

- REGIONE PIEMONTE -
- PROVINCIA DI NOVARA -



COMUNE DI AGRATE CONTURBIA



NUOVO SPAZIO MENSA IN AMPLIAMENTO
ALLA SCUOLA ELEMENTARE RADICE LOMBARDI

PROGETTAZIONE DEFINITIVA / ESECUTIVA

RELAZIONE SPECIALISTICA
STRUTTURE

B3

PROGETTAZIONE:

GAVINELLI ARCHITETTURA

28019 SUNO (NO) via Matteotti 7

Tel. +39 032285044

e-mail: info@gavinelliarchitettura.it

STUDIO ASSOCIATO G4

28010 AGRATE CONTURBIA (NO)

piazza Roma 1

Tel. +39 0322832372

e-mail: alece@libero.it

1 OGGETTO DELLA RELAZIONE

Con riferimento all'intervento di realizzazione di un nuovo fabbricato adibito a mensa scolastica in ampliamento alla scuola elementare Radice Lombardi, sita nel Comune di Agrate Conturbia (NO), in via XXV Aprile 4, avente i seguenti riferimenti catastali: foglio n.7, mappale n. 865, per committenza del comune di Agrate Conturbia (NO), con sede in Agrate Conturbia (NO), via Roma n.41, si relaziona quanto segue.

Il fabbricato in progetto si articola su un piano fuori terra.

Le dimensioni massime in pianta sono pari a m 12,10 x 16,00 per un'altezza massima pari a 5,45 m; la superficie coperta complessiva è di circa 200 mq ed il volume complessivo di circa 1050 mc.

Le coordinate del sito sede dei lavori sono le seguenti:

longitudine 8° 33' 36" e latitudine 45° 40' 41".

Normativa: D.M. 14 gennaio 2008 – Nuove norme tecniche per le costruzioni.

Le verifiche sono state condotte con il **metodo dell'analisi lineare statica**.

2 DESCRIZIONE DELLE STRUTTURE PORTANTI

Il fabbricato avrà destinazione d'uso scolastica ed è, perciò, individuabile nella categoria di edifici C1 (Ambienti suscettibili di affollamento). Il fabbricato avrà sistema costruttivo a struttura mista con pareti in pannelli di compensato di tavole massiccio multistrato di legno di conifera e telai in profilati d'acciaio su cui poggia la struttura di copertura costituita da orditura principale e secondaria in legno lamellare di conifera. Le pareti in pannelli di compensato di tavole ed i telai in profilati d'acciaio poggiano sulla struttura sottostante in conglomerato cementizio armato. Il volume di collegamento con il fabbricato esistente avrà struttura portante in profilati d'acciaio, poggiante sulla struttura sottostante in conglomerato cementizio armato, su cui poggia la struttura di copertura costituita da soletta in lamiera grecata collaborante.

Le strutture portanti orizzontali previste sono costituite, alla quota del piano di calpestio, da travi e piastra in conglomerato cementizio armato, di spessore 25 cm, e da struttura di copertura, in profilati laminati d'acciaio, costituiti da travi tipo IPE 360, ed in legno lamellare di conifera, costituita da orditura principale in travi di dimensioni 24x36 cm e di dimensioni 24x44 cm e da orditura secondaria in travetti di dimensioni 12x18 cm.

Tali strutture portanti orizzontali poggiano sulle previste strutture portanti verticali che sono costituite da profilati laminati d'acciaio tipo HEB 100 su cui poggiano le travi tipo IPE 360 a realizzare due telai uniti e controventati tra di loro e da pareti in pannelli, cosiddetti X-lam, di spessore totale 10 cm e 14 cm, di compensato di tavole massicce multistrato di legno di conifera con superfici lisce e prive di giunture su entrambi i lati, conforme al

benessere tecnico europeo ETA, composte incollando strati longitudinali e trasversali. I pannelli delle pareti portanti in legno saranno fissati alle fondazioni in conglomerato cementizio armato mediante staffe angolari, tasselli meccanici per calcestruzzo, chiodi ad aderenza migliorata e viteria specifica per tecnologia X-LAM. Le strutture in elevazione saranno tutte collegate tra loro mediante ferramenta specifica per collegamenti legno-cls, legno-legno con connessioni nascoste.

Le strutture di fondazione, in conglomerato cementizio armato, sono di tipo continuo e consistono muri, di spessore 30 cm, con allargamenti alla base, di larghezza 80 cm, 125 cm e di spessore 50 cm, alla base delle travi e dei cordoli di solaio.

3 MATERIALI PREVISTI

3.1 ACCIAIO

Tipo **B450C**, la cui tensione caratteristica di snervamento $f_{y\text{ nom}}$, in accordo con il D.M. 14/01/2008, risulta essere pari a **450 N/mm²**.

3.2 CALCESTRUZZO

Realizzati con cemento tipo **I 32.5** o **I 42.5** con classe di resistenza **C25/30**, classe di esposizione **XC2** e **XC4** e classi di consistenza **S4 / S5**, in accordo con il D.M. 14/01/2008.

3.3 ACCIAIO PER CARPENTERIA METALLICA

Tipo **S 275 H**, la cui tensione caratteristica di snervamento risulta f_{yk} , in accordo con il D.M. 14/01/2008, risulta essere pari a **275 N/mm²**.

3.4 LEGNO PER CARPENTERIA

Legno lamellare incollato di conifera di tipo **GL24h** e di tipo **GL30c**, le cui proprietà meccaniche sono conformi alle norme UNI EN 1194.

3.5 LEGNO PER PARETI

Panelli composti da lamelle a strati incollati e incrociati X-LAM (omologazione tecnica europea ETA), con marchiatura CE, in legno di conifera, in grado di soddisfare le caratteristiche geometriche e statiche previste a progetto.

4 INERTI

Di tipo sabbio-ghiaiosi, con dimensioni massima di 25 mm, in proporzioni tali da ottenere la seguente granulometria:

Passante al vaglio di mm 20 = 100
Passante al vaglio di mm 8 = 88-60
Passante al vaglio di mm 4 = 78-36
Passante al vaglio di mm 2 = 62-21
Passante al vaglio di mm 1 = 49-12
Passante al vaglio di mm 0.25 = 18-3

5 MANUFATTI PREFABBRICATI

I manufatti prefabbricati dovranno essere costruiti sotto la direzione di un tecnico a ciò abilitato, che per esse assume le responsabilità stabilite dalla legge per il direttore dei lavori.

Dovranno inoltre essere accompagnati dalla documentazione da depositarsi ai sensi dei punti a),b),c),d), dell'art.9 della legge 5-11-1971, n.1086, dimostrante la completa rispondenza dei manufatti prefabbricati alle prescrizioni di legge. La relazione dovrà essere firmata da un tecnico abilitato, il quale assume le responsabilità stabilite dalla legge per il progettista.

Ogni fornitura di materiali prefabbricati dovrà essere accompagnata, oltre a quanto previsto dal penultimo comma dell'art.9, anche da un certificato d'origine firmato dal produttore (il quale assume per i materiali stessi le responsabilità che la legge attribuisce al costruttore) e dal tecnico responsabile della produzione. Il certificato dovrà garantire la rispondenza del manufatto alle caratteristiche di cui alla documentazione depositata al Ministero dei LL.PP., e portante indicazioni del tecnico progettista.

Ai sensi dell'art.9 della legge 5-11-1971, n.1086, ogni fornitura di manufatti prefabbricati dovrà essere accompagnata da apposite istruzioni nelle quali vengono espresse le modalità di trasporto e di montaggio nonché le caratteristiche ed i limiti di impiego dei manufatti stessi.

6 TENSIONI DI CALCOLO IN CONGLOMERATO, ACCIAIO E LEGNO

CONGLOMERATO	R_{ck}	Tensione caratteristica
Resistenza a compressione	300	$F_{ck} = 25.00 \text{ N/mm}^2$
Resistenza a trazione semplice	300	$F_{ctk} = 2.56 \text{ N/mm}^2$
Resistenza a trazione per flessione	300	$F_{ctk} = 3.08 \text{ N/mm}^2$

ACCIAIO PER CONGLOMERATO	Tensione caratteristica
TENSIONE PER ACCIAIO tipo B450C non controllato in stabilimento.	$f_{sk} = 450 \text{ N/mm}^2$

LEGNAME LAMELLARE DI CONIFERA	Resistenza caratteristica
RESISTENZA A FLESSIONE per classe di resistenza GL 24h	$f_{m,k} = 24 \text{ N/mm}^2$
RESISTENZA A TAGLIO per classe di resistenza GL 24h	$f_{v,k} = 2,7 \text{ N/mm}^2$
MODULO ELASTICO MEDIO PARALLELO ALLA FIBRATURA per classe di resistenza GL 24h	$E_{0,m} = 12.000 \text{ N/mm}^2$
RESISTENZA A FLESSIONE per classe di resistenza GL 30c	$f_{m,k} = 30 \text{ N/mm}^2$
RESISTENZA A TAGLIO per classe di resistenza GL 30c	$f_{v,k} = 3,5 \text{ N/mm}^2$
MODULO ELASTICO MEDIO PARALLELO ALLA FIBRATURA per classe di resistenza GL 30c	$E_{0,m} = 13.000 \text{ N/mm}^2$

ACCIAIO PER CARPENTERIA	Tensione caratteristica
-------------------------	-------------------------

TENSIONE PER ACCIAIO tipo S275. **$f_{sk} = 275 \text{ N/mm}^2$** **TERRENO****Portata limite****PRESSIONE MASSIMA SUL TERRENO.** **$q_{lim} = 0.345 \text{ N/mm}^2$**

7 IPOTESI DI CARICO

I carichi della struttura sono riportati in forma matriciale nella tabella seguente:

Quote di progetto	Peso proprio [KN/mq]	Carichi permanenti [KN/mq]	Sovraccarichi acc. variabili [KN/mq]	Sovraccarichi acc. da Neve/vento [KN/mq]	Carico totale [KN/mq]
Solaio a quota -0,34	2,50	2,00	3,00	0,00	10,80
Copertura a quota +2,60	2,70	0,50	0,00	1,50	6,73
Copertura a quota +3,10	1,00	2,50	0,00	1,50	7,15

Dove i valori dei carichi totali sono stati ottenuti applicando i coefficienti parziali per le azioni agenti, in accordo con il D.M. 14/01/2008.

8 ZONA SISMICA

Ai sensi dell'art. 2 comma 1 dell'Ordinanza 3274 del 20/03/2003, il territorio ove sorgerà l'opera oggetto della presente relazione, è catalogato in **zona 4**.

9 PRESTAZIONI ATTESE

Ai sensi dei paragrafi 2.4.1 e 2.4.2 delle NT:

Vita nominale (Vn)	Classe d'uso	Coefficiente d'uso (Cu)	Categoria di sottosuolo	Categoria Topografica
100 anni	III	1,0	C*	T1
* La categoria del sottosuolo è stata ricavata dalla relazione geologica - geotecnica				

Agrate Conturbia, marzo 2016

Il progettista
delle opere

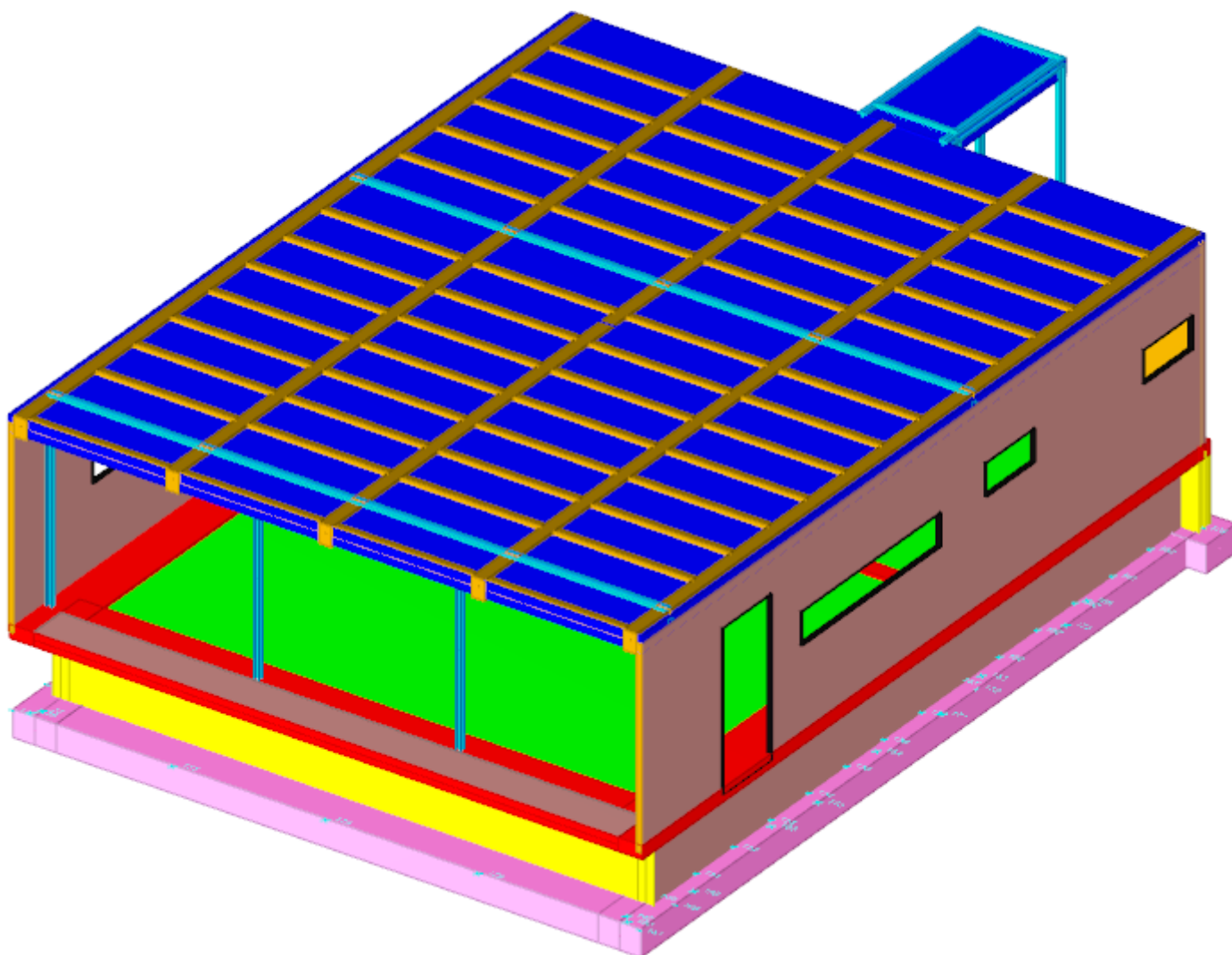
Sommario

1 Rappresentazione generale dell'edificio.....	
2 Normative.....	
3 Descrizione del software.....	
4 Dati generali.....	
4.1 Materiali.....	
4.1.1 Materiali c.a.....	
4.1.2 Curve di materiali c.a.....	
4.1.3 Materiali legno.....	
4.1.4 Armature.....	
4.1.5 Acciai.....	
4.2 Sezioni.....	
4.2.1 Sezioni C.A.....	
4.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.....	
4.2.1.2 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.....	
4.2.2 Sezioni in legno.....	
4.2.2.1 Sezioni rettangolari in legno.....	
4.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in legno.....	
4.2.3 Sezioni in acciaio.....	
4.2.3.1 Profili singoli in acciaio.....	
4.2.3.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio.....	
5 Dati di definizione.....	
5.1 Preferenze commessa.....	
5.1.1 Preferenze di analisi.....	
5.1.2 Spettri NTC 08.....	
5.1.3 Preferenze di verifica.....	
5.1.3.1 Normativa di verifica in uso.....	
5.1.3.2 Normativa di verifica C.A.....	
5.1.3.3 Normativa di verifica legno.....	
5.1.3.4 Normativa di verifica acciaio.....	
5.1.4 Preferenze FEM.....	
5.1.5 Moltiplicatori inerziali.....	
5.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM.....	
5.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali.....	
5.1.8 Preferenze del suolo.....	
5.1.9 Preferenze progetto legno.....	
5.1.10 Preferenze progetto acciaio.....	
5.1.11 Preferenze progetto muratura.....	
5.2 Azioni e carichi.....	
5.2.1 Condizioni elementari di carico.....	
5.2.2 Combinazioni di carico.....	
5.2.3 Definizioni di carichi superficiali.....	
5.3 Quote.....	
5.3.1 Livelli.....	
5.3.2 Tronchi.....	
5.4 Elementi di input.....	
5.4.1 Fili fissi.....	
5.4.1.1 Fili fissi di piano.....	
5.4.2 Travi di fondazione.....	
5.4.2.1 Fondazioni di travi.....	
5.4.2.2 Travi di fondazione C.A. di piano.....	
5.4.3 Travi C.A.....	
5.4.3.1 Travi C.A. di piano.....	
5.4.4 Travi in acciaio.....	
5.4.4.1 Travi in acciaio di piano.....	
5.4.5 Travi in legno.....	
5.4.5.1 Travi in legno di piano.....	
5.4.6 Colonne in acciaio.....	
5.4.7 Pareti in legno.....	

5.4.8 Aperture su pareti	
5.4.9 Carichi superficiali	
5.4.9.1 Carichi superficiali di piano	
6 Dati di modellazione	
6.1 Nodi modello	
6.1.1 Nodi di definizione del modello	
6.2 Carichi concentrati	
6.3 Carichi concentrati sismici	
6.4 Aste.....	
6.4.1 Carichi su aste modello.....	
6.4.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello	
6.4.2 Caratteristiche meccaniche aste	
6.4.3 Definizioni aste	
7 Risultati numerici	
7.1 Pressioni massime sul terreno.....	
7.2 Cedimenti fondazioni.....	
7.3 Sollecitazioni aste	
7.3.1 Convenzioni di segno aste.....	
7.3.2 Sollecitazioni estreme aste	
7.4 Spostamenti relativi colonne acciaio.....	
7.5 Tagli ai livelli	
7.6 Equilibrio forze	
8 Verifiche	
8.1 Verifiche travate C.A.	
8.2 Verifiche aste in legno	
8.3 Verifiche superelementi in legno.....	
8.4 Verifiche aste in acciaio	
8.5 Verifiche superelementi in acciaio	

1 Rappresentazione generale dell'edificio

Vista assometrica dell'edificio nella sua interezza



2 Normative

D.M. LL. PP. 11-03-88

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 24-07-88, n. 30483/STC.

Legge 02-02-74 n. 64, art. 1 - D.M. 11-03-88

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Norme Tecniche per le Costruzioni - D.M. 14-01-08

Sicurezza (cap.2), Azioni sulle costruzioni (cap.3), Costruzioni in calcestruzzo (par.4.1), Costruzioni in legno (par.4.4), Costruzioni in muratura (par.4.5), Progettazione geotecnica (cap.6), Progettazione per azioni sismiche (cap.7), Costruzioni esistenti (cap.8), Riferimenti tecnici (cap.12), EC3.

Eurocodice 3 UNI ENV 1993-1-1:1994, Eurocodice 3 UNI EN 1993-1-1:2014 Luglio 2014, Eurocodice 3 UNI ENV 1993-1-3:2000, Eurocodice 3 EN 1993-1-8:2005

3 Descrizione del software

Descrizione del programma Sismicad

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili. Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

Specifiche tecniche

Denominazione del software: Sismicad 12.6

Produttore del software: Concrete

Concrete srl, via della Pieve, 15, 35121 PADOVA - Italy

<http://www.concrete.it>

Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720

Versione: 12.6

Versione regolarmente licenziata

Schematizzazione strutturale e criteri di calcolo delle sollecitazioni

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse. I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidezza finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi. Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente. Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura. Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità: - travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidezza flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidezza assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione. - le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito; - le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; - le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale. - I plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale. - I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. - i plinti su pali sono modellati attraverso aste di rigidezza elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali; - le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidezze alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale. - La deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio. - I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali. - Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche. - Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento. - Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

Verifiche delle membrature in cemento armato

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08 o secondo Eurocodice 2. Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per le sei componenti della sollecitazione. I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione. Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione. A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

Verifiche delle membrature in acciaio

Le verifiche delle membrature in acciaio (solo per utenti Sismicad acciaio) possono essere condotte secondo CNR 10011 (stato limite o tensioni ammissibili), CNR 10022, D.M. 14-01-08 o Eurocodice 3. Sono previste verifiche di resistenza e di instabilità. Queste ultime possono interessare superelementi cioè membrature composte di più aste. Le verifiche tengono conto, ove richiesto, della distinzione delle condizioni di carico in normali o eccezionali (I e II) previste dalle normative adottate.

Verifiche delle membrature in legno

Le verifiche delle aste in legno possono essere condotte con il metodo alle tensioni ammissibili nello spirito delle DIN 1052 o con il metodo agli stati limiti secondo D.M. 14-01-08 o Eurocodice 5.

4 Dati generali

4.1 Materiali

4.1.1 Materiali c.a.

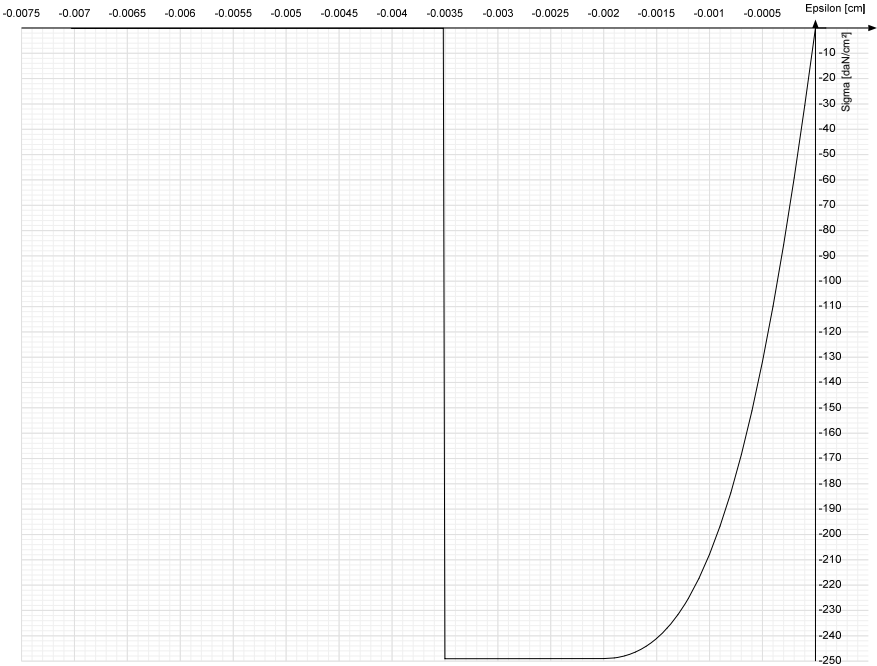
Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.
Rck: Resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [daN/cm²]
E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]
Gamma: Peso specifico del materiale. [daN/cm³]
Poisson: Coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.
G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm²]
Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Descrizione	Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
C25/30	300	314472	0.0025	0.1	Default (142941.64)	0.00001
C25/30	300	314472	0.0025	0.1	Default (142941.64)	0.00001

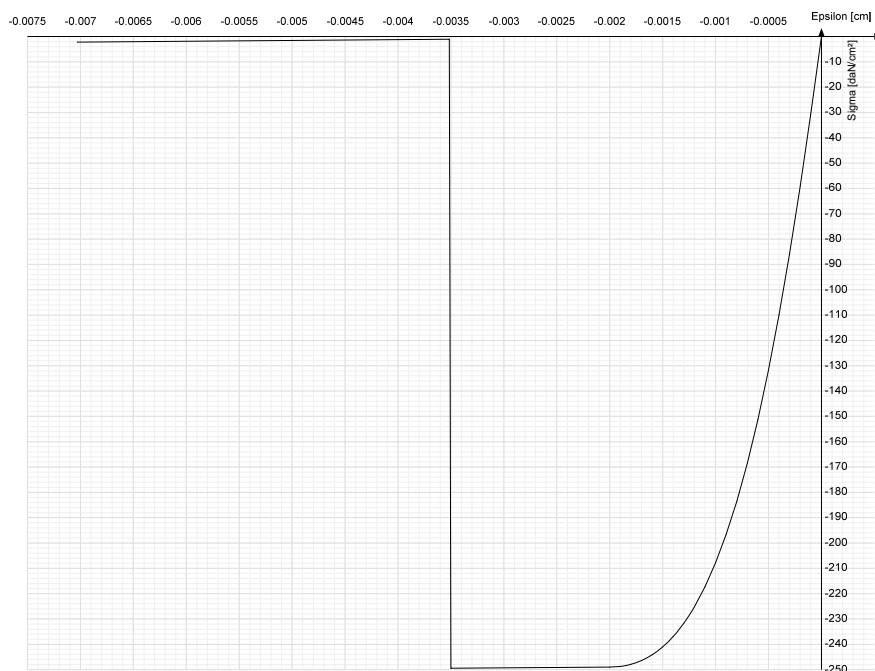
4.1.2 Curve di materiali c.a.

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.
Curva: curva caratteristica.
Reaz.traz.: reagisce a trazione.
Comp.frag.: ha comportamento fragile.
E.compr.: modulo di elasticità a compressione. [daN/cm²]
Incr.compr.: incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.
EpsEc: ε elastico a compressione. Il valore è adimensionale.
EpsUc: ε ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.
E.traz.: modulo di elasticità a trazione. [daN/cm²]
Incr.traz.: incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.
EpsEt: ε elastico a trazione. Il valore è adimensionale.
EpsUt: ε ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	Curva		E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C25/30	No	Si	314471.61	0.0001	EpsEc	EpsUc	314471.61	0.0001	0.0000569	0.0000626



Descrizione	Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	Curva		E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
C25/30	No	Si	314471.61	0.001	EpsEc	EpsUc	314471.61	0.001	0.0000569	0.0000626



4.1.3 Materiali legno

Descr.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

Gam.: Peso specifico del materiale. [daN/cm³]

Pois.: Coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [daN/cm²]

Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Sm,amm: Tensione ammissibile per flessione. [daN/cm²]

St,0,a: Tensione ammissibile per trazione parallela alle fibre. [daN/cm²]

St,90,a: Tensione ammissibile per trazione ortogonale alle fibre. [daN/cm²]

Sc,0,a: Tensione ammissibile per compressione parallela alle fibre. [daN/cm²]

Sc,90,a: Tensione ammissibile per compressione ortogonale alle fibre. [daN/cm²]

Tau,a: Tau ammissibile. [daN/cm²]

fm,k: Resistenza caratteristica per flessione. [daN/cm²]

ft,0,k: Resistenza caratteristica per trazione parallela alle fibre. [daN/cm²]

ft,90,k: Resistenza caratteristica per trazione ortogonale alle fibre. [daN/cm²]

fc,0,k: Resistenza caratteristica per compressione parallela alle fibre. [daN/cm²]

fc,90,k: Resistenza caratteristica per compressione ortogonale alle fibre. [daN/cm²]

fv,k: Resistenza caratteristica a taglio. [daN/cm²]

E0,05: Modulo di elasticità parallelo alla fibratura 5-percentile. [daN/cm²]

G0,05: Modulo di elasticità tangenziale parallelo alla fibratura 5-percentile. [daN/cm²]

Descr.	E	Gam.	Pois.	G	Alfa	Sm,amm	St,0,a	St,90,a	Sc,0,a	Sc,90,a	Tau,a	fm,k	ft,0,k	ft,90,k	fc,0,k	fc,90,k	fv,k	E0,05	G0,05
Massic . cl.3	80000	3.6E-4	0.3	5000	1.0E-5	70	60	0	60	20	9	140	80	3	160	43	17	53600	20615
GL24h	1.2E5	3.8E-4	0.3	6500	1.0E-5	70	60	0	60	20	9	240	170	5	215	25	35	91000	5400
GL30c	1.3E5	4.0E-4	0.3	6500	1.0E-5	70	60	0	60	20	9	300	195	5	245	25	35	1.1E5	5400

4.1.4 Armature

Descrizione: descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: resistenza caratteristica. [daN/cm²]

Sigma amm.: tensione ammissibile. [daN/cm²]

Tipo: tipo di barra.

E: modulo di elasticità longitudinale del materiale per edifici o materiali nuovi. [daN/cm²]

Gamma: peso specifico del materiale. [daN/cm³]

Poisson: coefficiente di Poisson. Il valore è adimensionale.

Alfa: coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C-1]

Livello di conoscenza: indica se il materiale è nuovo o esistente, e in tal caso il livello di conoscenza secondo Circ. 02/02/09 n. 617 §C8A.

Informazione impiegata solo in analisi D.M. 14-01-08 (N.T.C.).

Descrizione	fyk	Sigma amm.	Tipo	E	Gamma	Poisson	Alfa	Livello di conoscenza
B450C	4500	2550	Aderenza migliorata	2060000	0.00785	0.3	0.000012	Nuovo

4.1.5 Acciai

4.2 Sezioni

4.2.1 Sezioni C.A.

4.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm⁴]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm⁴]

H: Altezza della sezione. [cm]

B: Larghezza della sezione. [cm]

c.s.: Copriferro superiore della sezione. [cm]

c.i.: Copriferro inferiore della sezione. [cm]

c.l.: Copriferro laterale della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B	c.s.	c.i.	c.l.
R 90*25	1875	1875	117187.5	1518750	386718.75	25	90	2	2	2
R 30*50	1250	1250	312500	112500	279900	50	30	2	2	2
R 50x50	2083.33	2083.33	520833.33	520833.33	770833.33	50	50	3	3	3
R 30*25	625	625	39062.5	56250	74218.75	25	30	2	2	2
R 125x50	5208.33	5208.33	1.302E06	8.138E06	3.896E06	50	125	3	3	3
R 50x25_1	1041.67	1041.67	65104.17	260416.67	178385.42	25	50	2	3	2
R 80x50_1	3333.33	3333.33	833333.33	2.133E06	2.021E06	50	80	3	3	3

4.2.1.2 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Xg: Ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]

Yg: Ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]

Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm²]

Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm⁴]

Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm⁴]

Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm⁴]

Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm⁴]

Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm⁴]

Alfa: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm⁴]

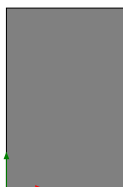
JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm⁴]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 90*25	45	12.5	2250	1.2E5	1.5E6	0	1.2E5	1.5E6	0	1875	1875	117187.5	1518750	3.87E05
R 30*50	15	25	1500	312500	112500	0	312500	112500	0	1250	1250	312500	112500	279900
R 50x50	25	25	2500	5.2E5	5.2E5	0	5.2E5	5.2E5	0	2083.33	2083.33	5.21E05	5.21E05	7.71E05
R 30*25	15	12.5	750	3.9E4	56250	0	3.9E4	56250	0	625	625	39062.5	56250	74218.75
R 125x50	62.5	25	6250	1.3E6	8.1E6	0	1.3E6	8.1E6	0	5208.33	5208.33	1.30E06	8.14E06	3.90E06
R 50x25_1	25	12.5	1250	6.5E4	2.6E5	0	6.5E4	2.6E5	0	1041.67	1041.67	65104.17	2.60E05	1.78E05
R 80x50_1	40	25	4000	8.3E5	2.1E6	0	8.3E5	2.1E6	0	3333.33	3333.33	8.33E05	2.13E06	2.02E06

4.2.2 Sezioni in legno

4.2.2.1 Sezioni rettangolari in legno



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm⁴]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm⁴]

H: Altezza della sezione. [cm]

B: Larghezza della sezione. [cm]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B
R 24x36	720	720	93312	41472	96215.04	36	24

R 12x18	180	180	5832	2592	6013.44	18	12
R 24x44	880	880	170368	50688	133079.04	44	24

4.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in legno

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Xg: Ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]

Yg: Ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [cm]

Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [cm²]

Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]

Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [cm4]

Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [cm4]

Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [cm4]

Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [cm4]

Alfa: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [cm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [cm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [cm4]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [cm4]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [cm4]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 24x36	12	18	864	93312	41472	0	93312	41472	0	720	720	93312	41472	96215.04
R 12x18	6	9	216	5832	2592	0	5832	2592	0	180	180	5832	2592	6013.44
R 24x44	12	22	1056	170368	50688	0	170368	50688	0	880	880	170368	50688	1.33E05

4.2.3 Sezioni in acciaio

4.2.3.1 Profili singoli in acciaio

4.2.3.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio

5 Dati di definizione

5.1 Preferenze commessa

5.1.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Tipo di costruzione	2
Vn	100
Classe d'uso	III
Vr	150
Tipo di analisi	Lineare statica
Località	Novara, Agrate Conturbia, Agrate; Latitudine ED50 45,678° (45° 40' 41''); Longitudine ED50 8,56° (8° 33' 36''); Altitudine s.l.m. 331,21 m.
Zona sismica	Zona 4
Categoria del suolo	B - sabbie dense o argille consistenti
Categoria topografica	T1
Ss orizzontale SLO	1.2
Tb orizzontale SLO	0.104 [s]
Tc orizzontale SLO	0.312 [s]
Td orizzontale SLO	1.691 [s]
Ss orizzontale SLD	1.2
Tb orizzontale SLD	0.111 [s]
Tc orizzontale SLD	0.332 [s]
Td orizzontale SLD	1.71 [s]
Ss orizzontale SLV	1.2
Tb orizzontale SLV	0.146 [s]
Tc orizzontale SLV	0.437 [s]
Td orizzontale SLV	1.796 [s]
St	1
PVr SLO (%)	81
Tr SLO	90.32
Ag/g SLO	0.0228
Fo SLO	2.563
Tc* SLO	0.207
PVr SLD (%)	63
Tr SLD	150.87
Ag/g SLD	0.0274
Fo SLD	2.6
Tc* SLD	0.224
PVr SLV (%)	10
Tr SLV	1423.68
Ag/g SLV	0.0491
Fo SLV	2.723
Tc* SLV	0.315
Smorzamento viscoso (%)	5
Classe di duttilità	CD"B"
Rotazione del sisma	0 [deg]
Quota dello '0' sismico	0 [cm]
Regolarità in pianta	Si
Regolarità in elevazione	Si
Edificio acciaio	Si
Tipologia acciaio	a) Strutture intelaiate q0=4.0
Edificio esistente	No
Edificio legno	Si
Tipologia legno	CD"B" Pannelli di parete incollati con diaframmi incollati (Tabella 7.7.I) q0=2.0
Altezza costruzione	475 [cm]
C1	0.085

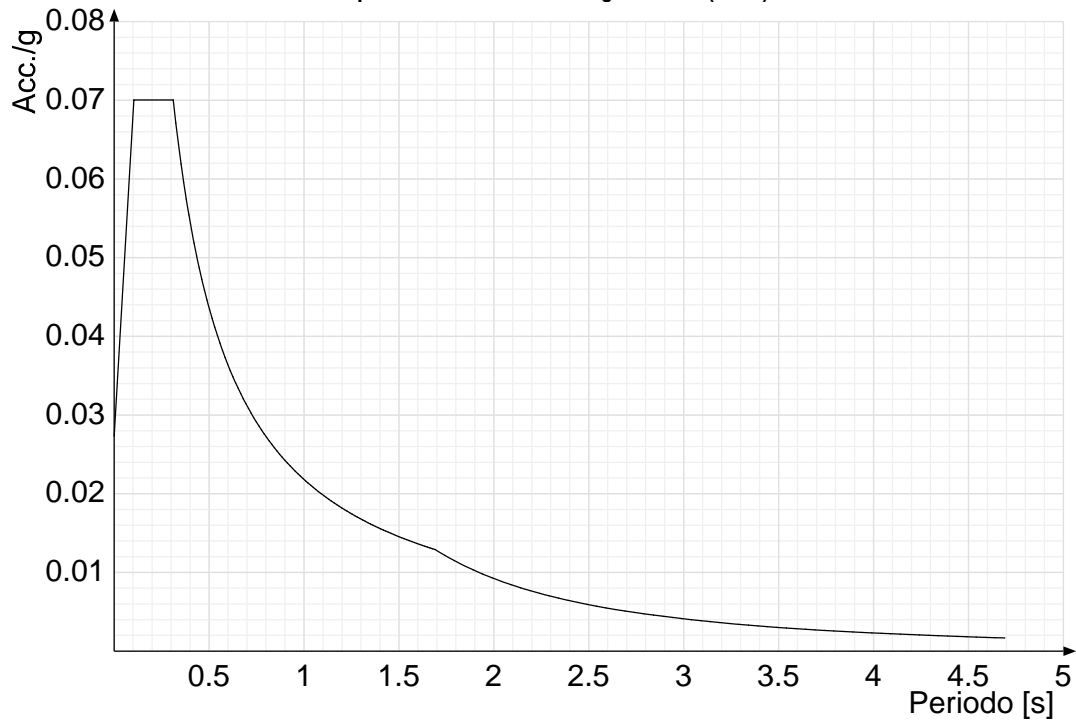
T1	0.273	[s]
Lambda SLO	1	
Lambda SLD	1	
Lambda SLV	1	
Torsione accidentale semplificata	No	
Torsione accidentale per piani (livelli e falde) flessibili	No	
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Fondazione"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Solaio 0.00"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Solaio 0.00"	0	[cm]
Eccentricità X (per sisma Y) livello "Copertura"	0	[cm]
Eccentricità Y (per sisma X) livello "Copertura"	0	[cm]
Limite spostamenti interpiano	0.005	
Moltiplicatore sisma X per combinazioni di default	1	
Moltiplicatore sisma Y per combinazioni di default	1	
Fattore di struttura per sisma X	2	
Fattore di struttura per sisma Y	2	
Fattore di struttura per sisma Z	1.5	
Applica 1% (§ 3.1.1)	Sì	
Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali	2.3	
Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali	1.1	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, punta	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali infissi, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale pali trivellati, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, punta	1.35	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale compressione	1.15	
Coefficiente di sicurezza portanza verticale micropali, laterale trazione	1.25	
Coefficiente di sicurezza portanza trasversale pali	1.3	
Fattore di correlazione resistenza caratteristica dei pali in base alle verticali indagate	1.7	

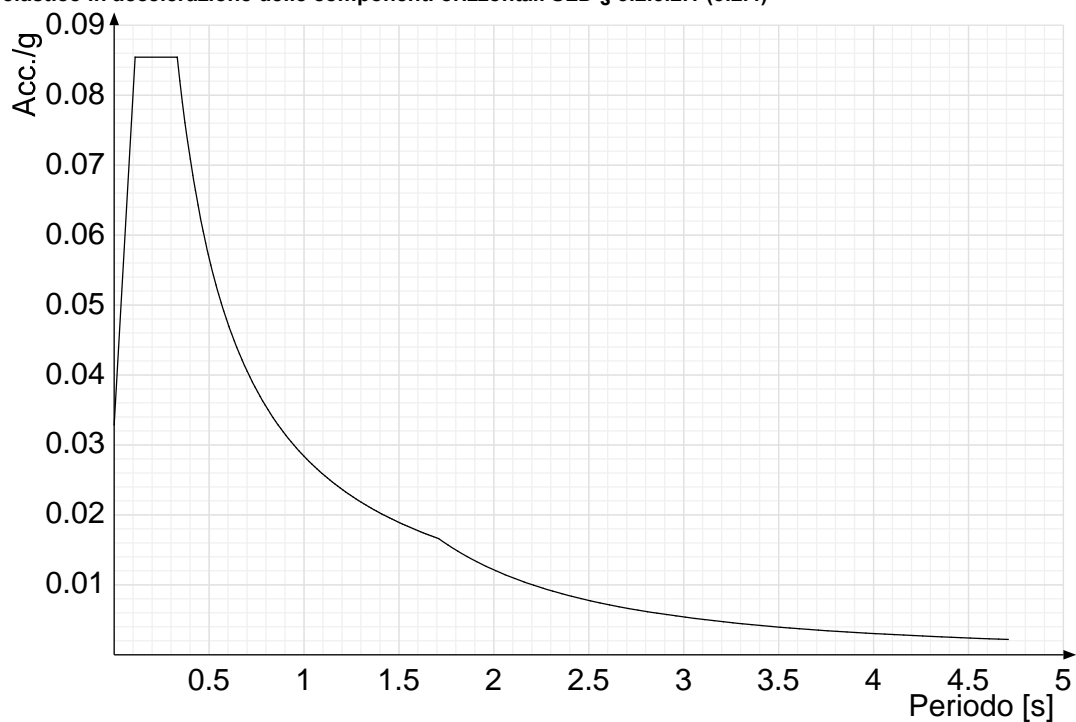
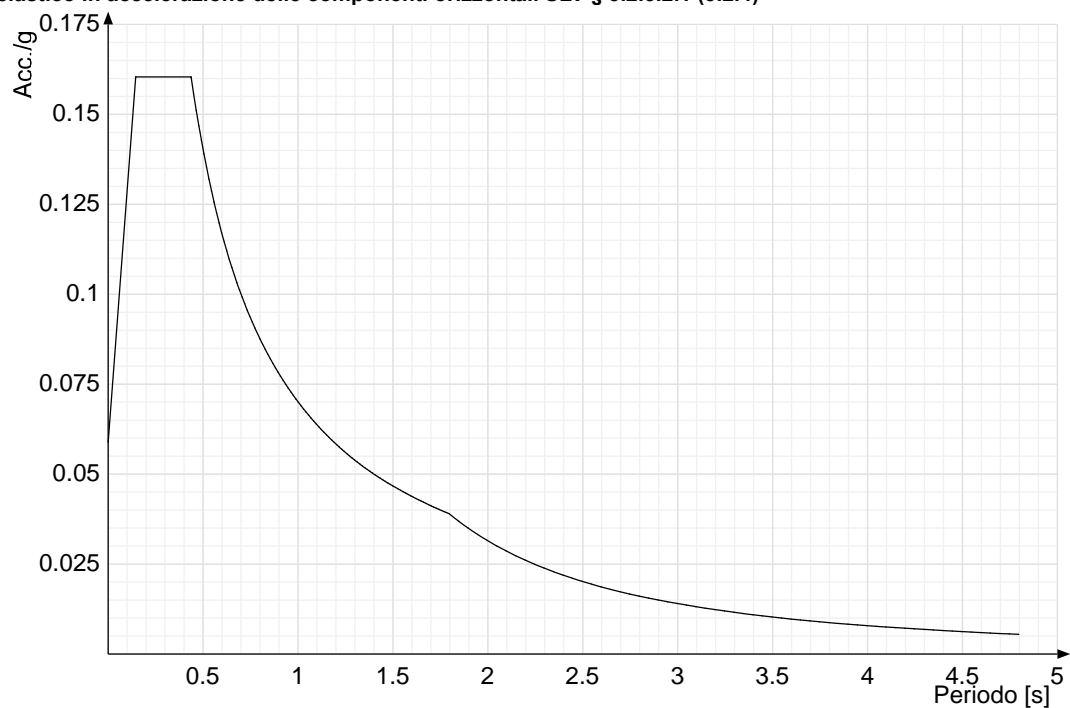
5.1.2 Spettri NTC 08

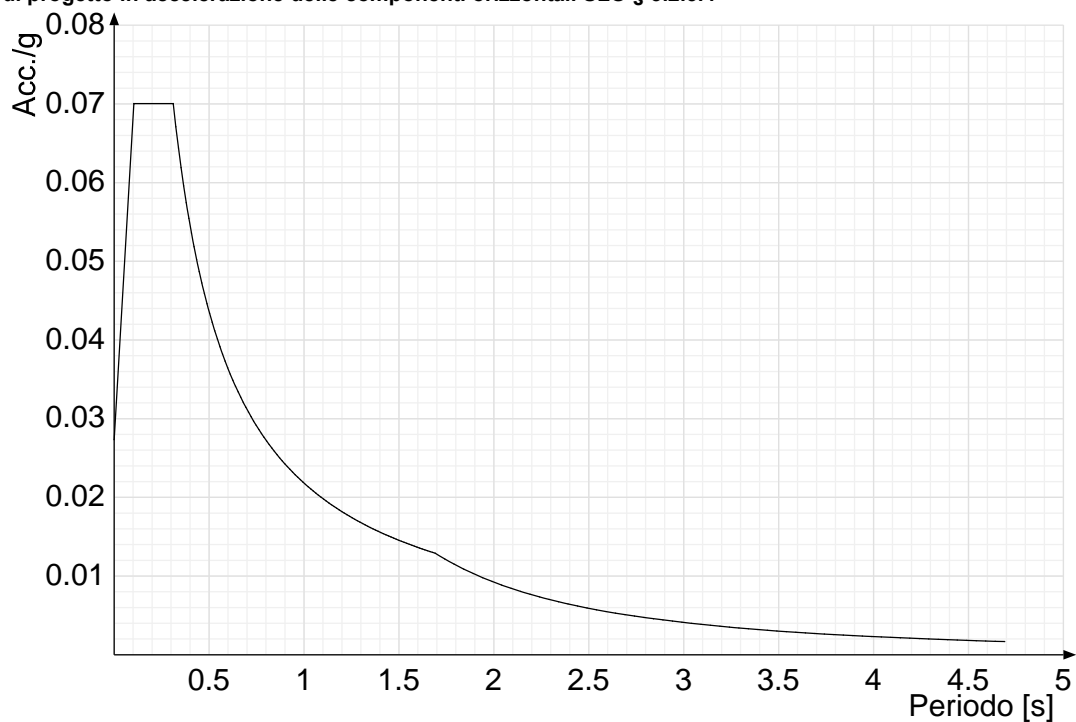
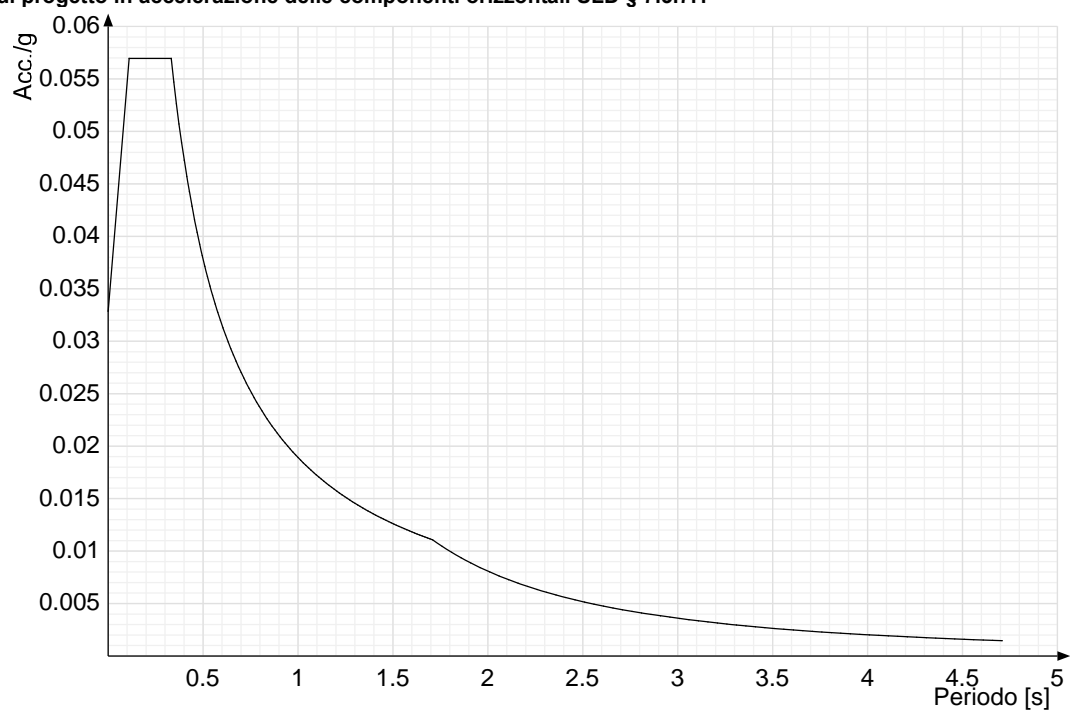
Acc./g: Accelerazione spettrale normalizzata ottenuta dividendo l'accelerazione spettrale per l'accelerazione di gravità.

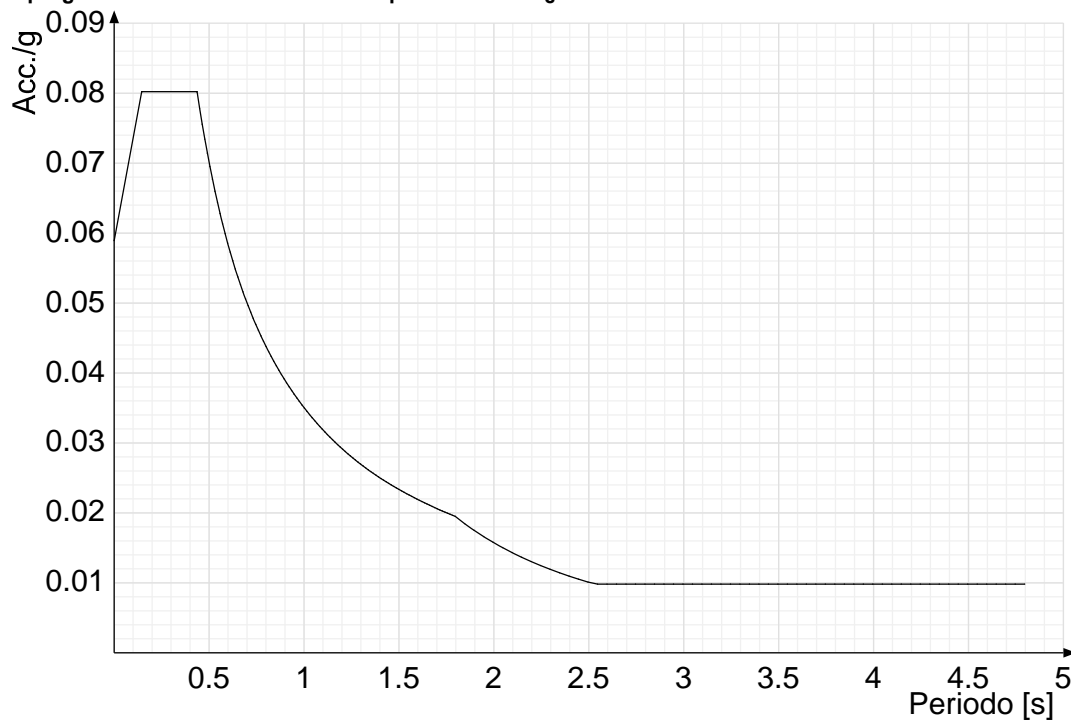
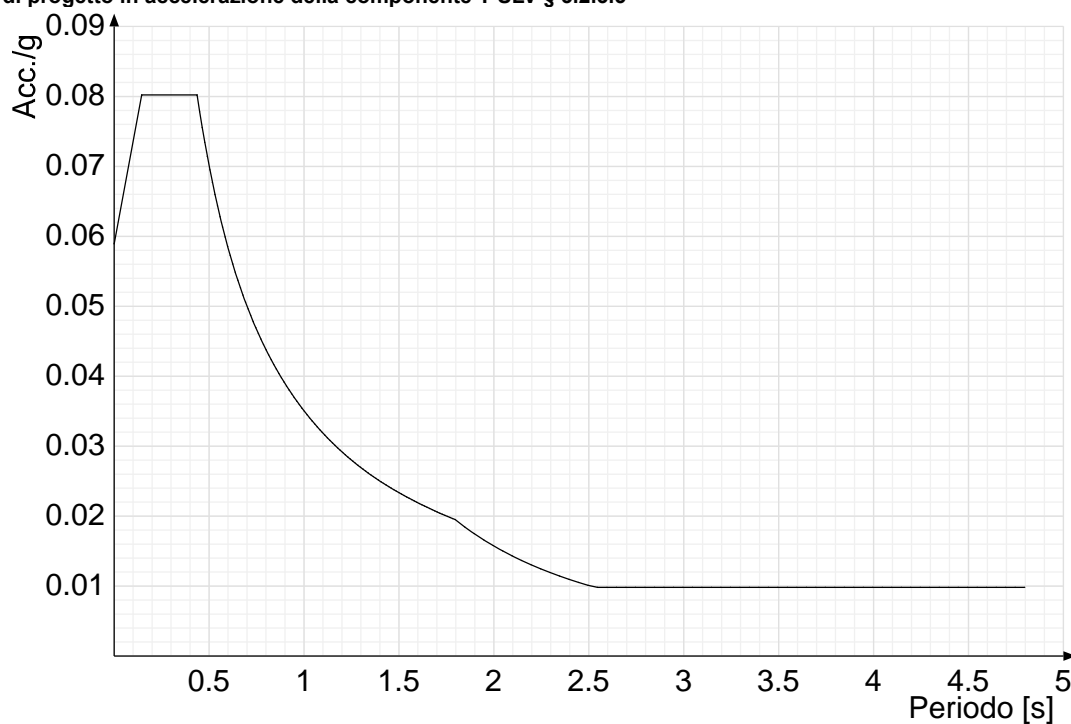
Periodo: Periodo di vibrazione.

Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.2.1 (3.2.4)



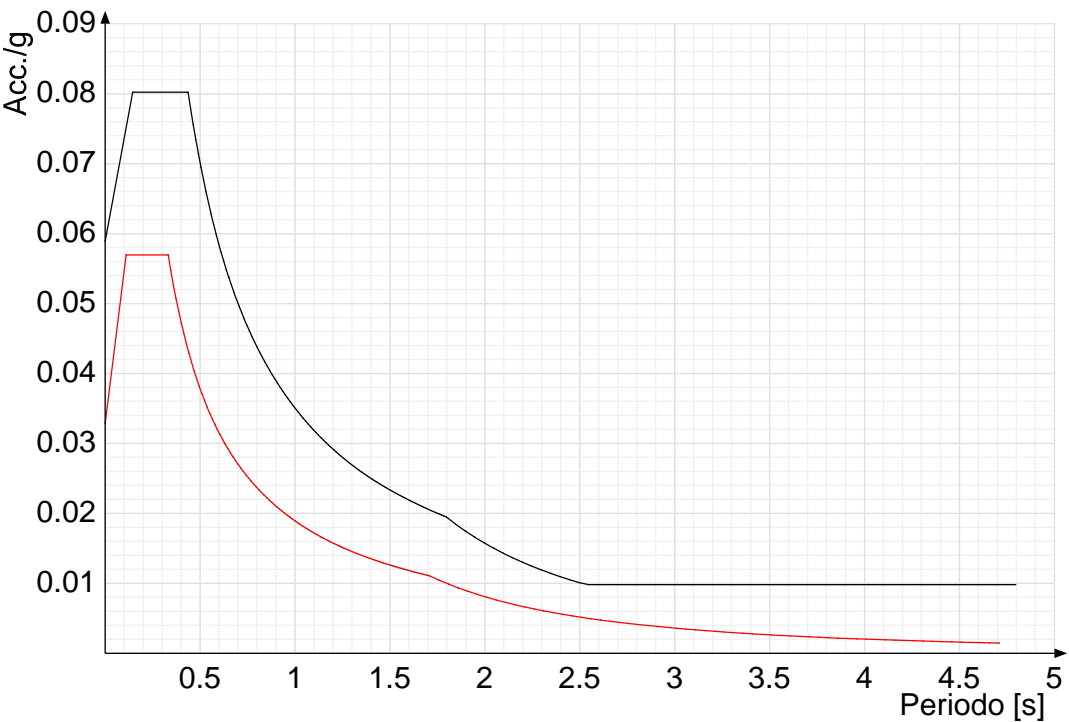
Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**Spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali SLV § 3.2.3.2.1 (3.2.4)**

Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLO § 3.2.3.4**Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1**

Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5**Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente Y SLV § 3.2.3.5****Confronti spettri SLV-SLD**

Vengono confrontati lo spettro Spettro di risposta di progetto in accelerazione delle componenti orizzontali SLD § 7.3.7.1 (di colore rosso) e Spettro di risposta di progetto in accelerazione della componente X SLV § 3.2.3.5 (di colore nero).

Questo confronto tra spettri è valido anche per l'altra componente orizzontale, essendo coincidente.



5.1.3 Preferenze di verifica

5.1.3.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica	D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Cemento armato	Preferenze analisi di verifica in stato limite
Legno	Preferenze di verifica legno NTC08
Acciaio	Preferenze di verifica acciaio EC3
Alluminio	Preferenze di verifica alluminio EC3
Pannelli in gessofibra	Preferenze di verifica pannelli gessofibra D.M. 14-01-08 (N.T.C.)
Psi	

5.1.3.2 Normativa di verifica C.A.

Coefficiente di omogeneizzazione	1.5	
ys (fattore di sicurezza parziale per l'acciaio)	1.15	
yc (fattore di sicurezza parziale per il calcestruzzo)	1.5	
Limite σc/fck in combinazione rara	0.6	
Limite σc/fck in combinazione quasi permanente	0.45	
Limite σt/fyk in combinazione rara	0.8	
Coefficiente di riduzione della τ per cattiva aderenza	0.7	
Dimensione limite fessure w1 §4.1.2.2.4.1	0.02	[cm]
Dimensione limite fessure w2 §4.1.2.2.4.1	0.03	[cm]
Dimensione limite fessure w3 §4.1.2.2.4.1	0.04	[cm]
Fattori parziali di sicurezza unitari per meccanismi duttili di strutture esistenti con fattore q	No	
Copriferro secondo EC2	Si	

5.1.3.3 Normativa di verifica legno

γ combinazioni fondamentali massiccio	1.5
γ combinazioni fondamentali lamellare	1.45
γ combinazioni eccezionali	1
γ combinazioni esercizio	1
Kmod durata istantaneo, classe 1	1
Kmod durata istantaneo, classe 2	1
Kmod durata istantaneo, classe 3	0.9
Kmod durata breve, classe 1	0.9
Kmod durata breve, classe 2	0.9
Kmod durata breve, classe 3	0.7
Kmod durata media, classe 1	0.8
Kmod durata media, classe 2	0.8
Kmod durata media, classe 3	0.65
Kmod durata lunga, classe 1	0.7
Kmod durata lunga, classe 2	0.7
Kmod durata lunga, classe 3	0.55
Kmod durata permanente, classe 1	0.6
Kmod durata permanente, classe 2	0.6
Kmod durata permanente, classe 3	0.5
Kdef classe 1	0.6
Kdef classe 2	0.8
Kdef classe 3	2
Escludi verifica torsione [4.4.9] e [4.4.10] pareti XLAM (default)	Si
Escludi verifica compressione ortogonale [4.4.8.1.4] pareti diaframma (default)	No
Considera 'effetto cordata' nelle connessioni (default)	No

5.1.3.4 Normativa di verifica acciaio

ym0	1.05
ym1	1.05
ym2	1.25

Coefficiente riduttivo per effetto vettoriale	0.7	
Calcolo coefficienti C1, C2, C3 per Mcr	automatico	
Coefficienti α , β per flessione deviata	unitari	
Verifica semplificata conservativa	si	
L/e0 iniziale per profili accoppiati compressi	500	
Metodo semplificato formula (4.2.76)	si	
Escludi 6.2.6.7 e 6.2.6.8 in 7.5.4.4 e 7.5.4.6	si	
Applica Nota 1 del prospetto 6.2	si	
Riduzione fy per sezioni di classe 4	no	
Effettua la verifica secondo 6.2.8 con irrigidimenti superiori (piastra di base).	si	
Limite spostamento relativo interpiano e monopiano colonne	0.00333	
Limite spostamento relativo complessivo multipiano colonne	0.002	

5.1.4 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	60	[cm]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	60	[cm]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Spessori membranale e flessionale pareti XLAM da sole tavole verticali	No	
Moltiplicatore rigidità connettori pannelli pareti legno a diaframma	1	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	10	[cm]
Tolleranza generazione nodi di aste	1	[cm]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	4	[cm]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	100	[cm]
Considera deformazione a taglio delle piastre	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Matrici sparse	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	
Moltiplicatore rigidità molla torsionale applicata ad aste di fondazione	1	
Modello trave su suolo alla Winkler nel caso di modellazione lineare	Equilibrio elastico	

5.1.5 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: Tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.

J2: Moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: Moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: Moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: Moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: Fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastro C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5
Trave tralicciata	1	1	0.01	1	1	1	0.5

5.1.6 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante	
Tolleranza iterazione	0.0001	
Numero massimo iterazioni	50	

5.1.7 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[daN/cm]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[daN/cm]

5.1.8 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	2	[daN/cm³]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	10	[daN/cm²]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	0.001	[daN/cm²]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic	
Terreno laterale di riporto da piano posa fondazioni (default)	Ghiaia	
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	200	[cm]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	4	[daN/cm³]

Pressione limite punta palo (default)	10	[daN/cm²]
Pressione per verifica schiacciamento fondazioni superficiali	6.65	[daN/cm²]
Calcola cedimenti fondazioni superficiali	si	
Spessore massimo strato	100	[cm]
Profondità massima	3000	[cm]
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Cedimento relativo ammissibile	5	[cm]
Rapporto di inflessione F/L ammissibile	0.003333	
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Rotazione assoluta ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione positiva ammissibile	0.191	[deg]
Distorsione negativa ammissibile	0.095	[deg]
Considera fondazioni compensate	no	
Coefficiente di riduzione della a Max attesa	0.3	
Condizione per la valutazione della spinta su pareti	Lungo termine	
Considera l'azione sismica del terreno anche su pareti sotto lo zero sismico	no	
Calcola cedimenti teorici pali	no	
Considera accorciamento del palo	si	
Distanza influenza cedimento palo	1000	[cm]
Distribuzione attrito laterale	Attrito laterale uniforme	
Ripartizione del carico	Ripartizione come da modello FEM	
Scelta terreno laterale	Media pesata degli strati coinvolti	
Scelta terreno punta	Media pesata degli strati coinvolti	
Cedimento assoluto ammissibile	5	[cm]
Cedimento medio ammissibile	5	[cm]
Cedimento differenziale ammissibile	5	[cm]
Rotazione rigida ammissibile	0.191	[deg]
Trascura la coesione efficace in verifica allo scorrimento	si	

5.1.9 Preferenze progetto legno

Default Beta X cerniera-cerniera	1
Default Beta Y cerniera-cerniera	1
Default Beta X cerniera-incastro	0.8
Default Beta Y cerniera-incastro	0.8
Default Beta X incastro-incastro	0.7
Default Beta Y incastro-incastro	0.7
Default Beta X incastro-libero	2
Default Beta Y incastro-libero	2
Rapporto luce su freccia instantanea (default)	300
Rapporto luce su freccia differita (default)	200

5.1.10 Preferenze progetto acciaio

Default Beta X/m cerniera-cerniera	1
Default Beta Y/n cerniera-cerniera	1
Default Beta X/m cerniera-incastro	0.8
Default Beta Y/n cerniera-incastro	0.8
Default Beta X/m incastro-incastro	0.7
Default Beta Y/n incastro-incastro	0.7
Default Beta X/m incastro-libero	2
Default Beta Y/n incastro-libero	2
Default luce su freccia per travi	400
Rapporto di sottoutilizzo	0.8
Valutazione delle frecce nelle mensole considerando spostamento relativo tra nodo iniziale e nodo finale	si

5.1.11 Preferenze progetto muratura

Forza minima aggancio al piano (default)	0	[daN/cm]
Denominatore per momento ortogonale (default)	8	
Minima resistenza trazione travi (default)	30000	[daN]
Angolo cuneo verifica ribaltamento (default)	30	[deg]
Considera d = 0.8 * h nei maschi senza fibre compresse	Si	
Verifica pressoflessione deviata	No	

5.2 Azioni e carichi

5.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

Nome breve: Nome breve assegnato alla condizione elementare.

I/II: Descrive la classificazione della condizione (necessario per strutture in acciaio e in legno).

Durata: Descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

Psi0: Coefficiente moltiplicatore Psi0. Il valore è adimensionale.

Psi1: Coefficiente moltiplicatore Psi1. Il valore è adimensionale.

Psi2: Coefficiente moltiplicatore Psi2. Il valore è adimensionale.

Var.segno: Descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	Nome breve	I/II	Durata	Psi0	Psi1	Psi2	Var.segno
Pesi strutturali	Pesi		Permanente	0	0	0	
Permanenti portati	Port.	I	Permanente	0	0	0	
Accidentale	Accidentale	I	Media	0.7	0.5	0.3	
Neve	Neve	I	Media	0.5	0.2	0	
1% X	1% X	II	Istantaneo	0	0	0	
1% Y	1% Y	II	Istantaneo	0	0	0	
Delta T	Dt	II	Media	0.6	0.5	0	No
Sisma X SLV	X SLV			0	0	0	
Sisma Y SLV	Y SLV			0	0	0	
Sisma Z SLV	Z SLV			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLV	EY SLV			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLV	EX SLV			0	0	0	
Sisma X SLO	X SLO			0	0	0	
Sisma Y SLO	Y SLO			0	0	0	
Sisma Z SLO	Z SLO			0	0	0	
Eccentricità Y per sisma X SLO	EY SLO			0	0	0	
Eccentricità X per sisma Y SLO	EX SLO			0	0	0	
Rig. Ux	R Ux			0	0	0	

Rig. Uy	R Uy			0	0	0
Rig. Rz	R Rz			0	0	0

5.2.2 Combinazioni di carico

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia SLU

Il nome compatto della famiglia è SLU.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	1% X	1% Y	Dt
1	SLU 1	1	1.4	1.4	1.4	-1	-1	0
2	SLU 2	1	1.4	1.4	1.4	-1	1	0
3	SLU 3	1	1.4	1.4	1.4	1	-1	0
4	SLU 4	1	1.4	1.4	1.4	1	1	0
5	SLU 5	1.3	1.4	1.4	1.4	-1	-1	0
6	SLU 6	1.3	1.4	1.4	1.4	-1	1	0
7	SLU 7	1.3	1.4	1.4	1.4	1	-1	0
8	SLU 8	1.3	1.4	1.4	1.4	1	1	0

Famiglia SLE rara

Il nome compatto della famiglia è SLE RA.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt
1	SLE RA 1	1	1	0.9	0.9	0

Famiglia SLE frequente

Il nome compatto della famiglia è SLE FR.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt
1	SLE FR 1	1	1	0.9	0.9	0

Famiglia SLE quasi parente

Il nome compatto della famiglia è SLE QP.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt
1	SLE QP 1	1	1	0	0	0
2	SLE QP 2	1	1	0.3	0	0

Famiglia SLU eccezionale

Il nome compatto della famiglia è SLU EX.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt
------	------------	------	-------	-------------	------	----

Famiglia SLO

Il nome compatto della famiglia è SLO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt	X SLO	Y SLO	Z SLO	EY SLO	EX SLO
1	SLO 1	1	1	0.3	0	0	-1	-0.3	0	-1	0.3
2	SLO 2	1	1	0.3	0	0	-1	-0.3	0	1	-0.3
3	SLO 3	1	1	0.3	0	0	-1	0.3	0	-1	0.3
4	SLO 4	1	1	0.3	0	0	-1	0.3	0	1	-0.3
5	SLO 5	1	1	0.3	0	0	-0.3	-1	0	-0.3	1
6	SLO 6	1	1	0.3	0	0	-0.3	-1	0	0.3	-1
7	SLO 7	1	1	0.3	0	0	-0.3	1	0	-0.3	1
8	SLO 8	1	1	0.3	0	0	-0.3	1	0	0.3	-1
9	SLO 9	1	1	0.3	0	0	0.3	-1	0	-0.3	1
10	SLO 10	1	1	0.3	0	0	0.3	-1	0	0.3	-1
11	SLO 11	1	1	0.3	0	0	0.3	1	0	-0.3	1
12	SLO 12	1	1	0.3	0	0	0.3	1	0	0.3	-1
13	SLO 13	1	1	0.3	0	0	1	-0.3	0	-1	0.3
14	SLO 14	1	1	0.3	0	0	1	-0.3	0	1	-0.3
15	SLO 15	1	1	0.3	0	0	1	0.3	0	-1	0.3
16	SLO 16	1	1	0.3	0	0	1	0.3	0	1	-0.3

Famiglia SLV

Il nome compatto della famiglia è SLV.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV
1	SLV 1	1	1	0.3	0	0	-1	-0.3	0	-1	0.3
2	SLV 2	1	1	0.3	0	0	-1	-0.3	0	1	-0.3
3	SLV 3	1	1	0.3	0	0	-1	0.3	0	-1	0.3
4	SLV 4	1	1	0.3	0	0	-1	0.3	0	1	-0.3
5	SLV 5	1	1	0.3	0	0	-0.3	-1	0	-0.3	1
6	SLV 6	1	1	0.3	0	0	-0.3	-1	0	0.3	-1
7	SLV 7	1	1	0.3	0	0	-0.3	1	0	-0.3	1
8	SLV 8	1	1	0.3	0	0	-0.3	1	0	0.3	-1
9	SLV 9	1	1	0.3	0	0	0.3	-1	0	-0.3	1
10	SLV 10	1	1	0.3	0	0	0.3	-1	0	0.3	-1
11	SLV 11	1	1	0.3	0	0	0.3	1	0	-0.3	1
12	SLV 12	1	1	0.3	0	0	0.3	1	0	0.3	-1
13	SLV 13	1	1	0.3	0	0	1	-0.3	0	-1	0.3
14	SLV 14	1	1	0.3	0	0	1	-0.3	0	1	-0.3
15	SLV 15	1	1	0.3	0	0	1	0.3	0	-1	0.3
16	SLV 16	1	1	0.3	0	0	1	0.3	0	1	-0.3

Famiglia SLV fondazioni

Il nome compatto della famiglia è SLV FO.

Nome	Nome breve	Pesi	Port.	Accidentale	Neve	Dt	X SLV	Y SLV	Z SLV	EY SLV	EX SLV
1	SLV FO 1	1	1	0.3	0	0	-1.1	-0.33	0	-1.1	0.33
2	SLV FO 2	1	1	0.3	0	0	-1.1	-0.33	0	1.1	-0.33
3	SLV FO 3	1	1	0.3	0	0	-1.1	0.33	0	-1.1	0.33
4	SLV FO 4	1	1	0.3	0	0	-1.1	0.33	0	1.1	-0.33
5	SLV FO 5	1	1	0.3	0	0	-0.33	-1.1	0	-0.33	1.1
6	SLV FO 6	1	1	0.3	0	0	-0.33	-1.1	0	0.33	-1.1
7	SLV FO 7	1	1	0.3	0	0	-0.33	1.1	0	-0.33	1.1
8	SLV FO 8	1	1	0.3	0	0	-0.33	1.1	0	0.33	-1.1
9	SLV FO 9	1	1	0.3	0	0	0.33	-1.1	0	-0.33	1.1
10	SLV FO 10	1	1	0.3	0	0	0.33	-1.1	0	0.33	-1.1
11	SLV FO 11	1	1	0.3	0	0	0.33	1.1	0	-0.33	1.1
12	SLV FO 12	1	1	0.3	0	0	0.33	1.1	0	0.33	-1.1
13	SLV FO 13	1	1	0.3	0	0	1.1	-0.33	0	-1.1	0.33
14	SLV FO 14	1	1	0.3	0	0	1.1	-0.33	0	1.1	-0.33
15	SLV FO 15	1	1	0.3	0	0	1.1	0.33	0	-1.1	0.33
16	SLV FO 16	1	1	0.3	0	0	1.1	0.33	0	1.1	-0.33

Famiglia Calcolo rigidezza torsionale/flessionale di piano

Il nome compatto della famiglia è CRTFP.

Nome	Nome breve	R Ux	R Uy	R Rz
Rig. Ux+	CRTFP Ux+	1	0	0
Rig. Ux-	CRTFP Ux-	-1	0	0
Rig. Uy+	CRTFP Uy+	0	1	0
Rig. Uy-	CRTFP Uy-	0	-1	0
Rig. Rz+	CRTFP Rz+	0	0	1
Rig. Rz-	CRTFP Rz-	0	0	-1

5.2.3 Definizioni di carichi superficiali

Nome: Nome identificativo della definizione di carico.

Valori: Valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: Condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

Valore: Modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [daN/cm²]

Applicazione: Modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

Nome	Condizione	Valore	Applicazione
	Descrizione		
Solaio	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.025	Verticale
	Accidentale	0.03	Verticale
	Neve	0	Verticale
Copertura Piana	Pesi strutturali	0	Verticale
	Permanenti portati	0.025	Verticale
	Accidentale	0	Verticale
	Neve	0.015	Verticale

5.3 Quote

5.3.1 Livelli

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: Nome assegnato al livello.

Quota: Quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [cm]

Spessore: Spessore del livello. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	-30	50
L2	Solaio 0.00	120	25
L3	Copertura	490	30

5.3.2 Tronchi

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al tronco.

Descrizione: Nome assegnato al tronco.

Quota 1: Riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Quota 2: Riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - Solaio 0.00	Fondazione	Solaio 0.00
T2	Solaio 0.00 - Copertura	Solaio 0.00	Copertura

5.4 Elementi di input

5.4.1 Fili fissi

5.4.1.1 Fili fissi di piano

Livello: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto: Punto di inserimento.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estradosso: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Tipo: Tipo di simbolo.

T.c.: Testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	656.5	1902.5	0	0	Croce	100	L1	656.5	1695	0	0	Croce	99
L1	656.5	2002.5	0	0	Croce	101	L1	656.5	2202.5	0	0	Croce	103
L1	656.5	2102.5	0	0	Croce	102	L1	656.5	1295	0	0	Croce	95
L1	656.5	1195	0	0	Croce	94	L1	656.5	1395	0	0	Croce	96
L1	656.5	1595	0	0	Croce	98	L1	656.5	1495	0	0	Croce	97
L1	917	1595	0	0	Croce	117	L1	917	1495	0	0	Croce	116
L1	917	1695	0	0	Croce	118	L1	917	2002.5	0	0	Croce	120
L1	917	1902.5	0	0	Croce	119	L1	917	1095	0	0	Croce	112
L1	656.5	2302.5	0	0	Croce	104	L1	917	1195	0	0	Croce	113
L1	917	1395	0	0	Croce	115	L1	917	1295	0	0	Croce	114
L1	656.5	1095	0	0	Croce	93	L1	372	2202.5	0	0	Croce	63
L1	372	2102.5	0	0	Croce	62	L1	372	2302.5	0	0	Croce	64
L1	632.5	1195	0	0	Croce	73	L1	632.5	1095	0	0	Croce	72
L1	372	1595	0	0	Croce	58	L1	372	1495	0	0	Croce	57
L1	372	1695	0	0	Croce	59	L1	372	2002.5	0	0	Croce	61
L1	372	1902.5	0	0	Croce	60	L1	632.5	2002.5	0	0	Croce	80
L1	632.5	1902.5	0	0	Croce	79	L1	632.5	2102.5	0	0	Croce	81
L1	632.5	2302.5	0	0	Croce	83	L1	632.5	2202.5	0	0	Croce	82
L1	632.5	1395	0	0	Croce	75	L1	632.5	1295	0	0	Croce	74
L1	632.5	1495	0	0	Croce	76	L1	632.5	1695	0	0	Croce	78
L1	632.5	1595	0	0	Croce	77	L1	917	2102.5	0	0	Croce	121
L1	591	2433.5	0	0	Croce	68	L1	591	2402.5	0	270	Croce	67
L1	591	2682.5	0	0	Croce	69	L1	751	2433.5	0	0	Croce	107
L1	751	2402.5	0	270	Croce	106	L1	1200	2002.5	0	0	Croce	159
L1	1200	1902.5	0	0	Croce	158	L1	1200	2102.5	0	0	Croce	160
L1	1200	2302.5	0	0	Croce	162	L1	1200	2202.5	0	0	Croce	161
L1	644.5	905	0	270	Croce	178	L1	360	905	0	270	Croce	177

L1	929	905	0	270	Croce	179	L1	1229	905	0	180	Piano	181
L1	1200	915	0	0	Croce	180	L1	596	2715.5	0	0	Croce	70
L1	751	2682.5	0	0	Croce	108	L1	746	2715.5	0	0	Croce	105
L1	89	915	0	0	Croce	176	L1	60	905	0	180	Piano	175
L1	1200	1695	0	0	Croce	157	L1	941	1495	0	0	Croce	137
L1	941	1395	0	0	Croce	136	L1	941	1595	0	0	Croce	138
L1	941	1902.5	0	0	Croce	140	L1	941	1695	0	0	Croce	139
L1	917	2302.5	0	0	Croce	123	L1	917	2202.5	0	0	Croce	122
L1	941	1095	0	0	Croce	133	L1	941	1295	0	0	Croce	135
L1	941	1195	0	0	Croce	134	L1	1200	1295	0	0	Croce	153
L1	1200	1195	0	0	Croce	152	L1	1200	1395	0	0	Croce	154
L1	1200	1595	0	0	Croce	156	L1	1200	1495	0	0	Croce	155
L1	941	2102.5	0	0	Croce	142	L1	941	2002.5	0	0	Croce	141
L1	941	2202.5	0	0	Croce	143	L1	1200	1095	0	0	Croce	151
L1	941	2302.5	0	0	Croce	144	L1	360	1840	0	0	Croce	49
L1	360	1802.5	0	90	Croce	48	L1	360	2120	0	0	Croce	50
L1	456.5	995	0	90	Croce	65	L1	360	2402.5	0	90	Croce	51
L1	100	1802.5	0	270	Piano	29	L1	100	930	0	90	Croce	27
L1	360	995	0	90	Croce	45	L1	360	1560	0	0	Croce	47
L1	360	1280	0	0	Croce	46	L1	644.5	2402.5	0	90	Croce	91
L1	644.5	2120	0	0	Croce	90	L1	832.5	995	0	90	Croce	109
L1	929	1280	0	0	Croce	126	L1	929	995	0	90	Croce	125
L1	644.5	1280	0	0	Croce	86	L1	644.5	995	0	90	Croce	85
L1	644.5	1560	0	0	Croce	87	L1	644.5	1840	0	0	Croce	89
L1	644.5	1802.5	0	90	Croce	88	L1	77	2120	0	0	Croce	12
L1	60	1380	0	180	Croce	4	L1	60	1050	0	180	Croce	3
L1	60	1710	0	180	Croce	5	L1	60	2402.5	0	180	Piano	8
L1	60	2040	0	180	Croce	7	L1	100	2402.5	0	270	Piano	30
L1	100	1000	0	180	Piano	28	L1	1189	1000	0	270	Piano	146
L1	60	1000	0	180	Piano	2	L1	1189	2402.5	0	270	Piano	148
L1	60	1802.5	0	270	Piano	6	L1	1229	2402.5	0	180	Piano	174
L1	77	1280	0	0	Croce	9	L1	77	1840	0	0	Croce	11
L1	77	1560	0	0	Croce	10	L1	1229	1050	0	180	Croce	169
L1	1229	1000	0	180	Piano	168	L1	1229	1380	0	180	Croce	170
L1	1229	2040	0	180	Croce	173	L1	1229	1710	0	180	Croce	171
L1	929	1560	0	0	Croce	127	L1	348	1295	0	0	Croce	34
L1	348	1195	0	0	Croce	33	L1	348	1395	0	0	Croce	35
L1	348	1595	0	0	Croce	37	L1	348	1495	0	0	Croce	36
L1	89	2102.5	0	0	Croce	24	L1	89	2002.5	0	0	Croce	23
L1	89	2202.5	0	0	Croce	25	L1	348	1095	0	0	Croce	32
L1	89	2302.5	0	0	Croce	26	L1	372	1095	0	0	Croce	53
L1	348	2302.5	0	0	Croce	43	L1	372	1195	0	0	Croce	54
L1	372	1395	0	0	Croce	56	L1	372	1295	0	0	Croce	55
L1	348	1902.5	0	0	Croce	39	L1	348	1695	0	0	Croce	38
L1	348	2002.5	0	0	Croce	40	L1	348	2202.5	0	0	Croce	42
L1	348	2102.5	0	0	Croce	41	L1	89	1902.5	0	0	Croce	22
L1	1212	1280	0	0	Croce	163	L1	1189	1802.5	0	270	Piano	147
L1	1212	1560	0	0	Croce	164	L1	1212	2120	0	0	Croce	166
L1	1212	1840	0	0	Croce	165	L1	929	1840	0	0	Croce	129
L1	929	1802.5	0	90	Croce	128	L1	929	2120	0	0	Croce	130
L1	1189	930	0	90	Croce	145	L1	929	2402.5	0	90	Croce	131
L1	89	1395	0	0	Croce	18	L1	89	1295	0	0	Croce	17
L1	89	1495	0	0	Croce	19	L1	89	1695	0	0	Croce	21
L1	89	1595	0	0	Croce	20	L1	456.5	1802.5	0	90	Croce	66
L1	1229	1802.5	0	270	Piano	172	L1	832.5	1802.5	0	90	Croce	110
L1	89	1195	0	0	Croce	16	L1	89	1095	0	0	Croce	15

5.4.2 Travi di fondazione

5.4.2.1 Fondazioni di travi

Descrizione breve: Descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli delle travi di fondazione.

Stratigrafia: Stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: È possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: Distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [cm]

Deformazione volumetrica: Valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K verticale: Coefficiente di sottofondo verticale del letto di molle. [daN/cm²]

Limite compressione: Pressione limite di plasticizzazione a compressione del letto di molle. [daN/cm²]

Limite trazione: Pressione limite di plasticizzazione a trazione del letto di molle. [daN/cm²]

Sbordo magrone: Allargamento dell'impronta della trave dovuta al magrone: nel calcolare la reazione del terreno la larghezza della trave sarà incrementata del doppio dello sbordo. [cm]

Terreno riporto: Caratteristiche dell'eventuale terreno di riporto presente lateralmente all'elemento di fondazione. Esso costituisce un sovraccarico agente sul piano di posa.

Descrizione breve	Stratigrafia			K verticale	Limite compressione	Limite trazione	Sbordo magrone	Terreno riporto
	Sondaggio	Estradosso	Deformazione volumetrica					
FT1	Piu' vicino in sito	0		Default (2)	Default (10)	Default (0.001)		Default (Ghiaia); Default (50); 0

5.4.2.2 Travi di fondazione C.A. di piano

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Fond.: Riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Fond.
			X	Y	X	Y										
R 50x50	CA	L1	596	2402.5	596	2715.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.25	FT1
R 80x50_1	CA	L1	100	1802.5	1189	1802.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	10	FT1
R 30*50	CA	L1	571	2715.5	771	2715.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	3.75	FT1
R 50x50	CA	L1	746	2402.5	746	2715.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	6.25	FT1
R 125x50	CA	L1	1189	972.5	100	972.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	15.63	FT1
R 80x50_1	CA	L1	25	2402.5	1264	2402.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	10	FT1
R 80x50_1	CA	L1	1189	910	1189	2402.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	10	FT1
R 80x50_1	CA	L1	100	910	100	2402.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	10	FT1

5.4.3 Travi C.A.

5.4.3.1 Travi C.A. di piano

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale calcestruzzo.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 30*25	CA	L2	596	2402.5	596	2715.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	1.88
R 30*25	CA	L2	100	1802.5	1189	1802.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	1.88
R 30*25	CA	L2	746	2715.5	746	2402.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	1.88
R 30*25	CA	L2	581	2715.5	761	2715.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	1.88
R 90*25	CA	L2	1189	2402.5	1189	907	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.63
R 90*25	CA	L2	100	2402.5	100	907	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	5.63
R 50x25_1	CA	L2	100	1005	1189	1005	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	3.13
R 30*25	CA	L2	55	2402.5	1234	2402.5	0	C25/30	Nessuno; G		0	No	No	No	1.88

5.4.4 Travi in acciaio

5.4.4.1 Travi in acciaio di piano

Sezione: Sezione in acciaio.

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. S=Sinistra, C=Centro, D=Destra

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale in acciaio.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Cal.: Descrizione sintetica dell'eventuale calastrello della sezione accoppiata o composita.

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Cal.
			X	Y	X	Y										
HEA140	C	L3	746	2720.5	746	2402.5	0	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.25	
HEA100	C	L3	596	2715.5	746	2715.5	0	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
HEA100	C	L3	596	2438.5	746	2438.5	0	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.17	
IPE360	C	L3	70	995	1219	995	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	0.57	
IPE360	C	L3	70	1802.5	1219	1802.5	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	0.57	
HEA140	C	L3	596	2720.5	596	2402.5	0	S235	Nessuno; G		0	No	No	No	0.25	

5.4.5 Travi in legno

5.4.5.1 Travi in legno di piano

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione in legno

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. S=Sinistra, C=Centro, D=Destra

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale in legno.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare. L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento. G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [daN/cm]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
R 12x18	C	L3	656.5	2002.5	917	2002.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	2002.5	1200	2002.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	2002.5	348	2002.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	2002.5	632.5	2002.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	2102.5	917	2102.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	2102.5	1200	2102.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	2102.5	348	2102.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	2102.5	632.5	2102.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1695	917	1695	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1695	1200	1695	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1695	348	1695	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1695	632.5	1695	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1902.5	917	1902.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1902.5	1200	1902.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1902.5	348	1902.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1902.5	632.5	1902.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	2202.5	348	2202.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 24x36	C	L3	929	995	929	905	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	Svincolo: M2, M3	0.33
R 24x36	C	L3	1212	995	1212	905	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	Svincolo: M2, M3	0.33

R 24x36	C	L3	77	995	77	905	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	Svinc olo: M2, M3	0.33
R 24x36	C	L3	644.5	995	644.5	905	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	Svinc olo: M2, M3	0.33
R 12x18	C	L3	372	915	632.5	915	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	915	917	915	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	915	1200	915	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	915	348	915	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	2202.5	1200	2202.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	2302.5	348	2302.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	2202.5	632.5	2202.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	2202.5	917	2202.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	2302.5	1200	2302.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 24x36	C	L3	360	995	360	905	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	Svinc olo: M2, M3	0.33
R 12x18	C	L3	372	2302.5	632.5	2302.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	2302.5	917	2302.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1595	1200	1595	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1095	348	1095	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1095	632.5	1095	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 24x36	C	L3	360	1802.1	360	2402.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.33
R 24x36	C	L3	929	1802.1	929	2402.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.33
R 12x18	C	L3	89	1195	348	1195	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1195	632.5	1195	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1095	917	1095	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1095	1200	1095	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 24x44	C	L3	1212	995	1212	1802.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.4
R 24x44	C	L3	360	995	360	1802.5	0	GL30c	Nessuno; G		0	No	No	No	0.42
R 24x44	C	L3	644.5	995	644.5	1802.5	0	GL30c	Nessuno; G		0	No	No	No	0.42
R 24x44	C	L3	77	995	77	1802.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.4
R 24x36	C	L3	644.5	1802.1	644.5	2402.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.33
R 24x36	C	L3	1212	1802.1	1212	2402.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.33
R 24x44	C	L3	929	995	929	1802.5	0	GL30c	Nessuno; G		0	No	No	No	0.42
R 24x36	C	L3	77	1802.1	77	2402.5	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.33
R 12x18	C	L3	656.5	1195	917	1195	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1495	632.5	1495	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1495	917	1495	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1395	1200	1395	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1495	348	1495	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1595	632.5	1595	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1595	917	1595	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1495	1200	1495	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1595	348	1595	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1295	632.5	1295	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1295	917	1295	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1195	1200	1195	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1295	348	1295	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	372	1395	632.5	1395	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	656.5	1395	917	1395	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	941	1295	1200	1295	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08
R 12x18	C	L3	89	1395	348	1395	0	GL24h	Nessuno; G		0	No	No	No	0.08

5.4.6 Colonne in acciaio

Tr.: Riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: Sezione in acciaio.

P.i.: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto, CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Ang.: Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale in acciaio.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare. L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento. G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

Cal.: Descrizione sintetica dell'eventuale calastrello della sezione accoppiata o composita.

Tr.	Sezione	P.i.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	Cal.
			X	Y									
T2	HEB100	CC	596	2438.5	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	70	1802.5	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	1219	1802.5	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	746	2715.5	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	596	2715.5	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	746	2438.5	0	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	1219	995	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	832.5	995	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	456.5	995	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	832.5	1802.5	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	456.5	1802.5	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	
T2	HEB100	CC	70	995	90	S275	Nessuno; G		0	No	No	No	

5.4.7 Pareti in legno

Tr.: Riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: Spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

P.i.: Posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Punto i.: Punto iniziale in pianta.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto f.: Punto finale in pianta.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale legno.

Car.pot.: Riferimento alla definizione di un carico potenziale. Accetta anche il valore "Nessuno".

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z.: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

P.sup.: Peso per unità di superficie. [daN/cm²]

Aperture: Riferimenti a tutti gli elementi che forano la parete.

Tr.	Sp.	P.i.	Punto i.		Punto f.		Mat.	Car.pot.	DeltaT	Sovr.	S.Z	P.sup.	Aperture
			X	Y	X	Y							
T2	10	Centro	60	2402.5	60	905				0	No	0.0036	W1, W2
T2	10	Centro	1229	2402.5	1229	905				0	No	0.0036	W3, W4, W5, W6
T2	14	Centro	60	2402.5	1229	2402.5				0	No	0.00504	W7, W8, W9

5.4.8 Aperture su pareti

Desc.: Descrizione breve dell'apertura utilizzata dalle pareti.

Tr.: Riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sp.: Spessore misurato in direzione ortogonale al piano medio dell'elemento. [cm]

P.i.: Posizione del punto di inserimento rispetto ad una sezione verticale, vista dal punto iniziale verso il punto finale.

Porta: Apertura fino al pavimento o presenza della chiusura inferiore.

Architrave: Presenza della chiusura superiore o apertura fino al soffitto.

Larghezza: Larghezza della finestra. [cm]

Altezza: Altezza della finestra. [cm]

Dist.inf.: Distanza dalla quota inferiore. [cm]

Dist.lat.: Distanza dal punto di riferimento. [cm]

Punto di rif.: Primo punto di riferimento in pianta.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Punto di dir.: Secondo punto in pianta che, in coppia col punto di riferimento, definisce la direzione e quindi il piano verticale su cui giace l'apertura.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Desc.	Tr.	Sp.	P.i.	Porta	Architrave	Larghezza	Altezza	Dist.inf.	Dist.lat.	Punto di rif.		Punto di dir.	
										X	Y	X	Y
W4	T2	10	Centro	No	Si	130	60	180	450	1229	2402.5	1229	1802.5
W7	T2	14	Centro	Si	Si	100	270		335	60	2402.5	644.5	2402.5

W3	T2	10	Centro	No	Si	130	60	180	30	1229	2402.5	1229	1802.5
W5	T2	10	Centro	No	Si	370	60	150	700	1229	2402.5	1229	1802.5
W2	T2	10	Centro	No	Si	550	60	150	735	60	2402.5	60	1618.8
W8	T2	14	Centro	Si	Si	100	270		100	60	2402.5	227.5	2402.5
W1	T2	10	Centro	No	Si	385	60	150	210	60	2402.5	60	1618.8
W6	T2	10	Centro	Si	Si	130	280		1150	1229	2402.5	1229	1332.5
W9	T2	14	Centro	Si	Si	185	300		520	60	2402.5	862	2402.5

5.4.9 Carichi superficiali

5.4.9.1 Carichi superficiali di piano

Carico: Riferimento alla definizione di un carico di superficie.

Solaio: Riferimento alla definizione di una sezione di solaio. Accetta anche il valore "Nessuno".

Liv.: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [cm]

Punti: Punti di definizione in pianta.

Indice: Indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [cm]

Angolo: Direzione delle nervature che trasmettono il carico. Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Comp.: Descrizione sintetica del comportamento del carico superficiale o, nel caso di comportamento membranale, riferimento alla descrizione analitica della membrana.

Fori: Riferimenti a tutti gli elementi che forano il carico superficiale.

Carico	Solaio	Liv.	Punti			Estr.	Angolo	Comp.	Fori
			Indice	X	Y				
Solaio	Si; Pieno 10; C25/30; X0; 500	L2	1	55	907	0	0	Nessuno	
			2	1234	907				
			3	1234	2417.5				
			4	55	2417.5				
Copertura Piana	Si; Pieno 10; C25/30; X0; 500	L3	1	589	2402.5	0	0	Nessuno	
			2	753	2402.5				
			3	753	2720.5				
			4	589	2720.5				
Copertura Piana	Si; Pieno 5; C25/30; X0; 250	L3	1	55	905	0	0	Nessuno	
			2	1234	905				
			3	1234	2402.5				
			4	55	2402.5				

6 Dati di modellazione

6.1 Nodi modello

6.1.1 Nodi di definizione del modello

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Posizione: Coordinate del nodo.

X: Coordinata X. [cm]

Y: Coordinata Y. [cm]

Z: Coordinata Z. [cm]

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	100	972.5	-55	3	160.5	972.5	-55	4	221	972.5	-55	5	281.5	972.5	-55
6	342	972.5	-55	7	402.5	972.5	-55	8	463	972.5	-55	9	523.5	972.5	-55
10	584	972.5	-55	11	644.5	972.5	-55	12	705	972.5	-55	13	765.5	972.5	-55
14	826	972.5	-55	15	886.5	972.5	-55	16	947	972.5	-55	17	1007.5	972.5	-55
18	1068	972.5	-55	19	1128.5	972.5	-55	20	1189	972.5	-55	21	100	995	-55
22	160.5	995	-55	23	221	995	-55	24	281.5	995	-55	25	342	995	-55
26	402.5	995	-55	27	463	995	-55	28	523.5	995	-55	29	584	995	-55
30	644.5	995	-55	31	705	995	-55	32	765.5	995	-55	33	826	995	-55
34	886.5	995	-55	35	947	995	-55	36	1007.5	995	-55	37	1068	995	-55
38	1128.5	995	-55	39	1189	995	-55	40	100	1057.1	-55	41	1189	1057.1	-55
42	100	1119.2	-55	43	1189	1119.2	-55	44	100	1181.3	-55	45	1189	1181.3	-55
46	100	1243.5	-55	47	1189	1243.5	-55	48	100	1305.6	-55	49	1189	1305.6	-55
50	100	1367.7	-55	51	1189	1367.7	-55	52	100	1429.8	-55	53	1189	1429.8	-55
54	100	1491.9	-55	55	1189	1491.9	-55	56	100	1554	-55	57	1189	1554	-55
58	100	1616.2	-55	59	1189	1616.2	-55	60	100	1678.3	-55	61	1189	1678.3	-55
62	100	1740.4	-55	63	1189	1740.4	-55	64	100	1802.5	-55	65	160.5	1802.5	-55
66	221	1802.5	-55	67	281.5	1802.5	-55	68	342	1802.5	-55	69	402.5	1802.5	-55
70	463	1802.5	-55	71	523.5	1802.5	-55	72	584	1802.5	-55	73	644.5	1802.5	-55
74	705	1802.5	-55	75	765.5	1802.5	-55	76	826	1802.5	-55	77	886.5	1802.5	-55
78	947	1802.5	-55	79	1007.5	1802.5	-55	80	1068	1802.5	-55	81	1128.5	1802.5	-55
82	1189	1802.5	-55	83	100	1862.5	-55	84	1189	1862.5	-55	85	100	1922.5	-55
86	1189	1922.5	-55	87	100	1982.5	-55	88	1189	1982.5	-55	89	100	2042.5	-55
90	1189	2042.5	-55	91	100	2102.5	-55	92	1189	2102.5	-55	93	100	2162.5	-55
94	1189	2162.5	-55	95	100	2222.5	-55	96	1189	2222.5	-55	97	100	2282.5	-55
98	1189	2282.5	-55	99	100	2342.5	-55	100	1189	2342.5	-55	101	25	2402.5	-55
102	60	2402.5	-55	103	100	2402.5	-55	104	113.6	2402.5	-55	105	167.2	2402.5	-55
106	220.8	2402.5	-55	107	274.4	2402.5	-55	108	328	2402.5	-55	109	381.6	2402.5	-55
110	435.2	2402.5	-55	111	488.8	2402.5	-55	112	542.4	2402.5	-55	113	596	2402.5	-55
114	646	2402.5	-55	115	696	2402.5	-55	116	746	2402.5	-55	117	799.7	2402.5	-55
118	853.3	2402.5	-55	119	907	2402.5	-55	120	960.7	2402.5	-55	121	1014.3	2402.5	-55
122	1068	2402.5	-55	123	1121.7	2402.5	-55	124	1175.3	2402.5	-55	125	1189	2402.5	-55
126	1229	2402.5	-55	127	1264	2402.5	-55	128	596	2465.1	-55	129	746	2465.1	-55
130	596	2527.7	-55	131	746	2527.7	-55	132	596	2590.3	-55	133	746	2590.3	-55
134	596	2652.9	-55	135	746	2652.9	-55	136	596	2715.5	-55	137	671	2715.5	-55
138	746	2715.5	-55	139	100	995	-0.8	140	160.1	995	-0.8	141	220.3	995	-0.8
142	280.4	995	-0.8	143	340.6	995	-0.8	144	400.9	995	-0.8	145	461.4	995	-0.8
146	522.3	995	-0.8	147	583.3	995	-0.8	148	644.5	995	-0.8	149	705.7	995	-0.8
150	766.7	995	-0.8	151	827.6	995	-0.8	152	888.1	995	-0.8	153	948.4	995	-0.8
154	1008.6	995	-0.8	155	1068.7	995	-0.8	156	1128.9	995	-0.8	157	1189	995	-0.8
158	100	1057.1	-0.8	159	1189	1057.7	-0.8	160	100	1119.2	-0.8	161	1189	1120.5	-0.8
162	100	1181.3	-0.8	163	1189	1183.2	-0.8	164	100	1243.5	-0.8	165	1189	1245.8	-0.8
166	100	1305.6	-0.8	167	1189	1308	-0.8	168	100	1367.7	-0.8	169	1189	1370	-0.8
170	100	1429.8	-0.8	171	1189	1431.8	-0.8	172	100	1491.9	-0.8	173	1189	1493.6	-0.8
174	100	1554	-0.8	175	1189	1555.4	-0.8	176	100	1616.2	-0.8	177	1189	1617.2	-0.8
178	100	1678.3	-0.8	179	1189	1678.9	-0.8	180	100	1740.4	-0.8	181	1189	1740.7	-0.8
182	100	1802.5	-0.8	183	160.1	1802.5	-0.8	184	220.3	1802.5	-0.8	185	280.4	1802.5	-0.8
186	340.6	1802.5	-0.8	187	400.9	1802.5	-0.8	188	461.4	1802.5	-0.8	189	522.3	1802.5	-0.8
190	583.3	1802.5	-0.8	191	644.5	1802.5	-0.8	192	705.7	1802.5	-0.8	193	766.7	1802.5	-0.8
194	827.6	1802.5	-0.8	195	888.1	1802.5	-0.8	196	948.4	1802.5	-0.8	197	1008.6	1802.5	-0.8
198	1068.7	1802.5	-0.8	199	1128.9	1802.5	-0.8	200	1189	1802.5	-0.8	201	100	1862.5	-0.8
202	1189	1862.5	-0.8	203	100	1922.5	-0.8	204	1189	1922.5	-0.8	205	100	1982.5	-0.8
206	1189	1982.5	-0.8	207	100	2042.5	-0.8	208	1189	2042.5	-0.8	209	100	2102.5	-0.8
210	1189	2102.5	-0.8	211	100	2162.5	-0.8	212	1189	2162.5	-0.8	213	100	2222.5	-0.8
214	1189	2222.5	-0.8	215	100	2282.5	-0.8	216	1189	2282.5	-0.8	217	100	2342.5	-0.8
218	1189	2342.5	-0.8	219	60	2402.5	-0.8	220	100	2402.5	-0.8	221	112.5	2402.5	-0.8
222	165.2	2402.5	-0.8	223	218.2	2402.5	-0.8	224	272.2	2402.5	-0.8	225	327.8	2402.5	-0.8
226	383.2	2402.5	-0.8	227	436.9	2402.5	-0.8	228	489.2	2402.5	-0.8	229	540.2	2402.5	-0.8
230	590.7	2402.5	-0.8	231	596	2402.5	-0.8	232	642.4	2402.5	-0.8	233	694.2	2402.5	-0.8
234	746	2402.5	-0.8	235	794	2402.5	-0.8	236	845.5	2402.5	-0.8	237	899.1	2402.5	-0.8
238	953.7	2402.5	-0.8	239	1008.6	2402.5	-0.8	240	1063.7	2402.5	-0.8	241	1118.8	2402.5	-0.8
242	1173.9	2402.5	-0.8	243	1189	2402.5	-0.8	244	1229	2402.5	-0.8	245	596	2461.3	-0.8
246	746	2461.3	-0.8	247	596	2523	-0.8	248	746	2523	-0.8	249	596	2586.5	-0.8
250	746	2586.5	-0.8	251	596	2650.9	-0.8	252	746	2650.9	-0.8	253	596	2715.5	-0.8
254	671	2715.5	-0.8	255	746	2715.5	-0.8	256	100	995	53.3	257	159.8	995	53.3
258	219.6	995	53.3	259	279.4	995	53.3	260	339.2	995	53.3	261	399.2	995	53.3
262	459.5	995	53.3	263	520.9	995	53.3	264	582.6	995	53.3	265	644.5	995	53.3
266	706.4	995	53.3	267	768.1	995	53.3	268	829.5	995	53.3	269	889.8	995	53.3
270	949.8	995	53.3	271	1009.6	995	53.3	272	1069.4	995	53.3	273	1129.2	995	53.3
274	1189	995	53.3	275	100	1057.1	53.3	276	1189	1058.3	53.3	277	100	1119.2	53.3
278	1189	1121.6	53.3	279	100	1181.3	53.3	280	1189	1185.2	53.3	281	100	1243.5	53.3
282	1189	1248.6	53.3	283	100	1305.6	53.3	284	1189	1310.6	53.3	285	100	1367.7	53.3
286	1189	1372.3	53.3	287	100	1429.8	53.3	288	1189	1433.8	53				

338	111.3	2402.5	53.3	339	162.8	2402.5	53.3	340	214.9	2402.5	53.3	341	268.7	2402.5	53.3
342	327.6	2402.5	53.3	343	386.5	2402.5	53.3	344	439.8	2402.5	53.3	345	490.7	2402.5	53.3
346	538.5	2402.5	53.3	347	585.3	2402.5	53.3	348	596	2402.5	53.3	349	638.9	2402.5	53.3
350	692.4	2402.5	53.3	351	746	2402.5	53.3	352	785.2	2402.5	53.3	353	836	2402.5	53.3
354	890.6	2402.5	53.3	355	946.5	2402.5	53.3	356	1002.8	2402.5	53.3	357	1059.3	2402.5	53.3
358	1115.9	2402.5	53.3	359	1172.4	2402.5	53.3	360	1189	2402.5	53.3	361	1229	2402.5	53.3
362	596	2454.7	53.3	363	746	2454.7	53.3	364	596	2516.9	53.3	365	746	2516.9	53.3
366	596	2582.2	53.3	367	746	2582.2	53.3	368	596	2648.7	53.3	369	746	2648.7	53.3
370	596	2715.5	53.3	371	671	2715.5	53.3	372	746	2715.5	53.3	373	60	905	107.5
374	60	905	107.5	375	1229	905	107.5	376	1229	905	107.5	377	100	907	107.5
378	159.4	907	107.5	379	218.8	907	107.5	380	278.3	907	107.5	381	337.7	907	107.5
382	397.1	907	107.5	383	456.5	907	107.5	384	519.2	907	107.5	385	581.8	907	107.5
386	644.5	907	107.5	387	707.2	907	107.5	388	769.8	907	107.5	389	832.5	907	107.5
390	891.9	907	107.5	391	951.3	907	107.5	392	1010.8	907	107.5	393	1070.2	907	107.5
394	1129.6	907	107.5	395	1189	907	107.5	396	100	943.5	107.5	397	159.4	943.5	107.5
398	218.8	943.5	107.5	399	278.3	943.5	107.5	400	337.7	943.5	107.5	401	397.1	943.5	107.5
402	456.5	943.5	107.5	403	519.2	943.5	107.5	404	581.8	943.5	107.5	405	644.5	943.5	107.5
406	707.2	943.5	107.5	407	769.8	943.5	107.5	408	832.5	943.5	107.5	409	891.9	943.5	107.5
410	951.3	943.5	107.5	411	1010.8	943.5	107.5	412	1070.2	943.5	107.5	413	1129.6	943.5	107.5
414	1189	943.5	107.5	415	60	950	107.5	416	60	950	107.5	417	100	950	107.5
418	1189	950	107.5	419	1229	950	107.5	420	1229	950	107.5	421	645.5	973.7	107.5
422	100	980	107.5	423	159.4	980	107.5	424	218.8	980	107.5	425	278.3	980	107.5
426	337.7	980	107.5	427	397.1	980	107.5	428	456.5	980	107.5	429	519.2	980	107.5
430	581.8	980	107.5	431	644.5	980	107.5	432	707.2	980	107.5	433	769.8	980	107.5
434	832.5	980	107.5	435	891.9	980	107.5	436	951.3	980	107.5	437	1010.8	980	107.5
438	1070.2	980	107.5	439	1129.6	980	107.5	440	1189	980	107.5	441	60	995	107.5
442	60	995	107.5	443	70	995	107.5	444	100	995	107.5	445	159.4	995	107.5
446	218.8	995	107.5	447	278.3	995	107.5	448	337.7	995	107.5	449	397.1	995	107.5
450	456.5	995	107.5	451	519.2	995	107.5	452	581.8	995	107.5	453	644.5	995	107.5
454	707.2	995	107.5	455	769.8	995	107.5	456	832.5	995	107.5	457	891.9	995	107.5
458	951.3	995	107.5	459	1010.8	995	107.5	460	1070.2	995	107.5	461	1129.6	995	107.5
462	1189	995	107.5	463	1219	995	107.5	464	1229	995	107.5	465	1229	995	107.5
466	100	1005	107.5	467	159.4	1005	107.5	468	218.8	1005	107.5	469	278.3	1005	107.5
470	337.7	1005	107.5	471	397.1	1005	107.5	472	456.5	1005	107.5	473	519.2	1005	107.5
474	581.8	1005	107.5	475	644.5	1005	107.5	476	707.2	1005	107.5	477	769.8	1005	107.5
478	832.5	1005	107.5	479	891.9	1005	107.5	480	951.3	1005	107.5	481	1010.8	1005	107.5
482	1070.2	1005	107.5	483	1129.6	1005	107.5	484	1189	1005	107.5	485	60	1057.1	107.5
486	60	1057.1	107.5	487	100	1057.1	107.5	488	1189	1058.8	107.5	489	1229	1058.8	107.5
490	1229	1058.8	107.5	491	60	1119.2	107.5	492	60	1119.2	107.5	493	100	1119.2	107.5
494	1189	1122.5	107.5	495	1229	1122.5	107.5	496	1229	1122.5	107.5	497	60	1181.3	107.5
498	60	1181.3	107.5	499	100	1181.3	107.5	500	1189	1187.5	107.5	501	60	1243.5	107.5
502	60	1243.5	107.5	503	100	1243.5	107.5	504	1189	1252.5	107.5	505	1229	1252.5	107.5
506	1229	1252.5	107.5	507	60	1305.6	107.5	508	60	1305.6	107.5	509	100	1305.6	107.5
510	1189	1313.6	107.5	511	1229	1313.6	107.5	512	1229	1313.6	107.5	513	60	1367.7	107.5
514	60	1367.7	107.5	515	100	1367.7	107.5	516	1189	1374.7	107.5	517	1229	1374.7	107.5
518	1229	1374.7	107.5	519	60	1429.8	107.5	520	60	1429.8	107.5	521	100	1429.8	107.5
522	1189	1435.8	107.5	523	1229	1435.8	107.5	524	1229	1435.8	107.5	525	60	1491.9	107.5
526	60	1491.9	107.5	527	100	1491.9	107.5	528	1189	1496.9	107.5	529	1229	1496.9	107.5
530	1229	1496.9	107.5	531	60	1554	107.5	532	60	1554	107.5	533	100	1554	107.5
534	1189	1558.1	107.5	535	1229	1558.1	107.5	536	1229	1558.1	107.5	537	60	1616.2	107.5
538	60	1616.2	107.5	539	100	1616.2	107.5	540	1189	1619.2	107.5	541	1229	1619.2	107.5
542	1229	1619.2	107.5	543	60	1678.3	107.5	544	60	1678.3	107.5	545	100	1678.3	107.5
546	1189	1680.3	107.5	547	1229	1680.3	107.5	548	1229	1680.3	107.5	549	60	1740.4	107.5
550	60	1740.4	107.5	551	100	1740.4	107.5	552	1189	1741.4	107.5	553	1229	1741.4	107.5
554	1229	1741.4	107.5	555	60	1802.5	107.5	556	60	1802.5	107.5	557	70	1802.5	107.5
558	100	1802.5	107.5	559	159.4	1802.5	107.5	560	218.8	1802.5	107.5	561	278.3	1802.5	107.5
562	337.7	1802.5	107.5	563	397.1	1802.5	107.5	564	456.5	1802.5	107.5	565	519.2	1802.5	107.5
566	581.8	1802.5	107.5	567	644.5	1802.5	107.5	568	707.2	1802.5	107.5	569	769.8	1802.5	107.5
570	832.5	1802.5	107.5	571	891.9	1802.5	107.5	572	951.3	1802.5	107.5	573	1010.8	1802.5	107.5
574	1070.2	1802.5	107.5	575	1129.6	1802.5	107.5	576	1189	1802.5	107.5	577	1219	1802.5	107.5
578	1229	1802.5	107.5	579	1229	1802.5	107.5	580	60	1862.5	107.5	581	60	1862.5	107.5
582	100	1862.5	107.5	583	1189	1862.5	107.5	584	1229	1862.5	107.5	585	1229	1862.5	107.5
586	60	1922.5	107.5	587	60	1922.5	107.5	588	100	1922.5	107.5	589	1189	1922.5	107.5
590	1229	1922.5	107.5	591	1229	1922.5	107.5	592	60	1982.5	107.5	593	60	1982.5	107.5
594	100	1982.5	107.5	595	1189	1982.5	107.5	596	1229	1982.5	107.5	597	1229	1982.5	107.5
598	60	2042.5	107.5	599	60	2042.5	107.5	600	100	2042.5	107.5	601	1189	2042.5	107.5
602	1229	2042.5	107.5	603	1229	2042.5	107.5	604	60	2102.5	107.5	605	60	2102.5	107.5
606	100	2102.5	107.5	607	1189	2102.5	107.5	608	1229	2102.5	107.5	609	1229	2102.5	107.5
610	60	2162.5	107.5	611	60	2162.5	107.5	612	100	2162.5	107.5	613	1189	2162.5	107.5
614	1229	2162.5	107.5	615	1229	2162.5	107.5	616	60	2222.5	107.5	617	60	2222.5	107.5
618	100	2222.5	107.5	619	1189	2222.5	107.5	620	1229	2222.5	107.5	621	1229	2222.5	107.5
622	60	2282.5	107.5	623	60	2282.5	107.5	624	100	2282.5	107.5	625	1189	2282.5	107.5
626	1229	2282.5	107.5	627	1229	2282.5	107.5	628	60	2342.5	107.5	629	60	2342.5	107.5
630	100	2342.5	107.5	631	1189	2342.5	107.5	632	1229	2342.5	107.5	633	1229	2342.5	107.5
634	60	2402.5	107.5	635	60	2402.5	107.5	636	60	2402.5	107.5	637	60	2402.5	107.5
638	100	2402.5	107.5	639	110	2402.5	107.5	640	110	2402.5	107.5	641	160	2402.5	107.5
642	160	2402.5	107.5	643	210	2402.5	107.5	644	260	2402.5	107.5	645	260	2402.5	107.5
646	327.5	2402.5	107.5	647	327.5	2402.5	107.5	648	395	2402.5	107.5	649	395	2402.5	107.5
650	445	2402.5	107.5	651	495	2402.5	107.5	652	495	2402.5	107.5	653	537.5	2402.5	107.5
654	537.5	2402.5	107.5	655	580	2402.5	107.5	656	580	2402.5	107.5	657	596	2402.5	107.5
658	635.3	2402.5	107.5	659											

742	327.5	2402.5	164	743	1229	1061.7	164.3	744	1229	1859.9	165.7	745	1229	1122.5	166
746	537.5	2402.5	167	747	1229	2266.9	168.1	748	60	905	168.8	749	580	2402.5	170
750	765	2402.5	170	751	822.3	2402.5	170.1	752	879.8	2402.5	170.2	753	937.7	2402.5	170.4
754	995.8	2402.5	170.5	755	60	2337	170.6	756	1054	2402.5	170.7	757	1112.3	2402.5	170.9
758	1170.7	2402.5	171.2	759	1229	2402.5	171.7	760	1229	2402.5	171.7	761	1229	2402.5	171.7
762	60	957.9	171.9	763	1229	1680.9	175.9	764	1229	1647.3	177.7	765	1229	1712.1	178.2
766	1229	1440.7	180.4	767	1229	2334.2	181.4	768	1229	2044.9	182.9	769	1229	2206.4	185
770	1229	1484.2	185.2	771	1229	1999.8	186.7	772	1229	1963.8	187.5	773	1229	2237.5	187.7
774	60	1990.8	188.8	775	60	2052	189	776	60	1395.7	189.2	777	60	1929.2	189.3
778	60	1334.8	189.3	779	60	1457	189.3	780	60	2112.1	189.4	781	60	1518	189.7
782	1229	1539.7	189.8	783	60	2169.9	190.1	784	60	1276	190.4	785	60	1578.1	190.7
786	60	1749.1	191.3	787	1229	2094.3	191.5	788	60	1867.2	191.6	789	60	2222.6	192.2
790	1229	1794.8	192.5	791	60	1637.4	193.2	792	60	1227.8	193.3	793	1229	1829.8	194.3
794	60	2271.8	194.3	795	1229	2158.1	194.6	796	1229	1596.6	194.9	797	60	1061.3	195.3
798	60	1016.3	195.5	799	1229	1752.7	196	800	60	1802.9	197.3	801	60	1111.1	198.3
802	60	1697.7	199	803	60	2307.8	199.6	804	60	985.7	201.8	805	1229	1641.2	203.3
806	1229	1718.2	203.4	807	1229	1682	204.7	808	1229	2017.7	206.3	809	60	1164.2	206.4
810	1229	2041.4	206.7	811	1229	1402.1	208.6	812	1229	2237.7	210.7	813	1229	2068	211.2
814	1229	1927.2	211.5	815	1229	2266	211.6	816	1229	2210.2	211.9	817	1229	905	212.5
818	1229	1959.7	212.5	819	1229	1326.4	213.5	820	1229	1876.7	214.9	821	1229	954.3	215.1
822	1229	2301.6	215.4	823	1229	2182.6	215.4	824	1229	1252.5	215.8	825	1229	1988.6	217.3
826	1229	1006.2	217.9	827	60	2402.5	220.5	828	60	2402.5	220.5	829	60	2402.5	220.5
830	110	2402.5	220.5	831	160	2402.5	220.5	832	260	2402.5	220.5	833	395	2402.5	220.5
834	495	2402.5	220.5	835	327.4	2402.5	220.6	836	60	1750.9	220.7	837	1229	1063.6	221
838	60	1778.6	221.4	839	60	1723.7	222.6	840	1229	1467	223.2	841	1229	1122.5	224.5
842	1229	1834.8	224.6	843	1229	2011.8	225.6	844	537.5	2402.5	226.5	845	60	2352.3	226.7
846	60	1218.3	228.1	847	1229	1527.1	229.1	848	60	1285.6	229.2	849	1229	1796.7	229.8
850	60	1348.3	229.8	851	60	1995.5	230	852	60	1933.2	230	853	60	905	230
854	60	2057.8	230.2	855	60	1409.8	230.3	856	60	1470.9	230.5	857	60	2119.2	230.6
858	60	1531.7	230.8	859	60	2177.5	231.4	860	60	1591.2	231.7	861	60	1872	232
862	60	948.4	232.2	863	580	2402.5	232.5	864	765	2402.5	232.5	865	821.6	2402.5	232.6
866	878.6	2402.5	232.8	867	1229	2038.5	232.8	868	936.3	2402.5	233	869	1229	1585.1	233.1
870	994.5	2402.5	233.2	871	1229	1759.4	233.4	872	1229	2103	233.5	873	1053	2402.5	233.5
874	60	1647.1	233.9	875	1111.7	2402.5	233.9	876	1229	2233.6	234.2	877	60	2225.3	234.2
878	1170.3	2402.5	234.7	879	60	2313.4	234.7	880	1229	2145.7	234.7	881	60	1057.4	235.5
882	60	2270.9	235.8	883	1229	1638.8	235.8	884	1229	2402.5	235.8	885	1229	2402.5	235.8
886	1229	2402.5	235.8	887	60	1816.1	236.2	888	60	1018.6	236.5	889	1229	2068.8	236.6
890	60	1098.9	236.8	891	1229	1687.5	237	892	1229	1723.8	237.1	893	1229	1961.1	237.4
894	60	983	238	895	1229	2209.9	238.4	896	60	1138.9	238.9	897	60	1690.8	239.8
898	1229	2179.2	240.2	899	1229	2353.7	242.9	900	1229	1983.5	244.6	901	60	1178.2	245.5
902	60	1781.9	246.1	903	60	1722.5	248	904	60	1751.9	249	905	1229	2007.1	252.3
906	1229	2304.7	253.2	907	1229	2253.1	253.5	908	1229	1940.5	255.5	909	1229	1885	258.2
910	1229	1835.2	263	911	1229	2032.6	263.6	912	1229	905	265	913	1229	2213.4	267.8
914	1229	1797.6	268.6	915	1229	954.6	268.7	916	1229	2066.9	270	917	60	1117.5	270
918	60	1178.6	270	919	60	1239.7	270	920	1229	1252.5	270	921	60	1300.8	270
922	1229	1332.5	270	923	60	1361.9	270	924	1229	1394.2	270	925	60	1423.1	270
926	1229	1455.8	270	927	60	1484.2	270	928	1229	1517.5	270	929	60	1545.3	270
930	1229	1579.2	270	931	60	1606.4	270	932	1229	1640.8	270	933	60	1667.5	270
934	1229	1702.5	270	935	70	1802.5	270	936	60	1807.5	270	937	60	1871.7	270
938	60	1935.8	270	939	60	2000	270	940	60	2064.2	270	941	60	2128.3	270
942	60	2192.5	270	943	1229	1977.3	271.2	944	1229	2103.7	271.7	945	1229	2142.3	272.3
946	1229	2178.2	272.5	947	1229	1762.7	272.6	948	1229	1006.8	272.7	949	1229	1730.2	274.5
950	1229	2001.6	274.9	951	60	1089.3	275.8	952	60	1054.2	276.4	953	60	2402.5	277
954	60	2402.5	277	955	60	2402.5	277	956	110	2402.5	277	957	160	2402.5	277
958	260	2402.5	277	959	395	2402.5	277	960	495	2402.5	277	961	1229	1063.8	277.4
962	60	2230.1	277.5	963	60	1018.2	277.5	964	327.2	2402.5	277.5	965	60	1694.2	278.1
966	60	1780.6	279.6	967	60	2272.6	280.2	968	60	2355.8	280.8	969	60	1723.1	281.5
970	60	2315.5	281.7	971	60	1752.1	282	972	1229	1122.5	283	973	60	987.2	285.6
974	537.5	2402.5	286	975	60	948.4	289.2	976	60	905	291.3	977	820.8	2402.5	294.8
978	877.4	2402.5	294.8	979	935	2402.5	295	980	580	2402.5	295	981	765	2402.5	295
982	993.3	2402.5	295.2	983	1052.1	2402.5	295.6	984	1111	2402.5	296.1	985	1170	2402.5	297.3
986	1229	1822.5	300	987	1229	1887.5	300	988	1229	1952.5	300	989	1229	2422.5	300
990	1229	2307.5	300	991	1229	2372.5	300	992	1229	2402.5	300	993	1229	2402.5	300
994	1229	2402.5	300	995	1229	2020.6	301.3	996	1229	2211.3	306.9	997	1229	1985.7	307.6
998	1229	2063.4	308.3	999	1229	1793.8	308.8	1000	1229	2177.9	309.9	1001	60	1023.6	311
1002	1229	2141.8	311.1	1003	1229	2102.6	311.1	1004	1229	1762	312.6	1005	60	1052.5	317.4
1006	1229	905	317.5	1007	60	1752.5	317.6	1008	60	1723.5	317.7	1009	1229	1731.2	318.1
1010	60	1087.2	320.1	1011	60	1780.8	320.2	1012	60	1694.4	320.5	1013	1229	954.3	321.7
1014	60	2227.8	326.4	1015	1229	1006.3	326.6	1016	60	2268.1	327.7	1017	60	1117.5	330
1018	60	1178.6	330	1019	60	1239.7	330	1020	1229	1252.5	330	1021	60	1300.8	330
1022	1229	1332.5	330	1023	60	1361.9	330	1024	1229	1394.2	330	1025	60	1423.1	330
1026	1229	1455.8	330	1027	60	1484.2	330	1028	1229	1517.5	330	1029	60	1545.3	330
1030	1229	1579.2	330	1031	60	1606.4	330	1032	1229	1640.8	330	1033	60	1667.5	330
1034	1229	1702.5	330	1035	70	1802.5	330	1036	60	1807.5	330	1037	60	1871.7	330
1038	60	1935.8	330	1039	60	2000	330	1040	60	2064.2	330	1041	60	2128.3	330
1042	60	2192.5	330	1043	60	2310.1	332.5	1044	1229	1063	332.8	1045	60	2402.5	333.5
1046	60	2402.5	333.5	1047	60	2402.5	333.5	1048	110	2402.5	333.5	1049	160	2402.5	333.5
1050	260	2402.5	333.5	1051	395	2402.5	333.5	1052	495	2402.5	333.5	1053	326.2	2402.5	335.5
1054	60	2352.2	337.4	1055	60	1000.2	338	1056	1229	1122.5	341.5	1057	537.5	2402.5	345.5
1058	1229	2178.9	346.6	1059	60	953.7	347.7	1060	1229	2026.1	349.4	1061	1229	2210.7	349.4
1062	60	1753.7	350	1063	1229	2063.5	350.6	1064	1229	1759.8	350.6	1065	60	1723.9	351
1066															

1146	495	2402.5	390	1147	1229	2062.7	390.9	1148	1229	1787.9	391.9	1149	1229	2106.6	393.2
1150	1229	2243	393.7	1151	60	1832.7	393.8	1152	1229	2157.1	394.1	1153	60	1028.8	395.5
1154	322.8	2402.5	397.6	1155	60	1778.7	399.1	1156	1229	1702.1	399.3	1157	1229	1122.5	400
1158	1229	1195	400	1159	1229	1252.5	400	1160	60	2072.9	402.4	1161	1229	1644.4	402.7
1162	60	2340.4	402.9	1163	60	2139.8	403.1	1164	60	1756.9	403.3	1165	60	1596.4	403.3
1166	60	1544	403.5	1167	60	1643.6	403.5	1168	60	1489.9	403.6	1169	60	2001.2	403.6
1170	60	1435.6	403.9	1171	60	2172.2	403.9	1172	60	1672.8	404.1	1173	60	1699.2	404.4
1174	60	1728.1	404.5	1175	60	1380.5	404.6	1176	60	2251.4	405	1177	537.5	2402.5	405
1178	1229	1590.1	405.2	1179	1229	1326.1	405.6	1180	60	2212.2	405.7	1181	60	1929.1	405.9
1182	60	2282.2	406.1	1183	60	1324.6	406.7	1184	60	1198	407.5	1185	1229	1540.1	407.6
1186	1229	2199.2	409.2	1187	1229	1744.8	409.8	1188	60	1061.9	410	1189	60	961.4	410.9
1190	1229	1500.6	411.4	1191	60	1827.4	411.9	1192	60	1272.2	412	1193	60	1145.4	412.7
1194	60	1101.3	412.9	1195	1229	1774	413.4	1196	1229	2005.5	413.6	1197	60	905	413.8
1198	1229	2228.7	414	1199	60	1797.2	414.1	1200	931.6	2402.5	415.9	1201	990.6	2402.5	416
1202	1050.1	2402.5	416.1	1203	873.7	2402.5	416.1	1204	1109.7	2402.5	416.3	1205	1229	1828.8	416.4
1206	1169.3	2402.5	416.7	1207	1229	2290.2	416.9	1208	817.4	2402.5	417	1209	1229	1950.5	417.1
1210	1229	2402.5	417.5	1211	1229	2402.5	417.5	1212	1229	2402.5	417.5	1213	1229	1892.7	417.5
1214	1229	2354.8	417.8	1215	580	2402.5	420	1216	644.5	2402.5	420	1217	704.8	2402.5	420.5
1218	765	2402.5	420	1219	60	1237.2	421.9	1220	1229	905	422.5	1221	60	1673.6	422.9
1222	60	1762.6	423.4	1223	1229	952.2	424.8	1224	60	1698.5	426.5	1225	60	1730.2	427
1226	1229	1001	427.5	1227	1229	2056.2	428.4	1228	60	2119.4	429.3	1229	60	2294.1	430.5
1230	60	1009.5	430.6	1231	60	1848.8	431.4	1232	1229	1053.5	431.5	1233	1229	1398.4	432
1234	1229	2104.6	433.1	1235	1229	1451.4	433.4	1236	1229	2153.2	435.8	1237	1229	1787.6	436.6
1238	60	2162.5	436.8	1239	60	2251.2	437.4	1240	1229	1108.8	437.5	1241	1229	1149.6	437.5
1242	1229	1356.5	437.5	1243	60	1650.3	437.5	1244	1229	2243.4	438.1	1245	60	1894	438.6
1246	1229	1696.6	438.6	1247	60	1596.1	439	1248	60	2206.8	439.1	1249	1229	1644.7	439.3
1250	1229	2199.6	439.5	1251	60	1544.7	439.6	1252	60	1492.8	439.7	1253	1229	1496.8	439.8
1254	60	1440.6	439.8	1255	1229	1593.2	440.2	1256	1229	1744.5	440.2	1257	60	1388.3	440.3
1258	1229	1543.7	440.7	1259	60	1052.8	440.9	1260	60	1336.2	441.4	1261	60	1803.6	442.1
1262	60	1098.7	443.2	1263	60	1195.1	443.6	1264	60	1286.6	443.7	1265	60	1145.8	444.1
1266	60	1241.3	446.3	1267	60	1693.2	447.4	1268	60	1765.8	447.8	1269	60	1730	449.3
1270	60	905	475	1271	60	905	475	1272	77	905	475	1273	360	905	475
1274	644.5	905	475	1275	929	905	475	1276	1212	905	475	1277	1229	905	475
1278	1229	905	475	1279	77	915	475	1280	360	915	475	1281	644.5	915	475
1282	929	915	475	1283	1212	915	475	1284	60	950	475	1285	60	950	475
1286	77	950	475	1287	1212	950	475	1288	1229	950	475	1289	1229	950	475
1290	60	995	475	1291	60	995	475	1292	70	995	475	1293	77	995	475
1294	360	995	475	1295	456.5	995	475	1296	644.5	995	475	1297	832.5	995	475
1298	929	995	475	1299	1212	995	475	1300	1219	995	475	1301	1229	995	475
1302	1229	995	475	1303	60	1045	475	1304	60	1045	475	1305	77	1045	475
1306	1212	1045	475	1307	1229	1045	475	1308	1229	1045	475	1309	60	1095	475
1310	60	1095	475	1311	77	1095	475	1312	360	1095	475	1313	644.5	1095	475
1314	929	1095	475	1315	1212	1095	475	1316	1229	1095	475	1317	1229	1095	475
1318	60	1145	475	1319	60	1145	475	1320	77	1145	475	1321	1212	1145	475
1322	1229	1145	475	1323	1229	1145	475	1324	60	1195	475	1325	60	1195	475
1326	77	1195	475	1327	360	1195	475	1328	644.5	1195	475	1329	929	1195	475
1330	1212	1195	475	1331	1229	1195	475	1332	1229	1195	475	1333	60	1245	475
1334	60	1245	475	1335	77	1245	475	1336	1212	1252.5	475	1337	1229	1252.5	475
1338	1229	1252.5	475	1339	60	1295	475	1340	60	1295	475	1341	77	1295	475
1342	360	1295	475	1343	644.5	1295	475	1344	929	1295	475	1345	1212	1295	475
1346	1229	1295	475	1347	1229	1295	475	1348	60	1345	475	1349	60	1345	475
1350	77	1345	475	1351	1212	1345	475	1352	1229	1345	475	1353	1229	1345	475
1354	60	1395	475	1355	60	1395	475	1356	77	1395	475	1357	360	1395	475
1358	644.5	1395	475	1359	929	1395	475	1360	1212	1395	475	1361	1229	1395	475
1362	1229	1395	475	1363	60	1445	475	1364	60	1445	475	1365	77	1445	475
1366	1212	1445	475	1367	1229	1445	475	1368	1229	1445	475	1369	60	1495	475
1370	60	1495	475	1371	77	1495	475	1372	360	1495	475	1373	644.5	1495	475
1374	929	1495	475	1375	1212	1495	475	1376	1229	1495	475	1377	1229	1495	475
1378	60	1545	475	1379	60	1545	475	1380	77	1545	475	1381	1212	1545	475
1382	1229	1545	475	1383	1229	1545	475	1384	60	1595	475	1385	60	1595	475
1386	77	1595	475	1387	360	1595	475	1388	644.5	1595	475	1389	929	1595	475
1390	1212	1595	475	1391	1229	1595	475	1392	1229	1595	475	1393	60	1645	475
1394	60	1645	475	1395	77	1645	475	1396	1212	1645	475	1397	1229	1645	475
1398	1229	1645	475	1399	60	1695	475	1400	60	1695	475	1401	77	1695	475
1402	360	1695	475	1403	644.5	1695	475	1404	929	1695	475	1405	1212	1695	475
1406	1229	1695	475	1407	1229	1695	475	1408	60	1730.8	475	1409	60	1730.8	475
1410	77	1730.8	475	1411	1212	1748.8	475	1412	1229	1748.8	475	1413	1229	1748.8	475
1414	60	1766.7	475	1415	60	1766.7	475	1416	77	1766.7	475	1417	60	1802.5	475
1418	60	1802.5	475	1419	70	1802.5	475	1420	77	1802.5	475	1421	360	1802.5	475
1422	456.5	1802.5	475	1423	644.5	1802.5	475	1424	832.5	1802.5	475	1425	929	1802.5	475
1426	1212	1802.5	475	1427	1219	1802.5	475	1428	1229	1802.5	475	1429	1229	1802.5	475
1430	60	1852.5	475	1431	60	1852.5	475	1432	77	1852.5	475	1433	1212	1852.5	475
1434	1229	1852.5	475	1435	1229	1852.5	475	1436	60	1902.5	475	1437	60	1902.5	475
1438	77	1902.5	475	1439	360	1902.5	475	1440	644.5	1902.5	475	1441	929	1902.5	475
1442	1212	1902.5	475	1443	1229	1902.5	475	1444	1229	1902.5	475	1445	60	1952.5	475
1446	60	1952.5	475	1447	77	1952.5	475	1448	1212	1952.5	475	1449	1229	1952.5	475
1450	1229	1952.5	475	1451	60	2002.5	475	1452	60	2002.5	475	1453	77	2002.5	475
1454	360	2002.5	475	1455	644.5	2002.5	475	1456	929	2002.5	475	1457	1212	2002.5	475
1458	1229	2002.5	475	1459	1229	2002.5	475	1460	60	2052.5	475	1461	60	2052.5	475
1462	77	2052.5	475	1463	1212	2052.5	475	1464	1229	2052.5	475	1465	1229	2052.5	475
1466	60	2102.5	475	1467	60	2102.5	475	1468	77	2102.5	475	1469	360	2102.5	475
1470	644.5	2102.5	475	1471	929	2102.5	475	1472	1212	2102.5	475	1473	1229	2102.5	475
1474	1229	2102.5	475	1475	60	2152.5	475	1476	60	2152.5	475	1477			

6.2 Carichi concentrati

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Nodo: Nodo su cui agisce il carico.

Condizione: Condizione elementare mappata nella quale agisce il carico.

Fx: Componente della forza lungo l'asse X. [daN]

Fy: Componente della forza lungo l'asse Y. [daN]

Fz: Componente della forza lungo l'asse Z. [daN]

Mx: Componente del momento attorno all'asse X. [daN*cm]

My: Componente del momento attorno all'asse Y. [daN*cm]

Mz: Componente del momento attorno all'asse Z. [daN*cm]

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	336	1% X	1	0	0	0	0	0	2	336	1% Y	0	1	0	0	0	0
3	338	1% X	2.1	0	0	0	0	0	4	338	1% Y	0	2.1	0	0	0	0
5	339	1% X	2.1	0	0	0	0	0	6	339	1% Y	0	2.1	0	0	0	0
7	340	1% X	2.1	0	0	0	0	0	8	340	1% Y	0	2.1	0	0	0	0
9	341	1% X	2.3	0	0	0	0	0	10	341	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
11	342	1% X	2.4	0	0	0	0	0	12	342	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
13	343	1% X	2.3	0	0	0	0	0	14	343	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
15	344	1% X	2.1	0	0	0	0	0	16	344	1% Y	0	2.1	0	0	0	0
17	345	1% X	2	0	0	0	0	0	18	345	1% Y	0	2	0	0	0	0
19	346	1% X	1.9	0	0	0	0	0	20	346	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
21	347	1% X	2	0	0	0	0	0	22	347	1% Y	0	2	0	0	0	0
23	636	1% X	0.5	0	0	0	0	0	24	636	1% Y	0	0.5	0	0	0	0
25	640	1% X	1	0	0	0	0	0	26	640	1% Y	0	1	0	0	0	0
27	641	1% X	1	0	0	0	0	0	28	641	1% Y	0	1	0	0	0	0
29	643	1% X	1	0	0	0	0	0	30	643	1% Y	0	1	0	0	0	0
31	644	1% X	1.2	0	0	0	0	0	32	644	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
33	647	1% X	1.3	0	0	0	0	0	34	647	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
35	648	1% X	1.1	0	0	0	0	0	36	648	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
37	650	1% X	1.1	0	0	0	0	0	38	650	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
39	652	1% X	1	0	0	0	0	0	40	652	1% Y	0	1	0	0	0	0
41	653	1% X	0.9	0	0	0	0	0	42	653	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
43	656	1% X	1	0	0	0	0	0	44	656	1% Y	0	1	0	0	0	0
45	658	1% X	1.1	0	0	0	0	0	46	658	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
47	349	1% X	2.2	0	0	0	0	0	48	349	1% Y	0	2.2	0	0	0	0
49	659	1% X	1.1	0	0	0	0	0	50	659	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
51	350	1% X	2.2	0	0	0	0	0	52	350	1% Y	0	2.2	0	0	0	0
53	660	1% X	0.8	0	0	0	0	0	54	660	1% Y	0	0.8	0	0	0	0
55	351	1% X	1.9	0	0	0	0	0	56	351	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
57	662	1% X	0.8	0	0	0	0	0	58	662	1% Y	0	0.8	0	0	0	0
59	352	1% X	1.8	0	0	0	0	0	60	352	1% Y	0	1.8	0	0	0	0
61	663	1% X	1.2	0	0	0	0	0	62	663	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
63	353	1% X	2.2	0	0	0	0	0	64	353	1% Y	0	2.2	0	0	0	0
65	666	1% X	1.2	0	0	0	0	0	66	666	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
67	354	1% X	2.3	0	0	0	0	0	68	354	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
69	667	1% X	1.2	0	0	0	0	0	70	667	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
71	355	1% X	2.3	0	0	0	0	0	72	355	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
73	670	1% X	1.2	0	0	0	0	0	74	670	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
75	356	1% X	2.3	0	0	0	0	0	76	356	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
77	671	1% X	1.2	0	0	0	0	0	78	671	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
79	357	1% X	2.3	0	0	0	0	0	80	357	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
81	674	1% X	1.2	0	0	0	0	0	82	674	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
83	358	1% X	2.3	0	0	0	0	0	84	358	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
85	676	1% X	1.2	0	0	0	0	0	86	676	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
87	359	1% X	2.3	0	0	0	0	0	88	359	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
89	678	1% X	0.6	0	0	0	0	0	90	678	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
91	361	1% X	1.2	0	0	0	0	0	92	361	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
93	256	1% X	1.3	0	0	0	0	0	94	256	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
95	275	1% X	2.5	0	0	0	0	0	96	275	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
97	444	1% X	0.6	0	0	0	0	0	98	444	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
99	487	1% X	1.3	0	0	0	0	0	100	487	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
101	277	1% X	2.5	0	0	0	0	0	102	277	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
103	493	1% X	1.3	0	0	0	0	0	104	493	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
105	279	1% X	2.5	0	0	0	0	0	106	279	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
107	499	1% X	1.3	0	0	0	0	0	108	499	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
109	281	1% X	2.5	0	0	0	0	0	110	281	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
111	503	1% X	1.3	0	0	0	0	0	112	503	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
113	283	1% X	2.5	0	0	0	0	0	114	283	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
115	509	1% X	1.3	0	0	0	0	0	116	509	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
117	285	1% X	2.5	0	0	0	0	0	118	285	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
119	515	1% X	1.3	0	0	0	0	0	120	515	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
121	287	1% X	2.5	0	0	0	0	0	122	287	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
123	521	1% X	1.3	0	0	0	0	0	124	521	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
125	289	1% X	2.5	0	0	0	0	0	126	289	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
127	527	1% X	1.3	0	0	0	0	0	128	527	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
129	291	1% X	2.5	0	0	0	0	0	130	291	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
131	533	1% X	1.3	0	0	0	0	0	132	533	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
133	293	1% X	2.5	0	0	0	0	0	134	293	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
135	539	1% X	1.3	0	0	0	0	0	136	539	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
137	295	1% X	2.5	0	0	0	0	0	138	295	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
139	545	1% X	1.3	0	0	0	0	0	140	545	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
141	297	1% X	2.5	0	0	0	0	0	142	297	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
143	551	1% X	1.3	0	0	0	0	0	144	551	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
145	299	1% X	2.5	0	0	0	0	0	146	299	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
147	558	1% X	1.2	0	0	0	0	0	148	558	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
149	318	1% X	2.4	0	0	0	0	0	150	318	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
151	582	1% X	1.2	0	0	0	0	0	152	582	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
153	320	1% X	2.4	0	0	0	0	0	154	320	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
155	588	1% X	1.2	0	0	0	0	0	156	588	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
157	322	1% X	2.4	0	0	0	0	0	158	322	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
159	594	1% X	1.2	0	0	0	0	0	160	594	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
161	324	1% X	2.4	0	0	0	0	0	162	324	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
163	600	1% X	1.2	0	0	0	0	0	164	600	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
165	326	1% X	2.4	0	0	0	0	0	166	326	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
167	606	1% X	1.2	0	0	0	0	0	168	606	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
169	328	1% X	2.4	0	0	0	0	0	170	328	1% Y	0	2.4	0	0	0	0

171	612	1% X	1.2	0	0	0	0	0	172	612	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
173	330	1% X	2.4	0	0	0	0	0	174	330	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
175	618	1% X	1.2	0	0	0	0	0	176	618	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
177	332	1% X	2.4	0	0	0	0	0	178	332	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
179	624	1% X	1.2	0	0	0	0	0	180	624	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
181	334	1% X	2.4	0	0	0	0	0	182	334	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
183	630	1% X	1.2	0	0	0	0	0	184	630	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
185	337	1% X	1.2	0	0	0	0	0	186	337	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
187	638	1% X	0.6	0	0	0	0	0	188	638	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
189	636	Pesi	0	0	-442.1	0	0	0	190	636	1% X	14.1	0	0	0	0	0
191	636	strutturali	1% Y	0	14.1	0	0	0	192	636	Permanenti	0	0	-442.1	0	0	0
193	636	Accidentale	0	0	-530.6	0	0	0	194	630	portati	0	0	-884.2	0	0	0
195	630	1% X	28.3	0	0	0	0	0	196	630	strutturali	0	28.3	0	0	0	0
197	630	Permanenti	0	0	-884.2	0	0	0	198	630	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
199	624	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	200	624	Accidentale	0	0	0	0	0	0
201	624	strutturali	1% Y	0	28.3	0	0	0	202	624	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
203	624	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	204	618	portati	0	0	-884.3	0	0	0
205	618	1% X	28.3	0	0	0	0	0	206	618	strutturali	0	28.3	0	0	0	0
207	618	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	208	618	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
209	612	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	210	612	Accidentale	0	0	0	0	0	0
211	612	strutturali	1% Y	0	28.3	0	0	0	212	612	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
213	612	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	214	606	portati	0	0	-884.3	0	0	0
215	606	1% X	28.3	0	0	0	0	0	216	606	Pesi	0	28.3	0	0	0	0
217	606	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	218	606	strutturali	0	0	-1.1E3	0	0	0
219	600	portati	0	0	-884.2	0	0	0	220	600	1% Y	0	0	0	0	0	0
221	600	Pesi	0	0	-884.2	0	0	0	222	600	Accidentale	0	0	-884.2	0	0	0
223	600	strutturali	1% Y	0	28.3	0	0	0	224	594	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
225	594	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	226	594	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0
227	594	1% X	28.3	0	0	0	0	0	228	594	strutturali	0	28.3	0	0	0	0
229	588	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	230	588	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
231	588	portati	0	0	-884.3	0	0	0	232	588	Accidentale	0	0	0	0	0	0
233	588	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	234	582	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
235	582	strutturali	1% X	28.3	0	0	0	0	236	582	portati	0	28.3	0	0	0	0
237	582	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	238	582	Pesi	0	0	-1.1E3	0	0	0
239	557	portati	0	0	-899.8	0	0	0	240	557	strutturali	0	0	0	0	0	0
241	557	Pesi	0	0	-899.8	0	0	0	242	557	1% Y	0	0	-899.8	0	0	0
243	557	strutturali	1% X	28.8	0	0	0	0	244	551	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0
245	551	portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	246	551	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0
247	551	strutturali	1% Y	0	29.3	0	0	0	248	551	Accidentale	0	29.3	0	0	0	0
249	545	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0	250	545	1% X	0	0	-1.1E3	0	0	0
251	545	portati	0	0	-915.4	0	0	0	252	545	Pesi	29.3	0	0	0	0	0
253	545	strutturali	1% Y	0	29.3	0	0	0	254	539	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0
255	539	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	256	539	portati	0	0	-915.4	0	0	0
257	539	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0	258	539	strutturali	0	0	-915.4	0	0	0
259	533	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0	260	533	1% Y	0	29.3	0	0	0	0
261	533	portati	0	0	-915.4	0	0	0	262	533	Accidentale	0	0	0	0	0	0
263	533	strutturali	1% X	29.3	0	0	0	0	264	527	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0
265	527	portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	266	527	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0
267	527	Pesi	0	0	-1.1E3	0	0	0	268	527	strutturali	0	29.3	0	0	0	0
269	521	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0	270	521	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
271	521	portati	0	0	-915.4	0	0	0	272	521	Accidentale	0	0	0	0	0	0
273	521	strutturali	1% X	29.3	0	0	0	0	274	515	Permanenti	0	0	-915.4	0	0	0
275	515	portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	276	515	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0
277	515	strutturali	1% Y	0	29.3	0	0	0	278	515	Permanenti	0	29.3	0	0	0	0
279	509	portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	280	509	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
281	509	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0	282	509	Permanenti	0	0	0	0	0	0
283	509	strutturali	1% X	29.3	0	0	0	0	284	503	portati	0	0	-915.4	0	0	0
285	503	portati	0	0	-915.4	0	0	0	286	503	Pesi	0	0	-915.4	0	0	0
287	503	strutturali	1% Y	0	29.3	0	0	0	288	503	Permanenti	0	29.3	0	0	0	0
289	499	portati	0	0	-1.1E3	0	0	0	290	499	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		Pesi	0	0	-915.4	0	0	0			strutturali	1% X	29.3	0	0	0	0

291	499	1% Y	0	29.3	0	0	0	0	292	499	Permanenti portati	0	0	-915.4	0	0	0
293	499	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	294	493	Pesi strutturali	0	0	-915.4	0	0	0
295	493	1% X	29.3	0	0	0	0	0	296	493	1% Y	0	29.3	0	0	0	0
297	493	Permanenti portati	0	0	-915.4	0	0	0	298	493	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
299	487	Pesi strutturali	0	0	-915.4	0	0	0	300	487	1% X	29.3	0	0	0	0	0
301	487	1% Y	0	29.3	0	0	0	0	302	487	Permanenti portati	0	0	-915.4	0	0	0
303	487	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	304	442	Pesi strutturali	0	0	-789.3	0	0	0
305	442	1% X	25.3	0	0	0	0	0	306	442	1% Y	0	25.3	0	0	0	0
307	442	Permanenti portati	0	0	-789.3	0	0	0	308	442	Accidentale	0	0	-947.2	0	0	0
309	274	1% X	1.2	0	0	0	0	0	310	274	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
311	273	1% X	2.4	0	0	0	0	0	312	273	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
313	462	1% X	0.6	0	0	0	0	0	314	462	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
315	461	1% X	1.2	0	0	0	0	0	316	461	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
317	272	1% X	2.4	0	0	0	0	0	318	272	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
319	460	1% X	1.2	0	0	0	0	0	320	460	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
321	271	1% X	2.4	0	0	0	0	0	322	271	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
323	459	1% X	1.2	0	0	0	0	0	324	459	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
325	270	1% X	2.4	0	0	0	0	0	326	270	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
327	458	1% X	1.2	0	0	0	0	0	328	458	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
329	269	1% X	2.4	0	0	0	0	0	330	269	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
331	457	1% X	1.2	0	0	0	0	0	332	457	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
333	268	1% X	2.5	0	0	0	0	0	334	268	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
335	456	1% X	1.2	0	0	0	0	0	336	456	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
337	267	1% X	2.5	0	0	0	0	0	338	267	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
339	455	1% X	1.3	0	0	0	0	0	340	455	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
341	266	1% X	2.5	0	0	0	0	0	342	266	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
343	454	1% X	1.3	0	0	0	0	0	344	454	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
345	265	1% X	2.5	0	0	0	0	0	346	265	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
347	453	1% X	1.3	0	0	0	0	0	348	453	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
349	264	1% X	2.5	0	0	0	0	0	350	264	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
351	452	1% X	1.3	0	0	0	0	0	352	452	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
353	263	1% X	2.5	0	0	0	0	0	354	263	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
355	451	1% X	1.3	0	0	0	0	0	356	451	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
357	262	1% X	2.5	0	0	0	0	0	358	262	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
359	450	1% X	1.2	0	0	0	0	0	360	450	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
361	261	1% X	2.4	0	0	0	0	0	362	261	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
363	449	1% X	1.2	0	0	0	0	0	364	449	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
365	260	1% X	2.4	0	0	0	0	0	366	260	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
367	448	1% X	1.2	0	0	0	0	0	368	448	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
369	259	1% X	2.4	0	0	0	0	0	370	259	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
371	447	1% X	1.2	0	0	0	0	0	372	447	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
373	258	1% X	2.4	0	0	0	0	0	374	258	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
375	446	1% X	1.2	0	0	0	0	0	376	446	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
377	257	1% X	2.4	0	0	0	0	0	378	257	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
379	445	1% X	1.2	0	0	0	0	0	380	445	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
381	256	1% X	1.2	0	0	0	0	0	382	256	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
383	444	1% X	0.6	0	0	0	0	0	384	444	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
385	274	1% X	1.3	0	0	0	0	0	386	274	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
387	276	1% X	2.6	0	0	0	0	0	388	276	1% Y	0	2.6	0	0	0	0
389	462	1% X	0.6	0	0	0	0	0	390	462	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
391	488	1% X	1.3	0	0	0	0	0	392	488	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
393	278	1% X	2.6	0	0	0	0	0	394	278	1% Y	0	2.6	0	0	0	0
395	494	1% X	1.3	0	0	0	0	0	396	494	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
397	280	1% X	2.6	0	0	0	0	0	398	280	1% Y	0	2.6	0	0	0	0
399	500	1% X	1.3	0	0	0	0	0	400	500	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
401	282	1% X	2.5	0	0	0	0	0	402	282	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
403	504	1% X	1.3	0	0	0	0	0	404	504	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
405	284	1% X	2.5	0	0	0	0	0	406	284	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
407	510	1% X	1.2	0	0	0	0	0	408	510	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
409	286	1% X	2.5	0	0	0	0	0	410	286	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
411	516	1% X	1.2	0	0	0	0	0	412	516	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
413	288	1% X	2.5	0	0	0	0	0	414	288	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
415	522	1% X	1.2	0	0	0	0	0	416	522	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
417	290	1% X	2.5	0	0	0	0	0	418	290	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
419	528	1% X	1.2	0	0	0	0	0	420	528	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
421	292	1% X	2.5	0	0	0	0	0	422	292	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
423	534	1% X	1.2	0	0	0	0	0	424	534	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
425	294	1% X	2.5	0	0	0	0	0	426	294	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
427	540	1% X	1.2	0	0	0	0	0	428	540	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
429	296	1% X	2.5	0	0	0	0	0	430	296	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
431	546	1% X	1.2	0	0	0	0	0	432	546	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
433	298	1% X	2.5	0	0	0	0	0	434	298	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
435	552	1% X	1.2	0	0	0	0	0	436	552	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
437	317	1% X	2.5	0	0	0	0	0	438	317	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
439	576	1% X	1.2	0	0	0	0	0	440	576	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
441	319	1% X	2.4	0	0	0	0	0	442	319	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
443	583	1% X	1.2	0	0	0	0	0	444	583	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
445	321	1% X	2.4	0	0	0	0	0	446	321	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
447	589	1% X	1.2	0	0	0	0	0	448	589	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
449	323	1% X	2.4	0	0	0	0	0	450	323	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
451	595	1% X	1.2	0	0	0	0	0	452	595	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
453	325	1% X	2.4	0	0	0	0	0	454	325	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
455	601	1% X	1.2	0	0	0	0	0	456	601	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
457	327	1% X	2.4	0	0	0	0	0	458	327	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
459	607	1% X	1.2	0	0	0	0	0	460	607	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
461	329	1% X	2.4	0	0	0	0	0	462	329	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
463	613	1% X	1.2	0	0	0	0	0	464	613	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
465	331	1% X	2.4	0	0	0	0	0	466	331	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
467	619	1% X	1.2	0	0	0	0	0	468	619	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
469	333	1% X	2.4	0	0	0	0	0	470	333	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
471	625	1% X	1.2	0	0	0	0	0	472	625	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
473	335	1% X	2.4	0	0	0	0	0	474	335	1% Y	0	2.4	0	0	0	0
475	631	1% X	1.2	0	0	0	0	0	476	631	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
477	360	1% X	1.2	0	0	0	0	0	478	360	1% Y	0	1.2	0	0	0	0

479	677	1% X	0.6	0	0	0	0	0	480	677	1% Y	0	0.6	0	0	0	0
481	678	Pesi	0	0	-442.1	0	0	0	482	678	1% X	14.1	0	0	0	0	0
483	678	strutturali															
		1% Y	0	14.1	0	0	0	0	484	678	Permanenti	0	0	-442.1	0	0	0
485	678	Accidentale	0	0	-530.6	0	0	0	486	631	portati	0	0	-884.2	0	0	0
											strutturali						
487	631	1% X	28.3	0	0	0	0	0	488	631	1% Y	0	28.3	0	0	0	0
489	631	Permanenti	0	0	-884.2	0	0	0	490	631	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
491	625	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	492	625	1% X	28.3	0	0	0	0	0
493	625	strutturali															
		1% Y	0	28.3	0	0	0	0	494	625	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
495	625	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	496	619	portati	0	0	-884.3	0	0	0
											Pesi						
497	619	1% X	28.3	0	0	0	0	0	498	619	strutturali	0	28.3	0	0	0	0
499	619	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	500	619	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati									Accidentale						
501	613	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	502	613	1% X	28.3	0	0	0	0	0
		strutturali															
503	613	1% Y	0	28.3	0	0	0	0	504	613	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
505	613	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	506	607	portati	0	0	-884.3	0	0	0
											Pesi						
507	607	1% X	28.3	0	0	0	0	0	508	607	strutturali	0	28.3	0	0	0	0
509	607	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	510	607	1% Y	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati									Accidentale						
511	601	Pesi	0	0	-884.2	0	0	0	512	601	1% X	28.3	0	0	0	0	0
		strutturali															
513	601	1% Y	0	28.3	0	0	0	0	514	601	Permanenti	0	0	-884.2	0	0	0
											portati						
515	601	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	516	595	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0
											strutturali						
517	595	1% X	28.3	0	0	0	0	0	518	595	1% Y	0	28.3	0	0	0	0
519	595	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	520	595	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
521	589	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0	522	589	1% X	28.3	0	0	0	0	0
		strutturali															
523	589	1% Y	0	28.3	0	0	0	0	524	589	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0
											portati						
525	589	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	526	583	Pesi	0	0	-884.3	0	0	0
											strutturali						
527	583	1% X	28.3	0	0	0	0	0	528	583	1% Y	0	28.3	0	0	0	0
529	583	Permanenti	0	0	-884.3	0	0	0	530	583	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
531	577	Pesi	0	0	-892.4	0	0	0	532	577	1% X	28.6	0	0	0	0	0
		strutturali															
533	577	1% Y	0	28.6	0	0	0	0	534	577	Permanenti	0	0	-892.4	0	0	0
											portati						
535	577	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	536	552	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0
											strutturali						
537	552	1% X	28.8	0	0	0	0	0	538	552	1% Y	0	28.8	0	0	0	0
539	552	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0	540	552	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
541	546	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0	542	546	1% X	28.8	0	0	0	0	0
		strutturali															
543	546	1% Y	0	28.8	0	0	0	0	544	546	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0
											portati						
545	546	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	546	540	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0
											strutturali						
547	540	1% X	28.8	0	0	0	0	0	548	540	1% Y	0	28.8	0	0	0	0
549	540	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0	550	540	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
551	534	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0	552	534	1% X	28.8	0	0	0	0	0
		strutturali															
553	534	1% Y	0	28.8	0	0	0	0	554	534	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0
											portati						
555	534	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	556	528	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0
											strutturali						
557	528	1% X	28.8	0	0	0	0	0	558	528	1% Y	0	28.8	0	0	0	0
559	528	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0	560	528	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
561	522	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0	562	522	1% X	28.8	0	0	0	0	0
		strutturali															
563	522	1% Y	0	28.8	0	0	0	0	564	522	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0
											portati						
565	522	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	566	516	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0
											strutturali						
567	516	1% X	28.8	0	0	0	0	0	568	516	1% Y	0	28.8	0	0	0	0
569	516	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0	570	516	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
571	510	Pesi	0	0	-900.6	0	0	0	572	510	1% X	28.8	0	0	0	0	0
		strutturali															
573	510	1% Y	0	28.8	0	0	0	0	574	510	Permanenti	0	0	-900.6	0	0	0
											portati						
575	510	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	576	504	Pesi	0	0	-929.3	0	0	0
											strutturali						
577	504	1% X	29.7	0	0	0	0	0	578	504	1% Y	0	29.7	0	0	0	0
579	504	Permanenti	0	0	-929.3	0	0	0	580	504	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
581	500	Pesi	0	0	-957.9	0	0	0	582	500	1% X	30.7	0	0	0	0	0
		strutturali															
583	500	1% Y	0	30.7	0	0	0	0	584	500	Permanenti	0	0	-957.9	0	0	0
											portati						
585	500	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	586	494	Pesi	0	0	-948.7	0	0	0
											strutturali						
587	494	1% X	30.4	0	0	0	0	0	588	494	1% Y	0	30.4	0	0	0	0
589	494	Permanenti	0	0	-948.7	0	0	0	590	494	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0
		portati															
591	488	Pesi	0	0	-939.5	0	0	0	592	488	1% X	30.1	0	0	0	0	0
		strutturali															

593	488	1% Y	0	30.1	0	0	0	0	594	488	Permanenti portati	0	0	-939.5	0	0	0
595	488	Accidentale	0	0	-1.1E3	0	0	0	596	464	strutturali	0	0	-801.4	0	0	0
597	464	1% X	25.6	0	0	0	0	0	598	464	1% Y	0	25.6	0	0	0	0
599	464	Permanenti portati	0	0	-801.4	0	0	0	600	464	Accidentale	0	0	-961.6	0	0	0
601	638	1% X	1.7	0	0	0	0	0	602	638	1% Y	0	1.7	0	0	0	0
603	630	1% X	3.4	0	0	0	0	0	604	630	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
605	624	1% X	3.4	0	0	0	0	0	606	624	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
607	618	1% X	3.4	0	0	0	0	0	608	618	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
609	612	1% X	3.4	0	0	0	0	0	610	612	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
611	606	1% X	3.4	0	0	0	0	0	612	606	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
613	600	1% X	3.4	0	0	0	0	0	614	600	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
615	594	1% X	3.4	0	0	0	0	0	616	594	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
617	588	1% X	3.4	0	0	0	0	0	618	588	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
619	582	1% X	3.4	0	0	0	0	0	620	582	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
621	558	1% X	3.4	0	0	0	0	0	622	558	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
623	551	1% X	3.5	0	0	0	0	0	624	551	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
625	545	1% X	3.5	0	0	0	0	0	626	545	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
627	539	1% X	3.5	0	0	0	0	0	628	539	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
629	533	1% X	3.5	0	0	0	0	0	630	533	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
631	527	1% X	3.5	0	0	0	0	0	632	527	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
633	521	1% X	3.5	0	0	0	0	0	634	521	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
635	515	1% X	3.5	0	0	0	0	0	636	515	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
637	509	1% X	3.5	0	0	0	0	0	638	509	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
639	503	1% X	3.5	0	0	0	0	0	640	503	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
641	499	1% X	3.5	0	0	0	0	0	642	499	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
643	493	1% X	3.5	0	0	0	0	0	644	493	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
645	487	1% X	3.5	0	0	0	0	0	646	487	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
647	444	1% X	3	0	0	0	0	0	648	444	1% Y	0	3	0	0	0	0
649	417	1% X	2.5	0	0	0	0	0	650	417	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
651	377	1% X	1.2	0	0	0	0	0	652	377	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
653	677	1% X	1.7	0	0	0	0	0	654	677	1% Y	0	1.7	0	0	0	0
655	631	1% X	3.4	0	0	0	0	0	656	631	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
657	625	1% X	3.4	0	0	0	0	0	658	625	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
659	619	1% X	3.4	0	0	0	0	0	660	619	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
661	613	1% X	3.4	0	0	0	0	0	662	613	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
663	607	1% X	3.4	0	0	0	0	0	664	607	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
665	601	1% X	3.4	0	0	0	0	0	666	601	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
667	595	1% X	3.4	0	0	0	0	0	668	595	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
669	589	1% X	3.4	0	0	0	0	0	670	589	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
671	583	1% X	3.4	0	0	0	0	0	672	583	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
673	576	1% X	3.4	0	0	0	0	0	674	576	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
675	552	1% X	3.4	0	0	0	0	0	676	552	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
677	546	1% X	3.4	0	0	0	0	0	678	546	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
679	540	1% X	3.4	0	0	0	0	0	680	540	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
681	534	1% X	3.4	0	0	0	0	0	682	534	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
683	528	1% X	3.4	0	0	0	0	0	684	528	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
685	522	1% X	3.4	0	0	0	0	0	686	522	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
687	516	1% X	3.4	0	0	0	0	0	688	516	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
689	510	1% X	3.4	0	0	0	0	0	690	510	1% Y	0	3.4	0	0	0	0
691	504	1% X	3.5	0	0	0	0	0	692	504	1% Y	0	3.5	0	0	0	0
693	500	1% X	3.7	0	0	0	0	0	694	500	1% Y	0	3.7	0	0	0	0
695	494	1% X	3.6	0	0	0	0	0	696	494	1% Y	0	3.6	0	0	0	0
697	488	1% X	3.6	0	0	0	0	0	698	488	1% Y	0	3.6	0	0	0	0
699	462	1% X	3.1	0	0	0	0	0	700	462	1% Y	0	3.1	0	0	0	0
701	418	1% X	2.5	0	0	0	0	0	702	418	1% Y	0	2.5	0	0	0	0
703	395	1% X	1.2	0	0	0	0	0	704	395	1% Y	0	1.2	0	0	0	0
705	636	1% X	0.5	0	0	0	0	0	706	636	1% Y	0	0.5	0	0	0	0
707	640	1% X	0.9	0	0	0	0	0	708	640	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
709	641	1% X	0.9	0	0	0	0	0	710	641	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
711	643	1% X	0.9	0	0	0	0	0	712	643	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
713	644	1% X	1.1	0	0	0	0	0	714	644	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
715	647	1% X	1.3	0	0	0	0	0	716	647	1% Y	0	1.3	0	0	0	0
717	648	1% X	1.1	0	0	0	0	0	718	648	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
719	650	1% X	0.9	0	0	0	0	0	720	650	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
721	652	1% X	0.9	0	0	0	0	0	722	652	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
723	653	1% X	0.8	0	0	0	0	0	724	653	1% Y	0	0.8	0	0	0	0
725	656	1% X	0.9	0	0	0	0	0	726	656	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
727	658	1% X	1	0	0	0	0	0	728	658	1% Y	0	1	0	0	0	0
729	659	1% X	1	0	0	0	0	0	730	659	1% Y	0	1	0	0	0	0
731	660	1% X	0.7	0	0	0	0	0	732	660	1% Y	0	0.7	0	0	0	0
733	662	1% X	0.7	0	0	0	0	0	734	662	1% Y	0	0.7	0	0	0	0
735	663	1% X	1.1	0	0	0	0	0	736	663	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
737	666	1% X	1.1	0	0	0	0	0	738	666	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
739	667	1% X	1.1	0	0	0	0	0	740	667	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
741	670	1% X	1.1	0	0	0	0	0	742	670	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
743	671	1% X	1.1	0	0	0	0	0	744	671	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
745	674	1% X	1.1	0	0	0	0	0	746	674	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
747	676	1% X	1.1	0	0	0	0	0	748	676	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
749	678	1% X	0.5	0	0	0	0	0	750	678	1% Y	0	0.5	0	0	0	0
751	466	1% X	0.9	0	0	0	0	0	752	466	1% Y	0	0.9	0	0	0	0
753	467	1% X	1.9	0	0	0	0	0	754	467	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
755	468	1% X	1.9	0	0	0	0	0	756	468	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
757	469	1% X	1.9	0	0	0	0	0	758	469	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
759	470	1% X	1.9	0	0	0	0	0	760	470	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
761	471	1% X	1.9	0	0	0	0	0	762	471	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
763	472	1% X	1.9	0	0	0	0	0	764	472	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
765	473	1% X	2	0	0	0	0	0	766	473	1% Y	0	2	0	0	0	0
767	474	1% X	2	0	0	0	0	0	768	474	1% Y	0	2	0	0	0	0
769	475	1% X	2	0	0	0	0	0	770	475	1% Y	0	2	0	0	0	0
771	476	1% X	2	0	0	0	0	0	772	476	1% Y	0	2	0	0	0	0
773	477	1% X	2	0	0	0	0	0	774	477	1% Y	0	2	0	0	0	0
775	478	1% X	1.9	0	0	0	0	0	776	478	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
777	479	1% X	1.9	0	0	0	0	0	778	479	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
779	480	1% X	1.9	0	0	0	0	0	780	480	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
781	481	1% X	1.9	0	0	0	0	0	782	481	1% Y	0	1.9	0	0	0	0
783	482	1% X															

789	827	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	790	827	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
791	955	1% X	0	0	0	0	0	0	0	792	955	1% Y	0	0	0	0	0	0
793	845	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	794	845	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
795	968	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	796	968	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
797	1046	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	798	1046	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
799	1054	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	800	1054	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
801	1137	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	802	1137	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
803	1162	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	804	1162	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
805	1512	1% X	0	0	0	0	0	0	0	806	1512	1% Y	0	0	0	0	0	0
807	1506	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	808	1506	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
809	1496	1% X	0	0	0	0	0	0	0	810	1496	1% Y	0	0	0	0	0	0
811	1229	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	812	1229	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
813	1491	1% X	0	0	0	0	0	0	0	814	1491	1% Y	0	0	0	0	0	0
815	1239	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	816	1239	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
817	1481	1% X	0	0	0	0	0	0	0	818	1481	1% Y	0	0	0	0	0	0
819	1248	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	820	1248	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
821	1475	1% X	0	0	0	0	0	0	0	822	1475	1% Y	0	0	0	0	0	0
823	1238	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	824	1238	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
825	1467	1% X	0	0	0	0	0	0	0	826	1467	1% Y	0	0	0	0	0	0
827	1228	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	828	1228	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
829	1460	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	830	1460	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
831	1160	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	832	1160	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
833	1452	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	834	1452	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
835	1169	1% X	0.2	0	0	0	0	0	0	836	1169	1% Y	0	0.2	0	0	0	0
837	1039	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	838	1039	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
839	1040	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	840	1040	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
841	1041	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	842	1041	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
843	1115	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	844	1115	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
845	1042	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	846	1042	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
847	1107	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	848	1107	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
849	1014	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	850	1014	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
851	1105	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	852	1105	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
853	942	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	854	942	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
855	962	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	856	962	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
857	859	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	858	859	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
859	877	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	860	877	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
861	941	1% X	0	0	0	0	0	0	0	862	941	1% Y	0	0	0	0	0	0
863	857	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	864	857	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
865	940	1% X	0	0	0	0	0	0	0	866	940	1% Y	0	0	0	0	0	0
867	854	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	868	854	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
869	939	1% X	0	0	0	0	0	0	0	870	939	1% Y	0	0	0	0	0	0
871	851	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	872	851	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
873	938	1% X	0	0	0	0	0	0	0	874	938	1% Y	0	0	0	0	0	0
875	852	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	876	852	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
877	937	1% X	0	0	0	0	0	0	0	878	937	1% Y	0	0	0	0	0	0
879	861	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	880	861	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
881	936	1% X	0	0	0	0	0	0	0	882	936	1% Y	0	0	0	0	0	0
883	887	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	884	887	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
885	966	1% X	0	0	0	0	0	0	0	886	966	1% Y	0	0	0	0	0	0
887	902	1% X	0	0	0	0	0	0	0	888	902	1% Y	0	0	0	0	0	0
889	1036	1% X	0	0	0	0	0	0	0	890	1036	1% Y	0	0	0	0	0	0
891	1011	1% X	0	0	0	0	0	0	0	892	1011	1% Y	0	0	0	0	0	0
893	1097	1% X	0	0	0	0	0	0	0	894	1097	1% Y	0	0	0	0	0	0
895	1067	1% X	0	0	0	0	0	0	0	896	1067	1% Y	0	0	0	0	0	0
897	1037	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	898	1037	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
899	1124	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	900	1124	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
901	1038	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	902	1038	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
903	1181	1% X	0.2	0	0	0	0	0	0	904	1181	1% Y	0	0.2	0	0	0	0
905	1446	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	906	1446	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
907	1436	1% X	0	0	0	0	0	0	0	908	1436	1% Y	0	0	0	0	0	0
909	1245	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	910	1245	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
911	1431	1% X	0	0	0	0	0	0	0	912	1431	1% Y	0	0	0	0	0	0
913	1231	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	914	1231	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
915	1418	1% X	0	0	0	0	0	0	0	916	1418	1% Y	0	0	0	0	0	0
917	1261	1% X	0	0	0	0	0	0	0	918	1261	1% Y	0	0	0	0	0	0
919	1415	1% X	0	0	0	0	0	0	0	920	1415	1% Y	0	0	0	0	0	0
921	1268	1% X	0	0	0	0	0	0	0	922	1268	1% Y	0	0	0	0	0	0
923	1408	1% X	0	0	0	0	0	0	0	924	1408	1% Y	0	0	0	0	0	0
925	1269	1% X	0	0	0	0	0	0	0	926	1269	1% Y	0	0	0	0	0	0
927	1400	1% X	0	0	0	0	0	0	0	928	1400	1% Y	0	0	0	0	0	0
929	1267	1% X	0	0	0	0	0	0	0	930	1267	1% Y	0	0	0	0	0	0
931	1393	1% X	0	0	0	0	0	0	0	932	1393	1% Y	0	0	0	0	0	0
933	1243	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	934	1243	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
935	1385	1% X	0	0	0	0	0	0	0	936	1385	1% Y	0	0	0	0	0	0
937	1247	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	938	1247	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
939	1379	1% X	0	0	0	0	0	0	0	940	1379	1% Y	0	0	0	0	0	0
941	1251	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	942	1251	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
943	1166	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	944	1166	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
945	1165	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	946	1165	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
947	1099	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	948	1099	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
949	1100	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	950	1100	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
951	1029	1% X	0	0	0	0	0	0	0	952	1029	1% Y	0	0	0	0	0	0
953	1031	1% X	0	0	0	0	0	0	0	954	1031	1% Y	0	0	0	0	0	0
955	1033	1% X	0	0	0	0	0	0	0	956	1033	1% Y	0	0	0	0	0	0
957	1104	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	958	1104	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
959	1012	1% X	0	0	0	0	0	0	0	960	1012	1% Y	0	0	0	0	0	0
961	1072	1% X	0	0	0	0	0	0	0	962	1072	1% Y	0	0	0	0	0	0
963	933	1% X	0	0	0	0	0	0	0	964	933	1% Y	0	0	0	0	0	0
965	965	1% X	0	0	0	0	0	0	0	966	965	1% Y	0	0	0	0	0	0
967	874	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	968	874	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
969	897	1% X	0	0	0	0	0	0	0	970	897	1% Y	0	0	0	0	0	0
971	931	1% X	0	0	0	0	0	0	0	972	931	1% Y	0	0				

991	921	1% X	0	0	0	0	0	0	0	992	921	1% Y	0	0	0	0	0	0
993	848	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	994	848	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
995	919	1% X	0	0	0	0	0	0	0	996	919	1% Y	0	0	0	0	0	
997	846	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	998	846	1% Y	0	0.1	0	0	0	
999	918	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1000	918	1% Y	0	0	0	0	0	
1001	901	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1002	901	1% Y	0	0	0	0	0	
1003	917	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1004	917	1% Y	0	0	0	0	0	
1005	896	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1006	896	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1007	951	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1008	951	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1009	890	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1010	890	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1011	1017	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1012	1017	1% Y	0	0	0	0	0	
1013	1010	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1014	1010	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1015	1082	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1016	1082	1% Y	0	0	0	0	0	
1017	1073	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1018	1073	1% Y	0	0	0	0	0	
1019	1018	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1020	1018	1% Y	0	0	0	0	0	
1021	1095	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1022	1095	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1023	1019	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1024	1019	1% Y	0	0	0	0	0	
1025	1114	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1026	1114	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1027	1021	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1028	1021	1% Y	0	0	0	0	0	
1029	1109	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1030	1109	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1031	1023	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1032	1023	1% Y	0	0	0	0	0	
1033	1103	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1034	1103	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1035	1025	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1036	1025	1% Y	0	0	0	0	0	
1037	1102	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1038	1102	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1039	1027	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1040	1027	1% Y	0	0	0	0	0	
1041	1101	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1042	1101	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1043	1168	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1044	1168	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1045	1252	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1046	1252	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1047	1370	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1048	1370	1% Y	0	0	0	0	0	
1049	1363	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1050	1363	1% Y	0	0	0	0	0	
1051	1254	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1052	1254	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1053	1354	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1054	1354	1% Y	0	0	0	0	0	
1055	1257	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1056	1257	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1057	1348	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1058	1348	1% Y	0	0	0	0	0	
1059	1260	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1060	1260	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1061	1339	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1062	1339	1% Y	0	0	0	0	0	
1063	1264	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1064	1264	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1065	1334	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1066	1334	1% Y	0	0	0	0	0	
1067	1266	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1068	1266	1% Y	0	0	0	0	0	
1069	1325	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1070	1325	1% Y	0	0	0	0	0	
1071	1263	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1072	1263	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1073	1319	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1074	1319	1% Y	0	0	0	0	0	
1075	1265	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1076	1265	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1077	1310	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1078	1310	1% Y	0	0	0	0	0	
1079	1262	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1080	1262	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1081	1303	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1082	1303	1% Y	0	0	0	0	0	
1083	1259	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1084	1259	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1085	1290	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1086	1290	1% Y	0	0	0	0	0	
1087	1230	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1088	1230	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1089	1284	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1090	1284	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1091	1189	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1092	1189	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1093	1271	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1094	1271	1% Y	0	0	0	0	0	
1095	1197	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1096	1197	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1097	1068	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1098	1068	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1099	1059	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1100	1059	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1101	976	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1102	976	1% Y	0	0	0	0	0	
1103	975	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1104	975	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1105	853	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1106	853	1% Y	0	0	0	0	0	
1107	862	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1108	862	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1109	748	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1110	748	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1111	762	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1112	762	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1113	374	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1114	374	1% Y	0	0	0	0	0	
1115	415	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1116	415	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1117	441	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1118	441	1% Y	0	0	0	0	0	
1119	726	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1120	726	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1121	486	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1122	486	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1123	719	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1124	719	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1125	492	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1126	492	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1127	721	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1128	721	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1129	498	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1130	498	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1131	729	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1132	729	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1133	501	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1134	501	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1135	717	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1136	717	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1137	507	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1138	507	1% Y	0	0	0	0	0	
1139	708	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1140	708	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1141	514	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1142	514	1% Y	0	0	0	0	0	
1143	702	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1144	702	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1145	519	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1146	519	1% Y	0	0	0	0	0	
1147	700	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1148	700	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1149	526	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1150	526	1% Y	0	0	0	0	0	
1151	703	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1152	703	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1153	532	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1154	532	1% Y	0	0	0	0	0	
1155	706	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1156	706	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1157	538	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1158	538	1% Y	0	0	0	0	0	
1159	710	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1160	710	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1161	544	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1162	544	1% Y	0	0	0	0	0	
1163	716	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1164	716	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1165	550	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1166	550	1% Y	0	0	0	0	0	
1167	705	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1168	705	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1169	555	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1170	555	1% Y	0	0	0	0	0	
1171	712	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1172	712	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1173	580	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1174	580	1% Y	0	0	0	0	0	
1175	709	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1176	709	1% Y	0	0.1	0	0	0	
1177	587	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1178	587	1% Y	0	0	0	0	0	
1179	701	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1180	701	1% Y	0	0.1	0	0	0	

1193	611	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1194	611	1% Y	0	0	0	0	0	0
1195	704	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1196	704	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1197	616	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1198	616	1% Y	0	0	0	0	0	0
1199	714	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1200	714	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1201	623	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1202	623	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1203	725	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1204	725	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1205	628	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1206	628	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1207	755	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1208	755	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1209	634	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1210	634	1% Y	0	0	0	0	0	0
1211	735	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1212	735	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1213	1065	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1214	1065	1% Y	0	0	0	0	0	0
1215	1008	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1216	1008	1% Y	0	0	0	0	0	0
1217	969	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1218	969	1% Y	0	0	0	0	0	0
1219	1062	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1220	1062	1% Y	0	0	0	0	0	0
1221	1007	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1222	1007	1% Y	0	0	0	0	0	0
1223	971	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1224	971	1% Y	0	0	0	0	0	0
1225	1167	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1226	1167	1% Y	0	0	0	0	0	0
1227	1224	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1228	1224	1% Y	0	0	0	0	0	0
1229	1221	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1230	1221	1% Y	0	0	0	0	0	0
1231	1172	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1232	1172	1% Y	0	0	0	0	0	0
1233	1173	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1234	1173	1% Y	0	0	0	0	0	0
1235	1122	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1236	1122	1% Y	0	0	0	0	0	0
1237	1127	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1238	1127	1% Y	0	0	0	0	0	0
1239	1225	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1240	1225	1% Y	0	0	0	0	0	0
1241	1174	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1242	1174	1% Y	0	0	0	0	0	0
1243	1118	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1244	1118	1% Y	0	0	0	0	0	0
1245	1222	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1246	1222	1% Y	0	0	0	0	0	0
1247	1164	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1248	1164	1% Y	0	0	0	0	0	0
1249	1116	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1250	1116	1% Y	0	0	0	0	0	0
1251	1199	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1252	1199	1% Y	0	0	0	0	0	0
1253	1135	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1254	1135	1% Y	0	0	0	0	0	0
1255	1191	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1256	1191	1% Y	0	0	0	0	0	0
1257	1151	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1258	1151	1% Y	0	0	0	0	0	0
1259	1121	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1260	1121	1% Y	0	0	0	0	0	0
1261	1155	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1262	1155	1% Y	0	0	0	0	0	0
1263	904	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1264	904	1% Y	0	0	0	0	0	0
1265	903	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1266	903	1% Y	0	0	0	0	0	0
1267	1171	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1268	1171	1% Y	0	0	0	0	0	0
1269	1163	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1270	1163	1% Y	0	0	0	0	0	0
1271	1180	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1272	1180	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1273	786	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1274	786	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1275	800	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1276	800	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1277	802	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1278	802	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1279	839	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1280	839	1% Y	0	0	0	0	0	0
1281	836	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1282	836	1% Y	0	0	0	0	0	0
1283	838	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1284	838	1% Y	0	0	0	0	0	0
1285	970	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1286	970	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1287	1043	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1288	1043	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1289	1016	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1290	1016	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1291	967	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1292	967	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1293	1120	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1294	1120	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1295	1110	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1296	1110	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1297	1176	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1298	1176	1% Y	0	0	0	0	0	0
1299	1182	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1300	1182	1% Y	0	0	0	0	0	0
1301	774	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1302	774	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1303	777	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1304	777	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1305	788	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1306	788	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1307	879	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1308	879	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1309	882	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1310	882	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1311	794	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1312	794	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1313	803	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1314	803	1% Y	0	0	0	0	0	0
1315	789	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1316	789	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1317	783	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1318	783	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1319	780	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1320	780	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1321	775	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1322	775	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1323	1175	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1324	1175	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1325	1170	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1326	1170	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1327	1005	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1328	1005	1% Y	0	0	0	0	0	0
1329	1085	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1330	1085	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1331	952	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1332	952	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1333	1055	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1334	1055	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1335	973	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1336	973	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1337	963	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1338	963	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1339	1001	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1340	1001	1% Y	0	0	0	0	0	0
1341	1123	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1342	1123	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1343	1153	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1344	1153	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1345	1188	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1346	1188	1% Y	0	0	0	0	0	0
1347	1194	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1348	1194	1% Y	0	0	0	0	0	0
1349	1130	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1350	1130	1% Y	0	0	0	0	0	0
1351	1132	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1352	1132	1% Y	0	0	0	0	0	0
1353	1193	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1354	1193	1% Y	0	0	0	0	0	0
1355	1131	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1356	1131	1% Y	0	0	0	0	0	0
1357	1183	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1358	1183	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1359	1129	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1360	1129	1% Y	0	0	0	0	0	0
1361	1184	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1362	1184	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1363	1219	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1364	1219	1% Y	0	0	0	0	0	0
1365	1192	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1366	1192	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1367	798	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1368	798	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1369	888	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1370	888	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1371	804	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1372	804	1% Y	0	0	0	0	0	0
1373	894	1% X	0															

1395	784	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1396	784	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1397	792	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1398	792	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1399	373	Pesi	0	0	-302.1	0	0	0	1400	373	1% X	9.7	0	0	0	0	0
1401	373	strutturali 1% Y	0	9.7	0	0	0	0	1402	373	Permanenti portati	0	0	-302.1	0	0	0
1403	373	Accidentale	0	0	-362.5	0	0	0	1404	416	Pesi	0	0	-663.2	0	0	0
1405	416	1% X	21.2	0	0	0	0	0	1406	416	strutturali 1% Y	0	21.2	0	0	0	0
1407	416	Permanenti portati	0	0	-663.2	0	0	0	1408	416	Accidentale	0	0	-795.8	0	0	0
1409	1513	Pesi	0	0	-4.2	0	0	0	1410	1513	1% X	0.2	0	0	0	0	0
1411	1513	strutturali 1% Y	0	0.2	0	0	0	0	1412	1513	Permanenti portati	0	0	-8.4	0	0	0
1413	1513	Neve	0	0	-5.1	0	0	0	1414	1505	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1415	1505	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1416	1505	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1417	1505	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1418	1505	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1419	1497	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1420	1497	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1421	1497	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1422	1497	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1423	1497	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1424	1490	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1425	1490	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1426	1490	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1427	1490	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1428	1490	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1429	1482	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1430	1482	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1431	1482	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1432	1482	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1433	1482	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1434	1476	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1435	1476	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1436	1476	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1437	1476	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1438	1476	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1439	1466	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1440	1466	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1441	1466	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1442	1466	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1443	1466	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1444	1461	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1445	1461	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1446	1461	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1447	1461	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1448	1461	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1449	1451	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1450	1451	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1451	1451	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1452	1451	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1453	1451	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1454	1445	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1455	1445	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1456	1445	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1457	1445	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1458	1445	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1459	1437	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1460	1437	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1461	1437	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1462	1437	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1463	1437	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1464	1430	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1465	1430	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1466	1430	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1467	1430	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1468	1430	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1469	1417	Pesi	0	0	-7.2	0	0	0	1470	1417	1% X	0.3	0	0	0	0	0
1471	1417	strutturali 1% Y	0	0.3	0	0	0	0	1472	1417	Permanenti portati	0	0	-14.5	0	0	0
1473	1417	Neve	0	0	-8.7	0	0	0	1474	1414	Pesi	0	0	-6	0	0	0
1475	1414	1% X	0.3	0	0	0	0	0	1476	1414	strutturali 1% Y	0	0.3	0	0	0	0
1477	1414	Permanenti portati	0	0	-12.1	0	0	0	1478	1414	Neve	0	0	-7.3	0	0	0
1479	1409	Pesi	0	0	-6	0	0	0	1480	1409	1% X	0.3	0	0	0	0	0
1481	1409	strutturali 1% Y	0	0.3	0	0	0	0	1482	1409	Permanenti portati	0	0	-12.1	0	0	0
1483	1409	Neve	0	0	-7.3	0	0	0	1484	1399	Pesi	0	0	-7.2	0	0	0
1485	1399	1% X	0.3	0	0	0	0	0	1486	1399	strutturali 1% Y	0	0.3	0	0	0	0
1487	1399	Permanenti portati	0	0	-14.5	0	0	0	1488	1399	Neve	0	0	-8.7	0	0	0
1489	1394	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1490	1394	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1491	1394	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1492	1394	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1493	1394	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1494	1384	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1495	1384	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1496	1384	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1497	1384	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1498	1384	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1499	1378	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0	1500	1378	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1501	1378	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1502	1378	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1503	1378	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1504	1369	Pesi	0	0	-8.4	0	0	0
1505	1369	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1506	1369	strutturali 1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1507	1369	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1508	1369	Neve	0	0	-10.1	0	0	0

1509	1364	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	1510	1364	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1511	1364	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1512	1364	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1513	1364	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1514	1355	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
1515	1355	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1516	1355	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1517	1355	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1518	1355	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1519	1349	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	1520	1349	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1521	1349	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1522	1349	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1523	1349	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1524	1340	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
1525	1340	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1526	1340	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1527	1340	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1528	1340	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1529	1333	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	1530	1333	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1531	1333	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1532	1333	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1533	1333	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1534	1324	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
1535	1324	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1536	1324	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1537	1324	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1538	1324	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1539	1318	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	1540	1318	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1541	1318	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1542	1318	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1543	1318	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1544	1309	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
1545	1309	1% X	0.4	0	0	0	0	0	1546	1309	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
1547	1309	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	1548	1309	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
1549	1304	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	1550	1304	1% X	0.4	0	0	0	0	0
1551	1304	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	1552	1304	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
1553	1304	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	1554	1291	Pesi strutturali	0	0	-8	0	0	0
1555	1291	1% X	0.3	0	0	0	0	0	1556	1291	1% Y	0	0.3	0	0	0	0
1557	1291	Permanenti portati	0	0	-16	0	0	0	1558	1291	Neve	0	0	-9.6	0	0	0
1559	1285	Pesi strutturali	0	0	-7.6	0	0	0	1560	1285	1% X	0.3	0	0	0	0	0
1561	1285	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	1562	1285	Permanenti portati	0	0	-15.2	0	0	0
1563	1285	Neve	0	0	-9.1	0	0	0	1564	1270	Pesi strutturali	0	0	-3.8	0	0	0
1565	1270	1% X	0.2	0	0	0	0	0	1566	1270	1% Y	0	0.2	0	0	0	0
1567	1270	Permanenti portati	0	0	-7.6	0	0	0	1568	1270	Neve	0	0	-4.6	0	0	0
1569	1278	1% X	0	0	0	0	0	0	1570	1278	1% Y	0	0	0	0	0	0
1571	1220	1% X	0	0	0	0	0	0	1572	1220	1% Y	0	0	0	0	0	0
1573	1289	1% X	0	0	0	0	0	0	1574	1289	1% Y	0	0	0	0	0	0
1575	1223	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1576	1223	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1577	1302	1% X	0	0	0	0	0	0	1578	1302	1% Y	0	0	0	0	0	0
1579	1226	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1580	1226	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1581	1307	1% X	0	0	0	0	0	0	1582	1307	1% Y	0	0	0	0	0	0
1583	1232	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1584	1232	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1585	1316	1% X	0	0	0	0	0	0	1586	1316	1% Y	0	0	0	0	0	0
1587	1240	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1588	1240	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1589	1108	1% X	0	0	0	0	0	0	1590	1108	1% Y	0	0	0	0	0	0
1591	1112	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1592	1112	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1593	1117	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1594	1117	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1595	1133	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1596	1133	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1597	1157	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1598	1157	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1599	1006	1% X	0	0	0	0	0	0	1600	1006	1% Y	0	0	0	0	0	0
1601	1013	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1602	1013	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1603	1015	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1604	1015	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1605	1044	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1606	1044	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1607	1056	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1608	1056	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1609	912	1% X	0	0	0	0	0	0	1610	912	1% Y	0	0	0	0	0	0
1611	915	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1612	915	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1613	948	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1614	948	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1615	961	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1616	961	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1617	972	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1618	972	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1619	817	1% X	0	0	0	0	0	0	1620	817	1% Y	0	0	0	0	0	0
1621	821	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1622	821	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1623	826	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1624	826	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1625	837	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1626	837	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1627	841	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1628	841	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1629	728	1% X	0	0	0	0	0	0	1630	728	1% Y	0	0	0	0	0	0
1631	730	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1632	730	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1633	732	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1634	732	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1635	743	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1636	743	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1637	745	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1638	745	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1639	375	1% X	0	0	0	0	0	0	1640	375	1% Y	0	0	0	0	0	0
1641	420	1% X	0	0	0	0	0	0	1642	420	1% Y	0	0	0	0	0	0
1643	465	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1644	465	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1645	489	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1646	489	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1647	495	1% X	0	0	0	0	0	0	1648	495	1% Y	0	0	0	0	0	0
1649	1322	1% X	0	0	0	0	0	0	1650	1322	1% Y	0	0	0	0	0	0
1651	1241	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1652	1241	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1653	1158	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1654	1158	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1655	1331	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1656	1331	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1657	1159	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1658	1159	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1659	1337	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1660	1337	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1661	517	1% X	0.1	0	0	0	0	0	1662	517	1% Y	0	0.1	0	0	0	0

1663	524	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1664	524	1% Y	0	0	0	0	0	0
1665	724	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1666	724	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1667	693	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1668	693	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1669	530	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1670	530	1% Y	0	0	0	0	0	0
1671	695	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1672	695	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1673	535	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1674	535	1% Y	0	0	0	0	0	0
1675	711	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1676	711	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1677	541	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1678	541	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1679	720	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1680	720	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1681	547	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1682	547	1% Y	0	0	0	0	0	0
1683	699	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1684	699	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1685	553	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1686	553	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1687	722	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1688	722	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1689	578	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1690	578	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1691	723	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1692	723	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1693	584	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1694	584	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1695	744	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1696	744	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1697	591	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1698	591	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1699	733	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1700	733	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1701	597	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1702	597	1% Y	0	0	0	0	0	0
1703	715	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1704	715	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1705	602	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1706	602	1% Y	0	0	0	0	0	0
1707	694	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1708	694	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1709	608	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1710	608	1% Y	0	0	0	0	0	0
1711	707	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1712	707	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1713	615	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1714	615	1% Y	0	0	0	0	0	0
1715	713	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1716	713	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1717	620	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1718	620	1% Y	0	0	0	0	0	0
1719	718	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1720	718	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1721	626	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1722	626	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1723	747	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1724	747	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1725	633	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1726	633	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1727	767	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1728	767	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1729	679	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1730	679	1% Y	0	0	0	0	0	0
1731	759	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1732	759	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1733	884	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1734	884	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1735	899	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1736	899	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1737	994	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1738	994	1% Y	0	0	0	0	0	0
1739	991	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1740	991	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1741	990	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1742	990	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1743	906	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1744	906	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1745	989	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1746	989	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1747	907	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1748	907	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1749	996	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1750	996	1% Y	0	0	0	0	0	0
1751	913	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1752	913	1% Y	0	0	0	0	0	0
1753	1089	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1754	1089	1% Y	0	0	0	0	0	0
1755	1061	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1756	1061	1% Y	0	0	0	0	0	0
1757	1150	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1758	1150	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1759	1125	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1760	1125	1% Y	0	0	0	0	0	0
1761	1090	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1762	1090	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1763	1207	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1764	1207	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1765	1091	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1766	1091	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1767	1214	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1768	1214	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1769	1092	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1770	1092	1% Y	0	0	0	0	0	0
1771	1210	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1772	1210	1% Y	0	0	0	0	0	0
1773	1541	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1774	1541	1% Y	0	0	0	0	0	0
1775	1510	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1776	1510	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1777	1504	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1778	1504	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1779	1494	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1780	1494	1% Y	0	0	0	0	0	0
1781	1244	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1782	1244	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1783	1489	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1784	1489	1% Y	0	0	0	0	0	0
1785	1250	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1786	1250	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1787	1479	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1788	1479	1% Y	0	0	0	0	0	0
1789	1236	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1790	1236	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1791	1473	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1792	1473	1% Y	0	0	0	0	0	0
1793	1234	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1794	1234	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1795	1464	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1796	1464	1% Y	0	0	0	0	0	0
1797	1227	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1798	1227	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1799	1459	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1800	1459	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1801	1196	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1802	1196	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1803	1450	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1804	1450	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1805	1209	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1806	1209	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1807	1088	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1808	1088	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1809	1083	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1810	1083	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1811	988	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1812	988	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1813	997	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1814	997	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1815	908	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1816	908	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1817	943	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1818	943	1% Y	0	0	0	0	0	0
1819	987	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1820	987	1% Y	0	0	0	0	0	0
1821	909	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1822	909	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1823	986	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1824	986	1% Y	0	0	0	0	0	0
1825	910	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1826	910	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1827	999	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1828	999	1% Y	0	0	0	0	0	0
1829	914	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1830	914	1% Y	0	0	0	0	0	0
1831	1086	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1832	1086	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1833	1070	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1834	1070	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1835	1205	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1836	1205	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1837	1148	1% X	0	0	0	0	0	0	0	1838	1148	1% Y	0	0	0	0	0	0
1839	1087	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1840	1087	1% Y	0	0.1	0	0	0	0
1841	1213	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	1842	1213	1% Y	0	0.1	0	0		

"Progetto definitivo / esecutivo di uno spazio mensa in ampliamento alla Scuola Elementare Radice Lombardi"

Gavinelli Architettura - via Matteotti 7, 28019 Suno (NO) - tel. 032285044 – email: info@gavinelliarchitettura.it
Studio Associato G4 - Piazza Roma 1, 28010 Agrate Conturbia (NO) - tel. / fax 0322832372 – email: alece@libero.it

2067	1198	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2068	1198	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2069	1152	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2070	1152	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2071	1113	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2072	1113	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2073	768	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2074	768	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2075	787	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2076	787	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2077	843	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2078	843	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2079	808	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2080	808	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2081	810	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2082	810	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2083	867	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2084	867	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2085	813	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2086	813	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2087	872	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2088	872	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2089	889	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2090	889	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2091	916	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2092	916	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2093	944	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2094	944	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2095	911	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2096	911	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2097	905	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2098	905	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2099	950	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2100	950	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2101	946	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2102	946	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2103	945	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2104	945	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2105	815	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2106	815	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2107	822	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2108	822	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2109	769	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2110	769	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2111	773	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2112	773	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2113	812	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2114	812	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2115	816	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2116	816	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2117	895	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2118	895	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2119	876	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2120	876	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2121	898	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2122	898	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2123	880	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2124	880	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2125	795	1% X	0.1	0	0	0	0	0	0	2126	795	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0
2127	823	1% X	0	0	0	0	0	0	0	2128	823	1% Y	0	0	0	0	0	0	0
2129	376	Pesi strutturali	0	0	-302.1	0	0	0	0	2130	376	1% X	9.7	0	0	0	0	0	0
2131	376	1% Y	0	9.7	0	0	0	0	0	2132	376	Permanenti portati	0	0	-302.1	0	0	0	0
2133	376	Accidentale	0	0	-362.5	0	0	0	0	2134	419	Pesi strutturali	0	0	-663.2	0	0	0	0
2135	419	1% X	21.2	0	0	0	0	0	0	2136	419	1% Y	0	21.2	0	0	0	0	0
2137	419	Permanenti portati	0	0	-663.2	0	0	0	0	2138	419	Accidentale	0	0	-795.8	0	0	0	0
2139	1540	Pesi strutturali	0	0	-4.2	0	0	0	0	2140	1540	1% X	0.2	0	0	0	0	0	0
2141	1540	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2142	1540	Permanenti portati	0	0	-8.4	0	0	0	0
2143	1540	Neve	0	0	-5.1	0	0	0	0	2144	1509	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2145	1509	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2146	1509	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2147	1509	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2148	1509	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2149	1503	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0	2150	1503	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2151	1503	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2152	1503	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0
2153	1503	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0	2154	1495	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2155	1495	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2156	1495	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2157	1495	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2158	1495	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2159	1488	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0	2160	1488	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2161	1488	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2162	1488	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0
2163	1488	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0	2164	1480	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2165	1480	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2166	1480	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2167	1480	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2168	1480	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2169	1474	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0	2170	1474	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2171	1474	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2172	1474	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0
2173	1474	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0	2174	1465	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2175	1465	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2176	1465	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2177	1465	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2178	1465	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2179	1458	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0	2180	1458	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2181	1458	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2182	1458	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0
2183	1458	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0	2184	1449	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2185	1449	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2186	1449	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2187	1449	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2188	1449	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2189	1444	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0	2190	1444	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2191	1444	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2192	1444	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0
2193	1444	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0	2194	1434	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	0
2195	1434	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2196	1434	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0
2197	1434	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	0	2198	1434	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	0
2199	1428	Pesi strutturali	0	0	-8.8	0	0	0	0	2200	1428	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0
2201	1428	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2202	1428	Permanenti portati	0	0	-17.5	0	0	0	0
2203	1428	Neve	0	0	-10.5	0	0	0	0	2204	1413	Pesi strutturali	0	0	-9.1	0	0	0	0
2205	1413	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	2206	1413	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0

2207	1413	Permanenti portati	0	0	-18.1	0	0	0	2208	1413	Neve	0	0	-10.9	0	0	0
2209	1407	Pesi strutturali	0	0	-8.8	0	0	0	2210	1407	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2211	1407	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2212	1407	Permanenti portati	0	0	-17.5	0	0	0
2213	1407	Neve	0	0	-10.5	0	0	0	2214	1398	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2215	1398	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2216	1398	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2217	1398	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2218	1398	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2219	1391	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	2220	1391	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2221	1391	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2222	1391	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
2223	1391	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	2224	1382	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2225	1382	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2226	1382	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2227	1382	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2228	1382	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2229	1376	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	2230	1376	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2231	1376	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2232	1376	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
2233	1376	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	2234	1367	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2235	1367	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2236	1367	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2237	1367	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2238	1367	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2239	1362	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	2240	1362	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2241	1362	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2242	1362	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
2243	1362	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	2244	1352	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2245	1352	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2246	1352	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2247	1352	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2248	1352	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2249	1347	Pesi strutturali	0	0	-7.8	0	0	0	2250	1347	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2251	1347	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	2252	1347	Permanenti portati	0	0	-15.6	0	0	0
2253	1347	Neve	0	0	-9.4	0	0	0	2254	1338	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2255	1338	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2256	1338	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2257	1338	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2258	1338	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2259	1332	Pesi strutturali	0	0	-9.1	0	0	0	2260	1332	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2261	1332	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2262	1332	Permanenti portati	0	0	-18.1	0	0	0
2263	1332	Neve	0	0	-10.9	0	0	0	2264	1323	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2265	1323	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2266	1323	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2267	1323	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2268	1323	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2269	1317	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0	2270	1317	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2271	1317	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	2272	1317	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0
2273	1317	Neve	0	0	-10.1	0	0	0	2274	1308	Pesi strutturali	0	0	-8.4	0	0	0
2275	1308	1% X	0.4	0	0	0	0	0	2276	1308	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
2277	1308	Permanenti portati	0	0	-16.9	0	0	0	2278	1308	Neve	0	0	-10.1	0	0	0
2279	1301	Pesi strutturali	0	0	-8	0	0	0	2280	1301	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2281	1301	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	2282	1301	Permanenti portati	0	0	-16	0	0	0
2283	1301	Neve	0	0	-9.6	0	0	0	2284	1288	Pesi strutturali	0	0	-7.6	0	0	0
2285	1288	1% X	0.3	0	0	0	0	0	2286	1288	1% Y	0	0.3	0	0	0	0
2287	1288	Permanenti portati	0	0	-15.2	0	0	0	2288	1288	Neve	0	0	-9.1	0	0	0
2289	1277	Pesi strutturali	0	0	-3.8	0	0	0	2290	1277	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2291	1277	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2292	1277	Permanenti portati	0	0	-7.6	0	0	0
2293	1277	Neve	0	0	-4.6	0	0	0	2294	1539	1% X	0	0	0	0	0	0
2295	1539	1% Y	0	0	0	0	0	0	2296	1212	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2297	1212	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2298	1537	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2299	1537	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2300	1206	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2301	1206	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2302	1536	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2303	1536	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2304	1204	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2305	1204	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2306	1535	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2307	1535	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2308	1202	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2309	1202	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2310	1534	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2311	1534	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2312	1201	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2313	1201	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2314	1533	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2315	1533	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2316	1200	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2317	1200	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2318	1532	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2319	1532	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2320	1203	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2321	1203	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2322	1531	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2323	1531	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2324	1208	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2325	1208	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2326	1530	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2327	1530	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2328	1218	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2329	1218	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2330	1093	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2331	1093	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	2332	1084	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2333	1084	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2334	1079	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2335	1079	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2336	1077	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2337	1077	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	2338	1076	1% X	0.2	0	0	0	0	0

2339	1076	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2340	1074	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2341	1074	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2342	1075	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2343	1075	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2344	1078	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2345	1078	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2346	1081	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2347	1081	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2348	993	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2349	993	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2350	985	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2351	985	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2352	984	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2353	984	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2354	983	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2355	983	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2356	982	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2357	982	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2358	979	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2359	979	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2360	978	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2361	978	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2362	977	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2363	977	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2364	981	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2365	981	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2366	885	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2367	885	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2368	878	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2369	878	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2370	875	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2371	875	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2372	873	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2373	873	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2374	870	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2375	870	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2376	868	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2377	868	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2378	866	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2379	866	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2380	865	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2381	865	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2382	864	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2383	864	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2384	761	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2385	761	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2386	758	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2387	758	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2388	757	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2389	757	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2390	756	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2391	756	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2392	754	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2393	754	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2394	753	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2395	753	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2396	752	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2397	752	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2398	751	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2399	751	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2400	750	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2401	750	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2402	681	1% X	0	0	0	0	0	0
2403	681	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2404	675	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2405	675	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2406	673	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2407	673	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2408	672	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2409	672	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2410	669	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2411	669	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2412	668	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2413	668	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2414	665	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2415	665	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2416	664	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2417	664	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2418	661	1% X	0	0	0	0	0	0
2419	661	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2420	1217	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2421	1217	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2422	1216	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2423	1216	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2424	1528	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2425	1528	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2426	1527	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2427	1527	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2428	1215	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2429	1215	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2430	1525	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2431	1525	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2432	655	1% X	0	0	0	0	0	0
2433	655	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2434	654	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2435	654	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2436	749	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2437	749	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2438	746	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2439	746	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2440	651	1% X	0	0	0	0	0	0
2441	651	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2442	741	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2443	741	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2444	863	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2445	863	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2446	844	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2447	844	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2448	834	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2449	834	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2450	980	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2451	980	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2452	974	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2453	974	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2454	960	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2455	960	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2456	1080	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2457	1080	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2458	1057	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2459	1057	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2460	1052	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2461	1052	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2462	1177	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2463	1177	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2464	1146	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2465	1146	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2466	1524	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2467	1524	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2468	1523	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2469	1523	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2470	1145	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2471	1145	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2472	1522	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2473	1522	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2474	1144	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2475	1144	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2476	1521	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2477	1521	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2478	649	1% X	0	0	0	0	0	0
2479	649	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2480	646	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2481	646	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2482	740	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2483	740	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2484	742	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2485	742	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2486	833	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2487	833	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2488	835	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2489	835	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2490	959	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2491	959	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2492	964	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2493	964	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2494	1051	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2495	1051	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2496	1053	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2497	1053	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2498	1154	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2499	1154	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2500	1520	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2501	1520	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2502	645	1% X	0	0	0	0	0	0
2503	645	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2504	739	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2505	739	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2506	832	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2507	832	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2508	958	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2509	958	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2510	1050	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2511	1050	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2512	1143	1% X	0.2	0	0	0	0	0
2513	1143	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	2514	1519	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2515	1519	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2516	1142	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2517	1142	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2518	1518	1% X	0.1	0	0	0	0	

2541	956	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2542	954	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2543	954	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2544	831	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2545	831	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2546	830	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2547	830	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2548	829	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2549	829	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2550	738	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2551	738	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2552	737	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2553	737	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2554	736	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2555	736	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2556	642	1% X	0	0	0	0	0	0
2557	642	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2558	639	1% X	0.1	0	0	0	0	0
2559	639	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	2560	635	1% X	0	0	0	0	0	0
2561	635	1% Y	0	0	0	0	0	0	0	2562	395	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2563	395	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	0	2564	414	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2565	414	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2566	394	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2567	394	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2568	413	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2569	413	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2570	393	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2571	393	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2572	412	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2573	412	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2574	392	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2575	392	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2576	411	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2577	411	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2578	391	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2579	391	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2580	410	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2581	410	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2582	390	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2583	390	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2584	409	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2585	409	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2586	389	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2587	389	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2588	408	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2589	408	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2590	440	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2591	440	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	0	2592	439	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2593	439	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2594	438	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2595	438	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2596	437	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2597	437	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2598	436	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2599	436	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2600	435	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2601	435	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2602	434	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2603	434	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2604	433	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2605	433	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2606	407	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2607	407	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2608	388	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2609	388	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2610	432	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2611	432	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2612	406	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2613	406	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2614	387	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2615	387	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2616	431	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2617	431	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2618	405	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2619	405	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2620	386	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2621	386	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2622	430	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2623	430	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2624	404	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2625	404	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2626	385	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2627	385	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2628	429	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2629	429	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2630	403	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2631	403	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2632	384	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2633	384	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2634	428	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2635	428	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2636	402	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2637	402	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2638	383	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2639	383	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2640	427	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2641	427	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2642	401	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2643	401	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2644	382	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2645	382	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2646	426	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2647	426	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2648	400	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2649	400	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2650	381	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2651	381	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2652	425	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2653	425	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2654	399	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2655	399	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2656	380	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2657	380	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2658	424	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2659	424	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2660	398	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2661	398	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2662	379	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2663	379	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2664	423	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2665	423	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2666	397	1% X	1.4	0	0	0	0	0
2667	397	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	2668	378	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2669	378	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2670	422	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2671	422	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	0	2672	396	1% X	0.7	0	0	0	0	0
2673	396	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	2674	377	1% X	0.3	0	0	0	0	0
2675	377	1% Y	0	0.3	0	0	0	0	0	2676	558	1% X	0.6	0	0	0	0	0
2677	558	1% Y	0	0.6	0	0	0	0	0	2678	559	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2679	559	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2680	560	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2681	560	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2682	561	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2683	561	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2684	562	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2685	562	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2686	563	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2687	563	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2688	564	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2689	564	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2690	565	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2691	565	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2692	566	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2693	566	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2694	567	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2695	567	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2696	568	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2697	568	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2698	569	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2699	569	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2700	570	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2701	570	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2702	571	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2703	571	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2704	572	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2705	572	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2706	573	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2707	573	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2708	574	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2709	574	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2710	575	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2711	575	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2712	576	1% X	0.6	0	0	0	0	0
2713	576	1% Y	0	0.6	0	0	0	0	0	2714	317	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2715	317	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2716	316	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2717	316	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2718	576	1% X	0.6	0	0	0	0	0
2719	576	1% Y	0	0.6	0	0	0	0	0	2720	575	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2721	575	1% Y	0	1.2														

2743	310	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2744	569	1% X	1.3	0	0	0	0	0
2745	569	1% Y	0	1.3	0	0	0	0	0	2746	309	1% X	2.5	0	0	0	0	0
2747	309	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2748	568	1% X	1.3	0	0	0	0	0
2749	568	1% Y	0	1.3	0	0	0	0	0	2750	308	1% X	2.5	0	0	0	0	0
2751	308	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2752	567	1% X	1.3	0	0	0	0	0
2753	567	1% Y	0	1.3	0	0	0	0	0	2754	307	1% X	2.5	0	0	0	0	0
2755	307	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2756	566	1% X	1.3	0	0	0	0	0
2757	566	1% Y	0	1.3	0	0	0	0	0	2758	306	1% X	2.5	0	0	0	0	0
2759	306	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2760	565	1% X	1.3	0	0	0	0	0
2761	565	1% Y	0	1.3	0	0	0	0	0	2762	305	1% X	2.5	0	0	0	0	0
2763	305	1% Y	0	2.5	0	0	0	0	0	2764	564	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2765	564	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2766	304	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2767	304	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2768	563	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2769	563	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2770	303	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2771	303	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2772	562	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2773	562	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2774	302	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2775	302	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2776	561	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2777	561	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2778	301	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2779	301	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2780	560	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2781	560	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2782	300	1% X	2.4	0	0	0	0	0
2783	300	1% Y	0	2.4	0	0	0	0	0	2784	559	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2785	559	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2786	299	1% X	1.2	0	0	0	0	0
2787	299	1% Y	0	1.2	0	0	0	0	0	2788	558	1% X	0.6	0	0	0	0	0
2789	558	1% Y	0	0.6	0	0	0	0	0	2790	450	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2791	450	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2792	1295	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2793	1295	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2794	456	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2795	456	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2796	1297	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2797	1297	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2798	463	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2799	463	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2800	1300	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2801	1300	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2802	443	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2803	443	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2804	1292	1% X	0.4	0	0	0	0	0
2805	1292	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	2806	1292	1% X	0.8	0	0	0	0	0
2807	1292	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	2808	1294	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2809	1294	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2810	1295	1% X	0.8	0	0	0	0	0
2811	1295	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	2812	1296	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2813	1296	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2814	1297	1% X	0.8	0	0	0	0	0
2815	1297	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	2816	1298	1% X	1.1	0	0	0	0	0
2817	1298	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	2818	1300	1% X	0.8	0	0	0	0	0
2819	1300	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	2820	1296	1% X	7.7	0	0	0	0	0
2821	1296	1% Y	0	7.7	0	0	0	0	0	2822	1313	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2823	1313	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2824	1328	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2825	1328	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2826	1343	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2827	1343	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2828	1358	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2829	1358	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2830	1373	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2831	1373	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2832	1388	1% X	15.4	0	0	0	0	0
2833	1388	1% Y	0	15.4	0	0	0	0	0	2834	1403	1% X	15.9	0	0	0	0	0
2835	1403	1% Y	0	15.9	0	0	0	0	0	2836	1423	1% X	8.3	0	0	0	0	0
2837	1423	1% Y	0	8.3	0	0	0	0	0	2838	1293	1% X	2.1	0	0	0	0	0
2839	1293	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	2840	1305	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2841	1305	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2842	1311	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2843	1311	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2844	1320	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2845	1320	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2846	1326	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2847	1326	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2848	1335	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2849	1335	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2850	1341	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2851	1341	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2852	1350	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2853	1350	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2854	1356	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2855	1356	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2856	1365	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2857	1365	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2858	1371	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2859	1371	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2860	1380	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2861	1380	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2862	1386	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2863	1386	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2864	1395	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2865	1395	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2866	1401	1% X	3.6	0	0	0	0	0
2867	1401	1% Y	0	3.6	0	0	0	0	0	2868	1410	1% X	3	0	0	0	0	0
2869	1410	1% Y	0	3	0	0	0	0	0	2870	1416	1% X	3	0	0	0	0	0
2871	1416	1% Y	0	3	0	0	0	0	0	2872	1420	1% X	1.5	0	0	0	0	0
2873	1420	1% Y	0	1.5	0	0	0	0	0	2874	1299	1% X	2.1	0	0	0	0	0
2875	1299	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	2876	1306	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2877	1306	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2878	1315	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2879	1315	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2880	1321	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2881	1321	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2882	1330	1% X	4.4	0	0	0	0	0
2883	1330	1% Y	0	4.4	0	0	0	0	0	2884	1336	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2885	1336	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2886	1345	1% X	3.8	0	0	0	0	0
2887	1345	1% Y	0	3.8	0	0	0	0	0	2888	1351	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2889	1351	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2890	1360	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2891	1360	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2892	1366	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2893	1366	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2894	1375	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2895	1375	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2896	1381	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2897	1381	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2898	1390	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2899	1390	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2900	1396	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2901	1396	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2902	1405	1% X	4.3	0	0	0	0	0
2903	1405	1% Y	0	4.3	0	0	0	0	0	2904	1411	1% X	4.4	0	0	0	0	0
2905	1411	1% Y	0	4.4	0	0	0	0	0	2906	1426	1% X	2.2	0	0	0	0	0
2907	1426	1% Y	0	2.2	0	0	0	0	0	2908	1294	1% X	7.7	0	0	0	0	0
2909	1294	1% Y	0	7.7	0	0	0	0	0	2910	1312	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2911	1312	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2912	1327	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2913	1327	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2914	1342	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2915	1342	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2916	1357	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2917	1357	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2918	1372	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2919	1372	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2920	1387	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2921	1387	1% Y</																

2945	1420	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	2946	1432	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2947	1432	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2948	1438	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2949	1438	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2950	1447	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2951	1447	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2952	1453	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2953	1453	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2954	1462	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2955	1462	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2956	1468	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2957	1468	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2958	1477	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2959	1477	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2960	1483	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2961	1483	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2962	1492	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2963	1492	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2964	1498	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2965	1498	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2966	1507	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2967	1507	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2968	1515	1% X	2.1	0	0	0	0	0
2969	1515	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	2970	1423	1% X	7.6	0	0	0	0	0
2971	1423	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	2972	1440	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2973	1440	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2974	1455	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2975	1455	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2976	1470	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2977	1470	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2978	1485	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2979	1485	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2980	1500	1% X	15.3	0	0	0	0	0
2981	1500	1% Y	0	15.3	0	0	0	0	0	2982	1527	1% X	7.6	0	0	0	0	0
2983	1527	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	2984	1426	1% X	2.1	0	0	0	0	0
2985	1426	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	2986	1433	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2987	1433	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2988	1442	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2989	1442	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2990	1448	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2991	1448	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2992	1457	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2993	1457	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2994	1463	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2995	1463	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2996	1472	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2997	1472	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	2998	1478	1% X	4.1	0	0	0	0	0
2999	1478	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	3000	1487	1% X	4.1	0	0	0	0	0
3001	1487	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	3002	1493	1% X	4.1	0	0	0	0	0
3003	1493	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	3004	1502	1% X	4.1	0	0	0	0	0
3005	1502	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	3006	1508	1% X	4.1	0	0	0	0	0
3007	1508	1% Y	0	4.1	0	0	0	0	0	3008	1538	1% X	2.1	0	0	0	0	0
3009	1538	1% Y	0	2.1	0	0	0	0	0	3010	1421	1% X	7.6	0	0	0	0	0
3011	1421	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	3012	1439	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3013	1439	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3014	1454	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3015	1454	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3016	1469	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3017	1469	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3018	1484	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3019	1484	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3020	1499	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3021	1499	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3022	1521	1% X	7.6	0	0	0	0	0
3023	1521	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	3024	1425	1% X	7.6	0	0	0	0	0
3025	1425	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	3026	1441	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3027	1441	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3028	1456	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3029	1456	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3030	1471	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3031	1471	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3032	1486	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3033	1486	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3034	1501	1% X	15.2	0	0	0	0	0
3035	1501	1% Y	0	15.2	0	0	0	0	0	3036	1533	1% X	7.6	0	0	0	0	0
3037	1533	1% Y	0	7.6	0	0	0	0	0	3038	1311	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3039	1311	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3040	1312	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3041	1312	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3042	1312	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3043	1312	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3044	1313	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3045	1313	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3046	1313	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3047	1313	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3048	1314	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3049	1314	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3050	1314	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3051	1314	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3052	1315	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3053	1315	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3054	564	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3055	564	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3056	1422	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3057	1422	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3058	570	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3059	570	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3060	1424	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3061	1424	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3062	577	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3063	577	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3064	1427	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3065	1427	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3066	557	1% X	0.2	0	0	0	0	0
3067	557	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	3068	935	1% X	0.2	0	0	0	0	0
3069	935	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	3070	1035	1% X	0.2	0	0	0	0	0
3071	1035	1% Y	0	0.2	0	0	0	0	0	3072	1419	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3073	1419	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3074	1419	1% X	0.8	0	0	0	0	0
3075	1419	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	3076	1421	1% X	1.1	0	0	0	0	0
3077	1421	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	3078	1422	1% X	0.8	0	0	0	0	0
3079	1422	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	3080	1423	1% X	1.1	0	0	0	0	0
3081	1423	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	3082	1424	1% X	0.8	0	0	0	0	0
3083	1424	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	3084	1425	1% X	1.1	0	0	0	0	0
3085	1425	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	3086	1427	1% X	0.8	0	0	0	0	0
3087	1427	1% Y	0	0.8	0	0	0	0	0	3088	1326	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3089	1326	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3090	1327	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3091	1327	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3092	1327	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3093	1327	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3094	1328	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3095	1328	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3096	1328	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3097	1328	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3098	1329	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3099	1329	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3100	1329	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3101	1329	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3102	1330	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3103	1330	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3104	1341	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3105	1341	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3106	1342	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3107	1342	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3108	1342	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3109	1342	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3110	1343	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3111	1343	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3112	1343	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3113	1343	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3114	1344	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3115	1344	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3116	1344	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3117	1344	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3118	1345	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3119	1345	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3120	1356	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3121	1356	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3122	1357	1% X	0.1					

3147	1374	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3148	1374	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3149	1374	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3150	1375	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3151	1375	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3152	1386	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3153	1386	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3154	1387	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3155	1387	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3156	1387	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3157	1387	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3158	1388	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3159	1388	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3160	1388	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3161	1388	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3162	1389	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3163	1389	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3164	1389	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3165	1389	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3166	1390	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3167	1390	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3168	1401	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3169	1401	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3170	1402	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3171	1402	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3172	1402	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3173	1402	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3174	1403	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3175	1403	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3176	1403	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3177	1403	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3178	1404	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3179	1404	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3180	1404	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3181	1404	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3182	1405	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3183	1405	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3184	1438	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3185	1438	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3186	1439	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3187	1439	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3188	1439	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3189	1439	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3190	1440	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3191	1440	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3192	1440	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3193	1440	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3194	1441	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3195	1441	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3196	1441	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3197	1441	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3198	1442	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3199	1442	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3200	1453	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3201	1453	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3202	1454	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3203	1454	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3204	1454	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3205	1454	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3206	1455	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3207	1455	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3208	1455	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3209	1455	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3210	1456	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3211	1456	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3212	1456	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3213	1456	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3214	1457	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3215	1457	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3216	1468	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3217	1468	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3218	1469	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3219	1469	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3220	1469	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3221	1469	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3222	1470	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3223	1470	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3224	1470	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3225	1470	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3226	1471	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3227	1471	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3228	1471	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3229	1471	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3230	1472	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3231	1472	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3232	1483	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3233	1483	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3234	1484	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3235	1484	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3236	1484	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3237	1484	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3238	1485	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3239	1485	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3240	1485	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3241	1485	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3242	1486	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3243	1486	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3244	1486	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3245	1486	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3246	1487	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3247	1487	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3248	1498	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3249	1498	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3250	1499	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3251	1499	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3252	1499	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3253	1499	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3254	1500	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3255	1500	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3256	1500	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3257	1500	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3258	1501	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3259	1501	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3260	1501	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3261	1501	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3262	1502	1% X	0.1	0	0	0	0	0
3263	1502	1% Y	0	0.1	0	0	0	0	0	3264	370	1% X	1.4	0	0	0	0	0
3265	370	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	3266	368	1% X	2.7	0	0	0	0	0
3267	368	1% Y	0	2.7	0	0	0	0	0	3268	690	1% X	0.7	0	0	0	0	0
3269	690	1% Y	0	0.7	0	0	0	0	0	3270	688	1% X	1.4	0	0	0	0	0
3271	688	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	3272	366	1% X	2.7	0	0	0	0	0
3273	366	1% Y	0	2.7	0	0	0	0	0	3274	686	1% X	1.4	0	0	0	0	0
3275	686	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	3276	364	1% X	2.6	0	0	0	0	0
3277	364	1% Y	0	2.6	0	0	0	0	0	3278	684	1% X	1.4	0	0	0	0	0
3279	684	1% Y	0	1.4	0	0	0	0	0	3280	362	1% X	2.3	0	0	0	0	0
3281	362	1% Y	0	2.3	0	0	0	0	0	3282	682	1% X	1.1	0	0	0	0	0
3283	682	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	3284	348	1% X	1.1	0	0	0	0	0
3285	348	1% Y	0	1.1	0	0	0	0	0	3286	657	1% X	0.4	0	0	0	0	0
3287	657	1% Y	0	0.4	0	0	0	0	0	3288	656	Pesi	0	0	-231	0	0	0
3289	656	1% X	7.4	0	0	0	0	0	0	3290	656	strutturali	0	7.4	0	0	0	0
3291	656	Permanenti portati	0	0	-231	0	0	0	0	3292	656	Accidentale	0	0	-277.2	0	0	0
3293	372	1% X	1.5	0	0	0	0	0	0	3294	372	1% Y	0	1.5	0	0	0	0
3295	371	1% X	3	0	0	0	0	0	0	3296	371	1% Y	0	3	0	0	0	0
3297	692	1% X	0.8	0	0	0	0	0	0	3298	692	1% Y	0	0.8	0	0	0	0
3299	691	1% X	1.5	0	0	0	0	0	0	3300	691	1% Y	0	1.5	0	0	0	0
3301	370	1% X	1.5	0	0	0	0	0	0	3302	370	1% Y	0	1.5	0	0	0	0
3303	690	1% X	0.8	0	0	0	0	0	0	3304	690	1% Y	0	0.8	0	0	0	0
3305	351	1% X	1	0	0	0	0	0	0	3306	351	1% Y	0	1	0	0	0	0
3307	363	1% X	2.3	0	0	0	0	0	0	3308	363	1% Y	0	2.3	0	0	0	0
3309	660	1% X	0.4	0	0	0	0	0	0	3310	660	1% Y	0	0.4	0	0	0	0
3311	683	1% X	1.1	0	0	0	0	0	0	3312	683	1% Y	0	1.1	0	0	0	0
3313	365	1% X	2.6	0	0	0	0	0	0	3314	365	1% Y	0	2.6	0	0	0	0
3315	685	1% X	1.4	0	0	0	0	0	0	3316	685	1% Y	0	1.4	0	0	0	0
3317	367	1% X	2.7	0	0	0	0	0	0	3318	367	1% Y	0	2.7	0	0	0	0
3319	687	1% X	1.4	0	0	0	0	0	0	3320	687	1% Y	0	1.4	0	0	0	0
3321	369	1% X	2.7	0	0	0	0	0	0	3322	369	1% Y	0	2.7	0	0	0	0
3323	689	1% X	1.4	0	0	0	0	0	0	3324	689	1% Y	0					

"Progetto definitivo / esecutivo di uno spazio mensa in ampliamento alla Scuola Elementare Radice Lombardi"

Gavinelli Architettura - via Matteotti 7, 28019 Suno (NO) - tel. 032285044 – email: info@gavinelliarchitettura.it
Studio Associato G4 - Piazza Roma 1, 28010 Agrate Conturbia (NO) - tel. / fax 0322832372 – email: alece@libero.it

3543	281	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3544	281	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3545	281	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3546	281	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3547	282	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3548	282	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3549	282	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3550	282	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3551	283	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3552	283	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3553	283	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3554	283	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3555	284	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3556	284	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3557	284	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3558	284	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3559	285	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3560	285	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3561	285	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3562	285	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3563	286	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3564	286	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3565	286	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3566	286	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3567	287	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3568	287	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3569	287	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3570	287	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3571	288	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3572	288	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3573	288	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3574	288	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3575	289	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3576	289	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3577	289	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3578	289	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3579	290	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3580	290	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3581	290	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3582	290	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3583	291	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3584	291	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3585	291	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3586	291	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3587	292	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3588	292	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3589	292	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3590	292	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3591	293	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3592	293	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3593	293	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3594	293	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3595	294	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3596	294	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3597	294	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3598	294	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3599	295	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3600	295	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3601	295	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3602	295	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3603	296	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3604	296	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3605	296	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3606	296	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3607	297	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3608	297	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3609	297	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	3610	297	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0
3611	298	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3612	298	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3613	298	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3614	298	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3615	299	Sisma X SLV	7.5	0	0	0	0	0	0	3616	299	Sisma Y SLV	0	7.5	0	0	0	0
3617	299	Sisma X SLO	6.5	0	0	0	0	0	0	3618	299	Sisma Y SLO	0	6.5	0	0	0	0
3619	300	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3620	300	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3621	300	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3622	300	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3623	301	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3624	301	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3625	301	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3626	301	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3627	302	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3628	302	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3629	302	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3630	302	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3631	303	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3632	303	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3633	303	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3634	303	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3635	304	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3636	304	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3637	304	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3638	304	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3639	305	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	0	0	3640	305	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	0
3641	305	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3642	305	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3643	306	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3644	306	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3645	306	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3646	306	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3647	307	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3648	307	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3649	307	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3650	307	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3651	308	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3652	308	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3653	308	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3654	308	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3655	309	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3656	309	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3657	309	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3658	309	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3659	310	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	3660	310	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0
3661	310	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3662	310	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3663	311	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	0	0	3664	311	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	0
3665	311	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	3666	311	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0
3667	312	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3668	312	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3669	312	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3670	312	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3671	313	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3672	313	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3673	313	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3674	313	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3675	314	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3676	314	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3677	314	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3678	314	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3679	315	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3680	315	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3681	315	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3682	315	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3683	316	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3684	316	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3685	316	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3686	316	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3687	317	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	0	0	0	3688	317	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	0	0
3689	317	Sisma X SLO	6.5	0	0	0	0	0	0	3690	317	Sisma Y SLO	0	6.5	0	0	0	0
3691	318	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3692	318	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3693	318	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3694	318	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3695	319	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3696	319	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3697	319	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3698	319	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3699	320	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3700	320	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3701	320	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3702	320	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3703	321	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3704	321	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3705	321	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3706	321	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3707	322	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3708	322	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3709	322	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3710	322	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3711	323	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3712	323	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3713	323	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3714	323	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3715	324	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3716	324	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0
3717	324	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3718	324	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0
3719	325	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3720	325	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0</

3745	331	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3746	331	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3747	332	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3748	332	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
3749	332	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3750	332	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3751	333	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3752	333	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
3753	333	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3754	333	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3755	334	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3756	334	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
3757	334	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3758	334	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3759	335	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3760	335	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
3761	335	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3762	335	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3763	336	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	3764	336	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
3765	336	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	3766	336	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
3767	337	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	0	0	3768	337	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	0	0
3769	337	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	0	0	3770	337	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	0	0
3771	338	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	0	0	0	3772	338	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	0	0	0
3773	338	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	0	0	0	3774	338	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	0	0	0
3775	339	Sisma X SLV	4.3	0	0	0	0	0	0	3776	339	Sisma Y SLV	0	4.3	0	0	0	0	0
3777	339	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	0	0	0	3778	339	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	0	0	0
3779	340	Sisma X SLV	4.3	0	0	0	0	0	0	3780	340	Sisma Y SLV	0	4.3	0	0	0	0	0
3781	340	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	0	0	3782	340	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	0	0
3783	341	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	0	0	0	3784	341	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	0	0	0
3785	341	Sisma X SLO	4	0	0	0	0	0	0	3786	341	Sisma Y SLO	0	4	0	0	0	0	0
3787	342	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	3788	342	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
3789	342	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	3790	342	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
3791	343	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3792	343	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3793	343	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3794	343	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3795	344	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	0	0	0	3796	344	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	0	0	0
3797	344	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	0	0	0	3798	344	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	0	0	0
3799	345	Sisma X SLV	4.1	0	0	0	0	0	0	3800	345	Sisma Y SLV	0	4.1	0	0	0	0	0
3801	345	Sisma X SLO	3.5	0	0	0	0	0	0	3802	345	Sisma Y SLO	0	3.5	0	0	0	0	0
3803	346	Sisma X SLV	3.9	0	0	0	0	0	0	3804	346	Sisma Y SLV	0	3.9	0	0	0	0	0
3805	346	Sisma X SLO	3.4	0	0	0	0	0	0	3806	346	Sisma Y SLO	0	3.4	0	0	0	0	0
3807	347	Sisma X SLV	4.1	0	0	0	0	0	0	3808	347	Sisma Y SLV	0	4.1	0	0	0	0	0
3809	347	Sisma X SLO	3.6	0	0	0	0	0	0	3810	347	Sisma Y SLO	0	3.6	0	0	0	0	0
3811	348	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	3812	348	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
3813	348	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	0	0	0	3814	348	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	0	0	0
3815	349	Sisma X SLV	4.4	0	0	0	0	0	0	3816	349	Sisma Y SLV	0	4.4	0	0	0	0	0
3817	349	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	0	0	3818	349	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	0	0
3819	350	Sisma X SLV	4.4	0	0	0	0	0	0	3820	350	Sisma Y SLV	0	4.4	0	0	0	0	0
3821	350	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	0	0	3822	350	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	0	0
3823	351	Sisma X SLV	5.9	0	0	0	0	0	0	3824	351	Sisma Y SLV	0	5.9	0	0	0	0	0
3825	351	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	3826	351	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
3827	352	Sisma X SLV	3.6	0	0	0	0	0	0	3828	352	Sisma Y SLV	0	3.6	0	0	0	0	0
3829	352	Sisma X SLO	3.1	0	0	0	0	0	0	3830	352	Sisma Y SLO	0	3.1	0	0	0	0	0
3831	353	Sisma X SLV	4.4	0	0	0	0	0	0	3832	353	Sisma Y SLV	0	4.4	0	0	0	0	0
3833	353	Sisma X SLO	3.9	0	0	0	0	0	0	3834	353	Sisma Y SLO	0	3.9	0	0	0	0	0
3835	354	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	0	0	0	3836	354	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	0	0	0
3837	354	Sisma X SLO	4	0	0	0	0	0	0	3838	354	Sisma Y SLO	0	4	0	0	0	0	0
3839	355	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	0	0	0	3840	355	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	0	0	0
3841	355	Sisma X SLO	4	0	0	0	0	0	0	3842	355	Sisma Y SLO	0	4	0	0	0	0	0
3843	356	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	0	0	0	3844	356	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	0	0	0
3845	356	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3846	356	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3847	357	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3848	357	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3849	357	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3850	357	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3851	358	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3852	358	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3853	358	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3854	358	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3855	359	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3856	359	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3857	359	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3858	359	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3859	360	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	0	0	3860	360	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	0	0
3861	360	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	0	0	3862	360	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	0	0
3863	361	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	0	0	0	3864	361	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	0	0	0
3865	361	Sisma X SLO	2	0	0	0	0	0	0	3866	361	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	0
3867	362	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3868	362	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3869	362	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3870	362	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3871	363	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	0	0	0	3872	363	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	0	0	0
3873	363	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	0	0	0	3874	363	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	0	0	0
3875	364	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	3876	364	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
3877	364	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	3878	364	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
3879	365	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	3880	365	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
3881	365	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	3882	365	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
3883	366	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	0	0	0	3884	366	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	0	0	0
3885	366	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	3886	366	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
3887	367	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	0	0	0	3888	367	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	0	0	0
3889	367	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	3890	367	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
3891	368	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	3892	368	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
3893	368	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	3894	368	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
3895	369	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	3896	369	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
3897	369	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	3898	369	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
3899	370	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	3900	370	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
3901	370	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	3902	370	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
3903	371	Sisma X SLV	6.2	0	0	0	0	0	0	3904	371	Sisma Y SLV	0	6.2	0	0	0	0	0
3905	371	Sisma X SLO	5.4	0	0	0	0	0	0	3906	371	Sisma Y SLO	0	5.4	0	0	0	0	0
3907	372	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	3908	372	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
3909	372	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	3910	372	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
3911	373	Sisma X SLV	29.2	0	0	0	0	0	0	3912	373	Sisma Y SLV	0	29.2	0	0	0	0	0
3913	373	Sisma X SLO	25.5	0	0	0	0	0	0	3914	373	Sisma Y SLO	0	25.5	0	0	0	0	0
3915	376	Sisma X SLV	29.2	0															

3947	384	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	3948	384	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
3949	384	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3950	384	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3951	385	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	3952	385	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
3953	385	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3954	385	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3955	386	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	3956	386	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
3957	386	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3958	386	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3959	387	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	3960	387	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
3961	387	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3962	387	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3963	388	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	3964	388	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
3965	388	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3966	388	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3967	389	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3968	389	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3969	389	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	3970	389	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
3971	390	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3972	390	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3973	390	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3974	390	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3975	391	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3976	391	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3977	391	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3978	391	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3979	392	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3980	392	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3981	392	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3982	392	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3983	393	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3984	393	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3985	393	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3986	393	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3987	394	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3988	394	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3989	394	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3990	394	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3991	395	Sisma X SLV	6.3	0	0	0	0	0	0	3992	395	Sisma Y SLV	0	6.3	0	0	0	0	0
3993	395	Sisma X SLO	5.5	0	0	0	0	0	0	3994	395	Sisma Y SLO	0	5.5	0	0	0	0	0
3995	396	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	3996	396	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
3997	396	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	3998	396	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
3999	397	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4000	397	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4001	397	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4002	397	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4003	398	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4004	398	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4005	398	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4006	398	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4007	399	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4008	399	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4009	399	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4010	399	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4011	400	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4012	400	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4013	400	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4014	400	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4015	401	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4016	401	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4017	401	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4018	401	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4019	402	Sisma X SLV	5.7	0	0	0	0	0	0	4020	402	Sisma Y SLV	0	5.7	0	0	0	0	0
4021	402	Sisma X SLO	5	0	0	0	0	0	0	4022	402	Sisma Y SLO	0	5	0	0	0	0	0
4023	403	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	4024	403	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
4025	403	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	4026	403	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
4027	404	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	4028	404	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
4029	404	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	4030	404	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
4031	405	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	4032	405	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
4033	405	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	4034	405	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
4035	406	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	4036	406	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
4037	406	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	4038	406	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
4039	407	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	4040	407	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
4041	407	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	4042	407	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
4043	408	Sisma X SLV	5.7	0	0	0	0	0	0	4044	408	Sisma Y SLV	0	5.7	0	0	0	0	0
4045	408	Sisma X SLO	5	0	0	0	0	0	0	4046	408	Sisma Y SLO	0	5	0	0	0	0	0
4047	409	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4048	409	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4049	409	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4050	409	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4051	410	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4052	410	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4053	410	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4054	410	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4055	411	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4056	411	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4057	411	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4058	411	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4059	412	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4060	412	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4061	412	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4062	412	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4063	413	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	4064	413	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
4065	413	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	4066	413	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
4067	414	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4068	414	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4069	414	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4070	414	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4071	416	Sisma X SLV	64	0	0	0	0	0	0	4072	416	Sisma Y SLV	0	64	0	0	0	0	0
4073	416	Sisma X SLO	55.9	0	0	0	0	0	0	4074	416	Sisma Y SLO	0	55.9	0	0	0	0	0
4075	417	Sisma X SLV	10.1	0	0	0	0	0	0	4076	417	Sisma Y SLV	0	10.1	0	0	0	0	0
4077	417	Sisma X SLO	8.8	0	0	0	0	0	0	4078	417	Sisma Y SLO	0	8.8	0	0	0	0	0
4079	418	Sisma X SLV	10.1	0	0	0	0	0	0	4080	418	Sisma Y SLV	0	10.1	0	0	0	0	0
4081	418	Sisma X SLO	8.8	0	0	0	0	0	0	4082	418	Sisma Y SLO	0	8.8	0	0	0	0	0
4083	419	Sisma X SLV	64	0	0	0	0	0	0	4084	419	Sisma Y SLV	0	64	0	0	0	0	0
4085	419	Sisma X SLO	55.9	0	0	0	0	0	0	4086	419	Sisma Y SLO	0	55.9	0	0	0	0	0
4087	422	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	4088	422	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
4089	422	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	4090	422	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
4091	423	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4092	423	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4093	423	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4094	423	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4095	424	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4096	424	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4097	424	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4098	424	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4099	425	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4100	425	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4101	425	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4102	425	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4103	426	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4104	426	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4105	426	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4106	426	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4107	427	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4108	427	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4109	427	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4110	427	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4111	428	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4112	428	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4113	428	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	4114	428	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
4115	429	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	0	0	4116	429	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	0	0
4117	429	Sisma X SLO	2.5</																

4149	437	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4150	437	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4151	438	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4152	438	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4153	438	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4154	438	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4155	439	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	4156	439	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
4157	439	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	4158	439	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
4159	440	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	4160	440	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
4161	440	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	4162	440	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
4163	442	Sisma X SLV	76.1	0	0	0	0	0	0	4164	442	Sisma Y SLV	0	76.1	0	0	0	0	0
4165	442	Sisma X SLO	66.5	0	0	0	0	0	0	4166	442	Sisma Y SLO	0	66.5	0	0	0	0	0
4167	443	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	4168	443	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
4169	443	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	4170	443	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
4171	444	Sisma X SLV	17.3	0	0	0	0	0	0	4172	444	Sisma Y SLV	0	17.3	0	0	0	0	0
4173	444	Sisma X SLO	15.1	0	0	0	0	0	0	4174	444	Sisma Y SLO	0	15.1	0	0	0	0	0
4175	445	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4176	445	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4177	445	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4178	445	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4179	446	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4180	446	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4181	446	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4182	446	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4183	447	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4184	447	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4185	447	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4186	447	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4187	448	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4188	448	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4189	448	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4190	448	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4191	449	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4192	449	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4193	449	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4194	449	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4195	450	Sisma X SLV	6.6	0	0	0	0	0	0	4196	450	Sisma Y SLV	0	6.6	0	0	0	0	0
4197	450	Sisma X SLO	5.7	0	0	0	0	0	0	4198	450	Sisma Y SLO	0	5.7	0	0	0	0	0
4199	451	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	4200	451	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
4201	451	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	4202	451	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
4203	452	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	4204	452	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
4205	452	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	4206	452	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
4207	453	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	4208	453	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
4209	453	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	4210	453	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
4211	454	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	4212	454	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
4213	454	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	4214	454	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
4215	455	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	4216	455	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
4217	455	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	4218	455	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
4219	456	Sisma X SLV	6.6	0	0	0	0	0	0	4220	456	Sisma Y SLV	0	6.6	0	0	0	0	0
4221	456	Sisma X SLO	5.8	0	0	0	0	0	0	4222	456	Sisma Y SLO	0	5.8	0	0	0	0	0
4223	457	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4224	457	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4225	457	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4226	457	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4227	458	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4228	458	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4229	458	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4230	458	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4231	459	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4232	459	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4233	459	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4234	459	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4235	460	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4236	460	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4237	460	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4238	460	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4239	461	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	4240	461	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
4241	461	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	0	0	4242	461	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	0	0
4243	462	Sisma X SLV	17.6	0	0	0	0	0	0	4244	462	Sisma Y SLV	0	17.6	0	0	0	0	0
4245	462	Sisma X SLO	15.3	0	0	0	0	0	0	4246	462	Sisma Y SLO	0	15.3	0	0	0	0	0
4247	463	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	4248	463	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
4249	463	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	4250	463	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
4251	464	Sisma X SLV	77.3	0	0	0	0	0	0	4252	464	Sisma Y SLV	0	77.3	0	0	0	0	0
4253	464	Sisma X SLO	67.5	0	0	0	0	0	0	4254	464	Sisma Y SLO	0	67.5	0	0	0	0	0
4255	466	Sisma X SLV	3.8	0	0	0	0	0	0	4256	466	Sisma Y SLV	0	3.8	0	0	0	0	0
4257	466	Sisma X SLO	3.3	0	0	0	0	0	0	4258	466	Sisma Y SLO	0	3.3	0	0	0	0	0
4259	467	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4260	467	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4261	467	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4262	467	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4263	468	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4264	468	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4265	468	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4266	468	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4267	469	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4268	469	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4269	469	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4270	469	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4271	470	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4272	470	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4273	470	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4274	470	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4275	471	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4276	471	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4277	471	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4278	471	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4279	472	Sisma X SLV	7.8	0	0	0	0	0	0	4280	472	Sisma Y SLV	0	7.8	0	0	0	0	0
4281	472	Sisma X SLO	6.8	0	0	0	0	0	0	4282	472	Sisma Y SLO	0	6.8	0	0	0	0	0
4283	473	Sisma X SLV	8	0	0	0	0	0	0	4284	473	Sisma Y SLV	0	8	0	0	0	0	0
4285	473	Sisma X SLO	7	0	0	0	0	0	0	4286	473	Sisma Y SLO	0	7	0	0	0	0	0
4287	474	Sisma X SLV	8	0	0	0	0	0	0	4288	474	Sisma Y SLV	0	8	0	0	0	0	0
4289	474	Sisma X SLO	7	0	0	0	0	0	0	4290	474	Sisma Y SLO	0	7	0	0	0	0	0
4291	475	Sisma X SLV	8	0	0	0	0	0	0	4292	475	Sisma Y SLV	0	8	0	0	0	0	0
4293	475	Sisma X SLO	7	0	0	0	0	0	0	4294	475	Sisma Y SLO	0	7	0	0	0	0	0
4295	476	Sisma X SLV	8	0	0	0	0	0	0	4296	476	Sisma Y SLV	0	8	0	0	0	0	0
4297	476	Sisma X SLO	7	0	0	0	0	0	0	4298	476	Sisma Y SLO	0	7	0	0	0	0	0
4299	477	Sisma X SLV	8	0	0	0	0	0	0	4300	477	Sisma Y SLV	0	8	0	0	0	0	0
4301	477	Sisma X SLO	7	0	0	0	0	0	0	4302	477	Sisma Y SLO	0	7	0	0	0	0	0
4303	478	Sisma X SLV	7.8	0	0	0	0	0	0	4304	478	Sisma Y SLV	0	7.8	0	0	0	0	0
4305	478	Sisma X SLO	6.8	0	0	0	0	0	0	4306	478	Sisma Y SLO	0	6.8	0	0	0	0	0
4307	479	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4308	479	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4309	479	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4310	479	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4311	480	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4312	480	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4313	480	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4314	480	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4315	481	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4316	481	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4317	481	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4318	481	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4319	482	Sisma X SLV	7.6	0	0	0													

4351	493	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4352	493	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4353	493	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4354	493	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4355	494	Sisma X SLV	111.3	0	0	0	0	0	0	4356	494	Sisma Y SLV	0	111.3	0	0	0	0	0
4357	494	Sisma X SLO	97.2	0	0	0	0	0	0	4358	494	Sisma Y SLO	0	97.2	0	0	0	0	0
4359	496	Sisma X SLV	0.1	0	0	0	0	0	0	4360	496	Sisma Y SLV	0	0.1	0	0	0	0	0
4361	496	Sisma X SLO	0.1	0	0	0	0	0	0	4362	496	Sisma Y SLO	0	0.1	0	0	0	0	0
4363	497	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4364	497	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4365	497	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4366	497	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4367	499	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4368	499	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4369	499	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4370	499	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4371	500	Sisma X SLV	112.4	0	0	0	0	0	0	4372	500	Sisma Y SLV	0	112.4	0	0	0	0	0
4373	500	Sisma X SLO	98.1	0	0	0	0	0	0	4374	500	Sisma Y SLO	0	98.1	0	0	0	0	0
4375	502	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4376	502	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4377	502	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4378	502	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4379	503	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4380	503	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4381	503	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4382	503	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4383	504	Sisma X SLV	109.1	0	0	0	0	0	0	4384	504	Sisma Y SLV	0	109.1	0	0	0	0	0
4385	504	Sisma X SLO	95.2	0	0	0	0	0	0	4386	504	Sisma Y SLO	0	95.2	0	0	0	0	0
4387	505	Sisma X SLV	0.1	0	0	0	0	0	0	4388	505	Sisma Y SLV	0	0.1	0	0	0	0	0
4389	505	Sisma X SLO	0.1	0	0	0	0	0	0	4390	505	Sisma Y SLO	0	0.1	0	0	0	0	0
4391	508	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4392	508	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4393	508	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4394	508	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4395	509	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4396	509	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4397	509	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4398	509	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4399	510	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4400	510	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4401	510	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4402	510	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4403	511	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4404	511	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4405	511	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4406	511	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4407	513	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4408	513	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4409	513	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4410	513	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4411	515	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4412	515	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4413	515	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4414	515	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4415	516	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4416	516	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4417	516	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4418	516	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4419	518	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4420	518	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4421	518	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4422	518	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4423	520	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4424	520	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4425	520	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4426	520	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4427	521	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4428	521	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4429	521	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4430	521	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4431	522	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4432	522	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4433	522	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4434	522	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4435	523	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4436	523	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4437	523	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4438	523	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4439	525	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4440	525	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4441	525	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4442	525	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4443	527	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4444	527	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4445	527	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4446	527	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4447	528	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4448	528	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4449	528	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4450	528	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4451	529	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4452	529	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4453	529	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4454	529	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4455	531	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4456	531	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4457	531	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4458	531	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4459	533	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4460	533	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4461	533	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4462	533	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4463	534	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4464	534	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4465	534	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4466	534	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4467	536	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4468	536	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4469	536	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4470	536	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4471	537	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4472	537	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4473	537	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4474	537	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4475	539	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4476	539	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4477	539	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4478	539	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4479	540	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4480	540	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4481	540	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4482	540	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4483	542	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4484	542	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4485	542	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4486	542	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4487	543	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4488	543	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4489	543	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4490	543	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4491	545	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4492	545	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4493	545	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4494	545	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4495	546	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4496	546	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4497	546	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4498	546	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4499	548	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4500	548	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4501	548	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4502	548	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4503	549	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4504	549	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4505	549	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4506	549	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4507	551	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	0	0	0	4508	551	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	0	0	0
4509	551	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	0	0	0	4510	551	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	0	0	0
4511	552	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	0	0	0	4512	552	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	0	0	0
4513	552	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	0	0	0	4514	552	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	0	0	0
4515	554	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4516	554	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4517	554	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4518	554	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4519	556	Sisma X SLV	0.2	0															

4553	564	Sisma X SLO	9.8	0	0	0	0	0	0	4554	564	Sisma Y SLO	0	9.8	0	0	0	0	0
4555	565	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	0	0	0	4556	565	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	0	0	0
4557	565	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4558	565	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4559	566	Sisma X SLV	10	0	0	0	0	0	0	4560	566	Sisma Y SLV	0	10	0	0	0	0	0
4561	566	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4562	566	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4563	567	Sisma X SLV	10	0	0	0	0	0	0	4564	567	Sisma Y SLV	0	10	0	0	0	0	0
4565	567	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4566	567	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4567	568	Sisma X SLV	10	0	0	0	0	0	0	4568	568	Sisma Y SLV	0	10	0	0	0	0	0
4569	568	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4570	568	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4571	569	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	0	0	0	4572	569	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	0	0	0
4573	569	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4574	569	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4575	570	Sisma X SLV	11.3	0	0	0	0	0	0	4576	570	Sisma Y SLV	0	11.3	0	0	0	0	0
4577	570	Sisma X SLO	9.8	0	0	0	0	0	0	4578	570	Sisma Y SLO	0	9.8	0	0	0	0	0
4579	571	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4580	571	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4581	571	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4582	571	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4583	572	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4584	572	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4585	572	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4586	572	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4587	573	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4588	573	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4589	573	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4590	573	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4591	574	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4592	574	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4593	574	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4594	574	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4595	575	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4596	575	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4597	575	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4598	575	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4599	576	Sisma X SLV	23.6	0	0	0	0	0	0	4600	576	Sisma Y SLV	0	23.6	0	0	0	0	0
4601	576	Sisma X SLO	20.6	0	0	0	0	0	0	4602	576	Sisma Y SLO	0	20.6	0	0	0	0	0
4603	577	Sisma X SLV	87.4	0	0	0	0	0	0	4604	577	Sisma Y SLV	0	87.4	0	0	0	0	0
4605	577	Sisma X SLO	76.3	0	0	0	0	0	0	4606	577	Sisma Y SLO	0	76.3	0	0	0	0	0
4607	579	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4608	579	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4609	579	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4610	579	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4611	581	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4612	581	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4613	581	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4614	581	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4615	582	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4616	582	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4617	582	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4618	582	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4619	583	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4620	583	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4621	583	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4622	583	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4623	585	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	4624	585	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
4625	585	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4626	585	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4627	586	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4628	586	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4629	586	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4630	586	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4631	588	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4632	588	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4633	588	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4634	588	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4635	589	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4636	589	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4637	589	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4638	589	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4639	590	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4640	590	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4641	590	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4642	590	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4643	593	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4644	593	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4645	593	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4646	593	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4647	594	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4648	594	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4649	594	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4650	594	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4651	595	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4652	595	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4653	595	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4654	595	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4655	596	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4656	596	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4657	596	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4658	596	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4659	599	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4660	599	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4661	599	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4662	599	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4663	600	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4664	600	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4665	600	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4666	600	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4667	601	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4668	601	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4669	601	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4670	601	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4671	603	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4672	603	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4673	603	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4674	603	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4675	604	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4676	604	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4677	604	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4678	604	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4679	606	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4680	606	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4681	606	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4682	606	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4683	607	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4684	607	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4685	607	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4686	607	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4687	609	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4688	609	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4689	609	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4690	609	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4691	610	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4692	610	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4693	610	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4694	610	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4695	612	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4696	612	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4697	612	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4698	612	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4699	613	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4700	613	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4701	613	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4702	613	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4703	614	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4704	614	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4705	614	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4706	614	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4707	617	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4708	617	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4709	617	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4710	617	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
4711	618	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4712	618	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4713	618	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4714	618	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4715	619	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	0	0	0	4716	619	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	0	0	0
4717	619	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	0	0	0	4718	619	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	0	0	0
4719	621	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	4720	621	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
4721	621	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	4722	621								

4755	636	Sisma X SLV	46.8	0	0	0	0	0	0	4756	636	Sisma Y SLV	0	46.8	0	0	0	0	0
4757	636	Sisma X SLO	40.9	0	0	0	0	0	0	4758	636	Sisma Y SLO	0	40.9	0	0	0	0	0
4759	638	Sisma X SLV	9.4	0	0	0	0	0	0	4760	638	Sisma Y SLV	0	9.4	0	0	0	0	0
4761	638	Sisma X SLO	8.2	0	0	0	0	0	0	4762	638	Sisma Y SLO	0	8.2	0	0	0	0	0
4763	640	Sisma X SLV	8.3	0	0	0	0	0	0	4764	640	Sisma Y SLV	0	8.3	0	0	0	0	0
4765	640	Sisma X SLO	7.3	0	0	0	0	0	0	4766	640	Sisma Y SLO	0	7.3	0	0	0	0	0
4767	641	Sisma X SLV	8.2	0	0	0	0	0	0	4768	641	Sisma Y SLV	0	8.2	0	0	0	0	0
4769	641	Sisma X SLO	7.2	0	0	0	0	0	0	4770	641	Sisma Y SLO	0	7.2	0	0	0	0	0
4771	643	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	0	0	0	4772	643	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	0	0	0
4773	643	Sisma X SLO	7.1	0	0	0	0	0	0	4774	643	Sisma Y SLO	0	7.1	0	0	0	0	0
4775	644	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4776	644	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4777	644	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4778	644	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4779	647	Sisma X SLV	10.7	0	0	0	0	0	0	4780	647	Sisma Y SLV	0	10.7	0	0	0	0	0
4781	647	Sisma X SLO	9.3	0	0	0	0	0	0	4782	647	Sisma Y SLO	0	9.3	0	0	0	0	0
4783	648	Sisma X SLV	9.2	0	0	0	0	0	0	4784	648	Sisma Y SLV	0	9.2	0	0	0	0	0
4785	648	Sisma X SLO	8.1	0	0	0	0	0	0	4786	648	Sisma Y SLO	0	8.1	0	0	0	0	0
4787	650	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	0	0	0	4788	650	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	0	0	0
4789	650	Sisma X SLO	7.1	0	0	0	0	0	0	4790	650	Sisma Y SLO	0	7.1	0	0	0	0	0
4791	652	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	0	0	0	4792	652	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	0	0	0
4793	652	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	0	0	0	4794	652	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	0	0	0
4795	653	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	0	0	0	4796	653	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	0	0	0
4797	653	Sisma X SLO	6.4	0	0	0	0	0	0	4798	653	Sisma Y SLO	0	6.4	0	0	0	0	0
4799	656	Sisma X SLV	30.3	0	0	0	0	0	0	4800	656	Sisma Y SLV	0	30.3	0	0	0	0	0
4801	656	Sisma X SLO	26.5	0	0	0	0	0	0	4802	656	Sisma Y SLO	0	26.5	0	0	0	0	0
4803	657	Sisma X SLV	3.2	0	0	0	0	0	0	4804	657	Sisma Y SLV	0	3.2	0	0	0	0	0
4805	657	Sisma X SLO	2.8	0	0	0	0	0	0	4806	657	Sisma Y SLO	0	2.8	0	0	0	0	0
4807	658	Sisma X SLV	8.8	0	0	0	0	0	0	4808	658	Sisma Y SLV	0	8.8	0	0	0	0	0
4809	658	Sisma X SLO	7.7	0	0	0	0	0	0	4810	658	Sisma Y SLO	0	7.7	0	0	0	0	0
4811	659	Sisma X SLV	8.8	0	0	0	0	0	0	4812	659	Sisma Y SLV	0	8.8	0	0	0	0	0
4813	659	Sisma X SLO	7.7	0	0	0	0	0	0	4814	659	Sisma Y SLO	0	7.7	0	0	0	0	0
4815	660	Sisma X SLV	29.5	0	0	0	0	0	0	4816	660	Sisma Y SLV	0	29.5	0	0	0	0	0
4817	660	Sisma X SLO	25.7	0	0	0	0	0	0	4818	660	Sisma Y SLO	0	25.7	0	0	0	0	0
4819	662	Sisma X SLV	6.4	0	0	0	0	0	0	4820	662	Sisma Y SLV	0	6.4	0	0	0	0	0
4821	662	Sisma X SLO	5.6	0	0	0	0	0	0	4822	662	Sisma Y SLO	0	5.6	0	0	0	0	0
4823	663	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	0	0	0	4824	663	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	0	0	0
4825	663	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4826	663	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4827	666	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4828	666	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4829	666	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	0	0	0	4830	666	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	0	0	0
4831	667	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4832	667	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4833	667	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4834	667	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4835	670	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4836	670	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4837	670	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4838	670	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4839	671	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4840	671	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4841	671	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4842	671	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4843	674	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4844	674	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4845	674	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4846	674	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4847	676	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	0	0	0	4848	676	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	0	0	0
4849	676	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	0	0	0	4850	676	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	0	0	0
4851	677	Sisma X SLV	9.4	0	0	0	0	0	0	4852	677	Sisma Y SLV	0	9.4	0	0	0	0	0
4853	677	Sisma X SLO	8.2	0	0	0	0	0	0	4854	677	Sisma Y SLO	0	8.2	0	0	0	0	0
4855	678	Sisma X SLV	47.5	0	0	0	0	0	0	4856	678	Sisma Y SLV	0	47.5	0	0	0	0	0
4857	678	Sisma X SLO	41.5	0	0	0	0	0	0	4858	678	Sisma Y SLO	0	41.5	0	0	0	0	0
4859	682	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	0	0	0	4860	682	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	0	0	0
4861	682	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	0	0	0	4862	682	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	0	0	0
4863	683	Sisma X SLV	10.2	0	0	0	0	0	0	4864	683	Sisma Y SLV	0	10.2	0	0	0	0	0
4865	683	Sisma X SLO	8.9	0	0	0	0	0	0	4866	683	Sisma Y SLO	0	8.9	0	0	0	0	0
4867	684	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	0	0	0	4868	684	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	0	0	0
4869	684	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	0	0	0	4870	684	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	0	0	0
4871	685	Sisma X SLV	10.8	0	0	0	0	0	0	4872	685	Sisma Y SLV	0	10.8	0	0	0	0	0
4873	685	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	0	0	0	4874	685	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	0	0	0
4875	686	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	0	0	0	4876	686	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	0	0	0
4877	686	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	0	0	0	4878	686	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	0	0	0
4879	687	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	0	0	0	4880	687	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	0	0	0
4881	687	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	0	0	0	4882	687	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	0	0	0
4883	688	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	0	0	0	4884	688	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	0	0	0
4885	688	Sisma X SLO	9.6	0	0	0	0	0	0	4886	688	Sisma Y SLO	0	9.6	0	0	0	0	0
4887	689	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	0	0	0	4888	689	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	0	0	0
4889	689	Sisma X SLO	9.6	0	0	0	0	0	0	4890	689	Sisma Y SLO	0	9.6	0	0	0	0	0
4891	690	Sisma X SLV	13	0	0	0	0	0	0	4892	690	Sisma Y SLV	0	13	0	0	0	0	0
4893	690	Sisma X SLO	11.3	0	0	0	0	0	0	4894	690	Sisma Y SLO	0	11.3	0	0	0	0	0
4895	691	Sisma X SLV	11.9	0	0	0	0	0	0	4896	691	Sisma Y SLV	0	11.9	0	0	0	0	0
4897	691	Sisma X SLO	10.4	0	0	0	0	0	0	4898	691	Sisma Y SLO	0	10.4	0	0	0	0	0
4899	692	Sisma X SLV	13	0	0	0	0	0	0	4900	692	Sisma Y SLV	0	13	0	0	0	0	0
4901	692	Sisma X SLO	11.3	0	0	0	0	0	0	4902	692	Sisma Y SLO	0	11.3	0	0	0	0	0
4903	693	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	4904	693	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
4905	693	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4906	693	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4907	694	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	4908	694	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
4909	694	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4910	694	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4911	695	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4912	695	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4913	695	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4914	695	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4915	696	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4916	696	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4917	696	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4918	696	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4919	697	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4920	697	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4921	697	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4922	697	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4923	698	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4924	698	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	

4957	706	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4958	706	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4959	707	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4960	707	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4961	707	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4962	707	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4963	708	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4964	708	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4965	708	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4966	708	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4967	709	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4968	709	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4969	709	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4970	709	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4971	710	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4972	710	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4973	710	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4974	710	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4975	711	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4976	711	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4977	711	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4978	711	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4979	712	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4980	712	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4981	712	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4982	712	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4983	713	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4984	713	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4985	713	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4986	713	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4987	714	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4988	714	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4989	714	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4990	714	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4991	715	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4992	715	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4993	715	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	4994	715	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
4995	716	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	4996	716	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
4997	716	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	4998	716	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
4999	717	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5000	717	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5001	717	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5002	717	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5003	718	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5004	718	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5005	718	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5006	718	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5007	719	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5008	719	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5009	719	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5010	719	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5011	720	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5012	720	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5013	720	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5014	720	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5015	721	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5016	721	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5017	721	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5018	721	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5019	722	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5020	722	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5021	722	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5022	722	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5023	723	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5024	723	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5025	723	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5026	723	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5027	724	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5028	724	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5029	724	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5030	724	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5031	725	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5032	725	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5033	725	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5034	725	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5035	726	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5036	726	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5037	726	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5038	726	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5039	727	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5040	727	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5041	727	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5042	727	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5043	728	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5044	728	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5045	728	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5046	728	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5047	729	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5048	729	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5049	729	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5050	729	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5051	730	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5052	730	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5053	730	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5054	730	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5055	731	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5056	731	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5057	731	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5058	731	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5059	732	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5060	732	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5061	732	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5062	732	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5063	733	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5064	733	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5065	733	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5066	733	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5067	734	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5068	734	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5069	734	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5070	734	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5071	737	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	5072	737	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
5073	737	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	5074	737	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
5075	738	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5076	738	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5077	738	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5078	738	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5079	739	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5080	739	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5081	739	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5082	739	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5083	740	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5084	740	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5085	740	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5086	740	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5087	741	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5088	741	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5089	741	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5090	741	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5091	742	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	5092	742	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
5093	742	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5094	742	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
5095	743	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5096	743	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5097	743	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5098	743	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5099	744	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5100	744	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5101	744	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5102	744	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5103	745	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5104	745	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5105	745	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5106	745	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5107	746	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5108	746	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5109	746	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5110	746	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5111	747	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5112	747	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5113	747	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5114	747	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5115	748	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5116	748	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5117	748	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5118	748	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5119	749	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5120	749	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5121	749	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5122	749	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5123	750	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5124	750	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5125	750	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5126	750	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5127	751	Sisma X SLV	1.2</																

5159	760	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	5160	760	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
5161	760	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5162	760	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
5163	762	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5164	762	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5165	762	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5166	762	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5167	763	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5168	763	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5169	763	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5170	763	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5171	764	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5172	764	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5173	764	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5174	764	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5175	765	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5176	765	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5177	765	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5178	765	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5179	766	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5180	766	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5181	766	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5182	766	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5183	767	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5184	767	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
5185	767	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	5186	767	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
5187	768	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5188	768	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5189	768	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5190	768	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5191	769	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5192	769	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5193	769	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5194	769	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5195	770	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5196	770	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5197	770	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5198	770	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5199	771	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5200	771	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5201	771	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5202	771	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5203	772	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5204	772	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5205	772	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5206	772	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5207	773	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5208	773	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5209	773	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5210	773	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5211	774	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5212	774	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5213	774	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5214	774	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5215	775	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5216	775	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5217	775	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5218	775	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5219	776	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5220	776	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5221	776	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5222	776	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5223	777	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5224	777	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5225	777	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5226	777	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5227	778	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5228	778	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5229	778	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5230	778	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5231	779	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5232	779	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5233	779	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5234	779	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5235	780	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5236	780	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5237	780	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5238	780	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5239	781	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5240	781	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5241	781	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5242	781	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5243	782	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5244	782	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5245	782	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5246	782	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5247	783	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5248	783	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5249	783	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5250	783	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5251	784	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5252	784	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5253	784	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5254	784	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5255	785	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5256	785	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5257	785	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5258	785	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5259	786	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5260	786	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5261	786	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5262	786	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5263	787	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5264	787	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5265	787	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5266	787	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5267	788	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5268	788	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5269	788	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5270	788	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5271	789	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5272	789	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5273	789	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5274	789	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5275	790	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5276	790	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5277	790	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5278	790	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5279	791	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5280	791	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5281	791	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5282	791	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5283	792	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5284	792	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5285	792	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5286	792	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5287	793	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5288	793	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5289	793	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5290	793	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5291	794	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5292	794	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5293	794	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5294	794	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5295	795	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5296	795	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5297	795	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5298	795	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5299	796	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5300	796	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5301	796	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5302	796	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5303	797	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5304	797	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5305	797	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5306	797	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5307	798	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5308	798	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5309	798	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5310	798	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5311	799	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5312	799	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5313	799	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5314	799	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5315	800	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5316	800	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5317	800	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5318	800	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5319	801	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5320	801	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5321	801	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5322	801	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5323	802	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5324	802	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5325	802	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5326	802	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5327	803	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5328	803	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5329	803	Sisma X SLO	0.3																

5361	811	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5362	811	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0
5363	812	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5364	812	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5365	812	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5366	812	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5367	813	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5368	813	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5369	813	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5370	813	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5371	814	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5372	814	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0
5373	814	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5374	814	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0
5375	815	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5376	815	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0
5377	815	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5378	815	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0
5379	816	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5380	816	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5381	816	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5382	816	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5383	817	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5384	817	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0
5385	817	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5386	817	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0
5387	818	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5388	818	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0
5389	818	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5390	818	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5391	819	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	5392	819	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0
5393	819	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5394	819	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0
5395	820	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5396	820	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0
5397	820	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5398	820	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0
5399	821	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5400	821	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5401	821	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5402	821	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5403	822	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5404	822	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0
5405	822	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5406	822	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0
5407	823	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5408	823	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5409	823	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5410	823	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5411	824	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5412	824	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0
5413	824	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5414	824	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0
5415	825	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5416	825	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5417	825	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5418	825	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5419	826	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	5420	826	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0
5421	826	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	5422	826	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0
5423	828	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5424	828	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0
5425	828	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5426	828	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0
5427	830	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	5428	830	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0
5429	830	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5430	830	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0
5431	831	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5432	831	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0
5433	831	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5434	831	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0
5435	832	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5436	832	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5437	832	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5438	832	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5439	833	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5440	833	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5441	833	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5442	833	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5443	834	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5444	834	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0
5445	834	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5446	834	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0
5447	835	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5448	835	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0
5449	835	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5450	835	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0
5451	836	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5452	836	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0
5453	836	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5454	836	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5455	837	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5456	837	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0
5457	837	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5458	837	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0
5459	838	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5460	838	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5461	838	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5462	838	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5463	839	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5464	839	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5465	839	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5466	839	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5467	840	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5468	840	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5469	840	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5470	840	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5471	841	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5472	841	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0
5473	841	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5474	841	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0
5475	842	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5476	842	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0
5477	842	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5478	842	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0
5479	843	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5480	843	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0
5481	843	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5482	843	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0
5483	844	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	5484	844	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0
5485	844	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5486	844	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0
5487	845	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5488	845	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5489	845	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5490	845	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5491	846	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5492	846	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5493	846	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5494	846	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5495	847	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5496	847	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5497	847	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5498	847	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5499	848	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5500	848	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5501	848	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5502	848	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5503	849	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5504	849	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0
5505	849	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5506	849	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0
5507	850	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5508	850	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5509	850	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5510	850	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5511	851	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5512	851	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5513	851	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5514	851	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5515	852	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5516	852	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5517	852	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5518	852	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5519	853	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5520	853	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0
5521	853	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5522	853	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0
5523	854	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5524	854	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5525	854	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5526	854	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5527	855	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5528	855	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5529	855	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5530	855	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5531	856	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5532	856	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5533	856	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5534	856	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5535	857	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5536	857	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0
5537	857	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5538	857	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0
5539																		

5563	864	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5564	864	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5565	864	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5566	864	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5567	865	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5568	865	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5569	865	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5570	865	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5571	866	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5572	866	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5573	866	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5574	866	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5575	867	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5576	867	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5577	867	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5578	867	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5579	868	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5580	868	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5581	868	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5582	868	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5583	869	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5584	869	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5585	869	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5586	869	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5587	870	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5588	870	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5589	870	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5590	870	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5591	871	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5592	871	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5593	871	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5594	871	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5595	872	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5596	872	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5597	872	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5598	872	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5599	873	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5600	873	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5601	873	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5602	873	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5603	874	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5604	874	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5605	874	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5606	874	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5607	875	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	5608	875	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
5609	875	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	5610	875	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
5611	876	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5612	876	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5613	876	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5614	876	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5615	877	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5616	877	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5617	877	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5618	877	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5619	878	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	5620	878	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
5621	878	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	5622	878	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
5623	879	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5624	879	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5625	879	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5626	879	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5627	880	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5628	880	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5629	880	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5630	880	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5631	881	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5632	881	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5633	881	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5634	881	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5635	882	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5636	882	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5637	882	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5638	882	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5639	883	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5640	883	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5641	883	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5642	883	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5643	886	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	5644	886	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
5645	886	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	5646	886	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
5647	887	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5648	887	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5649	887	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5650	887	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5651	888	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5652	888	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5653	888	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5654	888	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5655	889	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5656	889	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5657	889	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5658	889	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5659	890	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5660	890	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5661	890	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5662	890	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5663	891	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5664	891	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5665	891	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5666	891	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5667	892	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5668	892	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5669	892	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5670	892	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5671	893	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5672	893	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5673	893	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5674	893	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5675	894	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5676	894	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5677	894	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5678	894	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5679	895	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5680	895	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5681	895	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5682	895	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5683	896	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5684	896	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5685	896	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5686	896	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5687	897	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5688	897	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5689	897	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5690	897	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5691	898	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5692	898	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5693	898	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5694	898	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5695	899	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5696	899	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
5697	899	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5698	899	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
5699	900	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5700	900	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5701	900	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5702	900	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5703	901	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5704	901	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5705	901	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5706	901	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5707	902	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5708	902	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5709	902	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5710	902	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5711	903	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5712	903	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5713	903	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5714	903	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5715	904	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5716	904	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5717	904	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5718	904	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5719	905	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5720	905	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5721	905	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5722	905	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5723	906	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5724	906	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5725	906	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5726	906	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5727	907	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5728	907	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5729	907	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5730	907	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5731	908	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5732	908	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5733	908	Sisma X SLO	0.6</																

5765	916	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5766	916	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5767	917	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5768	917	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5769	917	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5770	917	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5771	918	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5772	918	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5773	918	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5774	918	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5775	919	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5776	919	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5777	919	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5778	919	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5779	920	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5780	920	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5781	920	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5782	920	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5783	921	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5784	921	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5785	921	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5786	921	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5787	922	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	5788	922	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
5789	922	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5790	922	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
5791	923	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5792	923	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5793	923	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5794	923	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5795	924	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5796	924	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5797	924	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5798	924	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5799	925	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5800	925	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5801	925	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5802	925	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5803	926	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5804	926	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5805	926	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5806	926	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5807	927	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5808	927	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5809	927	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5810	927	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5811	928	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5812	928	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5813	928	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5814	928	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5815	929	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5816	929	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5817	929	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5818	929	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5819	930	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5820	930	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5821	930	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5822	930	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5823	931	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5824	931	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5825	931	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5826	931	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5827	932	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5828	932	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5829	932	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5830	932	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5831	933	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5832	933	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5833	933	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5834	933	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5835	934	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5836	934	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5837	934	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5838	934	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5839	935	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	0	0	0	5840	935	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	0	0	0
5841	935	Sisma X SLO	2	0	0	0	0	0	0	5842	935	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	0
5843	936	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5844	936	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5845	936	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5846	936	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5847	937	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5848	937	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5849	937	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5850	937	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5851	938	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5852	938	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5853	938	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5854	938	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5855	939	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5856	939	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5857	939	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5858	939	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5859	940	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5860	940	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5861	940	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5862	940	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5863	941	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5864	941	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5865	941	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5866	941	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5867	942	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	5868	942	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
5869	942	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5870	942	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5871	943	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	5872	943	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
5873	943	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5874	943	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5875	944	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5876	944	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5877	944	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5878	944	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5879	945	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5880	945	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5881	945	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5882	945	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5883	946	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5884	946	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5885	946	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5886	946	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5887	947	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5888	947	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5889	947	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5890	947	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5891	948	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	5892	948	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
5893	948	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	5894	948	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
5895	949	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5896	949	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5897	949	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5898	949	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5899	950	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	5900	950	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
5901	950	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	5902	950	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
5903	951	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5904	951	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5905	951	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5906	951	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5907	952	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5908	952	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5909	952	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5910	952	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5911	953	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	5912	953	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
5913	953	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	5914	953	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
5915	956	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	5916	956	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
5917	956	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	5918	956	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
5919	957	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5920	957	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5921	957	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5922	957	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5923	958	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5924	958	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
5925	958	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5926	958	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
5927	959	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5928	959	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
5929	959	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	5930	959	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
5931	960	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5932	960	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5933	960	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5934	960	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5935	961	Sisma X SLV	1.2	0	0														

5967	969	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5968	969	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5969	969	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	5970	969	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
5971	970	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	5972	970	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
5973	970	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	5974	970	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
5975	971	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	5976	971	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
5977	971	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	5978	971	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
5979	972	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5980	972	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5981	972	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5982	972	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5983	973	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	5984	973	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
5985	973	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	5986	973	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
5987	974	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	5988	974	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
5989	974	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	5990	974	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
5991	975	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	5992	975	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
5993	975	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	5994	975	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
5995	976	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	5996	976	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
5997	976	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	5998	976	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
5999	977	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6000	977	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6001	977	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	6002	977	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
6003	978	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6004	978	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6005	978	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	6006	978	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
6007	979	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6008	979	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6009	979	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6010	979	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6011	980	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6012	980	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6013	980	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6014	980	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6015	981	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6016	981	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6017	981	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6018	981	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6019	982	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6020	982	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6021	982	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6022	982	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6023	983	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6024	983	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6025	983	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6026	983	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6027	984	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	6028	984	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
6029	984	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6030	984	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6031	985	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	6032	985	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
6033	985	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6034	985	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6035	986	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6036	986	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6037	986	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6038	986	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6039	987	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6040	987	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6041	987	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6042	987	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6043	988	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6044	988	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6045	988	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6046	988	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6047	989	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6048	989	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6049	989	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6050	989	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6051	990	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6052	990	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6053	990	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6054	990	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6055	991	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6056	991	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6057	991	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6058	991	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6059	992	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	6060	992	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
6061	992	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6062	992	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
6063	995	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6064	995	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6065	995	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6066	995	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6067	996	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6068	996	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6069	996	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6070	996	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6071	997	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6072	997	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6073	997	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6074	997	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6075	998	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6076	998	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6077	998	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6078	998	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6079	999	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6080	999	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6081	999	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6082	999	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6083	1000	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6084	1000	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6085	1000	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6086	1000	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6087	1001	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6088	1001	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6089	1001	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6090	1001	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6091	1002	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6092	1002	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6093	1002	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6094	1002	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6095	1003	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6096	1003	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6097	1003	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6098	1003	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6099	1004	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6100	1004	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6101	1004	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6102	1004	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6103	1005	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6104	1005	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6105	1005	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6106	1005	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6107	1006	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6108	1006	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6109	1006	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6110	1006	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6111	1007	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6112	1007	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6113	1007	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6114	1007	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6115	1008	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6116	1008	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6117	1008	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6118	1008	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6119	1009	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6120	1009	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6121	1009	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6122	1009	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6123	1010	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6124	1010	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6125	1010	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6126	1010	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6127	1011	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6128	1011	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6129	1011	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6130	1011	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6131	1012	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6132	1012	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6133	1012	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6134	1012	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6135	1013	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6136	1013	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0

6169	1021	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6170	1021	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6171	1022	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6172	1022	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6173	1022	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6174	1022	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6175	1023	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6176	1023	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6177	1023	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6178	1023	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6179	1024	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6180	1024	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
6181	1024	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6182	1024	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6183	1025	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6184	1025	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6185	1025	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6186	1025	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6187	1026	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6188	1026	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6189	1026	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6190	1026	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6191	1027	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6192	1027	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6193	1027	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6194	1027	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6195	1028	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6196	1028	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6197	1028	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6198	1028	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6199	1029	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6200	1029	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6201	1029	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6202	1029	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6203	1030	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6204	1030	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6205	1030	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6206	1030	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6207	1031	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6208	1031	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6209	1031	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6210	1031	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6211	1032	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6212	1032	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6213	1032	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6214	1032	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6215	1033	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6216	1033	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6217	1033	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6218	1033	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6219	1034	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6220	1034	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6221	1034	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6222	1034	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6223	1035	Sisma X SLV	2.6	0	0	0	0	0	0	6224	1035	Sisma Y SLV	0	2.6	0	0	0	0	0
6225	1035	Sisma X SLO	2.3	0	0	0	0	0	0	6226	1035	Sisma Y SLO	0	2.3	0	0	0	0	0
6227	1036	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6228	1036	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6229	1036	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6230	1036	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6231	1037	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6232	1037	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6233	1037	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6234	1037	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6235	1038	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6236	1038	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6237	1038	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6238	1038	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6239	1039	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6240	1039	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6241	1039	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6242	1039	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6243	1040	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6244	1040	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6245	1040	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6246	1040	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6247	1041	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6248	1041	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6249	1041	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6250	1041	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6251	1042	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6252	1042	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6253	1042	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6254	1042	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6255	1043	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6256	1043	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6257	1043	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6258	1043	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6259	1044	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	6260	1044	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
6261	1044	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6262	1044	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
6263	1047	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	6264	1047	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
6265	1047	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	6266	1047	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
6267	1048	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	0	0	0	6268	1048	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	0	0	0
6269	1048	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	6270	1048	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
6271	1049	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6272	1049	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
6273	1049	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6274	1049	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6275	1050	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6276	1050	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
6277	1050	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6278	1050	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6279	1051	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6280	1051	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
6281	1051	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6282	1051	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6283	1052	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6284	1052	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6285	1052	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6286	1052	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6287	1053	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	0	0	6288	1053	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	0	0
6289	1053	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	0	0	6290	1053	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	0	0
6291	1054	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6292	1054	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
6293	1054	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6294	1054	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6295	1055	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6296	1055	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6297	1055	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6298	1055	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6299	1056	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6300	1056	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6301	1056	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6302	1056	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6303	1057	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6304	1057	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6305	1057	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6306	1057	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6307	1058	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6308	1058	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6309	1058	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6310	1058	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6311	1059	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	6312	1059	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
6313	1059	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	6314	1059	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
6315	1060	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6316	1060	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6317	1060	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6318	1060	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6319	1061	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6320	1061	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6321	1061	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6322	1061	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6323	1062	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6324	1062	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6325	1062	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6326	1062	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6327	1063	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6328	1063	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6329	1063	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6330	1063	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6331	1064	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6332	1064	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6333	1064	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6334	1064	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6335	1065	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6336	1065	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6337	1065	Sisma X SLO																	

6371	1074	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6372	1074	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	0
6373	1074	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6374	1074	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6375	1075	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6376	1075	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	
6377	1075	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6378	1075	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6379	1076	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6380	1076	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	
6381	1076	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6382	1076	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6383	1077	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6384	1077	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	
6385	1077	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6386	1077	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6387	1078	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	0	0	0	6388	1078	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	0	0	
6389	1078	Sisma X SLO	2	0	0	0	0	0	0	6390	1078	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	
6391	1079	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6392	1079	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	
6393	1079	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6394	1079	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6395	1080	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6396	1080	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	
6397	1080	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6398	1080	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	
6399	1081	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6400	1081	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	
6401	1081	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6402	1081	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	
6403	1082	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6404	1082	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	
6405	1082	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6406	1082	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	
6407	1083	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6408	1083	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6409	1083	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6410	1083	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6411	1084	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6412	1084	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	
6413	1084	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6414	1084	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	
6415	1085	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6416	1085	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	
6417	1085	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6418	1085	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	
6419	1086	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6420	1086	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	
6421	1086	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6422	1086	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	
6423	1087	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6424	1087	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	
6425	1087	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6426	1087	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	
6427	1088	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6428	1088	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6429	1088	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6430	1088	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6431	1089	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6432	1089	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	
6433	1089	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6434	1089	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	
6435	1090	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6436	1090	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6437	1090	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6438	1090	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6439	1091	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6440	1091	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6441	1091	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6442	1091	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6443	1094	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6444	1094	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	
6445	1094	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6446	1094	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	
6447	1095	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6448	1095	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6449	1095	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6450	1095	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6451	1096	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6452	1096	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6453	1096	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6454	1096	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6455	1097	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6456	1097	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	
6457	1097	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6458	1097	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	
6459	1098	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6460	1098	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6461	1098	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6462	1098	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6463	1099	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6464	1099	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6465	1099	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6466	1099	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6467	1100	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6468	1100	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	
6469	1100	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6470	1100	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6471	1101	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6472	1101	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	
6473	1101	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6474	1101	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	
6475	1102	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6476	1102	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	
6477	1102	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6478	1102	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	
6479	1103	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6480	1103	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	
6481	1103	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6482	1103	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	
6483	1104	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6484	1104	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6485	1104	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6486	1104	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6487	1105	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6488	1105	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6489	1105	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6490	1105	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6491	1106	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6492	1106	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	
6493	1106	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6494	1106	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	
6495	1107	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6496	1107	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	
6497	1107	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6498	1107	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	
6499	1108	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6500	1108	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	
6501	1108	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6502	1108	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	
6503	1109	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6504	1109	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	
6505	1109	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6506	1109	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	
6507	1110	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6508	1110	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	
6509	1110	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6510	1110	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	
6511	1111	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6512	1111	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	
6513	1111	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6514	1111	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	
6515	1112	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6516	1112	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	
6517	1112	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6518	1112	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	
6519	1113	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6520	1113	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	
6521	1113	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6522	1113	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	
6523	1114	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	6524	1114	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	
6525	1114	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6526	1114	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	
6527	1115	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6528	1115	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	
6529	1115	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6530	1115	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	
6531	1116	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6532	1116	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	
6533	1116	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6534	1116	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	
6535	1117	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	6536	1117	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	
6537	1117	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	6538	1117	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	
6539	1118	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6540	1118	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	
6541	1118	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6542	1118	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	
6543	1119	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6544	1119	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	
6545	1119	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6546	1119	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0		

6573	1126	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6574	1126	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6575	1127	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	6576	1127	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
6577	1127	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	6578	1127	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
6579	1128	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6580	1128	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6581	1128	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6582	1128	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6583	1129	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6584	1129	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6585	1129	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6586	1129	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6587	1130	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6588	1130	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6589	1130	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6590	1130	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6591	1131	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6592	1131	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6593	1131	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6594	1131	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6595	1132	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6596	1132	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6597	1132	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6598	1132	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6599	1133	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	6600	1133	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
6601	1133	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6602	1133	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
6603	1134	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6604	1134	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6605	1134	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6606	1134	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6607	1135	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6608	1135	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6609	1135	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6610	1135	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
6611	1136	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	0	0	0	6612	1136	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	0	0	0
6613	1136	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	6614	1136	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
6615	1138	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6616	1138	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	0
6617	1138	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6618	1138	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	0
6619	1140	Sisma X SLV	2.6	0	0	0	0	0	0	6620	1140	Sisma Y SLV	0	2.6	0	0	0	0	0
6621	1140	Sisma X SLO	2.3	0	0	0	0	0	0	6622	1140	Sisma Y SLO	0	2.3	0	0	0	0	0
6623	1141	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	6624	1141	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
6625	1141	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6626	1141	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6627	1142	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	6628	1142	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
6629	1142	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	6630	1142	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
6631	1143	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	0	0	6632	1143	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	0	0
6633	1143	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	0	0	6634	1143	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	0	0
6635	1144	Sisma X SLV	2.6	0	0	0	0	0	0	6636	1144	Sisma Y SLV	0	2.6	0	0	0	0	0
6637	1144	Sisma X SLO	2.3	0	0	0	0	0	0	6638	1144	Sisma Y SLO	0	2.3	0	0	0	0	0
6639	1145	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	6640	1145	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
6641	1145	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	6642	1145	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
6643	1146	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6644	1146	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6645	1146	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6646	1146	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6647	1147	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6648	1147	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6649	1147	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6650	1147	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6651	1148	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6652	1148	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6653	1148	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6654	1148	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6655	1149	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6656	1149	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6657	1149	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6658	1149	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6659	1150	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6660	1150	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6661	1150	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6662	1150	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6663	1151	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	6664	1151	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
6665	1151	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6666	1151	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
6667	1152	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6668	1152	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6669	1152	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6670	1152	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6671	1153	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6672	1153	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6673	1153	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6674	1153	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6675	1154	Sisma X SLV	3.3	0	0	0	0	0	0	6676	1154	Sisma Y SLV	0	3.3	0	0	0	0	0
6677	1154	Sisma X SLO	2.9	0	0	0	0	0	0	6678	1154	Sisma Y SLO	0	2.9	0	0	0	0	0
6679	1155	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	0	0	0	6680	1155	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	0	0	0
6681	1155	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	6682	1155	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
6683	1156	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6684	1156	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6685	1156	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6686	1156	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6687	1157	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6688	1157	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6689	1157	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6690	1157	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6691	1158	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6692	1158	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
6693	1158	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6694	1158	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6695	1159	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6696	1159	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6697	1159	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	6698	1159	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
6699	1160	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	0	0	0	6700	1160	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	0	0	0
6701	1160	Sisma X SLO	2	0	0	0	0	0	0	6702	1160	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	0
6703	1161	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6704	1161	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6705	1161	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6706	1161	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6707	1162	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6708	1162	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	0
6709	1162	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	6710	1162	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6711	1163	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6712	1163	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6713	1163	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6714	1163	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6715	1164	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	6716	1164	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
6717	1164	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6718	1164	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
6719	1165	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6720	1165	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6721	1165	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6722	1165	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6723	1166	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6724	1166	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6725	1166	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6726	1166	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6727	1167	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6728	1167	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6729	1167	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6730	1167	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6731	1168	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6732	1168	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6733	1168	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6734	1168	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6735	1169	Sisma X SLV	2.7	0	0	0	0	0	0	6736	1169	Sisma Y SLV	0	2.7	0	0	0	0	0
6737	1169	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6738	1169	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6739	1170	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6740	1170	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6741	1170	Sisma X SLO	1	0	0														

6775	1179	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	0	0	0	6776	1179	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	0	0	0
6777	1179	Sisma X SLO	2	0	0	0	0	0	0	6778	1179	Sisma Y SLO	0	2	0	0	0	0	0
6779	1180	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6780	1180	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6781	1180	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6782	1180	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6783	1181	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	0	0	0	6784	1181	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	0	0	0
6785	1181	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	0	0	0	6786	1181	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	0	0	0
6787	1182	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6788	1182	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6789	1182	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6790	1182	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6791	1183	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6792	1183	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
6793	1183	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6794	1183	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6795	1184	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	6796	1184	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
6797	1184	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6798	1184	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6799	1185	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6800	1185	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
6801	1185	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6802	1185	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6803	1186	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6804	1186	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6805	1186	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6806	1186	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6807	1187	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6808	1187	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6809	1187	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6810	1187	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6811	1188	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6812	1188	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6813	1188	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6814	1188	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6815	1189	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6816	1189	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6817	1189	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6818	1189	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6819	1190	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6820	1190	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6821	1190	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6822	1190	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6823	1191	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	6824	1191	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
6825	1191	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	0	0	0	6826	1191	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	0	0	0
6827	1192	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6828	1192	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
6829	1192	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6830	1192	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6831	1193	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	6832	1193	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
6833	1193	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	6834	1193	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
6835	1194	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6836	1194	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6837	1194	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6838	1194	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6839	1195	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6840	1195	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6841	1195	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6842	1195	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6843	1196	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	6844	1196	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
6845	1196	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6846	1196	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
6847	1197	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	6848	1197	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
6849	1197	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	6850	1197	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
6851	1198	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6852	1198	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6853	1198	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6854	1198	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6855	1199	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	6856	1199	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
6857	1199	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	6858	1199	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
6859	1200	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	6860	1200	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
6861	1200	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6862	1200	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6863	1201	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	6864	1201	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
6865	1201	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6866	1201	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6867	1202	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	6868	1202	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
6869	1202	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	0	0	6870	1202	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	0	0
6871	1203	Sisma X SLV	2.7	0	0	0	0	0	0	6872	1203	Sisma Y SLV	0	2.7	0	0	0	0	0
6873	1203	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6874	1203	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6875	1204	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	6876	1204	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
6877	1204	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6878	1204	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6879	1205	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	0	0	0	6880	1205	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	0	0	0
6881	1205	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	6882	1205	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
6883	1206	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	0	0	6884	1206	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	0	0
6885	1206	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	0	0	6886	1206	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	0	0
6887	1207	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	0	0	0	6888	1207	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	0	0	0
6889	1207	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	6890	1207	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
6891	1208	Sisma X SLV	2.6	0	0	0	0	0	0	6892	1208	Sisma Y SLV	0	2.6	0	0	0	0	0
6893	1208	Sisma X SLO	2.3	0	0	0	0	0	0	6894	1208	Sisma Y SLO	0	2.3	0	0	0	0	0
6895	1209	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	0	0	0	6896	1209	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	0	0	0
6897	1209	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	6898	1209	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
6899	1211	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	6900	1211	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
6901	1211	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	0	0	0	6902	1211	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	0	0	0
6903	1213	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6904	1213	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6905	1213	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	6906	1213	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
6907	1214	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6908	1214	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6909	1214	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6910	1214	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6911	1215	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	0	0	0	6912	1215	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	0	0	0
6913	1215	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	0	0	0	6914	1215	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	0	0	0
6915	1216	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6916	1216	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
6917	1216	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	6918	1216	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
6919	1217	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6920	1217	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
6921	1217	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6922	1217	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6923	1218	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	6924	1218	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
6925	1218	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	6926	1218	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
6927	1219	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	6928	1219	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
6929	1219	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6930	1219	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6931	1220	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	0	0	0	6932	1220	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	0	0	0
6933	1220	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	0	0	0	6934	1220	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	0	0	0
6935	1221	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	0	0	0	6936	1221	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	0	0	0
6937	1221	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	0	0	0	6938	1221	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	0	0	0
6939	1222	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	0	0	0	6940	1222	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	0	0	0
6941	1222	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	0	0	0	6942	1222	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	0	0	0
6943	1223	Sisma X SLV																	

6977	1231	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6978	1231	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6979	1232	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	6980	1232	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
6981	1232	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	6982	1232	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
6983	1233	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6984	1233	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
6985	1233	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6986	1233	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6987	1234	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	6988	1234	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
6989	1234	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	6990	1234	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
6991	1235	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	0	0	0	6992	1235	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	0	0	0
6993	1235	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	6994	1235	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
6995	1236	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	6996	1236	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
6997	1236	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	6998	1236	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
6999	1237	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7000	1237	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7001	1237	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7002	1237	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7003	1238	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7004	1238	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7005	1238	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7006	1238	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7007	1239	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7008	1239	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7009	1239	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7010	1239	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7011	1240	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	7012	1240	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
7013	1240	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	7014	1240	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
7015	1241	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7016	1241	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7017	1241	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7018	1241	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7019	1242	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7020	1242	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7021	1242	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7022	1242	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7023	1243	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7024	1243	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7025	1243	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7026	1243	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7027	1244	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7028	1244	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7029	1244	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7030	1244	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7031	1245	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	0	0	0	7032	1245	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	0	0	0
7033	1245	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	0	0	0	7034	1245	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	0	0	0
7035	1246	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7036	1246	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7037	1246	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7038	1246	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7039	1247	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7040	1247	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7041	1247	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7042	1247	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7043	1248	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7044	1248	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7045	1248	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7046	1248	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7047	1249	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7048	1249	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7049	1249	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	7050	1249	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
7051	1250	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7052	1250	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7053	1250	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7054	1250	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7055	1251	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7056	1251	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7057	1251	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	7058	1251	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
7059	1252	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7060	1252	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7061	1252	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	7062	1252	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
7063	1253	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7064	1253	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7065	1253	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7066	1253	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7067	1254	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7068	1254	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7069	1254	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	7070	1254	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
7071	1255	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7072	1255	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7073	1255	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7074	1255	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7075	1256	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7076	1256	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7077	1256	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7078	1256	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7079	1257	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7080	1257	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7081	1257	Sisma X SLO	1	0	0	0	0	0	0	7082	1257	Sisma Y SLO	0	1	0	0	0	0	0
7083	1258	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7084	1258	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7085	1258	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7086	1258	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7087	1259	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7088	1259	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7089	1259	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7090	1259	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7091	1260	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	0	0	0	7092	1260	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	0	0	0
7093	1260	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	0	0	0	7094	1260	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	0	0	0
7095	1261	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	7096	1261	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
7097	1261	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	7098	1261	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
7099	1262	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7100	1262	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7101	1262	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7102	1262	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7103	1263	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7104	1263	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7105	1263	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7106	1263	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7107	1264	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	0	0	0	7108	1264	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	0	0	0
7109	1264	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7110	1264	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7111	1265	Sisma X SLV	1	0	0	0	0	0	0	7112	1265	Sisma Y SLV	0	1	0	0	0	0	0
7113	1265	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	0	0	0	7114	1265	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	0	0	0
7115	1266	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	0	0	0	7116	1266	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	0	0	0
7117	1266	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	0	0	0	7118	1266	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	0	0	0
7119	1267	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	7120	1267	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
7121	1267	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	7122	1267	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
7123	1268	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	0	0	0	7124	1268	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	0	0	0
7125	1268	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	7126	1268	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
7127	1269	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	0	0	0	7128	1269	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	0	0	0
7129	1269	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	0	0	0	7130	1269	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	0	0	0
7131	1270	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	0	0	7132	1270	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	0	0
7133	1270	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	0	0	7134	1270	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	0	0
7135	1272	Sisma X SLV	24.1	0	0	0	0	0	0	7136	1272	Sisma Y SLV	0	24.1	0	0	0	0	0
7137	1272	Sisma X SLO	21.1	0	0	0	0	0	0	7138	1272	Sisma Y SLO	0	21.1	0	0	0	0	0
7139	1273	Sisma X SLV	88.9	0	0	0	0	0	0	7140	1273	Sisma Y SLV	0	88.9	0	0	0	0	0
7141	1273	Sisma X SLO	77.6	0	0	0	0	0	0	7142	1273	Sisma Y SLO	0	77.6	0	0	0	0	0
7143	1274	Sisma X SLV	89.1	0	0	0	0	0	0	7144	1274	Sisma Y SLV	0	89.1	0				

7179	1285	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7180	1285	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7181	1285	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7182	1285	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7183	1286	Sisma X SLV	48.3	0	0	0	0	0	0	7184	1286	Sisma Y SLV	0	48.3	0	0	0	0	0
7185	1286	Sisma X SLO	42.1	0	0	0	0	0	0	7186	1286	Sisma Y SLO	0	42.1	0	0	0	0	0
7187	1287	Sisma X SLV	48.3	0	0	0	0	0	0	7188	1287	Sisma Y SLV	0	48.3	0	0	0	0	0
7189	1287	Sisma X SLO	42.1	0	0	0	0	0	0	7190	1287	Sisma Y SLO	0	42.1	0	0	0	0	0
7191	1288	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	0	0	7192	1288	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	0	0
7193	1288	Sisma X SLO	4.2	0	0	0	0	0	0	7194	1288	Sisma Y SLO	0	4.2	0	0	0	0	0
7195	1291	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	0	0	7196	1291	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	0	0
7197	1291	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7198	1291	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7199	1292	Sisma X SLV	21.7	0	0	0	0	0	0	7200	1292	Sisma Y SLV	0	21.7	0	0	0	0	0
7201	1292	Sisma X SLO	18.9	0	0	0	0	0	0	7202	1292	Sisma Y SLO	0	18.9	0	0	0	0	0
7203	1293	Sisma X SLV	51.3	0	0	0	0	0	0	7204	1293	Sisma Y SLV	0	51.3	0	0	0	0	0
7205	1293	Sisma X SLO	44.8	0	0	0	0	0	0	7206	1293	Sisma Y SLO	0	44.8	0	0	0	0	0
7207	1294	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	0	0	0	7208	1294	Sisma Y SLV	0	208.4	0	0	0	0	0
7209	1294	Sisma X SLO	182	0	0	0	0	0	0	7210	1294	Sisma Y SLO	0	182	0	0	0	0	0
7211	1295	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	0	0	7212	1295	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	0	0
7213	1295	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	0	0	7214	1295	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	0	0
7215	1296	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	0	0	0	7216	1296	Sisma Y SLV	0	208.4	0	0	0	0	0
7217	1296	Sisma X SLO	181.9	0	0	0	0	0	0	7218	1296	Sisma Y SLO	0	181.9	0	0	0	0	0
7219	1297	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	0	0	7220	1297	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	0	0
7221	1297	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	0	0	7222	1297	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	0	0
7223	1298	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	0	0	0	7224	1298	Sisma Y SLV	0	208.4	0	0	0	0	0
7225	1298	Sisma X SLO	182	0	0	0	0	0	0	7226	1298	Sisma Y SLO	0	182	0	0	0	0	0
7227	1299	Sisma X SLV	51.3	0	0	0	0	0	0	7228	1299	Sisma Y SLV	0	51.3	0	0	0	0	0
7229	1299	Sisma X SLO	44.8	0	0	0	0	0	0	7230	1299	Sisma Y SLO	0	44.8	0	0	0	0	0
7231	1300	Sisma X SLV	21.7	0	0	0	0	0	0	7232	1300	Sisma Y SLV	0	21.7	0	0	0	0	0
7233	1300	Sisma X SLO	18.9	0	0	0	0	0	0	7234	1300	Sisma Y SLO	0	18.9	0	0	0	0	0
7235	1301	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7236	1301	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7237	1301	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7238	1301	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7239	1304	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7240	1304	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7241	1304	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7242	1304	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7243	1305	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7244	1305	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7245	1305	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7246	1305	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7247	1306	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7248	1306	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7249	1306	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7250	1306	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7251	1308	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	7252	1308	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
7253	1308	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7254	1308	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7255	1309	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7256	1309	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7257	1309	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7258	1309	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7259	1311	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7260	1311	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7261	1311	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7262	1311	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7263	1312	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7264	1312	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7265	1312	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7266	1312	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7267	1313	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	0	0	7268	1313	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	0	0
7269	1313	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	0	0	7270	1313	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	0	0
7271	1314	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7272	1314	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7273	1314	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7274	1314	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7275	1315	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7276	1315	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7277	1315	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7278	1315	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7279	1317	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7280	1317	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7281	1317	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7282	1317	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7283	1318	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7284	1318	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7285	1318	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7286	1318	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7287	1320	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7288	1320	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7289	1320	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7290	1320	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7291	1321	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7292	1321	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7293	1321	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7294	1321	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7295	1323	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7296	1323	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7297	1323	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7298	1323	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7299	1324	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7300	1324	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7301	1324	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7302	1324	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7303	1326	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7304	1326	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7305	1326	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7306	1326	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7307	1327	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7308	1327	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7309	1327	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7310	1327	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7311	1328	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	0	0	7312	1328	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	0	0
7313	1328	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	0	0	7314	1328	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	0	0
7315	1329	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7316	1329	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7317	1329	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7318	1329	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7319	1330	Sisma X SLV	60.4	0	0	0	0	0	0	7320	1330	Sisma Y SLV	0	60.4	0	0	0	0	0
7321	1330	Sisma X SLO	52.8	0	0	0	0	0	0	7322	1330	Sisma Y SLO	0	52.8	0	0	0	0	0
7323	1332	Sisma X SLV	6.1	0	0	0	0	0	0	7324	1332	Sisma Y SLV	0	6.1	0	0	0	0	0
7325	1332	Sisma X SLO	5.3	0	0	0	0	0	0	7326	1332	Sisma Y SLO	0	5.3	0	0	0	0	0
7327	1333	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	0	0	7328	1333	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	0	0
7329	1333	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	0	0	7330	1333	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	0	0
7331	1335	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7332	1335	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7333	1335	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7334	1335	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7335	1336	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7336	1336	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7337	1336	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7338	1336	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7339	1338	Sisma X SLV	5.9	0	0	0	0	0	0	7340	1338	Sisma Y SLV	0	5.9	0	0	0	0	0
7341	1338	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	7342	1338	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
7343	1340	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7344	1340	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7345	1340	Sisma X SLO	4																

7381	1351	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7382	1351	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7383	1352	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7384	1352	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7385	1352	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7386	1352	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7387	1355	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7388	1355	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7389	1355	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7390	1355	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7391	1356	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7392	1356	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7393	1356	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7394	1356	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7395	1357	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7396	1357	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7397	1357	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7398	1357	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7399	1358	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	0	0	7400	1358	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	0	0
7401	1358	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	0	0	7402	1358	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	0	0
7403	1359	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7404	1359	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7405	1359	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7406	1359	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7407	1360	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7408	1360	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7409	1360	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7410	1360	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7411	1362	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7412	1362	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7413	1362	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7414	1362	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7415	1364	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7416	1364	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7417	1364	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7418	1364	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7419	1365	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7420	1365	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7421	1365	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7422	1365	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7423	1366	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7424	1366	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7425	1366	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7426	1366	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7427	1367	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7428	1367	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7429	1367	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7430	1367	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7431	1369	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7432	1369	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7433	1369	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7434	1369	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7435	1371	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7436	1371	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7437	1371	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7438	1371	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7439	1372	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7440	1372	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7441	1372	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7442	1372	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7443	1373	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	0	0	7444	1373	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	0	0
7445	1373	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	0	0	7446	1373	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	0	0
7447	1374	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7448	1374	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7449	1374	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7450	1374	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7451	1375	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7452	1375	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7453	1375	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7454	1375	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7455	1376	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7456	1376	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7457	1376	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7458	1376	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7459	1378	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7460	1378	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7461	1378	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7462	1378	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7463	1380	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7464	1380	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7465	1380	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7466	1380	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7467	1381	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7468	1381	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7469	1381	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7470	1381	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7471	1382	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7472	1382	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7473	1382	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7474	1382	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7475	1384	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7476	1384	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7477	1384	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7478	1384	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7479	1386	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7480	1386	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7481	1386	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7482	1386	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7483	1387	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7484	1387	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7485	1387	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7486	1387	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7487	1388	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	0	0	7488	1388	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	0	0
7489	1388	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	0	0	7490	1388	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	0	0
7491	1389	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	0	0	7492	1389	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	0	0
7493	1389	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	0	0	7494	1389	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	0	0
7495	1390	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	0	0	7496	1390	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	0	0
7497	1390	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	0	0	7498	1390	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	0	0
7499	1391	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7500	1391	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7501	1391	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7502	1391	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7503	1394	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7504	1394	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7505	1394	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7506	1394	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7507	1395	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7508	1395	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7509	1395	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7510	1395	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7511	1396	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	0	0	7512	1396	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	0	0
7513	1396	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	0	0	7514	1396	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	0	0
7515	1398	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7516	1398	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7517	1398	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7518	1398	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7519	1399	Sisma X SLV	4.3	0	0	0	0	0	0	7520	1399	Sisma Y SLV	0	4.3	0	0	0	0	0
7521	1399	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	0	0	7522	1399	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	0	0
7523	1401	Sisma X SLV	48.7	0	0	0	0	0	0	7524	1401	Sisma Y SLV	0	48.7	0	0	0	0	0
7525	1401	Sisma X SLO	42.5	0	0	0	0	0	0	7526	1401	Sisma Y SLO	0	42.5	0	0	0	0	0
7527	1402	Sisma X SLV	210.9	0	0	0	0	0	0	7528	1402	Sisma Y SLV	0	210.9	0	0	0	0	0
7529	1402	Sisma X SLO	184.2	0	0	0	0	0	0	7530	1402	Sisma Y SLO	0	184.2	0	0	0	0	0
7531	1403	Sisma X SLV	211.5	0	0	0	0	0	0	7532	1403	Sisma Y SLV	0	211.5	0	0	0	0	0
7533	1403	Sisma X SLO	184.6	0	0	0	0	0	0	7534	1403	Sisma Y SLO	0	184.6	0	0	0	0	0
7535	1404	Sisma X SLV	210.9	0	0	0	0	0	0	7536	1404	Sisma Y SLV	0	210.9	0	0	0	0	0
7537	1404	Sisma X SLO	184.2	0	0	0	0	0	0	7538	1404	Sisma Y SLO	0	184.2	0	0	0	0	0
7539	1405	Sisma X SLV	58.4	0	0	0	0	0	0	7540	1405	Sisma Y SLV	0	58.4	0	0	0	0	0
7541	1405	Sisma X SLO	51	0	0	0	0	0	0	7542	1405	Sisma Y SLO	0	51	0	0	0	0	0
7543	1407	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	7544	1407	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
7545	1407	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	7546	1407	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
7547	1																		

7583	1421	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	0	0	7584	1421	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	0	0
7585	1421	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	0	0	7586	1421	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	0	0
7587	1422	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	0	0	7588	1422	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	0	0
7589	1422	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	0	0	7590	1422	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	0	0
7591	1423	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	0	0	7592	1423	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	0	0
7593	1423	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	0	0	7594	1423	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	0	0
7595	1424	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	0	0	7596	1424	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	0	0
7597	1424	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	0	0	7598	1424	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	0	0
7599	1425	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	0	0	7600	1425	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	0	0
7601	1425	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	0	0	7602	1425	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	0	0
7603	1426	Sisma X SLV	56	0	0	0	0	0	0	7604	1426	Sisma Y SLV	0	56	0	0	0	0	0
7605	1426	Sisma X SLO	48.9	0	0	0	0	0	0	7606	1426	Sisma Y SLO	0	48.9	0	0	0	0	0
7607	1427	Sisma X SLV	21.7	0	0	0	0	0	0	7608	1427	Sisma Y SLV	0	21.7	0	0	0	0	0
7609	1427	Sisma X SLO	18.9	0	0	0	0	0	0	7610	1427	Sisma Y SLO	0	18.9	0	0	0	0	0
7611	1428	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	0	0	0	7612	1428	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	0	0	0
7613	1428	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	7614	1428	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
7615	1430	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7616	1430	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7617	1430	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7618	1430	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7619	1432	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7620	1432	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7621	1432	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7622	1432	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7623	1433	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7624	1433	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7625	1433	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7626	1433	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7627	1434	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	7628	1434	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
7629	1434	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	7630	1434	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
7631	1437	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7632	1437	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7633	1437	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7634	1437	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7635	1438	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7636	1438	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7637	1438	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7638	1438	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7639	1439	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7640	1439	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7641	1439	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7642	1439	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7643	1440	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	0	0	7644	1440	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	0	0
7645	1440	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	0	0	7646	1440	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	0	0
7647	1441	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7648	1441	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7649	1441	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7650	1441	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7651	1442	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7652	1442	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7653	1442	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7654	1442	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7655	1444	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	7656	1444	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
7657	1444	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	7658	1444	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
7659	1445	Sisma X SLV	5.7	0	0	0	0	0	0	7660	1445	Sisma Y SLV	0	5.7	0	0	0	0	0
7661	1445	Sisma X SLO	5	0	0	0	0	0	0	7662	1445	Sisma Y SLO	0	5	0	0	0	0	0
7663	1447	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7664	1447	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7665	1447	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7666	1447	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7667	1448	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7668	1448	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7669	1448	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7670	1448	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7671	1449	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	7672	1449	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
7673	1449	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	7674	1449	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
7675	1451	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	0	0	7676	1451	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	0	0
7677	1451	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	7678	1451	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
7679	1453	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7680	1453	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7681	1453	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7682	1453	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7683	1454	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7684	1454	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7685	1454	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7686	1454	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7687	1455	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	0	0	7688	1455	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	0	0
7689	1455	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	0	0	7690	1455	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	0	0
7691	1456	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7692	1456	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7693	1456	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7694	1456	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7695	1457	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7696	1457	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7697	1457	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7698	1457	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7699	1458	Sisma X SLV	5.6	0	0	0	0	0	0	7700	1458	Sisma Y SLV	0	5.6	0	0	0	0	0
7701	1458	Sisma X SLO	4.9	0	0	0	0	0	0	7702	1458	Sisma Y SLO	0	4.9	0	0	0	0	0
7703	1461	Sisma X SLV	5.9	0	0	0	0	0	0	7704	1461	Sisma Y SLV	0	5.9	0	0	0	0	0
7705	1461	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	0	0	7706	1461	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	0	0
7707	1462	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7708	1462	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7709	1462	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7710	1462	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7711	1463	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7712	1463	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7713	1463	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7714	1463	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7715	1465	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	7716	1465	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
7717	1465	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	7718	1465	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
7719	1466	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	7720	1466	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
7721	1466	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	0	0	7722	1466	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	0	0
7723	1468	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7724	1468	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7725	1468	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7726	1468	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7727	1469	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7728	1469	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7729	1469	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7730	1469	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7731	1470	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	0	0	7732	1470	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	0	0
7733	1470	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	0	0	7734	1470	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	0	0
7735	1471	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7736	1471	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7737	1471	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7738	1471	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7739	1472	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7740	1472	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7741	1472	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7742	1472	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7743	1474	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7744	1474	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7745	1474	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7746	1474	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7747	1476	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7748	1476	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0

7785	1487	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7786	1487	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7787	1488	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	0	0	7788	1488	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	0	0
7789	1488	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7790	1488	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7791	1490	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7792	1490	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7793	1490	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7794	1490	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7795	1492	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7796	1492	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7797	1492	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7798	1492	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7799	1493	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7800	1493	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7801	1493	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7802	1493	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7803	1495	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	0	0	7804	1495	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	0	0
7805	1495	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	0	0	7806	1495	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	0	0
7807	1497	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	0	0	7808	1497	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	0	0
7809	1497	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	0	0	7810	1497	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	0	0
7811	1498	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7812	1498	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7813	1498	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7814	1498	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7815	1499	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7816	1499	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7817	1499	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7818	1499	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7819	1500	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	0	0	7820	1500	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	0	0
7821	1500	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	0	0	7822	1500	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	0	0
7823	1501	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	0	0	7824	1501	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	0	0
7825	1501	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	0	0	7826	1501	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	0	0
7827	1502	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	0	0	7828	1502	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	0	0
7829	1502	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	0	0	7830	1502	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	0	0
7831	1503	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	7832	1503	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
7833	1503	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	7834	1503	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
7835	1505	Sisma X SLV	5.7	0	0	0	0	0	0	7836	1505	Sisma Y SLV	0	5.7	0	0	0	0	0
7837	1505	Sisma X SLO	5	0	0	0	0	0	0	7838	1505	Sisma Y SLO	0	5	0	0	0	0	0
7839	1507	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7840	1507	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7841	1507	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7842	1507	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7843	1508	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	0	0	7844	1508	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	0	0
7845	1508	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	0	0	7846	1508	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	0	0
7847	1509	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	0	0	7848	1509	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	0	0
7849	1509	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	0	0	7850	1509	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	0	0
7851	1513	Sisma X SLV	3.9	0	0	0	0	0	0	7852	1513	Sisma Y SLV	0	3.9	0	0	0	0	0
7853	1513	Sisma X SLO	3.4	0	0	0	0	0	0	7854	1513	Sisma Y SLO	0	3.4	0	0	0	0	0
7855	1515	Sisma X SLV	26.8	0	0	0	0	0	0	7856	1515	Sisma Y SLV	0	26.8	0	0	0	0	0
7857	1515	Sisma X SLO	23.4	0	0	0	0	0	0	7858	1515	Sisma Y SLO	0	23.4	0	0	0	0	0
7859	1516	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	0	0	0	7860	1516	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	0	0	0
7861	1516	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	7862	1516	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
7863	1517	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	0	0	0	7864	1517	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	0	0	0
7865	1517	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	7866	1517	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
7867	1518	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	0	0	0	7868	1518	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	0	0	0
7869	1518	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	7870	1518	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
7871	1519	Sisma X SLV	2	0	0	0	0	0	0	7872	1519	Sisma Y SLV	0	2	0	0	0	0	0
7873	1519	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	0	0	0	7874	1519	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	0	0	0
7875	1520	Sisma X SLV	2.2	0	0	0	0	0	0	7876	1520	Sisma Y SLV	0	2.2	0	0	0	0	0
7877	1520	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	0	0	0	7878	1520	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	0	0	0
7879	1521	Sisma X SLV	100.8	0	0	0	0	0	0	7880	1521	Sisma Y SLV	0	100.8	0	0	0	0	0
7881	1521	Sisma X SLO	88	0	0	0	0	0	0	7882	1521	Sisma Y SLO	0	88	0	0	0	0	0
7883	1522	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	0	0	7884	1522	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	0	0
7885	1522	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	0	0	7886	1522	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	0	0
7887	1523	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	0	0	0	7888	1523	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	0	0	0
7889	1523	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	0	0	0	7890	1523	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	0	0	0
7891	1524	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7892	1524	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7893	1524	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7894	1524	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7895	1525	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7896	1525	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7897	1525	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7898	1525	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7899	1526	Sisma X SLV	14.1	0	0	0	0	0	0	7900	1526	Sisma Y SLV	0	14.1	0	0	0	0	0
7901	1526	Sisma X SLO	12.3	0	0	0	0	0	0	7902	1526	Sisma Y SLO	0	12.3	0	0	0	0	0
7903	1527	Sisma X SLV	100.5	0	0	0	0	0	0	7904	1527	Sisma Y SLV	0	100.5	0	0	0	0	0
7905	1527	Sisma X SLO	87.7	0	0	0	0	0	0	7906	1527	Sisma Y SLO	0	87.7	0	0	0	0	0
7907	1528	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	7908	1528	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
7909	1528	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	7910	1528	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
7911	1529	Sisma X SLV	14.1	0	0	0	0	0	0	7912	1529	Sisma Y SLV	0	14.1	0	0	0	0	0
7913	1529	Sisma X SLO	12.3	0	0	0	0	0	0	7914	1529	Sisma Y SLO	0	12.3	0	0	0	0	0
7915	1530	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	0	0	7916	1530	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	0	0
7917	1530	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	0	0	7918	1530	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	0	0
7919	1531	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	0	0	7920	1531	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	0	0
7921	1531	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	0	0	7922	1531	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	0	0
7923	1532	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7924	1532	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7925	1532	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7926	1532	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7927	1533	Sisma X SLV	100.4	0	0	0	0	0	0	7928	1533	Sisma Y SLV	0	100.4	0	0	0	0	0
7929	1533	Sisma X SLO	87.6	0	0	0	0	0	0	7930	1533	Sisma Y SLO	0	87.6	0	0	0	0	0
7931	1534	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7932	1534	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7933	1534	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7934	1534	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7935	1535	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7936	1535	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7937	1535	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7938	1535	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7939	1536	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7940	1536	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7941	1536	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7942	1536	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7943	1537	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	0	0	0	7944	1537	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	0	0	0
7945	1537	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	0	0	0	7946	1537	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	0	0	0
7947	1538	Sisma X SLV	26.8	0	0	0	0	0	0	7948	1538	Sisma Y SLV	0	26.8	0	0	0	0	0
7949	1538	Sisma X SLO	23.4	0	0	0	0	0	0	7950	1538	Sisma Y SLO	0	23.4	0	0	0	0	0
7951	1540	Sisma X SLV	3.5	0	0	0	0	0	0	7952</									

Fy: Componente della forza lungo l'asse Y. [daN]**Fz:** Componente della forza lungo l'asse Z. [daN]**Mz:** Componente del momento attorno all'asse Z. [daN*cm]**Peso:** Peso sismico. [daN]**Gamma:** Coefficiente gamma. Il valore è adimensionale.

Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma	Indice	Nodo	Condizione	Fx	Fy	Fz	Mz	Peso	Gamma
3443	256	Sisma X SLV	5	0	0	0	2.5E2	0.252	3444	256	Sisma Y SLV	0	5	0	0	2.5E2	0.252
3445	256	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3446	256	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3447	257	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3448	257	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3449	257	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3450	257	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3451	258	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3452	258	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3453	258	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3454	258	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3455	259	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3456	259	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3457	259	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3458	259	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3459	260	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3460	260	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3461	260	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3462	260	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3463	261	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3464	261	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3465	261	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3466	261	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3467	262	Sisma X SLV	5	0	0	0	2.5E2	0.252	3468	262	Sisma Y SLV	0	5	0	0	2.5E2	0.252
3469	262	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3470	262	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3471	263	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3472	263	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3473	263	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3474	263	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3475	264	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3476	264	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3477	264	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3478	264	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3479	265	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3480	265	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3481	265	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3482	265	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3483	266	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3484	266	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3485	266	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3486	266	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3487	267	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3488	267	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3489	267	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3490	267	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3491	268	Sisma X SLV	5	0	0	0	2.5E2	0.252	3492	268	Sisma Y SLV	0	5	0	0	2.5E2	0.252
3493	268	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3494	268	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3495	269	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3496	269	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3497	269	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3498	269	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3499	270	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3500	270	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3501	270	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3502	270	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3503	271	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	243.07	0.252	3504	271	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	243.07	0.252
3505	271	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	243.07	0.252	3506	271	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	243.07	0.252
3507	272	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3508	272	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3509	272	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3510	272	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3511	273	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252	3512	273	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	2.4E2	0.252
3513	273	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252	3514	273	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	2.4E2	0.252
3515	274	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3516	274	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3517	274	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3518	274	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3519	275	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3520	275	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3521	275	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3522	275	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3523	276	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	2.6E2	0.252	3524	276	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	2.6E2	0.252
3525	276	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.6E2	0.252	3526	276	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.6E2	0.252
3527	277	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3528	277	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3529	277	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3530	277	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3531	278	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	2.6E2	0.252	3532	278	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	2.6E2	0.252
3533	278	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	2.6E2	0.252	3534	278	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	2.6E2	0.252
3535	279	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3536	279	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3537	279	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3538	279	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3539	280	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	2.6E2	0.252	3540	280	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	2.6E2	0.252
3541	280	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	2.6E2	0.252	3542	280	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	2.6E2	0.252
3543	281	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3544	281	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3545	281	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3546	281	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3547	282	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3548	282	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3549	282	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3550	282	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3551	283	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3552	283	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3553	283	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3554	283	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3555	284	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3556	284	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3557	284	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3558	284	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3559	285	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3560	285	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3561	285	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3562	285	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3563	286	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3564	286	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3565	286	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252	3566	286	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	2.5E2	0.252
3567	287	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3568	287	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	2.5E2	0.252
3569	287	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	2.5E2	0.252	3570	287	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	2.5E2	0.252
3571	288	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	249.86	0.252	3572	288	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	249.86	0.252
3573	288	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	249.86	0.252	3574	288	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	249.86	0.252
3575	289	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252	3576	289	Sisma Y SLV	0					

3627	302	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3628	302	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3629	302	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3630	302	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3631	303	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3632	303	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3633	303	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3634	303	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3635	304	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3636	304	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3637	304	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3638	304	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3639	305	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3640	305	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	2.5E2	0.252
3641	305	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3642	305	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3643	306	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3644	306	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252
3645	306	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3646	306	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3647	307	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3648	307	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252
3649	307	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3650	307	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3651	308	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3652	308	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252
3653	308	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3654	308	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3655	309	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3656	309	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252
3657	309	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3658	309	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3659	310	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3660	310	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	2.5E2	0.252
3661	310	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3662	310	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3663	311	Sisma X SLV	5	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3664	311	Sisma Y SLV	0	5	0	0	0	2.5E2	0.252
3665	311	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	0	2.5E2	0.252	3666	311	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	0	2.5E2	0.252
3667	312	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3668	312	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3669	312	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3670	312	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3671	313	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3672	313	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3673	313	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3674	313	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3675	314	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.07	0.252	3676	314	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.07	0.252
3677	314	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.07	0.252	3678	314	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.07	0.252
3679	315	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3680	315	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3681	315	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3682	315	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3683	316	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3684	316	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	2.4E2	0.252
3685	316	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	2.4E2	0.252	3686	316	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	2.4E2	0.252
3687	317	Sisma X SLV	7.4	0	0	0	0	3.7E2	0.252	3688	317	Sisma Y SLV	0	7.4	0	0	0	3.7E2	0.252
3689	317	Sisma X SLO	6.5	0	0	0	0	3.7E2	0.252	3690	317	Sisma Y SLO	0	6.5	0	0	0	3.7E2	0.252
3691	318	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3692	318	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3693	318	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3694	318	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3695	319	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3696	319	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3697	319	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3698	319	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3699	320	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3700	320	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3701	320	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3702	320	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3703	321	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3704	321	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3705	321	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3706	321	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3707	322	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3708	322	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3709	322	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3710	322	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3711	323	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3712	323	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3713	323	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3714	323	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3715	324	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3716	324	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3717	324	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3718	324	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3719	325	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3720	325	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3721	325	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3722	325	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3723	326	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3724	326	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3725	326	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3726	326	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3727	327	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3728	327	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3729	327	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3730	327	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3731	328	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3732	328	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3733	328	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3734	328	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3735	329	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3736	329	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3737	329	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3738	329	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3739	330	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3740	330	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3741	330	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3742	330	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3743	331	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3744	331	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3745	331	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3746	331	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3747	332	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3748	332	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3749	332	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3750	332	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3751	333	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3752	333	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3753	333	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3754	333	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3755	334	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3756	334	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3757	334	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3758	334	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3759	335	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	243.75	0.252	3760	335	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	243.75	0.252
3761	335	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	243.75	0.252	3762	335	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	243.75	0.252
3763	336	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	0	1.0E2	0.252	3764	336	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	0	1.0E2	0.252
3765	336	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	0	1.0E2	0.252	3766	336	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	0	1.0E2	0.252
3767	337	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	0	1.2E2	0.252	3768	337	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	0	1.2E2	0.252
3769	337	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	0	1.2E2	0.252	3770	337	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	0	1.2E2	0.252
3771	338	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	0	2.1E2	0.252	3772	338	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	0	2.1E2	0.252
3773	338	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	0	2.1E2	0.252	3774	338	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	0	2.1E2	0.252
3775	339	Sisma X SLV	4.3	0	0	0	0	2.1E2	0.252	3776	339	Sisma Y SLV	0	4.3	0	0	0	2.1E2	0.252
3777	339	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	0	2.1E2	0.252	3778	339	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	0	2.1E2	0.252
3779	340	Sisma X SLV	4.3	0															

3829	352	Sisma X SLO	3.1	0	0	0	1.8E2	0.252	3830	352	Sisma Y SLO	0	3.1	0	0	1.8E2	0.252
3831	353	Sisma X SLV	4.4	0	0	0	2.2E2	0.252	3832	353	Sisma Y SLV	0	4.4	0	0	2.2E2	0.252
3833	353	Sisma X SLO	3.9	0	0	0	2.2E2	0.252	3834	353	Sisma Y SLO	0	3.9	0	0	2.2E2	0.252
3835	354	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	226.1	0.252	3836	354	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	226.1	0.252
3837	354	Sisma X SLO	4	0	0	0	226.1	0.252	3838	354	Sisma Y SLO	0	4	0	0	226.1	0.252
3839	355	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	2.3E2	0.252	3840	355	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	2.3E2	0.252
3841	355	Sisma X SLO	4	0	0	0	2.3E2	0.252	3842	355	Sisma Y SLO	0	4	0	0	2.3E2	0.252
3843	356	Sisma X SLV	4.6	0	0	0	2.3E2	0.252	3844	356	Sisma Y SLV	0	4.6	0	0	2.3E2	0.252
3845	356	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3846	356	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3847	357	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	2.3E2	0.252	3848	357	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	2.3E2	0.252
3849	357	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3850	357	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3851	358	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	2.3E2	0.252	3852	358	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	2.3E2	0.252
3853	358	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3854	358	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3855	359	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	2.3E2	0.252	3856	359	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	2.3E2	0.252
3857	359	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3858	359	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3859	360	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	1.2E2	0.252	3860	360	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	1.2E2	0.252
3861	360	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	1.2E2	0.252	3862	360	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	1.2E2	0.252
3863	361	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	1.2E2	0.252	3864	361	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	1.2E2	0.252
3865	361	Sisma X SLO	2	0	0	0	1.2E2	0.252	3866	361	Sisma Y SLO	0	2	0	0	1.2E2	0.252
3867	362	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	2.3E2	0.252	3868	362	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	2.3E2	0.252
3869	362	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3870	362	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3871	363	Sisma X SLV	4.7	0	0	0	2.3E2	0.252	3872	363	Sisma Y SLV	0	4.7	0	0	2.3E2	0.252
3873	363	Sisma X SLO	4.1	0	0	0	2.3E2	0.252	3874	363	Sisma Y SLO	0	4.1	0	0	2.3E2	0.252
3875	364	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	2.6E2	0.252	3876	364	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	2.6E2	0.252
3877	364	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	2.6E2	0.252	3878	364	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	2.6E2	0.252
3879	365	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	2.6E2	0.252	3880	365	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	2.6E2	0.252
3881	365	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	2.6E2	0.252	3882	365	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	2.6E2	0.252
3883	366	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	2.7E2	0.252	3884	366	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	2.7E2	0.252
3885	366	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	2.7E2	0.252	3886	366	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	2.7E2	0.252
3887	367	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	2.7E2	0.252	3888	367	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	2.7E2	0.252
3889	367	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	2.7E2	0.252	3890	367	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	2.7E2	0.252
3891	368	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	2.7E2	0.252	3892	368	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	2.7E2	0.252
3893	368	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	2.7E2	0.252	3894	368	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	2.7E2	0.252
3895	369	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	2.7E2	0.252	3896	369	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	2.7E2	0.252
3897	369	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	2.7E2	0.252	3898	369	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	2.7E2	0.252
3899	370	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	2.9E2	0.252	3900	370	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	2.9E2	0.252
3901	370	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	2.9E2	0.252	3902	370	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	2.9E2	0.252
3903	371	Sisma X SLV	6.2	0	0	0	3.0E2	0.252	3904	371	Sisma Y SLV	0	6.2	0	0	3.0E2	0.252
3905	371	Sisma X SLO	5.4	0	0	0	3.0E2	0.252	3906	371	Sisma Y SLO	0	5.4	0	0	3.0E2	0.252
3907	372	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	2.9E2	0.252	3908	372	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	2.9E2	0.252
3909	372	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	2.9E2	0.252	3910	372	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	2.9E2	0.252
3911	373	Sisma X SLV	29.2	0	0	0	7.2E2	0.508	3912	373	Sisma Y SLV	0	29.2	0	0	7.2E2	0.508
3913	373	Sisma X SLO	25.5	0	0	0	7.2E2	0.508	3914	373	Sisma Y SLO	0	25.5	0	0	7.2E2	0.508
3915	376	Sisma X SLV	29.2	0	0	0	7.2E2	0.508	3916	376	Sisma Y SLV	0	29.2	0	0	7.2E2	0.508
3917	376	Sisma X SLO	25.5	0	0	0	7.2E2	0.508	3918	376	Sisma Y SLO	0	25.5	0	0	7.2E2	0.508
3919	377	Sisma X SLV	6.3	0	0	0	1.5E2	0.508	3920	377	Sisma Y SLV	0	6.3	0	0	1.5E2	0.508
3921	377	Sisma X SLO	5.5	0	0	0	1.5E2	0.508	3922	377	Sisma Y SLO	0	5.5	0	0	1.5E2	0.508
3923	378	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3924	378	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3925	378	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3926	378	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3927	379	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3928	379	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3929	379	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3930	379	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3931	380	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3932	380	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3933	380	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3934	380	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3935	381	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3936	381	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3937	381	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3938	381	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3939	382	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3940	382	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3941	382	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3942	382	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3943	383	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	69.626	0.508	3944	383	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	69.626	0.508
3945	383	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	69.626	0.508	3946	383	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	69.626	0.508
3947	384	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	71.479	0.508	3948	384	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	71.479	0.508
3949	384	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	71.479	0.508	3950	384	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	71.479	0.508
3951	385	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	71.479	0.508	3952	385	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	71.479	0.508
3953	385	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	71.479	0.508	3954	385	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	71.479	0.508
3955	386	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	71.479	0.508	3956	386	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	71.479	0.508
3957	386	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	71.479	0.508	3958	386	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	71.479	0.508
3959	387	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	71.479	0.508	3960	387	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	71.479	0.508
3961	387	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	71.479	0.508	3962	387	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	71.479	0.508
3963	388	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	71.479	0.508	3964	388	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	71.479	0.508
3965	388	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	71.479	0.508	3966	388	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	71.479	0.508
3967	389	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	69.626	0.508	3968	389	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	69.626	0.508
3969	389	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	69.626	0.508	3970	389	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	69.626	0.508
3971	390	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3972	390	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3973	390	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3974	390	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3975	391	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3976	391	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3977	391	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3978	391	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3979	392	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3980	392	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3981	392	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3982	392	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3983	393	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3984	393	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3985	393	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3986	393	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3987	394	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	67.772	0.508	3988	394	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	67.772	0.508
3989	394	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	67.772	0.508	3990	394	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	67.772	0.508
3991	395	Sisma X SLV	6.3	0	0	0	1.5E2	0.508	3992	395	Sisma Y SLV	0	6.3	0	0	1.5E2	0.508
3993	395	Sisma X SLO	5.5	0	0	0	1.5E2	0.50									

4031	405	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4032	405	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4033	405	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4034	405	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	1.4E2	0.508
4035	406	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4036	406	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4037	406	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4038	406	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	1.4E2	0.508
4039	407	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4040	407	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4041	407	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4042	407	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	1.4E2	0.508
4043	408	Sisma X SLV	5.7	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4044	408	Sisma Y SLV	0	5.7	0	0	0	1.4E2	0.508
4045	408	Sisma X SLO	5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4046	408	Sisma Y SLO	0	5	0	0	0	1.4E2	0.508
4047	409	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4048	409	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	1.4E2	0.508
4049	409	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4050	409	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4051	410	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4052	410	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	1.4E2	0.508
4053	410	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4054	410	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4055	411	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4056	411	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	1.4E2	0.508
4057	411	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4058	411	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4059	412	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4060	412	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	1.4E2	0.508
4061	412	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4062	412	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4063	413	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4064	413	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	1.4E2	0.508
4065	413	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	1.4E2	0.508	4066	413	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	1.4E2	0.508
4067	414	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4068	414	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4069	414	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4070	414	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4071	416	Sisma X SLV	64	0	0	0	0	1.6E3	0.508	4072	416	Sisma Y SLV	0	64	0	0	0	1.6E3	0.508
4073	416	Sisma X SLO	55.9	0	0	0	0	1.6E3	0.508	4074	416	Sisma Y SLO	0	55.9	0	0	0	1.6E3	0.508
4075	417	Sisma X SLV	10.1	0	0	0	0	247.5	0.508	4076	417	Sisma Y SLV	0	10.1	0	0	0	247.5	0.508
4077	417	Sisma X SLO	8.8	0	0	0	0	247.5	0.508	4078	417	Sisma Y SLO	0	8.8	0	0	0	247.5	0.508
4079	418	Sisma X SLV	10.1	0	0	0	0	247.5	0.508	4080	418	Sisma Y SLV	0	10.1	0	0	0	247.5	0.508
4081	418	Sisma X SLO	8.8	0	0	0	0	247.5	0.508	4082	418	Sisma Y SLO	0	8.8	0	0	0	247.5	0.508
4083	419	Sisma X SLV	64	0	0	0	0	1.6E3	0.508	4084	419	Sisma Y SLV	0	64	0	0	0	1.6E3	0.508
4085	419	Sisma X SLO	55.9	0	0	0	0	1.6E3	0.508	4086	419	Sisma Y SLO	0	55.9	0	0	0	1.6E3	0.508
4087	422	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	33.886	0.508	4088	422	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	33.886	0.508
4089	422	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	33.886	0.508	4090	422	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	33.886	0.508
4091	423	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4092	423	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4093	423	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4094	423	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4095	424	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4096	424	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4097	424	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4098	424	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4099	425	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4100	425	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4101	425	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4102	425	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4103	426	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4104	426	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4105	426	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4106	426	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4107	427	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4108	427	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4109	427	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4110	427	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4111	428	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	69.626	0.508	4112	428	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	69.626	0.508
4113	428	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	69.626	0.508	4114	428	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	69.626	0.508
4115	429	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	71.479	0.508	4116	429	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	71.479	0.508
4117	429	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	71.479	0.508	4118	429	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	71.479	0.508
4119	430	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	71.479	0.508	4120	430	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	71.479	0.508
4121	430	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	71.479	0.508	4122	430	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	71.479	0.508
4123	431	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	71.479	0.508	4124	431	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	71.479	0.508
4125	431	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	71.479	0.508	4126	431	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	71.479	0.508
4127	432	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	71.479	0.508	4128	432	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	71.479	0.508
4129	432	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	71.479	0.508	4130	432	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	71.479	0.508
4131	433	Sisma X SLV	2.9	0	0	0	0	71.479	0.508	4132	433	Sisma Y SLV	0	2.9	0	0	0	71.479	0.508
4133	433	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	71.479	0.508	4134	433	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	71.479	0.508
4135	434	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	69.626	0.508	4136	434	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	69.626	0.508
4137	434	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	0	69.626	0.508	4138	434	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	0	69.626	0.508
4139	435	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4140	435	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4141	435	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4142	435	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4143	436	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4144	436	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4145	436	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4146	436	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4147	437	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4148	437	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4149	437	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4150	437	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4151	438	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4152	438	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4153	438	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4154	438	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4155	439	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	0	67.772	0.508	4156	439	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	0	67.772	0.508
4157	439	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	0	67.772	0.508	4158	439	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	0	67.772	0.508
4159	440	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	0	33.886	0.508	4160	440	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	0	33.886	0.508
4161	440	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	0	33.886	0.508	4162	440	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	0	33.886	0.508
4163	442	Sisma X SLV	76.1	0	0	0	0	1.9E3	0.508	4164	442	Sisma Y SLV	0	76.1	0	0	0	1.9E3	0.508
4165	442	Sisma X SLO	66.5	0	0	0	0	1.9E3	0.508	4166	442	Sisma Y SLO	0	66.5	0	0	0	1.9E3	0.508
4167	443	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	0	37.597	0.508	4168	443	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	0	37.597	0.508
4169	443	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	0	37.597	0.508	4170	443	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	0	37.597	0.508
4171	444	Sisma X SLV	17.3	0	0	0	0	4.2E2	0.508	4172	444	Sisma Y SLV	0	17.3	0	0	0	4.2E2	0.508
4173	444	Sisma X SLO	15.1	0	0	0	0	4.2E2	0.508	4174	444	Sisma Y SLO	0	15.1	0	0	0	4.2E2	0.508
4175	445	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	1.2E2	0.508	4176	445	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	1.2E2	0.508
4177	445	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	1.2E2	0.508	4178	445	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	1.2E2	0.508
4179	446	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	0	1.2E2	0.508	4180	446	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	0	1.2E2	0.508
4181	446	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	0	1.2E2	0.508	4182	446	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	0	1.2E2	0.508
4183	447																		

4233	459	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	1.2E2	0.508	4234	459	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	1.2E2	0.508
4235	460	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	1.2E2	0.508	4236	460	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	1.2E2	0.508
4237	460	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	1.2E2	0.508	4238	460	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	1.2E2	0.508
4239	461	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	1.2E2	0.508	4240	461	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	1.2E2	0.508
4241	461	Sisma X SLO	4.3	0	0	0	1.2E2	0.508	4242	461	Sisma Y SLO	0	4.3	0	0	1.2E2	0.508
4243	462	Sisma X SLV	17.6	0	0	0	4.3E2	0.508	4244	462	Sisma Y SLV	0	17.6	0	0	4.3E2	0.508
4245	462	Sisma X SLO	15.3	0	0	0	4.3E2	0.508	4246	462	Sisma Y SLO	0	15.3	0	0	4.3E2	0.508
4247	463	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	37.597	0.508	4248	463	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	37.597	0.508
4249	463	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	37.597	0.508	4250	463	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	37.597	0.508
4251	464	Sisma X SLV	77.3	0	0	0	1.9E3	0.508	4252	464	Sisma Y SLV	0	77.3	0	0	1.9E3	0.508
4253	464	Sisma X SLO	67.5	0	0	0	1.9E3	0.508	4254	464	Sisma Y SLO	0	67.5	0	0	1.9E3	0.508
4255	466	Sisma X SLV	3.8	0	0	0	92.839	0.508	4256	466	Sisma Y SLV	0	3.8	0	0	92.839	0.508
4257	466	Sisma X SLO	3.3	0	0	0	92.839	0.508	4258	466	Sisma Y SLO	0	3.3	0	0	92.839	0.508
4259	467	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4260	467	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4261	467	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4262	467	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4263	468	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4264	468	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4265	468	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4266	468	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4267	469	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4268	469	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4269	469	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4270	469	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4271	470	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4272	470	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4273	470	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4274	470	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4275	471	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4276	471	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4277	471	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4278	471	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4279	472	Sisma X SLV	7.8	0	0	0	1.9E2	0.508	4280	472	Sisma Y SLV	0	7.8	0	0	1.9E2	0.508
4281	472	Sisma X SLO	6.8	0	0	0	1.9E2	0.508	4282	472	Sisma Y SLO	0	6.8	0	0	1.9E2	0.508
4283	473	Sisma X SLV	8	0	0	0	2.0E2	0.508	4284	473	Sisma Y SLV	0	8	0	0	2.0E2	0.508
4285	473	Sisma X SLO	7	0	0	0	2.0E2	0.508	4286	473	Sisma Y SLO	0	7	0	0	2.0E2	0.508
4287	474	Sisma X SLV	8	0	0	0	2.0E2	0.508	4288	474	Sisma Y SLV	0	8	0	0	2.0E2	0.508
4289	474	Sisma X SLO	7	0	0	0	2.0E2	0.508	4290	474	Sisma Y SLO	0	7	0	0	2.0E2	0.508
4291	475	Sisma X SLV	8	0	0	0	2.0E2	0.508	4292	475	Sisma Y SLV	0	8	0	0	2.0E2	0.508
4293	475	Sisma X SLO	7	0	0	0	2.0E2	0.508	4294	475	Sisma Y SLO	0	7	0	0	2.0E2	0.508
4295	476	Sisma X SLV	8	0	0	0	2.0E2	0.508	4296	476	Sisma Y SLV	0	8	0	0	2.0E2	0.508
4297	476	Sisma X SLO	7	0	0	0	2.0E2	0.508	4298	476	Sisma Y SLO	0	7	0	0	2.0E2	0.508
4299	477	Sisma X SLV	8	0	0	0	2.0E2	0.508	4300	477	Sisma Y SLV	0	8	0	0	2.0E2	0.508
4301	477	Sisma X SLO	7	0	0	0	2.0E2	0.508	4302	477	Sisma Y SLO	0	7	0	0	2.0E2	0.508
4303	478	Sisma X SLV	7.8	0	0	0	1.9E2	0.508	4304	478	Sisma Y SLV	0	7.8	0	0	1.9E2	0.508
4305	478	Sisma X SLO	6.8	0	0	0	1.9E2	0.508	4306	478	Sisma Y SLO	0	6.8	0	0	1.9E2	0.508
4307	479	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4308	479	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4309	479	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4310	479	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4311	480	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4312	480	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4313	480	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4314	480	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4315	481	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4316	481	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4317	481	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4318	481	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4319	482	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4320	482	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4321	482	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4322	482	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4323	483	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4324	483	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4325	483	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4326	483	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4327	484	Sisma X SLV	3.8	0	0	0	92.839	0.508	4328	484	Sisma Y SLV	0	3.8	0	0	92.839	0.508
4329	484	Sisma X SLO	3.3	0	0	0	92.839	0.508	4330	484	Sisma Y SLO	0	3.3	0	0	92.839	0.508
4331	485	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.108	0.508	4332	485	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.108	0.508
4333	485	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.108	0.508	4334	485	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.108	0.508
4335	487	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.6E3	0.508	4336	487	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.6E3	0.508
4337	487	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.6E3	0.508	4338	487	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.6E3	0.508
4339	488	Sisma X SLV	110.3	0	0	0	2.7E3	0.508	4340	488	Sisma Y SLV	0	110.3	0	0	2.7E3	0.508
4341	488	Sisma X SLO	96.3	0	0	0	2.7E3	0.508	4342	488	Sisma Y SLO	0	96.3	0	0	2.7E3	0.508
4343	490	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	6.167	0.508	4344	490	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	6.167	0.508
4345	490	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	6.167	0.508	4346	490	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	6.167	0.508
4347	491	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.429	0.508	4348	491	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.429	0.508
4349	491	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.429	0.508	4350	491	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.429	0.508
4351	493	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.6E3	0.508	4352	493	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.6E3	0.508
4353	493	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.6E3	0.508	4354	493	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.6E3	0.508
4355	494	Sisma X SLV	111.3	0	0	0	2.7E3	0.508	4356	494	Sisma Y SLV	0	111.3	0	0	2.7E3	0.508
4357	494	Sisma X SLO	97.2	0	0	0	2.7E3	0.508	4358	494	Sisma Y SLO	0	97.2	0	0	2.7E3	0.508
4359	496	Sisma X SLV	0.1	0	0	0	3.154	0.508	4360	496	Sisma Y SLV	0	0.1	0	0	3.154	0.508
4361	496	Sisma X SLO	0.1	0	0	0	3.154	0.508	4362	496	Sisma Y SLO	0	0.1	0	0	3.154	0.508
4363	497	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.953	0.508	4364	497	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.953	0.508
4365	497	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.953	0.508	4366	497	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.953	0.508
4367	499	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.6E3	0.508	4368	499	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.6E3	0.508
4369	499	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.6E3	0.508	4370	499	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.6E3	0.508
4371	500	Sisma X SLV	112.4	0	0	0	2.8E3	0.508	4372	500	Sisma Y SLV	0	112.4	0	0	2.8E3	0.508
4373	500	Sisma X SLO	98.1	0	0	0	2.8E3	0.508	4374	500	Sisma Y SLO	0	98.1	0	0	2.8E3	0.508
4375	502	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.161	0.508	4376	502	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.161	0.508
4377	502	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.161	0.508	4378	502	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.161	0.508
4379	503	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.6E3	0.508	4380	503	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.6E3	0.508
4381	503	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.6E3	0.508	4382	503	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.6E3	0.508
4383	504	Sisma X SLV	109.1	0	0	0	2.7E3	0.508	4384	504	Sisma Y SLV	0	109.1	0	0	2.7E3	0.508
4385	504	Sisma X SLO	95.2	0	0	0	2.7E3	0.508	4386	504	Sisma Y SLO	0	95.2	0	0	2.7E3	0.508
4387	505	Sisma X SLV	0.1	0	0	0	3.009	0.508	4388	505	Sisma Y SLV	0	0.1	0	0	3.009	0.508
4389	505	Sisma X SLO	0.1	0	0	0	3.009	0.508	4390	505	Sisma Y SLO	0	0.1	0	0	3.009	0.508
4391	508	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.701	0.508	4392	508	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.701	0.508
4393	508	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.701	0.508	4394	508	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.701	0.508
4395	509	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.6E3	0.508	4396	509	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.6E3	0.508
4397	509	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.6E3	0.508	4398	509	Sisma Y SLO						

4435	523	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.388	0.508	4436	523	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.388	0.508
4437	523	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.388	0.508	4438	523	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.388	0.508
4439	525	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.567	0.508	4440	525	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.567	0.508
4441	525	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.567	0.508	4442	525	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.567	0.508
4443	527	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.683	0.508	4444	527	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.683	0.508
4445	527	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.683	0.508	4446	527	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.683	0.508
4447	528	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	2.683	0.508	4448	528	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	2.683	0.508
4449	528	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	2.683	0.508	4450	528	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	2.683	0.508
4451	529	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.361	0.508	4452	529	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.361	0.508
4453	529	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.361	0.508	4454	529	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.361	0.508
4455	531	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.612	0.508	4456	531	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.612	0.508
4457	531	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.612	0.508	4458	531	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.612	0.508
4459	533	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.683	0.508	4460	533	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.683	0.508
4461	533	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.683	0.508	4462	533	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.683	0.508
4463	534	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	2.683	0.508	4464	534	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	2.683	0.508
4465	534	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	2.683	0.508	4466	534	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	2.683	0.508
4467	536	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.727	0.508	4468	536	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.727	0.508
4469	536	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.727	0.508	4470	536	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.727	0.508
4471	537	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.665	0.508	4472	537	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.665	0.508
4473	537	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.665	0.508	4474	537	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.665	0.508
4475	539	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.683	0.508	4476	539	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.683	0.508
4477	539	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.683	0.508	4478	539	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.683	0.508
4479	540	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	2.683	0.508	4480	540	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	2.683	0.508
4481	540	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	2.683	0.508	4482	540	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	2.683	0.508
4483	542	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.065	0.508	4484	542	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.065	0.508
4485	542	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.065	0.508	4486	542	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.065	0.508
4487	543	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.772	0.508	4488	543	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.772	0.508
4489	543	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.772	0.508	4490	543	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.772	0.508
4491	545	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.683	0.508	4492	545	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.683	0.508
4493	545	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.683	0.508	4494	545	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.683	0.508
4495	546	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	2.683	0.508	4496	546	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	2.683	0.508
4497	546	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	2.683	0.508	4498	546	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	2.683	0.508
4499	548	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.626	0.508	4500	548	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.626	0.508
4501	548	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.626	0.508	4502	548	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.626	0.508
4503	549	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.615	0.508	4504	549	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.615	0.508
4505	549	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.615	0.508	4506	549	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.615	0.508
4507	551	Sisma X SLV	107.5	0	0	0	2.683	0.508	4508	551	Sisma Y SLV	0	107.5	0	0	2.683	0.508
4509	551	Sisma X SLO	93.8	0	0	0	2.683	0.508	4510	551	Sisma Y SLO	0	93.8	0	0	2.683	0.508
4511	552	Sisma X SLV	105.7	0	0	0	2.683	0.508	4512	552	Sisma Y SLV	0	105.7	0	0	2.683	0.508
4513	552	Sisma X SLO	92.3	0	0	0	2.683	0.508	4514	552	Sisma Y SLO	0	92.3	0	0	2.683	0.508
4515	554	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.128	0.508	4516	554	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.128	0.508
4517	554	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.128	0.508	4518	554	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.128	0.508
4519	556	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.668	0.508	4520	556	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.668	0.508
4521	556	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.668	0.508	4522	556	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.668	0.508
4523	557	Sisma X SLV	87.2	0	0	0	2.183	0.508	4524	557	Sisma Y SLV	0	87.2	0	0	2.183	0.508
4525	557	Sisma X SLO	76.2	0	0	0	2.183	0.508	4526	557	Sisma Y SLO	0	76.2	0	0	2.183	0.508
4527	558	Sisma X SLV	23.8	0	0	0	5.882	0.508	4528	558	Sisma Y SLV	0	23.8	0	0	5.882	0.508
4529	558	Sisma X SLO	20.8	0	0	0	5.882	0.508	4530	558	Sisma Y SLO	0	20.8	0	0	5.882	0.508
4531	559	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4532	559	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4533	559	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4534	559	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4535	560	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4536	560	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4537	560	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4538	560	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4539	561	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4540	561	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4541	561	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4542	561	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4543	562	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4544	562	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4545	562	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4546	562	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4547	563	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4548	563	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4549	563	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4550	563	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4551	564	Sisma X SLV	11.2	0	0	0	2.882	0.508	4552	564	Sisma Y SLV	0	11.2	0	0	2.882	0.508
4553	564	Sisma X SLO	9.8	0	0	0	2.882	0.508	4554	564	Sisma Y SLO	0	9.8	0	0	2.882	0.508
4555	565	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	244.01	0.508	4556	565	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	244.01	0.508
4557	565	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	244.01	0.508	4558	565	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	244.01	0.508
4559	566	Sisma X SLV	10	0	0	0	2.482	0.508	4560	566	Sisma Y SLV	0	10	0	0	2.482	0.508
4561	566	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	2.482	0.508	4562	566	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	2.482	0.508
4563	567	Sisma X SLV	10	0	0	0	2.482	0.508	4564	567	Sisma Y SLV	0	10	0	0	2.482	0.508
4565	567	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	2.482	0.508	4566	567	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	2.482	0.508
4567	568	Sisma X SLV	10	0	0	0	2.482	0.508	4568	568	Sisma Y SLV	0	10	0	0	2.482	0.508
4569	568	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	2.482	0.508	4570	568	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	2.482	0.508
4571	569	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	243.92	0.508	4572	569	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	243.92	0.508
4573	569	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	243.92	0.508	4574	569	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	243.92	0.508
4575	570	Sisma X SLV	11.3	0	0	0	2.882	0.508	4576	570	Sisma Y SLV	0	11.3	0	0	2.882	0.508
4577	570	Sisma X SLO	9.8	0	0	0	2.882	0.508	4578	570	Sisma Y SLO	0	9.8	0	0	2.882	0.508
4579	571	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	232.6	0.508	4580	571	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	232.6	0.508
4581	571	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	232.6	0.508	4582	571	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	232.6	0.508
4583	572	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4584	572	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4585	572	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4586	572	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4587	573	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4588	573	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4589	573	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4590	573	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4591	574	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4592	574	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4593	574	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4594	574	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4595	575	Sisma X SLV	9.5	0	0	0	2.382	0.508	4596	575	Sisma Y SLV	0	9.5	0	0	2.382	0.508
4597	575	Sisma X SLO	8.3	0	0	0	2.382	0.508	4598	575	Sisma Y SLO	0	8.3	0	0	2.382	0.508
4599	576	Sisma X SLV	23.6	0	0	0	5.8										

4637	589	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4638	589	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4639	590	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	6.036	0.508	4640	590	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	6.036	0.508
4641	590	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	6.036	0.508	4642	590	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	6.036	0.508
4643	593	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.393	0.508	4644	593	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.393	0.508
4645	593	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.393	0.508	4646	593	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.393	0.508
4647	594	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4648	594	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4649	594	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4650	594	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4651	595	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4652	595	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4653	595	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4654	595	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4655	596	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.776	0.508	4656	596	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.776	0.508
4657	596	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.776	0.508	4658	596	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.776	0.508
4659	599	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.343	0.508	4660	599	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.343	0.508
4661	599	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.343	0.508	4662	599	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.343	0.508
4663	600	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4664	600	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4665	600	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4666	600	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4667	601	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4668	601	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4669	601	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4670	601	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4671	603	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.294	0.508	4672	603	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.294	0.508
4673	603	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.294	0.508	4674	603	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.294	0.508
4675	604	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.347	0.508	4676	604	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.347	0.508
4677	604	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.347	0.508	4678	604	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.347	0.508
4679	606	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4680	606	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4681	606	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4682	606	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4683	607	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4684	607	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4685	607	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4686	607	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4687	609	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.447	0.508	4688	609	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.447	0.508
4689	609	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.447	0.508	4690	609	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.447	0.508
4691	610	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.426	0.508	4692	610	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.426	0.508
4693	610	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.426	0.508	4694	610	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.426	0.508
4695	612	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4696	612	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4697	612	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4698	612	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4699	613	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4700	613	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4701	613	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4702	613	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4703	614	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.633	0.508	4704	614	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.633	0.508
4705	614	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.633	0.508	4706	614	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.633	0.508
4707	617	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.66	0.508	4708	617	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.66	0.508
4709	617	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.66	0.508	4710	617	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.66	0.508
4711	618	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4712	618	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4713	618	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4714	618	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4715	619	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4716	619	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4717	619	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4718	619	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4719	621	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	4.994	0.508	4720	621	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	4.994	0.508
4721	621	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.994	0.508	4722	621	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.994	0.508
4723	622	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	5.314	0.508	4724	622	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	5.314	0.508
4725	622	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	5.314	0.508	4726	622	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	5.314	0.508
4727	624	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4728	624	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4729	624	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4730	624	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4731	625	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4732	625	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4733	625	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4734	625	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4735	627	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	6.629	0.508	4736	627	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	6.629	0.508
4737	627	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	6.629	0.508	4738	627	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	6.629	0.508
4739	629	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	6.736	0.508	4740	629	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	6.736	0.508
4741	629	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	6.736	0.508	4742	629	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	6.736	0.508
4743	630	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4744	630	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4745	630	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4746	630	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4747	631	Sisma X SLV	103.8	0	0	0	2.5E3	0.508	4748	631	Sisma Y SLV	0	103.8	0	0	2.5E3	0.508
4749	631	Sisma X SLO	90.6	0	0	0	2.5E3	0.508	4750	631	Sisma Y SLO	0	90.6	0	0	2.5E3	0.508
4751	632	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	8.176	0.508	4752	632	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	8.176	0.508
4753	632	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	8.176	0.508	4754	632	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	8.176	0.508
4755	636	Sisma X SLV	46.8	0	0	0	1.1E3	0.508	4756	636	Sisma Y SLV	0	46.8	0	0	1.1E3	0.508
4757	636	Sisma X SLO	40.9	0	0	0	1.1E3	0.508	4758	636	Sisma Y SLO	0	40.9	0	0	1.1E3	0.508
4759	638	Sisma X SLV	9.4	0	0	0	2.3E2	0.508	4760	638	Sisma Y SLV	0	9.4	0	0	2.3E2	0.508
4761	638	Sisma X SLO	8.2	0	0	0	2.3E2	0.508	4762	638	Sisma Y SLO	0	8.2	0	0	2.3E2	0.508
4763	640	Sisma X SLV	8.3	0	0	0	2.0E2	0.508	4764	640	Sisma Y SLV	0	8.3	0	0	2.0E2	0.508
4765	640	Sisma X SLO	7.3	0	0	0	2.0E2	0.508	4766	640	Sisma Y SLO	0	7.3	0	0	2.0E2	0.508
4767	641	Sisma X SLV	8.2	0	0	0	2.0E2	0.508	4768	641	Sisma Y SLV	0	8.2	0	0	2.0E2	0.508
4769	641	Sisma X SLO	7.2	0	0	0	2.0E2	0.508	4770	641	Sisma Y SLO	0	7.2	0	0	2.0E2	0.508
4771	643	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	2.0E2	0.508	4772	643	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	2.0E2	0.508
4773	643	Sisma X SLO	7.1	0	0	0	2.0E2	0.508	4774	643	Sisma Y SLO	0	7.1	0	0	2.0E2	0.508
4775	644	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	2.4E2	0.508	4776	644	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	2.4E2	0.508
4777	644	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	2.4E2	0.508	4778	644	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	2.4E2	0.508
4779	647	Sisma X SLV	10.7	0	0	0	2.6E2	0.508	4780	647	Sisma Y SLV	0	10.7	0	0	2.6E2	0.508
4781	647	Sisma X SLO	9.3	0	0	0	2.6E2	0.508	4782	647	Sisma Y SLO	0	9.3	0	0	2.6E2	0.508
4783	648	Sisma X SLV	9.2	0	0	0	2.3E2	0.508	4784	648	Sisma Y SLV	0	9.2	0	0	2.3E2	0.508
4785	648	Sisma X SLO	8.1	0	0	0	2.3E2	0.508	4786	648	Sisma Y SLO	0	8.1	0	0	2.3E2	0.508
4787	650	Sisma X SLV	8.1	0	0	0	2.0E2	0.508	4788	650	Sisma Y SLV	0	8.1	0	0	2.0E2	0.508
4789	650	Sisma X SLO	7.1	0	0	0	2.0E2	0.508	4790	650	Sisma Y SLO	0	7.1	0	0	2.0E2	0.508
4791	652	Sisma X SLV	7.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4792	652	Sisma Y SLV	0	7.6	0	0	1.9E2	0.508
4793	652	Sisma X SLO	6.6	0	0	0	1.9E2	0.508	4794	652	Sisma Y SLO	0	6.6	0	0	1.9E2	0.508
4795	653	Sisma X SLV	7.3	0	0	0	1.8E2	0.508	4796	653	Sisma Y SLV	0	7.3	0	0	1.8E2	0.508
4797	653	Sisma X SLO	6.4	0	0	0	1.8E2	0.508	4798	653	Sisma Y SLO	0	6.4	0	0	1.8E2	0.508
4799	656	Sisma X SLV	30.3	0	0	0	7.4E2	0.508	4800	656	Sisma Y SLV	0	30.3	0	0	7.4E2	0.508
4801	656	Sisma X SLO	26.5	0													

4839	671	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	2.4E2	0.508	4840	671	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	2.4E2	0.508
4841	671	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	2.4E2	0.508	4842	671	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	2.4E2	0.508
4843	674	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	2.4E2	0.508	4844	674	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	2.4E2	0.508
4845	674	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	2.4E2	0.508	4846	674	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	2.4E2	0.508
4847	676	Sisma X SLV	9.6	0	0	0	2.4E2	0.508	4848	676	Sisma Y SLV	0	9.6	0	0	2.4E2	0.508
4849	676	Sisma X SLO	8.4	0	0	0	2.4E2	0.508	4850	676	Sisma Y SLO	0	8.4	0	0	2.4E2	0.508
4851	677	Sisma X SLV	9.4	0	0	0	2.3E2	0.508	4852	677	Sisma Y SLV	0	9.4	0	0	2.3E2	0.508
4853	677	Sisma X SLO	8.2	0	0	0	2.3E2	0.508	4854	677	Sisma Y SLO	0	8.2	0	0	2.3E2	0.508
4855	678	Sisma X SLV	47.5	0	0	0	1.2E3	0.508	4856	678	Sisma Y SLV	0	47.5	0	0	1.2E3	0.508
4857	678	Sisma X SLO	41.5	0	0	0	1.2E3	0.508	4858	678	Sisma Y SLO	0	41.5	0	0	1.2E3	0.508
4859	682	Sisma X SLV	9.9	0	0	0	2.4E2	0.508	4860	682	Sisma Y SLV	0	9.9	0	0	2.4E2	0.508
4861	682	Sisma X SLO	8.7	0	0	0	2.4E2	0.508	4862	682	Sisma Y SLO	0	8.7	0	0	2.4E2	0.508
4863	683	Sisma X SLV	10.2	0	0	0	2.5E2	0.508	4864	683	Sisma Y SLV	0	10.2	0	0	2.5E2	0.508
4865	683	Sisma X SLO	8.9	0	0	0	2.5E2	0.508	4866	683	Sisma Y SLO	0	8.9	0	0	2.5E2	0.508
4867	684	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	2.7E2	0.508	4868	684	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	2.7E2	0.508
4869	684	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	2.7E2	0.508	4870	684	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	2.7E2	0.508
4871	685	Sisma X SLV	10.8	0	0	0	2.7E2	0.508	4872	685	Sisma Y SLV	0	10.8	0	0	2.7E2	0.508
4873	685	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	2.7E2	0.508	4874	685	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	2.7E2	0.508
4875	686	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	2.7E2	0.508	4876	686	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	2.7E2	0.508
4877	686	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	2.7E2	0.508	4878	686	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	2.7E2	0.508
4879	687	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	2.7E2	0.508	4880	687	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	2.7E2	0.508
4881	687	Sisma X SLO	9.5	0	0	0	2.7E2	0.508	4882	687	Sisma Y SLO	0	9.5	0	0	2.7E2	0.508
4883	688	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	2.7E2	0.508	4884	688	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	2.7E2	0.508
4885	688	Sisma X SLO	9.6	0	0	0	2.7E2	0.508	4886	688	Sisma Y SLO	0	9.6	0	0	2.7E2	0.508
4887	689	Sisma X SLV	10.9	0	0	0	2.7E2	0.508	4888	689	Sisma Y SLV	0	10.9	0	0	2.7E2	0.508
4889	689	Sisma X SLO	9.6	0	0	0	2.7E2	0.508	4890	689	Sisma Y SLO	0	9.6	0	0	2.7E2	0.508
4891	690	Sisma X SLV	13	0	0	0	318.72	0.508	4892	690	Sisma Y SLV	0	13	0	0	318.72	0.508
4893	690	Sisma X SLO	11.3	0	0	0	318.72	0.508	4894	690	Sisma Y SLO	0	11.3	0	0	318.72	0.508
4895	691	Sisma X SLV	11.9	0	0	0	2.9E2	0.508	4896	691	Sisma Y SLV	0	11.9	0	0	2.9E2	0.508
4897	691	Sisma X SLO	10.4	0	0	0	2.9E2	0.508	4898	691	Sisma Y SLO	0	10.4	0	0	2.9E2	0.508
4899	692	Sisma X SLV	13	0	0	0	3.2E2	0.508	4900	692	Sisma Y SLV	0	13	0	0	3.2E2	0.508
4901	692	Sisma X SLO	11.3	0	0	0	3.2E2	0.508	4902	692	Sisma Y SLO	0	11.3	0	0	3.2E2	0.508
4903	693	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	7.987	0.696	4904	693	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	7.987	0.696
4905	693	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	7.987	0.696	4906	693	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	7.987	0.696
4907	694	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	7.888	0.696	4908	694	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	7.888	0.696
4909	694	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	7.888	0.696	4910	694	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	7.888	0.696
4911	695	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.136	0.697	4912	695	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.136	0.697
4913	695	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.136	0.697	4914	695	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.136	0.697
4915	696	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.855	0.698	4916	696	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.855	0.698
4917	696	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.855	0.698	4918	696	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.855	0.698
4919	697	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.745	0.699	4920	697	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.745	0.699
4921	697	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.745	0.699	4922	697	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.745	0.699
4923	698	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.926	0.7	4924	698	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.926	0.7
4925	698	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.926	0.7	4926	698	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.926	0.7
4927	699	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	7.564	0.701	4928	699	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	7.564	0.701
4929	699	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	7.564	0.701	4930	699	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	7.564	0.701
4931	700	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.085	0.701	4932	700	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.085	0.701
4933	700	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	9.085	0.701	4934	700	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	9.085	0.701
4935	701	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.056	0.701	4936	701	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.056	0.701
4937	701	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	9.056	0.701	4938	701	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	9.056	0.701
4939	702	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.128	0.702	4940	702	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.128	0.702
4941	702	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	9.128	0.702	4942	702	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	9.128	0.702
4943	703	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.072	0.702	4944	703	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.072	0.702
4945	703	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	9.072	0.702	4946	703	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	9.072	0.702
4947	704	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.578	0.703	4948	704	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.578	0.703
4949	704	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.578	0.703	4950	704	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.578	0.703
4951	705	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.298	0.704	4952	705	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.298	0.704
4953	705	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.298	0.704	4954	705	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.298	0.704
4955	706	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.111	0.704	4956	706	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.111	0.704
4957	706	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	9.111	0.704	4958	706	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	9.111	0.704
4959	707	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.66	0.705	4960	707	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.66	0.705
4961	707	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.66	0.705	4962	707	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.66	0.705
4963	708	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.15	0.705	4964	708	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.15	0.705
4965	708	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.15	0.705	4966	708	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.15	0.705
4967	709	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.401	0.706	4968	709	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.401	0.706
4969	709	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.401	0.706	4970	709	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.401	0.706
4971	710	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.397	0.706	4972	710	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.397	0.706
4973	710	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.397	0.706	4974	710	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.397	0.706
4975	711	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.267	0.708	4976	711	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.267	0.708
4977	711	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.267	0.708	4978	711	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.267	0.708
4979	712	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.312	0.712	4980	712	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.312	0.712
4981	712	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.312	0.712	4982	712	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.312	0.712
4983	713	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.931	0.713	4984	713	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.931	0.713
4985	713	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.931	0.713	4986	713	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.931	0.713
4987	714	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.637	0.714	4988	714	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.637	0.714
4989	714	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.637	0.714	4990	714	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.637	0.714
4991	715	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.324	0.715	4992	715	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	8.324	0.715
4993	715	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	8.324	0.715	4994	715	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	8.324	0.715
4995	716	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	9.081	0.715	4996	716	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	9.081	0.715
4997	716	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.081	0.715	4998	716	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.081	0.715
4999	717	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	10.038	0.718	5000	717	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	10.038	0.718
5001	717	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	10.038	0.718	5002	717	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	10.038	0.718
5003	718	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	8.198	0.723	5004	718	Sisma Y SLV	0	0.5	0			

5041	727	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	12.939	0.754	5042	727	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	12.939	0.754
5043	728	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.54	0.756	5044	728	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.54	0.756
5045	728	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	4.54	0.756	5046	728	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	4.54	0.756
5047	729	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	12.133	0.762	5048	729	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	12.133	0.762
5049	729	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	12.133	0.762	5050	729	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	12.133	0.762
5051	730	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	9.434	0.763	5052	730	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	9.434	0.763
5053	730	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.434	0.763	5054	730	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.434	0.763
5055	731	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	6.376	0.764	5056	731	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	6.376	0.764
5057	731	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	6.376	0.764	5058	731	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	6.376	0.764
5059	732	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	10.696	0.769	5060	732	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	10.696	0.769
5061	732	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	10.696	0.769	5062	732	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	10.696	0.769
5063	733	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	11.149	0.771	5064	733	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	11.149	0.771
5065	733	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	11.149	0.771	5066	733	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	11.149	0.771
5067	734	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	13.624	0.775	5068	734	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	13.624	0.775
5069	734	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	13.624	0.775	5070	734	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	13.624	0.775
5071	737	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	14.238	0.775	5072	737	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	14.238	0.775
5073	737	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	14.238	0.775	5074	737	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	14.238	0.775
5075	738	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	7.119	0.775	5076	738	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	7.119	0.775
5077	738	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	7.119	0.775	5078	738	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	7.119	0.775
5079	739	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	9.612	0.775	5080	739	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	9.612	0.775
5081	739	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.612	0.775	5082	739	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.612	0.775
5083	740	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	9.619	0.775	5084	740	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	9.619	0.775
5085	740	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.619	0.775	5086	740	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.619	0.775
5087	741	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	6.252	0.775	5088	741	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	6.252	0.775
5089	741	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	6.252	0.775	5090	741	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	6.252	0.775
5091	742	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	19.236	0.775	5092	742	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	19.236	0.775
5093	742	Sisma X SLO	1	0	0	0	19.236	0.775	5094	742	Sisma Y SLO	0	1	0	0	19.236	0.775
5095	743	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	12.314	0.777	5096	743	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	12.314	0.777
5097	743	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	12.314	0.777	5098	743	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	12.314	0.777
5099	744	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	11.783	0.783	5100	744	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	11.783	0.783
5101	744	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	11.783	0.783	5102	744	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	11.783	0.783
5103	745	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	6.347	0.785	5104	745	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	6.347	0.785
5105	745	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	6.347	0.785	5106	745	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	6.347	0.785
5107	746	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	12.785	0.789	5108	746	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	12.785	0.789
5109	746	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	12.785	0.789	5110	746	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	12.785	0.789
5111	747	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	10.667	0.795	5112	747	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	10.667	0.795
5113	747	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	10.667	0.795	5114	747	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	10.667	0.795
5115	748	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.685	0.798	5116	748	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.685	0.798
5117	748	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	5.685	0.798	5118	748	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	5.685	0.798
5119	749	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	6.533	0.804	5120	749	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	6.533	0.804
5121	749	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	6.533	0.804	5122	749	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	6.533	0.804
5123	750	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	9.011	0.804	5124	750	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	9.011	0.804
5125	750	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	9.011	0.804	5126	750	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	9.011	0.804
5127	751	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.094	0.804	5128	751	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.094	0.804
5129	751	Sisma X SLO	1	0	0	0	18.094	0.804	5130	751	Sisma Y SLO	0	1	0	0	18.094	0.804
5131	752	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.212	0.805	5132	752	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.212	0.805
5133	752	Sisma X SLO	1	0	0	0	18.212	0.805	5134	752	Sisma Y SLO	0	1	0	0	18.212	0.805
5135	753	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.338	0.805	5136	753	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.338	0.805
5137	753	Sisma X SLO	1	0	0	0	18.338	0.805	5138	753	Sisma Y SLO	0	1	0	0	18.338	0.805
5139	754	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.441	0.806	5140	754	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.441	0.806
5141	754	Sisma X SLO	1	0	0	0	18.441	0.806	5142	754	Sisma Y SLO	0	1	0	0	18.441	0.806
5143	755	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	11.534	0.806	5144	755	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	11.534	0.806
5145	755	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	11.534	0.806	5146	755	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	11.534	0.806
5147	756	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.522	0.807	5148	756	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.522	0.807
5149	756	Sisma X SLO	1	0	0	0	18.522	0.807	5150	756	Sisma Y SLO	0	1	0	0	18.522	0.807
5151	757	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.604	0.808	5152	757	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.604	0.808
5153	757	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	18.604	0.808	5154	757	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	18.604	0.808
5155	758	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	18.723	0.809	5156	758	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	18.723	0.809
5157	758	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	18.723	0.809	5158	758	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	18.723	0.809
5159	760	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	17.035	0.811	5160	760	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	17.035	0.811
5161	760	Sisma X SLO	1	0	0	0	17.035	0.811	5162	760	Sisma Y SLO	0	1	0	0	17.035	0.811
5163	762	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	10.137	0.813	5164	762	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	10.137	0.813
5165	762	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	10.137	0.813	5166	762	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	10.137	0.813
5167	763	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	3.657	0.831	5168	763	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	3.657	0.831
5169	763	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	3.657	0.831	5170	763	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	3.657	0.831
5171	764	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	3.3	0.84	5172	764	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	3.3	0.84
5173	764	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	3.3	0.84	5174	764	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	3.3	0.84
5175	765	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.95	0.842	5176	765	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.95	0.842
5177	765	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.95	0.842	5178	765	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.95	0.842
5179	766	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.374	0.853	5180	766	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.374	0.853
5181	766	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	5.374	0.853	5182	766	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	5.374	0.853
5183	767	Sisma X SLV	1	0	0	0	13.922	0.857	5184	767	Sisma Y SLV	0	1	0	0	13.922	0.857
5185	767	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	13.922	0.857	5186	767	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	13.922	0.857
5187	768	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.196	0.864	5188	768	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.196	0.864
5189	768	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	5.196	0.864	5190	768	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	5.196	0.864
5191	769	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.352	0.874	5192	769	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.352	0.874
5193	769	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.352	0.874	5194	769	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.352	0.874
5195	770	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	7.278	0.875	5196	770	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	7.278	0.875
5197	770	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	7.278	0.875	5198	770	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	7.278	0.875
5199	771	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.86	0.883	5200	771	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.86	0.883
5201	771	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.86	0.883	5202	771	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.86	0.883
5203	772	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	3.319	0.886	5204	772	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	3.319	0.886
5205	772																

5243	782	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.462	0.897	5244	782	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.462	0.897
5245	782	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	8.462	0.897	5246	782	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	8.462	0.897
5247	783	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.189	0.899	5248	783	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.189	0.899
5249	783	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	8.189	0.899	5250	783	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	8.189	0.899
5251	784	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	7.987	0.9	5252	784	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	7.987	0.9
5253	784	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.987	0.9	5254	784	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.987	0.9
5255	785	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.869	0.902	5256	785	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.869	0.902
5257	785	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.869	0.902	5258	785	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.869	0.902
5259	786	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	6.788	0.904	5260	786	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	6.788	0.904
5261	786	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	6.788	0.904	5262	786	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	6.788	0.904
5263	787	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	7.514	0.905	5264	787	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	7.514	0.905
5265	787	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.514	0.905	5266	787	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.514	0.905
5267	788	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	9.333	0.906	5268	788	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	9.333	0.906
5269	788	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	9.333	0.906	5270	788	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	9.333	0.906
5271	789	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	7.515	0.909	5272	789	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	7.515	0.909
5273	789	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.515	0.909	5274	789	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.515	0.909
5275	790	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.68	0.91	5276	790	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.68	0.91
5277	790	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.68	0.91	5278	790	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.68	0.91
5279	791	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.465	0.913	5280	791	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.465	0.913
5281	791	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	8.465	0.913	5282	791	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	8.465	0.913
5283	792	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	6.065	0.914	5284	792	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	6.065	0.914
5285	792	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	6.065	0.914	5286	792	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	6.065	0.914
5287	793	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.163	0.918	5288	793	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.163	0.918
5289	793	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.163	0.918	5290	793	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.163	0.918
5291	794	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	6.424	0.918	5292	794	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	6.424	0.918
5293	794	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	6.424	0.918	5294	794	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	6.424	0.918
5295	795	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.011	0.92	5296	795	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.011	0.92
5297	795	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	8.011	0.92	5298	795	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	8.011	0.92
5299	796	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	7.452	0.921	5300	796	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	7.452	0.921
5301	796	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.452	0.921	5302	796	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.452	0.921
5303	797	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	7.065	0.923	5304	797	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	7.065	0.923
5305	797	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.065	0.923	5306	797	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.065	0.923
5307	798	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.652	0.924	5308	798	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.652	0.924
5309	798	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.652	0.924	5310	798	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.652	0.924
5311	799	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.399	0.926	5312	799	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.399	0.926
5313	799	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.399	0.926	5314	799	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.399	0.926
5315	800	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	8.67	0.933	5316	800	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	8.67	0.933
5317	800	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.67	0.933	5318	800	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.67	0.933
5319	801	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	7.548	0.937	5320	801	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	7.548	0.937
5321	801	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.548	0.937	5322	801	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.548	0.937
5323	802	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	8.674	0.941	5324	802	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	8.674	0.941
5325	802	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.674	0.941	5326	802	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.674	0.941
5327	803	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.526	0.943	5328	803	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.526	0.943
5329	803	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.526	0.943	5330	803	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.526	0.943
5331	804	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.021	0.954	5332	804	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.021	0.954
5333	804	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.021	0.954	5334	804	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.021	0.954
5335	805	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.858	0.961	5336	805	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.858	0.961
5337	805	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.858	0.961	5338	805	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.858	0.961
5339	806	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.977	0.961	5340	806	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.977	0.961
5341	806	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.977	0.961	5342	806	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.977	0.961
5343	807	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	4.209	0.968	5344	807	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	4.209	0.968
5345	807	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.209	0.968	5346	807	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.209	0.968
5347	808	Sisma X SLV	0.1	0	0	0	1.743	0.975	5348	808	Sisma Y SLV	0	0.1	0	0	1.743	0.975
5349	808	Sisma X SLO	0.1	0	0	0	1.743	0.975	5350	808	Sisma Y SLO	0	0.1	0	0	1.743	0.975
5351	809	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	7.955	0.976	5352	809	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	7.955	0.976
5353	809	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.955	0.976	5354	809	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.955	0.976
5355	810	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.537	0.977	5356	810	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.537	0.977
5357	810	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.537	0.977	5358	810	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.537	0.977
5359	811	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	13.627	0.986	5360	811	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	13.627	0.986
5361	811	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	13.627	0.986	5362	811	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	13.627	0.986
5363	812	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.7	0.996	5364	812	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.7	0.996
5365	812	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.7	0.996	5366	812	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.7	0.996
5367	813	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.482	0.998	5368	813	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.482	0.998
5369	813	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.482	0.998	5370	813	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.482	0.998
5371	814	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	7.174	1	5372	814	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	7.174	1
5373	814	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	7.174	1	5374	814	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	7.174	1
5375	815	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.048	1	5376	815	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.048	1
5377	815	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.048	1	5378	815	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.048	1
5379	816	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.796	1.002	5380	816	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.796	1.002
5381	816	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.796	1.002	5382	816	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.796	1.002
5383	817	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.668	1.004	5384	817	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.668	1.004
5385	817	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.668	1.004	5386	817	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.668	1.004
5387	818	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.204	1.005	5388	818	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.204	1.005
5389	818	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	3.204	1.005	5390	818	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	3.204	1.005
5391	819	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	14.638	1.009	5392	819	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	14.638	1.009
5393	819	Sisma X SLO	1	0	0	0	14.638	1.009	5394	819	Sisma Y SLO	0	1	0	0	14.638	1.009
5395	820	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	8.044	1.016	5396	820	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	8.044	1.016
5397	820	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.044	1.016	5398	820	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.044	1.016
5399	821	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	9.72	1.017	5400	821	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	9.72	1.017
5401	821	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	9.72	1.017	5402	821	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	9.72	1.017
5403	822	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.534	1.018	5404	822	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.534	1.018
5405	822	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.534	1.018	5406	822	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.534	1.018
5407	823	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.495	1.018	5408	823	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.495	1.018
5409	823	Sisma X SLO	0.2	0	0												

5445	834	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.252	1.042	5446	834	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.252	1.042
5447	835	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	19.274	1.043	5448	835	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	19.274	1.043
5449	835	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	19.274	1.043	5450	835	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	19.274	1.043
5451	836	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.153	1.043	5452	836	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.153	1.043
5453	836	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	3.153	1.043	5454	836	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	3.153	1.043
5455	837	Sisma X SLV	1	0	0	0	11.848	1.045	5456	837	Sisma Y SLV	0	1	0	0	11.848	1.045
5457	837	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	11.848	1.045	5458	837	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	11.848	1.045
5459	838	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.729	1.046	5460	838	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.729	1.046
5461	838	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.729	1.046	5462	838	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.729	1.046
5463	839	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.546	1.052	5464	839	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.546	1.052
5465	839	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.546	1.052	5466	839	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.546	1.052
5467	840	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	9.829	1.055	5468	840	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	9.829	1.055
5469	840	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	9.829	1.055	5470	840	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	9.829	1.055
5471	841	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	6.185	1.061	5472	841	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	6.185	1.061
5473	841	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.185	1.061	5474	841	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.185	1.061
5475	842	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.484	1.062	5476	842	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.484	1.062
5477	842	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.484	1.062	5478	842	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.484	1.062
5479	843	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.296	1.067	5480	843	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.296	1.067
5481	843	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.296	1.067	5482	843	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.296	1.067
5483	844	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	12.785	1.071	5484	844	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	12.785	1.071
5485	844	Sisma X SLO	1	0	0	0	12.785	1.071	5486	844	Sisma Y SLO	0	1	0	0	12.785	1.071
5487	845	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	9.41	1.072	5488	845	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	9.41	1.072
5489	845	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	9.41	1.072	5490	845	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	9.41	1.072
5491	846	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.725	1.078	5492	846	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.725	1.078
5493	846	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.725	1.078	5494	846	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.725	1.078
5495	847	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.679	1.083	5496	847	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.679	1.083
5497	847	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.679	1.083	5498	847	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.679	1.083
5499	848	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.921	1.083	5500	848	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	8.921	1.083
5501	848	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.921	1.083	5502	848	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.921	1.083
5503	849	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.114	1.086	5504	849	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.114	1.086
5505	849	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.114	1.086	5506	849	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.114	1.086
5507	850	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.938	1.086	5508	850	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.938	1.086
5509	850	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.938	1.086	5510	850	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.938	1.086
5511	851	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	9.121	1.087	5512	851	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	9.121	1.087
5513	851	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	9.121	1.087	5514	851	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	9.121	1.087
5515	852	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.959	1.087	5516	852	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.959	1.087
5517	852	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.959	1.087	5518	852	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.959	1.087
5519	853	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.867	1.087	5520	853	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.867	1.087
5521	853	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.867	1.087	5522	853	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.867	1.087
5523	854	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	9.05	1.088	5524	854	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	9.05	1.088
5525	854	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	9.05	1.088	5526	854	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	9.05	1.088
5527	855	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.879	1.089	5528	855	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.879	1.089
5529	855	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.879	1.089	5530	855	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.879	1.089
5531	856	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.842	1.089	5532	856	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.842	1.089
5533	856	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.842	1.089	5534	856	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.842	1.089
5535	857	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.755	1.09	5536	857	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.755	1.09
5537	857	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.755	1.09	5538	857	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.755	1.09
5539	858	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.675	1.091	5540	858	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.675	1.091
5541	858	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.675	1.091	5542	858	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.675	1.091
5543	859	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	7.644	1.094	5544	859	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	7.644	1.094
5545	859	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	7.644	1.094	5546	859	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	7.644	1.094
5547	860	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	8.239	1.095	5548	860	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	8.239	1.095
5549	860	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.239	1.095	5550	860	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.239	1.095
5551	861	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	8.416	1.096	5552	861	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	8.416	1.096
5553	861	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.416	1.096	5554	861	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.416	1.096
5555	862	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	8.341	1.098	5556	862	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	8.341	1.098
5557	862	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	8.341	1.098	5558	862	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	8.341	1.098
5559	863	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	6.533	1.099	5560	863	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	6.533	1.099
5561	863	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.533	1.099	5562	863	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.533	1.099
5563	864	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.88	1.099	5564	864	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.88	1.099
5565	864	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.88	1.099	5566	864	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.88	1.099
5567	865	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	17.846	1.1	5568	865	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	17.846	1.1
5569	865	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	17.846	1.1	5570	865	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	17.846	1.1
5571	866	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	18.016	1.1	5572	866	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	18.016	1.1
5573	866	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	18.016	1.1	5574	866	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	18.016	1.1
5575	867	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.937	1.101	5576	867	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.937	1.101
5577	867	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.937	1.101	5578	867	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.937	1.101
5579	868	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	18.202	1.101	5580	868	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	18.202	1.101
5581	868	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	18.202	1.101	5582	868	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	18.202	1.101
5583	869	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	7.693	1.102	5584	869	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	7.693	1.102
5585	869	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	7.693	1.102	5586	869	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	7.693	1.102
5587	870	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	18.343	1.103	5588	870	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	18.343	1.103
5589	870	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	18.343	1.103	5590	870	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	18.343	1.103
5591	871	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	5.021	1.103	5592	871	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	5.021	1.103
5593	871	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.021	1.103	5594	871	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.021	1.103
5595	872	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	6.053	1.104	5596	872	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	6.053	1.104
5597	872	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.053	1.104	5598	872	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.053	1.104
5599	873	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	18.438	1.104	5600	873	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	18.438	1.104
5601	873	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	18.438	1.104	5602	873	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	18.438	1.104
5603	874	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	7.424	1.106	5604	874	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	7.424	1.106
5605	874	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	7.424	1.106	5606	874	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	7.424	1.106
5607	875	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	18.528	1.106	5608	875	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	18.528	1.106
5609	875	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	18.528	1.106	5610	875	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	18.528	

5647	887	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	6.242	1.117	5648	887	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	6.242	1.117
5649	887	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.242	1.117	5650	887	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.242	1.117
5651	888	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.576	1.118	5652	888	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.576	1.118
5653	888	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.576	1.118	5654	888	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.576	1.118
5655	889	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.659	1.118	5656	889	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.659	1.118
5657	889	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.659	1.118	5658	889	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.659	1.118
5659	890	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.373	1.119	5660	890	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.373	1.119
5661	890	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.373	1.119	5662	890	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.373	1.119
5663	891	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.996	1.12	5664	891	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.996	1.12
5665	891	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.996	1.12	5666	891	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.996	1.12
5667	892	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.319	1.121	5668	892	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.319	1.121
5669	892	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	4.319	1.121	5670	892	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	4.319	1.121
5671	893	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.21	1.122	5672	893	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.21	1.122
5673	893	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.21	1.122	5674	893	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.21	1.122
5675	894	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.541	1.125	5676	894	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.541	1.125
5677	894	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.541	1.125	5678	894	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.541	1.125
5679	895	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.848	1.127	5680	895	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.848	1.127
5681	895	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.848	1.127	5682	895	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.848	1.127
5683	896	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.592	1.129	5684	896	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.592	1.129
5685	896	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	5.592	1.129	5686	896	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	5.592	1.129
5687	897	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.617	1.133	5688	897	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.617	1.133
5689	897	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.617	1.133	5690	897	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.617	1.133
5691	898	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.494	1.135	5692	898	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.494	1.135
5693	898	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.494	1.135	5694	898	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.494	1.135
5695	899	Sisma X SLV	1	0	0	0	11.1	1.148	5696	899	Sisma Y SLV	0	1	0	0	11.1	1.148
5697	899	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	11.1	1.148	5698	899	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	11.1	1.148
5699	900	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.417	1.156	5700	900	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.417	1.156
5701	900	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.417	1.156	5702	900	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.417	1.156
5703	901	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.493	1.161	5704	901	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.493	1.161
5705	901	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.493	1.161	5706	901	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.493	1.161
5707	902	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.302	1.163	5708	902	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.302	1.163
5709	902	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.302	1.163	5710	902	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.302	1.163
5711	903	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.316	1.172	5712	903	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.316	1.172
5713	903	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.316	1.172	5714	903	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.316	1.172
5715	904	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.18	1.177	5716	904	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.18	1.177
5717	904	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.18	1.177	5718	904	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.18	1.177
5719	905	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.57	1.193	5720	905	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.57	1.193
5721	905	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.57	1.193	5722	905	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.57	1.193
5723	906	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.781	1.197	5724	906	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.781	1.197
5725	906	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.781	1.197	5726	906	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.781	1.197
5727	907	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.959	1.198	5728	907	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.959	1.198
5729	907	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.959	1.198	5730	907	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.959	1.198
5731	908	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	7.113	1.208	5732	908	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	7.113	1.208
5733	908	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	7.113	1.208	5734	908	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	7.113	1.208
5735	909	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.111	1.221	5736	909	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.111	1.221
5737	909	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.111	1.221	5738	909	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.111	1.221
5739	910	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	6.275	1.243	5740	910	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	6.275	1.243
5741	910	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	6.275	1.243	5742	910	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	6.275	1.243
5743	911	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.951	1.246	5744	911	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.951	1.246
5745	911	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.951	1.246	5746	911	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.951	1.246
5747	912	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.694	1.253	5748	912	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.694	1.253
5749	912	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.694	1.253	5750	912	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.694	1.253
5751	913	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.463	1.266	5752	913	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.463	1.266
5753	913	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.463	1.266	5754	913	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.463	1.266
5755	914	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.777	1.27	5756	914	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.777	1.27
5757	914	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.777	1.27	5758	914	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.777	1.27
5759	915	Sisma X SLV	1	0	0	0	9.735	1.27	5760	915	Sisma Y SLV	0	1	0	0	9.735	1.27
5761	915	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	9.735	1.27	5762	915	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	9.735	1.27
5763	916	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.691	1.276	5764	916	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.691	1.276
5765	916	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.691	1.276	5766	916	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.691	1.276
5767	917	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.817	1.276	5768	917	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.817	1.276
5769	917	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.817	1.276	5770	917	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.817	1.276
5771	918	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.788	1.276	5772	918	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.788	1.276
5773	918	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.788	1.276	5774	918	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.788	1.276
5775	919	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.291	1.276	5776	919	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.291	1.276
5777	919	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.291	1.276	5778	919	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.291	1.276
5779	920	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	8.187	1.276	5780	920	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	8.187	1.276
5781	920	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	8.187	1.276	5782	920	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	8.187	1.276
5783	921	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.559	1.276	5784	921	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.559	1.276
5785	921	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.559	1.276	5786	921	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.559	1.276
5787	922	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	11.512	1.276	5788	922	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	11.512	1.276
5789	922	Sisma X SLO	1	0	0	0	11.512	1.276	5790	922	Sisma Y SLO	0	1	0	0	11.512	1.276
5791	923	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.436	1.276	5792	923	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.436	1.276
5793	923	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.436	1.276	5794	923	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.436	1.276
5795	924	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.803	1.276	5796	924	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.803	1.276
5797	924	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.803	1.276	5798	924	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.803	1.276
5799	925	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.372	1.276	5800	925	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.372	1.276
5801	925	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.372	1.276	5802	925	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.372	1.276
5803	926	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	5.381	1.276	5804	926	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	5.381	1.276
5805	926	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.381	1.276	5806	926	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.381	1.276
5807	927	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.343	1.276	5808	927	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.343	1.276
5809	927	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.343	1.276	5810	927	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.343	1.276
5811	928	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.535	1.276	5812	928	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.535	1.276
5813	928	Sisma															

5849	937	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.265	1.276	5850	937	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.265	1.276
5851	938	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.551	1.276	5852	938	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.551	1.276
5853	938	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.551	1.276	5854	938	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.551	1.276
5855	939	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.587	1.276	5856	939	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.587	1.276
5857	939	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.587	1.276	5858	939	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.587	1.276
5859	940	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.552	1.276	5860	940	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.552	1.276
5861	940	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.552	1.276	5862	940	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.552	1.276
5863	941	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.468	1.276	5864	941	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.468	1.276
5865	941	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.468	1.276	5866	941	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.468	1.276
5867	942	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	5.466	1.276	5868	942	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	5.466	1.276
5869	942	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.466	1.276	5870	942	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.466	1.276
5871	943	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	3.301	1.282	5872	943	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	3.301	1.282
5873	943	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.301	1.282	5874	943	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.301	1.282
5875	944	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.315	1.285	5876	944	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.315	1.285
5877	944	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.315	1.285	5878	944	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.315	1.285
5879	945	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.015	1.287	5880	945	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.015	1.287
5881	945	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.015	1.287	5882	945	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.015	1.287
5883	946	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	4.294	1.288	5884	946	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	4.294	1.288
5885	946	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.294	1.288	5886	946	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.294	1.288
5887	947	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.804	1.288	5888	947	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.804	1.288
5889	947	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.804	1.288	5890	947	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.804	1.288
5891	948	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	10.67	1.289	5892	948	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	10.67	1.289
5893	948	Sisma X SLO	1	0	0	0	10.67	1.289	5894	948	Sisma Y SLO	0	1	0	0	10.67	1.289
5895	949	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.831	1.298	5896	949	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.831	1.298
5897	949	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.831	1.298	5898	949	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.831	1.298
5899	950	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	2.194	1.3	5900	950	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	2.194	1.3
5901	950	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	2.194	1.3	5902	950	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	2.194	1.3
5903	951	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.042	1.304	5904	951	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.042	1.304
5905	951	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.042	1.304	5906	951	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.042	1.304
5907	952	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.17	1.307	5908	952	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.17	1.307
5909	952	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.17	1.307	5910	952	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.17	1.307
5911	953	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	11.938	1.309	5912	953	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	11.938	1.309
5913	953	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	11.938	1.309	5914	953	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	11.938	1.309
5915	956	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	14.238	1.309	5916	956	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	14.238	1.309
5917	956	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	14.238	1.309	5918	956	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	14.238	1.309
5919	957	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	7.119	1.309	5920	957	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	7.119	1.309
5921	957	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	7.119	1.309	5922	957	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	7.119	1.309
5923	958	Sisma X SLV	1	0	0	0	9.621	1.309	5924	958	Sisma Y SLV	0	1	0	0	9.621	1.309
5925	958	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	9.621	1.309	5926	958	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	9.621	1.309
5927	959	Sisma X SLV	1	0	0	0	9.728	1.309	5928	959	Sisma Y SLV	0	1	0	0	9.728	1.309
5929	959	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	9.728	1.309	5930	959	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	9.728	1.309
5931	960	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.252	1.309	5932	960	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.252	1.309
5933	960	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.252	1.309	5934	960	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.252	1.309
5935	961	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	11.668	1.311	5936	961	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	11.668	1.311
5937	961	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	11.668	1.311	5938	961	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	11.668	1.311
5939	962	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.905	1.312	5940	962	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.905	1.312
5941	962	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.905	1.312	5942	962	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.905	1.312
5943	963	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	5.012	1.312	5944	963	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	5.012	1.312
5945	963	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.012	1.312	5946	963	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.012	1.312
5947	964	Sisma X SLV	2	0	0	0	19.417	1.312	5948	964	Sisma Y SLV	0	2	0	0	19.417	1.312
5949	964	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	19.417	1.312	5950	964	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	19.417	1.312
5951	965	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.61	1.315	5952	965	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.61	1.315
5953	965	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.61	1.315	5954	965	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.61	1.315
5955	966	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.772	1.322	5956	966	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.772	1.322
5957	966	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.772	1.322	5958	966	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.772	1.322
5959	967	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	7.237	1.324	5960	967	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	7.237	1.324
5961	967	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	7.237	1.324	5962	967	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	7.237	1.324
5963	968	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	8.718	1.327	5964	968	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	8.718	1.327
5965	968	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	8.718	1.327	5966	968	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	8.718	1.327
5967	969	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.766	1.331	5968	969	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.766	1.331
5969	969	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.766	1.331	5970	969	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.766	1.331
5971	970	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	7.454	1.332	5972	970	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	7.454	1.332
5973	970	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	7.454	1.332	5974	970	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	7.454	1.332
5975	971	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.646	1.333	5976	971	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.646	1.333
5977	971	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	3.646	1.333	5978	971	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	3.646	1.333
5979	972	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.123	1.338	5980	972	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.123	1.338
5981	972	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.123	1.338	5982	972	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.123	1.338
5983	973	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.434	1.35	5984	973	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.434	1.35
5985	973	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.434	1.35	5986	973	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.434	1.35
5987	974	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	12.785	1.352	5988	974	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	12.785	1.352
5989	974	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	12.785	1.352	5990	974	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	12.785	1.352
5991	975	Sisma X SLV	1	0	0	0	8.846	1.367	5992	975	Sisma Y SLV	0	1	0	0	8.846	1.367
5993	975	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	8.846	1.367	5994	975	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	8.846	1.367
5995	976	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.793	1.377	5996	976	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.793	1.377
5997	976	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.793	1.377	5998	976	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.793	1.377
5999	977	Sisma X SLV	2	0	0	0	17.527	1.394	6000	977	Sisma Y SLV	0	2	0	0	17.527	1.394
6001	977	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	17.527	1.394	6002	977	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	17.527	1.394
6003	978	Sisma X SLV	2	0	0	0	17.746	1.394	6004	978	Sisma Y SLV	0	2	0	0	17.746	1.394
6005	978	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	17.746	1.394	6006	978	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	17.746	1.394
6007	979	Sisma X SLV	2	0	0	0	17.981	1.394	6008	979	Sisma Y SLV	0	2	0	0	17.981	1.394
6009	979	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	17.981	1.394	6010	979	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	17.981	1.394
6011	980	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.533	1.394	6012	980	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.533	1.394
6013	980	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.533	1.									

6051	990	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	5.322	1.418	6052	990	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	5.322	1.418
6053	990	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.322	1.418	6054	990	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.322	1.418
6055	991	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	6.509	1.418	6056	991	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	6.509	1.418
6057	991	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	6.509	1.418	6058	991	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	6.509	1.418
6059	992	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	12.792	1.418	6060	992	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	12.792	1.418
6061	992	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	12.792	1.418	6062	992	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	12.792	1.418
6063	995	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	5.966	1.424	6064	995	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	5.966	1.424
6065	995	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.966	1.424	6066	995	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.966	1.424
6067	996	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.841	1.451	6068	996	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.841	1.451
6069	996	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.841	1.451	6070	996	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.841	1.451
6071	997	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	5.65	1.454	6072	997	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	5.65	1.454
6073	997	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.65	1.454	6074	997	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.65	1.454
6075	998	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	5.842	1.457	6076	998	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	5.842	1.457
6077	998	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.842	1.457	6078	998	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.842	1.457
6079	999	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.798	1.46	6080	999	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.798	1.46
6081	999	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.798	1.46	6082	999	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.798	1.46
6083	1000	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.748	1.465	6084	1000	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.748	1.465
6085	1000	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.748	1.465	6086	1000	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.748	1.465
6087	1001	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.639	1.47	6088	1001	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.639	1.47
6089	1001	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.639	1.47	6090	1001	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.639	1.47
6091	1002	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	5.449	1.471	6092	1002	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	5.449	1.471
6093	1002	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.449	1.471	6094	1002	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.449	1.471
6095	1003	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	5.737	1.471	6096	1003	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	5.737	1.471
6097	1003	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.737	1.471	6098	1003	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.737	1.471
6099	1004	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.503	1.478	6100	1004	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.503	1.478
6101	1004	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.503	1.478	6102	1004	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.503	1.478
6103	1005	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.979	1.5	6104	1005	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.979	1.5
6105	1005	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.979	1.5	6106	1005	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.979	1.5
6107	1006	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.659	1.501	6108	1006	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.659	1.501
6109	1006	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.659	1.501	6110	1006	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.659	1.501
6111	1007	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.589	1.501	6112	1007	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.589	1.501
6113	1007	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.589	1.501	6114	1007	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.589	1.501
6115	1008	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.741	1.502	6116	1008	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.741	1.502
6117	1008	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.741	1.502	6118	1008	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.741	1.502
6119	1009	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.259	1.504	6120	1009	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.259	1.504
6121	1009	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.259	1.504	6122	1009	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.259	1.504
6123	1010	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	5.006	1.513	6124	1010	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	5.006	1.513
6125	1010	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	5.006	1.513	6126	1010	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	5.006	1.513
6127	1011	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.945	1.513	6128	1011	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.945	1.513
6129	1011	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.945	1.513	6130	1011	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.945	1.513
6131	1012	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.015	1.515	6132	1012	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.015	1.515
6133	1012	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.015	1.515	6134	1012	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.015	1.515
6135	1013	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	9.571	1.521	6136	1013	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	9.571	1.521
6137	1013	Sisma X SLO	1	0	0	0	9.571	1.521	6138	1013	Sisma Y SLO	0	1	0	0	9.571	1.521
6139	1014	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	6.417	1.543	6140	1014	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	6.417	1.543
6141	1014	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	6.417	1.543	6142	1014	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	6.417	1.543
6143	1015	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	10.363	1.544	6144	1015	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	10.363	1.544
6145	1015	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	10.363	1.544	6146	1015	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	10.363	1.544
6147	1016	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	6.93	1.549	6148	1016	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	6.93	1.549
6149	1016	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	6.93	1.549	6150	1016	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	6.93	1.549
6151	1017	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.777	1.56	6152	1017	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.777	1.56
6153	1017	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.777	1.56	6154	1017	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.777	1.56
6155	1018	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	3.493	1.56	6156	1018	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	3.493	1.56
6157	1018	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.493	1.56	6158	1018	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.493	1.56
6159	1019	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.846	1.56	6160	1019	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.846	1.56
6161	1019	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.846	1.56	6162	1019	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.846	1.56
6163	1020	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	9.359	1.56	6164	1020	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	9.359	1.56
6165	1020	Sisma X SLO	1	0	0	0	9.359	1.56	6166	1020	Sisma Y SLO	0	1	0	0	9.359	1.56
6167	1021	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.548	1.56	6168	1021	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.548	1.56
6169	1021	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.548	1.56	6170	1021	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.548	1.56
6171	1022	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	13.621	1.56	6172	1022	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	13.621	1.56
6173	1022	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	13.621	1.56	6174	1022	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	13.621	1.56
6175	1023	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.182	1.56	6176	1023	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.182	1.56
6177	1023	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.182	1.56	6178	1023	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.182	1.56
6179	1024	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	6.896	1.56	6180	1024	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	6.896	1.56
6181	1024	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	6.896	1.56	6182	1024	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	6.896	1.56
6183	1025	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.056	1.56	6184	1025	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.056	1.56
6185	1025	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.056	1.56	6186	1025	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.056	1.56
6187	1026	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	6.251	1.56	6188	1026	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	6.251	1.56
6189	1026	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	6.251	1.56	6190	1026	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	6.251	1.56
6191	1027	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.957	1.56	6192	1027	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.957	1.56
6193	1027	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.957	1.56	6194	1027	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.957	1.56
6195	1028	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.897	1.56	6196	1028	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.897	1.56
6197	1028	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.897	1.56	6198	1028	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.897	1.56
6199	1029	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.005	1.56	6200	1029	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.005	1.56
6201	1029	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.005	1.56	6202	1029	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.005	1.56
6203	1030	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.25	1.56	6204	1030	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.25	1.56
6205	1030	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	4.25	1.56	6206	1030	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	4.25	1.56
6207	1031	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	4.004	1.56	6208	1031	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	4.004	1.56
6209	1031	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	4.004	1.56	6210	1031	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	4.004	1.56
6211	1032	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.9	1.56	6212	1032	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.9	1.56
6213	1032	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.9	1.56	6214	1032	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.9	1.56
6215																	

6253	1042	Sisma X SLO	0,6	0	0	0	5.381	1.56	6254	1042	Sisma Y SLO	0	0,6	0	0	5.381	1.56
6255	1043	Sisma X SLV	1	0	0	0	7.696	1.572	6256	1043	Sisma Y SLV	0	1	0	0	7.696	1.572
6257	1043	Sisma X SLO	0,8	0	0	0	7.696	1.572	6258	1043	Sisma Y SLO	0	0,8	0	0	7.696	1.572
6259	1044	Sisma X SLV	1,4	0	0	0	11.433	1.573	6260	1044	Sisma Y SLV	0	1,4	0	0	11.433	1.573
6261	1044	Sisma X SLO	1,3	0	0	0	11.433	1.573	6262	1044	Sisma Y SLO	0	1,3	0	0	11.433	1.573
6263	1047	Sisma X SLV	1,6	0	0	0	12.43	1.576	6264	1047	Sisma Y SLV	0	1,6	0	0	12.43	1.576
6265	1047	Sisma X SLO	1,4	0	0	0	12.43	1.576	6266	1047	Sisma Y SLO	0	1,4	0	0	12.43	1.576
6267	1048	Sisma X SLV	1,8	0	0	0	14.238	1.576	6268	1048	Sisma Y SLV	0	1,8	0	0	14.238	1.576
6269	1048	Sisma X SLO	1,6	0	0	0	14.238	1.576	6270	1048	Sisma Y SLO	0	1,6	0	0	14.238	1.576
6271	1049	Sisma X SLV	0,9	0	0	0	7.119	1.576	6272	1049	Sisma Y SLV	0	0,9	0	0	7.119	1.576
6273	1049	Sisma X SLO	0,8	0	0	0	7.119	1.576	6274	1049	Sisma Y SLO	0	0,8	0	0	7.119	1.576
6275	1050	Sisma X SLV	1,2	0	0	0	9.65	1.576	6276	1050	Sisma Y SLV	0	1,2	0	0	9.65	1.576
6277	1050	Sisma X SLO	1,1	0	0	0	9.65	1.576	6278	1050	Sisma Y SLO	0	1,1	0	0	9.65	1.576
6279	1051	Sisma X SLV	1,3	0	0	0	10.049	1.576	6280	1051	Sisma Y SLV	0	1,3	0	0	10.049	1.576
6281	1051	Sisma X SLO	1,1	0	0	0	10.049	1.576	6282	1051	Sisma Y SLO	0	1,1	0	0	10.049	1.576
6283	1052	Sisma X SLV	0,8	0	0	0	6.252	1.576	6284	1052	Sisma Y SLV	0	0,8	0	0	6.252	1.576
6285	1052	Sisma X SLO	0,7	0	0	0	6.252	1.576	6286	1052	Sisma Y SLO	0	0,7	0	0	6.252	1.576
6287	1053	Sisma X SLV	2,5	0	0	0	19.95	1.586	6288	1053	Sisma Y SLV	0	2,5	0	0	19.95	1.586
6289	1053	Sisma X SLO	2,2	0	0	0	19.95	1.586	6290	1053	Sisma Y SLO	0	2,2	0	0	19.95	1.586
6291	1054	Sisma X SLV	1,3	0	0	0	9.937	1.595	6292	1054	Sisma Y SLV	0	1,3	0	0	9.937	1.595
6293	1054	Sisma X SLO	1,1	0	0	0	9.937	1.595	6294	1054	Sisma Y SLO	0	1,1	0	0	9.937	1.595
6295	1055	Sisma X SLV	1	0	0	0	8.057	1.598	6296	1055	Sisma Y SLV	0	1	0	0	8.057	1.598
6297	1055	Sisma X SLO	0,9	0	0	0	8.057	1.598	6298	1055	Sisma Y SLO	0	0,9	0	0	8.057	1.598
6299	1056	Sisma X SLV	0,8	0	0	0	6.198	1.614	6300	1056	Sisma Y SLV	0	0,8	0	0	6.198	1.614
6301	1056	Sisma X SLO	0,7	0	0	0	6.198	1.614	6302	1056	Sisma Y SLO	0	0,7	0	0	6.198	1.614
6303	1057	Sisma X SLV	1,7	0	0	0	12.785	1.633	6304	1057	Sisma Y SLV	0	1,7	0	0	12.785	1.633
6305	1057	Sisma X SLO	1,5	0	0	0	12.785	1.633	6306	1057	Sisma Y SLO	0	1,5	0	0	12.785	1.633
6307	1058	Sisma X SLV	0,5	0	0	0	4.059	1.638	6308	1058	Sisma Y SLV	0	0,5	0	0	4.059	1.638
6309	1058	Sisma X SLO	0,5	0	0	0	4.059	1.638	6310	1058	Sisma Y SLO	0	0,5	0	0	4.059	1.638
6311	1059	Sisma X SLV	1,4	0	0	0	10.25	1.643	6312	1059	Sisma Y SLV	0	1,4	0	0	10.25	1.643
6313	1059	Sisma X SLO	1,2	0	0	0	10.25	1.643	6314	1059	Sisma Y SLO	0	1,2	0	0	10.25	1.643
6315	1060	Sisma X SLV	0,7	0	0	0	5.53	1.651	6316	1060	Sisma Y SLV	0	0,7	0	0	5.53	1.651
6317	1060	Sisma X SLO	0,6	0	0	0	5.53	1.651	6318	1060	Sisma Y SLO	0	0,6	0	0	5.53	1.651
6319	1061	Sisma X SLV	0,6	0	0	0	4.565	1.652	6320	1061	Sisma Y SLV	0	0,6	0	0	4.565	1.652
6321	1061	Sisma X SLO	0,5	0	0	0	4.565	1.652	6322	1061	Sisma Y SLO	0	0,5	0	0	4.565	1.652
6323	1062	Sisma X SLV	0,4	0	0	0	3.17	1.655	6324	1062	Sisma Y SLV	0	0,4	0	0	3.17	1.655
6325	1062	Sisma X SLO	0,4	0	0	0	3.17	1.655	6326	1062	Sisma Y SLO	0	0,4	0	0	3.17	1.655
6327	1063	Sisma X SLV	0,8	0	0	0	5.925	1.657	6328	1063	Sisma Y SLV	0	0,8	0	0	5.925	1.657
6329	1063	Sisma X SLO	0,7	0	0	0	5.925	1.657	6330	1063	Sisma Y SLO	0	0,7	0	0	5.925	1.657
6331	1064	Sisma X SLV	0,5	0	0	0	4.039	1.657	6332	1064	Sisma Y SLV	0	0,5	0	0	4.039	1.657
6333	1064	Sisma X SLO	0,5	0	0	0	4.039	1.657	6334	1064	Sisma Y SLO	0	0,5	0	0	4.039	1.657
6335	1065	Sisma X SLV	0,4	0	0	0	3.24	1.659	6336	1065	Sisma Y SLV	0	0,4	0	0	3.24	1.659
6337	1065	Sisma X SLO	0,4	0	0	0	3.24	1.659	6338	1065	Sisma Y SLO	0	0,4	0	0	3.24	1.659
6339	1066	Sisma X SLV	0,8	0	0	0	5.753	1.661	6340	1066	Sisma Y SLV	0	0,8	0	0	5.753	1.661
6341	1066	Sisma X SLO	0,7	0	0	0	5.753	1.661	6342	1066	Sisma Y SLO	0	0,7	0	0	5.753	1.661
6343	1067	Sisma X SLV	0,4	0	0	0	3.07	1.666	6344	1067	Sisma Y SLV	0	0,4	0	0	3.07	1.666
6345	1067	Sisma X SLO	0,4	0	0	0	3.07	1.666	6346	1067	Sisma Y SLO	0	0,4	0	0	3.07	1.666
6347	1068	Sisma X SLV	0,7	0	0	0	5.411	1.666	6348	1068	Sisma Y SLV	0	0,7	0	0	5.411	1.666
6349	1068	Sisma X SLO	0,6	0	0	0	5.411	1.666	6350	1068	Sisma Y SLO	0	0,6	0	0	5.411	1.666
6351	1069	Sisma X SLV	0,5	0	0	0	3.43	1.667	6352	1069	Sisma Y SLV	0	0,5	0	0	3.43	1.667
6353	1069	Sisma X SLO	0,4	0	0	0	3.43	1.667	6354	1069	Sisma Y SLO	0	0,4	0	0	3.43	1.667
6355	1070	Sisma X SLV	0,7	0	0	0	5.129	1.671	6356	1070	Sisma Y SLV	0	0,7	0	0	5.129	1.671
6357	1070	Sisma X SLO	0,6	0	0	0	5.129	1.671	6358	1070	Sisma Y SLO	0	0,6	0	0	5.129	1.671
6359	1071	Sisma X SLV	0,8	0	0	0	6.11	1.672	6360	1071	Sisma Y SLV	0	0,8	0	0	6.11	1.672
6361	1071	Sisma X SLO	0,7	0	0	0	6.11	1.672	6362	1071	Sisma Y SLO	0	0,7	0	0	6.11	1.672
6363	1072	Sisma X SLV	0,5	0	0	0	3.452	1.68	6364	1072	Sisma Y SLV	0	0,5	0	0	3.452	1.68
6365	1072	Sisma X SLO	0,4	0	0	0	3.452	1.68	6366	1072	Sisma Y SLO	0	0,4	0	0	3.452	1.68
6367	1073	Sisma X SLV	0,6	0	0	0	4.157	1.68	6368	1073	Sisma Y SLV	0	0,6	0	0	4.157	1.68
6369	1073	Sisma X SLO	0,5	0	0	0	4.157	1.68	6370	1073	Sisma Y SLO	0	0,5	0	0	4.157	1.68
6371	1074	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.728	1.683	6372	1074	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.728	1.683
6373	1074	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.728	1.683	6374	1074	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.728	1.683
6375	1075	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.43	1.683	6376	1075	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.43	1.683
6377	1075	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.43	1.683	6378	1075	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.43	1.683
6379	1076	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.905	1.684	6380	1076	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.905	1.684
6381	1076	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.905	1.684	6382	1076	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.905	1.684
6383	1077	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.97	1.685	6384	1077	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.97	1.685
6385	1077	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.97	1.685	6386	1077	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.97	1.685
6387	1078	Sisma X SLV	2,3	0	0	0	17.089	1.685	6388	1078	Sisma Y SLV	0	2,3	0	0	17.089	1.685
6389	1078	Sisma X SLO	2	0	0	0	17.089	1.685	6390	1078	Sisma Y SLO	0	2	0	0	17.089	1.685
6391	1079	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.949	1.687	6392	1079	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.949	1.687
6393	1079	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.949	1.687	6394	1079	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.949	1.687
6395	1080	Sisma X SLV	0,9	0	0	0	6.533	1.69	6396	1080	Sisma Y SLV	0	0,9	0	0	6.533	1.69
6397	1080	Sisma X SLO	0,8	0	0	0	6.533	1.69	6398	1080	Sisma Y SLO	0	0,8	0	0	6.533	1.69
6399	1081	Sisma X SLV	1,1	0	0	0	8.414	1.69	6400	1081	Sisma Y SLV	0	1,1	0	0	8.414	1.69
6401	1081	Sisma X SLO	1	0	0	0	8.414	1.69	6402	1081	Sisma Y SLO	0	1	0	0	8.414	1.69
6403	1082	Sisma X SLV	0,6	0	0	0	4.454	1.69	6404	1082	Sisma Y SLV	0	0,6	0	0	4.454	1.69
6405	1082	Sisma X SLO	0,5	0	0	0	4.454	1.69	6406	1082	Sisma Y SLO	0	0,5	0	0	4.454	1.69
6407	1083	Sisma X SLV	1	0	0	0	7.596	1.691	6408	1083	Sisma Y SLV	0	1	0	0	7.596	1.691
6409	1083	Sisma X SLO	0,9	0	0	0	7.596	1.691	6410	1083	Sisma Y SLO	0	0,9	0	0	7.596	1.691
6411	1084	Sisma X SLV	2,4	0	0	0	17.822	1.691	6412	1084	Sisma Y SLV	0	2,4	0	0	17.822	1.691
6413	1084	Sisma X SLO	2,1	0	0	0	17.822	1.691	6414	1084	Sisma Y SLO	0	2,1	0	0	17.822	1.691
6415	1085	Sisma X SLV	0,9	0	0	0	6.361	1.									

6455	1097	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.767	1.716	6456	1097	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	4.767	1.716
6457	1097	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.767	1.716	6458	1097	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.767	1.716
6459	1098	Sisma X SLV	1	0	0	0	7.363	1.731	6460	1098	Sisma Y SLV	0	1	0	0	7.363	1.731
6461	1098	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	7.363	1.731	6462	1098	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	7.363	1.731
6463	1099	Sisma X SLV	1	0	0	0	7.544	1.735	6464	1099	Sisma Y SLV	0	1	0	0	7.544	1.735
6465	1099	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	7.544	1.735	6466	1099	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	7.544	1.735
6467	1100	Sisma X SLV	1	0	0	0	7.322	1.735	6468	1100	Sisma Y SLV	0	1	0	0	7.322	1.735
6469	1100	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	7.322	1.735	6470	1100	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	7.322	1.735
6471	1101	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.699	1.735	6472	1101	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.699	1.735
6473	1101	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	7.699	1.735	6474	1101	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	7.699	1.735
6475	1102	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.821	1.736	6476	1102	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.821	1.736
6477	1102	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.821	1.736	6478	1102	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.821	1.736
6479	1103	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	8.015	1.739	6480	1103	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	8.015	1.739
6481	1103	Sisma X SLO	1	0	0	0	8.015	1.739	6482	1103	Sisma Y SLO	0	1	0	0	8.015	1.739
6483	1104	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.689	1.74	6484	1104	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.689	1.74
6485	1104	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.689	1.74	6486	1104	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.689	1.74
6487	1105	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.419	1.741	6488	1105	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.419	1.741
6489	1105	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.419	1.741	6490	1105	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.419	1.741
6491	1106	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.945	1.743	6492	1106	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.945	1.743
6493	1106	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.945	1.743	6494	1106	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.945	1.743
6495	1107	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	6.431	1.748	6496	1107	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	6.431	1.748
6497	1107	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	6.431	1.748	6498	1107	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	6.431	1.748
6499	1108	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.566	1.749	6500	1108	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.566	1.749
6501	1108	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.566	1.749	6502	1108	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.566	1.749
6503	1109	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	8.653	1.749	6504	1109	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	8.653	1.749
6505	1109	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	8.653	1.749	6506	1109	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	8.653	1.749
6507	1110	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.664	1.75	6508	1110	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.664	1.75
6509	1110	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.664	1.75	6510	1110	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.664	1.75
6511	1111	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	8.894	1.763	6512	1111	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	8.894	1.763
6513	1111	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	8.894	1.763	6514	1111	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	8.894	1.763
6515	1112	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	9.217	1.767	6516	1112	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	9.217	1.767
6517	1112	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	9.217	1.767	6518	1112	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	9.217	1.767
6519	1113	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.78	1.772	6520	1113	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.78	1.772
6521	1113	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.78	1.772	6522	1113	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.78	1.772
6523	1114	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	10.258	1.777	6524	1114	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	10.258	1.777
6525	1114	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	10.258	1.777	6526	1114	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	10.258	1.777
6527	1115	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	8.32	1.778	6528	1115	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	8.32	1.778
6529	1115	Sisma X SLO	1	0	0	0	8.32	1.778	6530	1115	Sisma Y SLO	0	1	0	0	8.32	1.778
6531	1116	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.636	1.788	6532	1116	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.636	1.788
6533	1116	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.636	1.788	6534	1116	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.636	1.788
6535	1117	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	9.676	1.789	6536	1117	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	9.676	1.789
6537	1117	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	9.676	1.789	6538	1117	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	9.676	1.789
6539	1118	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.685	1.79	6540	1118	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.685	1.79
6541	1118	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.685	1.79	6542	1118	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.685	1.79
6543	1119	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.642	1.79	6544	1119	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.642	1.79
6545	1119	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.642	1.79	6546	1119	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.642	1.79
6547	1120	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	6.393	1.792	6548	1120	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	6.393	1.792
6549	1120	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	6.393	1.792	6549	1120	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	6.393	1.792
6551	1121	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.325	1.797	6552	1121	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.325	1.797
6553	1121	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.325	1.797	6554	1121	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.325	1.797
6555	1122	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.405	1.801	6556	1122	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.405	1.801
6557	1122	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.405	1.801	6558	1122	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.405	1.801
6559	1123	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	5.089	1.806	6560	1123	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	5.089	1.806
6561	1123	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	5.089	1.806	6562	1123	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	5.089	1.806
6563	1124	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	10.168	1.807	6564	1124	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	10.168	1.807
6565	1124	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	10.168	1.807	6566	1124	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	10.168	1.807
6567	1125	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.33	1.812	6568	1125	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.33	1.812
6569	1125	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.33	1.812	6570	1125	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.33	1.812
6571	1126	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.247	1.814	6572	1126	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.247	1.814
6573	1126	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.247	1.814	6574	1126	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.247	1.814
6575	1127	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	1.806	1.817	6576	1127	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	1.806	1.817
6577	1127	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	1.806	1.817	6578	1127	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	1.806	1.817
6579	1128	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.917	1.818	6580	1128	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.917	1.818
6581	1128	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.917	1.818	6582	1128	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.917	1.818
6583	1129	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.516	1.818	6584	1129	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.516	1.818
6585	1129	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.516	1.818	6586	1129	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.516	1.818
6587	1130	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.714	1.818	6588	1130	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.714	1.818
6589	1130	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.714	1.818	6590	1130	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.714	1.818
6591	1131	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.812	1.82	6592	1131	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.812	1.82
6593	1131	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.812	1.82	6594	1131	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.812	1.82
6595	1132	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.82	1.822	6596	1132	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.82	1.822
6597	1132	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	2.82	1.822	6598	1132	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	2.82	1.822
6599	1133	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	10.454	1.824	6600	1133	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	10.454	1.824
6601	1133	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	10.454	1.824	6602	1133	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	10.454	1.824
6603	1134	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	11.441	1.828	6604	1134	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	11.441	1.828
6605	1134	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	11.441	1.828	6606	1134	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	11.441	1.828
6607	1135	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.651	1.831	6608	1135	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.651	1.831
6609	1135	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.651	1.831	6610	1135	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.651	1.831
6611	1136	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	12.742	1.835	6612	1136	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	12.742	1.835
6613	1136	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	12.742	1.835	6614	1136	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	12.742	1.835
6615	1138	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	16.103	1.844	6616	1138	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	16.103	1.844
6617	1138	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	16.103	1.844	6618	1138	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	16.103	1.844
6619																	

6657	1149	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.649	1.859	6658	1149	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.649	1.859
6659	1150	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.43	1.861	6660	1150	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.43	1.861
6661	1150	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.43	1.861	6662	1150	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.43	1.861
6663	1151	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.09	1.862	6664	1151	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.09	1.862
6665	1151	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.09	1.862	6666	1151	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.09	1.862
6667	1152	Sisma X SLV	1	0	0	0	6.942	1.863	6668	1152	Sisma Y SLV	0	1	0	0	6.942	1.863
6669	1152	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.942	1.863	6670	1152	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.942	1.863
6671	1153	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.395	1.87	6672	1153	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.395	1.87
6673	1153	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.395	1.87	6674	1153	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.395	1.87
6675	1154	Sisma X SLV	3.3	0	0	0	22.216	1.88	6676	1154	Sisma Y SLV	0	3.3	0	0	22.216	1.88
6677	1154	Sisma X SLO	2.9	0	0	0	22.216	1.88	6678	1154	Sisma Y SLO	0	2.9	0	0	22.216	1.88
6679	1155	Sisma X SLV	0.2	0	0	0	1.519	1.887	6680	1155	Sisma Y SLV	0	0.2	0	0	1.519	1.887
6681	1155	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	1.519	1.887	6682	1155	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	1.519	1.887
6683	1156	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7	1.887	6684	1156	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7	1.887
6685	1156	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	7	1.887	6686	1156	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	7	1.887
6687	1157	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.401	1.891	6688	1157	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.401	1.891
6689	1157	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.401	1.891	6690	1157	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.401	1.891
6691	1158	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.98	1.891	6692	1158	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.98	1.891
6693	1158	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	7.98	1.891	6694	1158	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	7.98	1.891
6695	1159	Sisma X SLV	2	0	0	0	13.305	1.891	6696	1159	Sisma Y SLV	0	2	0	0	13.305	1.891
6697	1159	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	13.305	1.891	6698	1159	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	13.305	1.891
6699	1160	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	14.76	1.902	6700	1160	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	14.76	1.902
6701	1160	Sisma X SLO	2	0	0	0	14.76	1.902	6702	1160	Sisma Y SLO	0	2	0	0	14.76	1.902
6703	1161	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.362	1.904	6704	1161	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.362	1.904
6705	1161	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.362	1.904	6706	1161	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.362	1.904
6707	1162	Sisma X SLV	2	0	0	0	12.95	1.904	6708	1162	Sisma Y SLV	0	2	0	0	12.95	1.904
6709	1162	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	12.95	1.904	6710	1162	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	12.95	1.904
6711	1163	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.786	1.905	6712	1163	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.786	1.905
6713	1163	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.786	1.905	6714	1163	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.786	1.905
6715	1164	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.232	1.906	6716	1164	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.232	1.906
6717	1164	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.232	1.906	6718	1164	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.232	1.906
6719	1165	Sisma X SLV	1	0	0	0	6.735	1.907	6720	1165	Sisma Y SLV	0	1	0	0	6.735	1.907
6721	1165	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.735	1.907	6722	1165	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.735	1.907
6723	1166	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.983	1.907	6724	1166	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.983	1.907
6725	1166	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.983	1.907	6726	1166	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.983	1.907
6727	1167	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.784	1.907	6728	1167	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	4.784	1.907
6729	1167	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.784	1.907	6730	1167	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.784	1.907
6731	1168	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.189	1.908	6732	1168	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.189	1.908
6733	1168	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.189	1.908	6734	1168	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.189	1.908
6735	1169	Sisma X SLV	2.7	0	0	0	17.728	1.908	6736	1169	Sisma Y SLV	0	2.7	0	0	17.728	1.908
6737	1169	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.728	1.908	6738	1169	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.728	1.908
6739	1170	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.207	1.909	6740	1170	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.207	1.909
6741	1170	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.207	1.909	6742	1170	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.207	1.909
6743	1171	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.613	1.909	6744	1171	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	4.613	1.909
6745	1171	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.613	1.909	6746	1171	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.613	1.909
6747	1172	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.09	1.91	6748	1172	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.09	1.91
6749	1172	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.09	1.91	6750	1172	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.09	1.91
6751	1173	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	2.245	1.911	6752	1173	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	2.245	1.911
6753	1173	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.245	1.911	6754	1173	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.245	1.911
6755	1174	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.474	1.912	6756	1174	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.474	1.912
6757	1174	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.474	1.912	6758	1174	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.474	1.912
6759	1175	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	7.376	1.912	6760	1175	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	7.376	1.912
6761	1175	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.376	1.912	6762	1175	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.376	1.912
6763	1176	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.302	1.914	6764	1176	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	4.302	1.914
6765	1176	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.302	1.914	6766	1176	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.302	1.914
6767	1177	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	14.723	1.914	6768	1177	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	14.723	1.914
6769	1177	Sisma X SLO	2	0	0	0	14.723	1.914	6770	1177	Sisma Y SLO	0	2	0	0	14.723	1.914
6771	1178	Sisma X SLV	1	0	0	0	6.787	1.915	6772	1178	Sisma Y SLV	0	1	0	0	6.787	1.915
6773	1178	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.787	1.915	6774	1178	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.787	1.915
6775	1179	Sisma X SLV	2.3	0	0	0	15.145	1.917	6776	1179	Sisma Y SLV	0	2.3	0	0	15.145	1.917
6777	1179	Sisma X SLO	2	0	0	0	15.145	1.917	6778	1179	Sisma Y SLO	0	2	0	0	15.145	1.917
6779	1180	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	5.117	1.918	6780	1180	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	5.117	1.918
6781	1180	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	5.117	1.918	6782	1180	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	5.117	1.918
6783	1181	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	15.828	1.919	6784	1181	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	15.828	1.919
6785	1181	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	15.828	1.919	6786	1181	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	15.828	1.919
6787	1182	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.309	1.92	6788	1182	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.309	1.92
6789	1182	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	3.309	1.92	6790	1182	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	3.309	1.92
6791	1183	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.465	1.923	6792	1183	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.465	1.923
6793	1183	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.465	1.923	6794	1183	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.465	1.923
6795	1184	Sisma X SLV	1	0	0	0	6.292	1.926	6796	1184	Sisma Y SLV	0	1	0	0	6.292	1.926
6797	1184	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	6.292	1.926	6798	1184	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	6.292	1.926
6799	1185	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.803	1.927	6800	1185	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.803	1.927
6801	1185	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.803	1.927	6802	1185	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.803	1.927
6803	1186	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.817	1.934	6804	1186	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.817	1.934
6805	1186	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.817	1.934	6806	1186	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.817	1.934
6807	1187	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.77	1.937	6808	1187	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.77	1.937
6809	1187	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.77	1.937	6810	1187	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.77	1.937
6811	1188	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	4.081	1.938	6812	1188	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	4.081	1.938
6813	1188	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.081	1.938	6814	1188	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.081	1.938
6815	1189	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	10.766	1.943	6816	1189	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	10.766	1.943
6817	1189	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	10.766	1.943	6818	1189	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	10.766	1.943
6819	1190	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.24	1.945	6820	1190	Sisma Y SLV	0	0.7	0</			

6859	1200	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	17.579	1.966	6860	1200	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	17.579	1.966
6861	1200	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.579	1.966	6862	1200	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.579	1.966
6863	1201	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	17.761	1.966	6864	1201	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	17.761	1.966
6865	1201	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.761	1.966	6866	1201	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.761	1.966
6867	1202	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	17.793	1.967	6868	1202	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	17.793	1.967
6869	1202	Sisma X SLO	2.5	0	0	0	17.793	1.967	6870	1202	Sisma Y SLO	0	2.5	0	0	17.793	1.967
6871	1203	Sisma X SLV	2.7	0	0	0	17.189	1.967	6872	1203	Sisma Y SLV	0	2.7	0	0	17.189	1.967
6873	1203	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.189	1.967	6874	1203	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.189	1.967
6875	1204	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	17.743	1.968	6876	1204	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	17.743	1.968
6877	1204	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.743	1.968	6878	1204	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.743	1.968
6879	1205	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	11.27	1.968	6880	1205	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	11.27	1.968
6881	1205	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	11.27	1.968	6882	1205	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	11.27	1.968
6883	1206	Sisma X SLV	2.8	0	0	0	17.587	1.97	6884	1206	Sisma Y SLV	0	2.8	0	0	17.587	1.97
6885	1206	Sisma X SLO	2.4	0	0	0	17.587	1.97	6886	1206	Sisma Y SLO	0	2.4	0	0	17.587	1.97
6887	1207	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	11.515	1.971	6888	1207	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	11.515	1.971
6889	1207	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	11.515	1.971	6890	1207	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	11.515	1.971
6891	1208	Sisma X SLV	2.6	0	0	0	16.546	1.971	6892	1208	Sisma Y SLV	0	2.6	0	0	16.546	1.971
6893	1208	Sisma X SLO	2.3	0	0	0	16.546	1.971	6894	1208	Sisma Y SLO	0	2.3	0	0	16.546	1.971
6895	1209	Sisma X SLV	1.8	0	0	0	11.43	1.972	6896	1209	Sisma Y SLV	0	1.8	0	0	11.43	1.972
6897	1209	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	11.43	1.972	6898	1209	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	11.43	1.972
6899	1211	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	13.419	1.974	6900	1211	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	13.419	1.974
6901	1211	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	13.419	1.974	6902	1211	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	13.419	1.974
6903	1213	Sisma X SLV	2	0	0	0	12.588	1.974	6904	1213	Sisma Y SLV	0	2	0	0	12.588	1.974
6905	1213	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	12.588	1.974	6906	1213	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	12.588	1.974
6907	1214	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	10.578	1.975	6908	1214	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	10.578	1.975
6909	1214	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	10.578	1.975	6910	1214	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	10.578	1.975
6911	1215	Sisma X SLV	1.7	0	0	0	10.884	1.985	6912	1215	Sisma Y SLV	0	1.7	0	0	10.884	1.985
6913	1215	Sisma X SLO	1.5	0	0	0	10.884	1.985	6914	1215	Sisma Y SLO	0	1.5	0	0	10.884	1.985
6915	1216	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	8.385	1.985	6916	1216	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	8.385	1.985
6917	1216	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	8.385	1.985	6918	1216	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	8.385	1.985
6919	1217	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	8.143	1.985	6920	1217	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	8.143	1.985
6921	1217	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	8.143	1.985	6922	1217	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	8.143	1.985
6923	1218	Sisma X SLV	2	0	0	0	12.475	1.985	6924	1218	Sisma Y SLV	0	2	0	0	12.475	1.985
6925	1218	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	12.475	1.985	6926	1218	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	12.475	1.985
6927	1219	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.944	1.994	6928	1219	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.944	1.994
6929	1219	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	3.944	1.994	6930	1219	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	3.944	1.994
6931	1220	Sisma X SLV	0.7	0	0	0	4.409	1.997	6932	1220	Sisma Y SLV	0	0.7	0	0	4.409	1.997
6933	1220	Sisma X SLO	0.6	0	0	0	4.409	1.997	6934	1220	Sisma Y SLO	0	0.6	0	0	4.409	1.997
6935	1221	Sisma X SLV	0.3	0	0	0	1.758	1.999	6936	1221	Sisma Y SLV	0	0.3	0	0	1.758	1.999
6937	1221	Sisma X SLO	0.2	0	0	0	1.758	1.999	6938	1221	Sisma Y SLO	0	0.2	0	0	1.758	1.999
6939	1222	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.747	2.001	6940	1222	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.747	2.001
6941	1222	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	2.747	2.001	6942	1222	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	2.747	2.001
6943	1223	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	8.699	2.008	6944	1223	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	8.699	2.008
6945	1223	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	8.699	2.008	6946	1223	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	8.699	2.008
6947	1224	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.298	2.016	6948	1224	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.298	2.016
6949	1224	Sisma X SLO	0.3	0	0	0	2.298	2.016	6950	1224	Sisma Y SLO	0	0.3	0	0	2.298	2.016
6951	1225	Sisma X SLV	0.4	0	0	0	2.643	2.018	6952	1225	Sisma Y SLV	0	0.4	0	0	2.643	2.018
6953	1225	Sisma X SLO	0.4	0	0	0	2.643	2.018	6954	1225	Sisma Y SLO	0	0.4	0	0	2.643	2.018
6955	1226	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	8.756	2.021	6956	1226	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	8.756	2.021
6957	1226	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	8.756	2.021	6958	1226	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	8.756	2.021
6959	1227	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	7.786	2.025	6960	1227	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	7.786	2.025
6961	1227	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	7.786	2.025	6962	1227	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	7.786	2.025
6963	1228	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.27	2.029	6964	1228	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.27	2.029
6965	1228	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.27	2.029	6966	1228	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.27	2.029
6967	1229	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.867	2.035	6968	1229	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.867	2.035
6969	1229	Sisma X SLO	1	0	0	0	6.867	2.035	6970	1229	Sisma Y SLO	0	1	0	0	6.867	2.035
6971	1230	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.282	2.035	6972	1230	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.282	2.035
6973	1230	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.282	2.035	6974	1230	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.282	2.035
6975	1231	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.929	2.039	6976	1231	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.929	2.039
6977	1231	Sisma X SLO	1	0	0	0	6.929	2.039	6978	1231	Sisma Y SLO	0	1	0	0	6.929	2.039
6979	1232	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	8.756	2.04	6980	1232	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	8.756	2.04
6981	1232	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	8.756	2.04	6982	1232	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	8.756	2.04
6983	1233	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.59	2.042	6984	1233	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.59	2.042
6985	1233	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	7.59	2.042	6986	1233	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	7.59	2.042
6987	1234	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.184	2.047	6988	1234	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.184	2.047
6989	1234	Sisma X SLO	1	0	0	0	7.184	2.047	6990	1234	Sisma Y SLO	0	1	0	0	7.184	2.047
6991	1235	Sisma X SLV	1.3	0	0	0	7.635	2.048	6992	1235	Sisma Y SLV	0	1.3	0	0	7.635	2.048
6993	1235	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	7.635	2.048	6994	1235	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	7.635	2.048
6995	1236	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.573	2.06	6996	1236	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.573	2.06
6997	1236	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.573	2.06	6998	1236	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.573	2.06
6999	1237	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.838	2.064	7000	1237	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.838	2.064
7001	1237	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.838	2.064	7002	1237	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.838	2.064
7003	1238	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.778	2.065	7004	1238	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.778	2.065
7005	1238	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.778	2.065	7006	1238	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.778	2.065
7007	1239	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.75	2.068	7008	1239	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.75	2.068
7009	1239	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.75	2.068	7010	1239	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.75	2.068
7011	1240	Sisma X SLV	1.2	0	0	0	7.283	2.068	7012	1240	Sisma Y SLV	0	1.2	0	0	7.283	2.068
7013	1240	Sisma X SLO	1.1	0	0	0	7.283	2.068	7014	1240	Sisma Y SLO	0	1.1	0	0	7.283	2.068
7015	1241	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.667	2.068	7016	1241	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.667	2.068
7017	1241	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.667	2.068	7018	1241	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.667	2.068
7019	1242	Sisma X SLV	1	0	0	0	6.001	2.068	7020	1242	Sisma Y SLV	0	1	0	0	6.001	2.068
7021	1242	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.001	2.068	7022	1242	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.001</	

7061	1252	Sisma X SLO	1	0	0	0	6.745	2.079	7062	1252	Sisma Y SLO	0	1	0	0	6.745	2.079
7063	1253	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.625	2.079	7064	1253	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.625	2.079
7065	1253	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.625	2.079	7066	1253	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.625	2.079
7067	1254	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.689	2.079	7068	1254	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.689	2.079
7069	1254	Sisma X SLO	1	0	0	0	6.689	2.079	7070	1254	Sisma Y SLO	0	1	0	0	6.689	2.079
7071	1255	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.36	2.081	7072	1255	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.36	2.081
7073	1255	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.36	2.081	7074	1255	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.36	2.081
7075	1256	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.699	2.081	7076	1256	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.699	2.081
7077	1256	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.699	2.081	7078	1256	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.699	2.081
7079	1257	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.616	2.081	7080	1257	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.616	2.081
7081	1257	Sisma X SLO	1	0	0	0	6.616	2.081	7082	1257	Sisma Y SLO	0	1	0	0	6.616	2.081
7083	1258	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.902	2.083	7084	1258	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.902	2.083
7085	1258	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	5.902	2.083	7086	1258	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	5.902	2.083
7087	1259	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.672	2.084	7088	1259	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.672	2.084
7089	1259	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.672	2.084	7090	1259	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.672	2.084
7091	1260	Sisma X SLV	1.1	0	0	0	6.394	2.086	7092	1260	Sisma Y SLV	0	1.1	0	0	6.394	2.086
7093	1260	Sisma X SLO	0.9	0	0	0	6.394	2.086	7094	1260	Sisma Y SLO	0	0.9	0	0	6.394	2.086
7095	1261	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	4.83	2.09	7096	1261	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	4.83	2.09
7097	1261	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	4.83	2.09	7098	1261	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	4.83	2.09
7099	1262	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.261	2.095	7100	1262	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.261	2.095
7101	1262	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.261	2.095	7102	1262	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.261	2.095
7103	1263	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.526	2.097	7104	1263	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.526	2.097
7105	1263	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.526	2.097	7106	1263	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.526	2.097
7107	1264	Sisma X SLV	0.9	0	0	0	5.576	2.098	7108	1264	Sisma Y SLV	0	0.9	0	0	5.576	2.098
7109	1264	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.576	2.098	7110	1264	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.576	2.098
7111	1265	Sisma X SLV	1	0	0	0	5.653	2.099	7112	1265	Sisma Y SLV	0	1	0	0	5.653	2.099
7113	1265	Sisma X SLO	0.8	0	0	0	5.653	2.099	7114	1265	Sisma Y SLO	0	0.8	0	0	5.653	2.099
7115	1266	Sisma X SLV	0.8	0	0	0	4.766	2.11	7116	1266	Sisma Y SLV	0	0.8	0	0	4.766	2.11
7117	1266	Sisma X SLO	0.7	0	0	0	4.766	2.11	7118	1266	Sisma Y SLO	0	0.7	0	0	4.766	2.11
7119	1267	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.696	2.115	7120	1267	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.696	2.115
7121	1267	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.696	2.115	7122	1267	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.696	2.115
7123	1268	Sisma X SLV	0.6	0	0	0	3.539	2.117	7124	1268	Sisma Y SLV	0	0.6	0	0	3.539	2.117
7125	1268	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.539	2.117	7126	1268	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.539	2.117
7127	1269	Sisma X SLV	0.5	0	0	0	3.189	2.124	7128	1269	Sisma Y SLV	0	0.5	0	0	3.189	2.124
7129	1269	Sisma X SLO	0.5	0	0	0	3.189	2.124	7130	1269	Sisma Y SLO	0	0.5	0	0	3.189	2.124
7131	1270	Sisma X SLV	2.5	0	0	0	14.056	2.245	7132	1270	Sisma Y SLV	0	2.5	0	0	14.056	2.245
7133	1270	Sisma X SLO	2.2	0	0	0	14.056	2.245	7134	1270	Sisma Y SLO	0	2.2	0	0	14.056	2.245
7135	1272	Sisma X SLV	24.1	0	0	0	133.95	2.245	7136	1272	Sisma Y SLV	0	24.1	0	0	133.95	2.245
7137	1272	Sisma X SLO	21.1	0	0	0	133.95	2.245	7138	1272	Sisma Y SLO	0	21.1	0	0	133.95	2.245
7139	1273	Sisma X SLV	88.9	0	0	0	4.9E2	2.245	7140	1273	Sisma Y SLV	0	88.9	0	0	4.9E2	2.245
7141	1273	Sisma X SLO	77.6	0	0	0	4.9E2	2.245	7142	1273	Sisma Y SLO	0	77.6	0	0	4.9E2	2.245
7143	1274	Sisma X SLV	89.1	0	0	0	4.9E2	2.245	7144	1274	Sisma Y SLV	0	89.1	0	0	4.9E2	2.245
7145	1274	Sisma X SLO	77.8	0	0	0	4.9E2	2.245	7146	1274	Sisma Y SLO	0	77.8	0	0	4.9E2	2.245
7147	1275	Sisma X SLV	88.9	0	0	0	4.9E2	2.245	7148	1275	Sisma Y SLV	0	88.9	0	0	4.9E2	2.245
7149	1275	Sisma X SLO	77.6	0	0	0	4.9E2	2.245	7150	1275	Sisma Y SLO	0	77.6	0	0	4.9E2	2.245
7151	1276	Sisma X SLV	24.1	0	0	0	133.95	2.245	7152	1276	Sisma Y SLV	0	24.1	0	0	133.95	2.245
7153	1276	Sisma X SLO	21.1	0	0	0	133.95	2.245	7154	1276	Sisma Y SLO	0	21.1	0	0	133.95	2.245
7155	1277	Sisma X SLV	2.4	0	0	0	13.519	2.245	7156	1277	Sisma Y SLV	0	2.4	0	0	13.519	2.245
7157	1277	Sisma X SLO	2.1	0	0	0	13.519	2.245	7158	1277	Sisma Y SLO	0	2.1	0	0	13.519	2.245
7159	1279	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	11.614	2.245	7160	1279	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	11.614	2.245
7161	1279	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	11.614	2.245	7162	1279	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	11.614	2.245
7163	1280	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	23.29	2.245	7164	1280	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	23.29	2.245
7165	1280	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	23.29	2.245	7166	1280	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	23.29	2.245
7167	1281	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	23.352	2.245	7168	1281	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	23.352	2.245
7169	1281	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	23.352	2.245	7170	1281	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	23.352	2.245
7171	1282	Sisma X SLV	4.2	0	0	0	23.29	2.245	7172	1282	Sisma Y SLV	0	4.2	0	0	23.29	2.245
7173	1282	Sisma X SLO	3.7	0	0	0	23.29	2.245	7174	1282	Sisma Y SLO	0	3.7	0	0	23.29	2.245
7175	1283	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	11.614	2.245	7176	1283	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	11.614	2.245
7177	1283	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	11.614	2.245	7178	1283	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	11.614	2.245
7179	1285	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.307	2.245	7180	1285	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.307	2.245
7181	1285	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	28.307	2.245	7182	1285	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	28.307	2.245
7183	1286	Sisma X SLV	48.3	0	0	0	2.7E2	2.245	7184	1286	Sisma Y SLV	0	48.3	0	0	2.7E2	2.245
7185	1286	Sisma X SLO	42.1	0	0	0	2.7E2	2.245	7186	1286	Sisma Y SLO	0	42.1	0	0	2.7E2	2.245
7187	1287	Sisma X SLV	48.3	0	0	0	2.7E2	2.245	7188	1287	Sisma Y SLV	0	48.3	0	0	2.7E2	2.245
7189	1287	Sisma X SLO	42.1	0	0	0	2.7E2	2.245	7190	1287	Sisma Y SLO	0	42.1	0	0	2.7E2	2.245
7191	1288	Sisma X SLV	4.9	0	0	0	26.965	2.245	7192	1288	Sisma Y SLV	0	4.9	0	0	26.965	2.245
7193	1288	Sisma X SLO	4.2	0	0	0	26.965	2.245	7194	1288	Sisma Y SLO	0	4.2	0	0	26.965	2.245
7195	1291	Sisma X SLV	5	0	0	0	27.99	2.245	7196	1291	Sisma Y SLV	0	5	0	0	27.99	2.245
7197	1291	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	27.99	2.245	7198	1291	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	27.99	2.245
7199	1292	Sisma X SLV	21.7	0	0	0	1.2E2	2.245	7200	1292	Sisma Y SLV	0	21.7	0	0	1.2E2	2.245
7201	1292	Sisma X SLO	18.9	0	0	0	1.2E2	2.245	7202	1292	Sisma Y SLO	0	18.9	0	0	1.2E2	2.245
7203	1293	Sisma X SLV	51.3	0	0	0	2.8E2	2.245	7204	1293	Sisma Y SLV	0	51.3	0	0	2.8E2	2.245
7205	1293	Sisma X SLO	44.8	0	0	0	2.8E2	2.245	7206	1293	Sisma Y SLO	0	44.8	0	0	2.8E2	2.245
7207	1294	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	1.2E3	2.245	7208	1294	Sisma Y SLV	0	208.4	0	0	1.2E3	2.245
7209	1294	Sisma X SLO	182	0	0	0	1.2E3	2.245	7210	1294	Sisma Y SLO	0	182	0	0	1.2E3	2.245
7211	1295	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	1.2E2	2.245	7212	1295	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	1.2E2	2.245
7213	1295	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	1.2E2	2.245	7214	1295	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	1.2E2	2.245
7215	1296	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	1.2E3	2.245	7216	1296	Sisma Y SLV	0	208.4	0	0	1.2E3	2.245
7217	1296	Sisma X SLO	181.9	0	0	0	1.2E3	2.245	7218	1296	Sisma Y SLO	0	181.9	0	0	1.2E3	2.245
7219	1297	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	1.2E2	2.245	7220	1297	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	1.2E2	2.245
7221	1297	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	1.2E2	2.245	7222	1297	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	1.2E2	2.245
7223	1298	Sisma X SLV	208.4	0	0	0	1.2E3	2.									

7263	1312	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7264	1312	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7265	1312	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7266	1312	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7267	1313	Sisma X SLV	204	0	0	0	1.1E3	2.245	7268	1313	Sisma Y SLV	0	204	0	0	1.1E3	2.245
7269	1313	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	1.1E3	2.245	7270	1313	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	1.1E3	2.245
7271	1314	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7272	1314	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7273	1314	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7274	1314	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7275	1315	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245	7276	1315	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	3.1E2	2.245
7277	1315	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245	7278	1315	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	3.1E2	2.245
7279	1317	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	28.866	2.245	7280	1317	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	28.866	2.245
7281	1317	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	28.866	2.245	7282	1317	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	28.866	2.245
7283	1318	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.085	2.245	7284	1318	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.085	2.245
7285	1318	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	28.085	2.245	7286	1318	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	28.085	2.245
7287	1320	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7288	1320	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7289	1320	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7290	1320	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7291	1321	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7292	1321	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7293	1321	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7294	1321	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7295	1323	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	29.145	2.245	7296	1323	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	29.145	2.245
7297	1323	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	29.145	2.245	7298	1323	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	29.145	2.245
7299	1324	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.071	2.245	7300	1324	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.071	2.245
7301	1324	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	28.071	2.245	7302	1324	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	28.071	2.245
7303	1326	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245	7304	1326	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	3.1E2	2.245
7305	1326	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245	7306	1326	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	3.1E2	2.245
7307	1327	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7308	1327	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7309	1327	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7310	1327	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7311	1328	Sisma X SLV	204	0	0	0	1.1E3	2.245	7312	1328	Sisma Y SLV	0	204	0	0	1.1E3	2.245
7313	1328	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	1.1E3	2.245	7314	1328	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	1.1E3	2.245
7315	1329	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7316	1329	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7317	1329	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7318	1329	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7319	1330	Sisma X SLV	60.4	0	0	0	3.4E2	2.245	7320	1330	Sisma Y SLV	0	60.4	0	0	3.4E2	2.245
7321	1330	Sisma X SLO	52.8	0	0	0	3.4E2	2.245	7322	1330	Sisma Y SLO	0	52.8	0	0	3.4E2	2.245
7323	1332	Sisma X SLV	6.1	0	0	0	33.968	2.245	7324	1332	Sisma Y SLV	0	6.1	0	0	33.968	2.245
7325	1332	Sisma X SLO	5.3	0	0	0	33.968	2.245	7326	1332	Sisma Y SLO	0	5.3	0	0	33.968	2.245
7327	1333	Sisma X SLV	5	0	0	0	27.899	2.245	7328	1333	Sisma Y SLV	0	5	0	0	27.899	2.245
7329	1333	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	27.899	2.245	7330	1333	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	27.899	2.245
7331	1335	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7332	1335	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7333	1335	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7334	1335	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7335	1336	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7336	1336	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7337	1336	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7338	1336	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7339	1338	Sisma X SLV	5.9	0	0	0	32.534	2.245	7340	1338	Sisma Y SLV	0	5.9	0	0	32.534	2.245
7341	1338	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	32.534	2.245	7342	1338	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	32.534	2.245
7343	1340	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.096	2.245	7344	1340	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.096	2.245
7345	1340	Sisma X SLO	4.4	0	0	0	28.096	2.245	7346	1340	Sisma Y SLO	0	4.4	0	0	28.096	2.245
7347	1341	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245	7348	1341	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	3.1E2	2.245
7349	1341	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245	7350	1341	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	3.1E2	2.245
7351	1342	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7352	1342	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7353	1342	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7354	1342	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7355	1343	Sisma X SLV	204	0	0	0	1.1E3	2.245	7356	1343	Sisma Y SLV	0	204	0	0	1.1E3	2.245
7357	1343	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	1.1E3	2.245	7358	1343	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	1.1E3	2.245
7359	1344	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7360	1344	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7361	1344	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7362	1344	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7363	1345	Sisma X SLV	52.3	0	0	0	290.33	2.245	7364	1345	Sisma Y SLV	0	52.3	0	0	290.33	2.245
7365	1345	Sisma X SLO	45.7	0	0	0	290.33	2.245	7366	1345	Sisma Y SLO	0	45.7	0	0	290.33	2.245
7367	1347	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	30.379	2.245	7368	1347	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	30.379	2.245
7369	1347	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	30.379	2.245	7370	1347	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	30.379	2.245
7371	1349	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.343	2.245	7372	1349	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.343	2.245
7373	1349	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	28.343	2.245	7374	1349	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	28.343	2.245
7375	1350	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7376	1350	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7377	1350	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7378	1350	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7379	1351	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7380	1351	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7381	1351	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7382	1351	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7383	1352	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	28.943	2.245	7384	1352	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	28.943	2.245
7385	1352	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	28.943	2.245	7386	1352	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	28.943	2.245
7387	1355	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.463	2.245	7388	1355	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.463	2.245
7389	1355	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	28.463	2.245	7390	1355	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	28.463	2.245
7391	1356	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245	7392	1356	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	3.1E2	2.245
7393	1356	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245	7394	1356	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	3.1E2	2.245
7395	1357	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7396	1357	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7397	1357	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7398	1357	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7399	1358	Sisma X SLV	204	0	0	0	1.1E3	2.245	7400	1358	Sisma Y SLV	0	204	0	0	1.1E3	2.245
7401	1358	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	1.1E3	2.245	7402	1358	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	1.1E3	2.245
7403	1359	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245	7404	1359	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	1.1E3	2.245
7405	1359	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245	7406	1359	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	1.1E3	2.245
7407	1360	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245	7408	1360	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	3.1E2	2.245
7409	1360	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245	7410	1360	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	3.1E2	2.245
7411	1362	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	29.055	2.245	7412	1362	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	29.055	2.245
7413	1362	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	29.055	2.245	7414	1362	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	29.055	2.245
7415	1364	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	28.509	2.245	7416	1364	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	28.509	2.245
7417	1364	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	28.509	2.245	7418	1364	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	28.509	2.245
7419	1365	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245	7420	1365	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	3.0E2	2.245
7421	1365	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245	7422	1365	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	3.0E2	2.245
7423	1366	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245									

7465	1380	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7466	1380	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245
7467	1381	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7468	1381	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245
7469	1381	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7470	1381	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245
7471	1382	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.39	2.245	7472	1382	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.39	2.245
7473	1382	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.39	2.245	7474	1382	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.39	2.245
7475	1384	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	28.633	2.245	7476	1384	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	28.633	2.245
7477	1384	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.633	2.245	7478	1384	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.633	2.245
7479	1386	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7480	1386	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245
7481	1386	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7482	1386	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245
7483	1387	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7484	1387	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245
7485	1387	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7486	1387	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245
7487	1388	Sisma X SLV	204	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7488	1388	Sisma Y SLV	0	204	0	0	0	1.1E3	2.245
7489	1388	Sisma X SLO	178.1	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7490	1388	Sisma Y SLO	0	178.1	0	0	0	1.1E3	2.245
7491	1389	Sisma X SLV	203.5	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7492	1389	Sisma Y SLV	0	203.5	0	0	0	1.1E3	2.245
7493	1389	Sisma X SLO	177.6	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7494	1389	Sisma Y SLO	0	177.6	0	0	0	1.1E3	2.245
7495	1390	Sisma X SLV	56.4	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7496	1390	Sisma Y SLV	0	56.4	0	0	0	3.1E2	2.245
7497	1390	Sisma X SLO	49.2	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7498	1390	Sisma Y SLO	0	49.2	0	0	0	3.1E2	2.245
7499	1391	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.461	2.245	7500	1391	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.461	2.245
7501	1391	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.461	2.245	7502	1391	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.461	2.245
7503	1394	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.543	2.245	7504	1394	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.543	2.245
7505	1394	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.543	2.245	7506	1394	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.543	2.245
7507	1395	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7508	1395	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245
7509	1395	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7510	1395	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245
7511	1396	Sisma X SLV	54.3	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7512	1396	Sisma Y SLV	0	54.3	0	0	0	3.0E2	2.245
7513	1396	Sisma X SLO	47.4	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7514	1396	Sisma Y SLO	0	47.4	0	0	0	3.0E2	2.245
7515	1398	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.55	2.245	7516	1398	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.55	2.245
7517	1398	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.55	2.245	7518	1398	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.55	2.245
7519	1399	Sisma X SLV	4.3	0	0	0	0	23.912	2.245	7520	1399	Sisma Y SLV	0	4.3	0	0	0	23.912	2.245
7521	1399	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	23.912	2.245	7522	1399	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	23.912	2.245
7523	1401	Sisma X SLV	48.7	0	0	0	0	2.7E2	2.245	7524	1401	Sisma Y SLV	0	48.7	0	0	0	2.7E2	2.245
7525	1401	Sisma X SLO	42.5	0	0	0	0	2.7E2	2.245	7526	1401	Sisma Y SLO	0	42.5	0	0	0	2.7E2	2.245
7527	1402	Sisma X SLV	210.9	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7528	1402	Sisma Y SLV	0	210.9	0	0	0	1.2E3	2.245
7529	1402	Sisma X SLO	184.2	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7530	1402	Sisma Y SLO	0	184.2	0	0	0	1.2E3	2.245
7531	1403	Sisma X SLV	211.5	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7532	1403	Sisma Y SLV	0	211.5	0	0	0	1.2E3	2.245
7533	1403	Sisma X SLO	184.6	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7534	1403	Sisma Y SLO	0	184.6	0	0	0	1.2E3	2.245
7535	1404	Sisma X SLV	210.9	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7536	1404	Sisma Y SLV	0	210.9	0	0	0	1.2E3	2.245
7537	1404	Sisma X SLO	184.2	0	0	0	0	1.2E3	2.245	7538	1404	Sisma Y SLO	0	184.2	0	0	0	1.2E3	2.245
7539	1405	Sisma X SLV	58.4	0	0	0	0	3.2E2	2.245	7540	1405	Sisma Y SLV	0	58.4	0	0	0	3.2E2	2.245
7541	1405	Sisma X SLO	51	0	0	0	0	3.2E2	2.245	7542	1405	Sisma Y SLO	0	51	0	0	0	3.2E2	2.245
7543	1407	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	29.598	2.245	7544	1407	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	29.598	2.245
7545	1407	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	29.598	2.245	7546	1407	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	29.598	2.245
7547	1409	Sisma X SLV	3.6	0	0	0	0	19.832	2.245	7548	1409	Sisma Y SLV	0	3.6	0	0	0	19.832	2.245
7549	1409	Sisma X SLO	3.1	0	0	0	0	19.832	2.245	7550	1409	Sisma Y SLO	0	3.1	0	0	0	19.832	2.245
7551	1410	Sisma X SLV	38.9	0	0	0	0	2.2E2	2.245	7552	1410	Sisma Y SLV	0	38.9	0	0	0	2.2E2	2.245
7553	1410	Sisma X SLO	34	0	0	0	0	2.2E2	2.245	7554	1410	Sisma Y SLO	0	34	0	0	0	2.2E2	2.245
7555	1411	Sisma X SLV	58.3	0	0	0	0	3.2E2	2.245	7556	1411	Sisma Y SLV	0	58.3	0	0	0	3.2E2	2.245
7557	1411	Sisma X SLO	50.9	0	0	0	0	3.2E2	2.245	7558	1411	Sisma Y SLO	0	50.9	0	0	0	3.2E2	2.245
7559	1413	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	30.51	2.245	7560	1413	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	30.51	2.245
7561	1413	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	30.51	2.245	7562	1413	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	30.51	2.245
7563	1414	Sisma X SLV	3.6	0	0	0	0	19.944	2.245	7564	1414	Sisma Y SLV	0	3.6	0	0	0	19.944	2.245
7565	1414	Sisma X SLO	3.1	0	0	0	0	19.944	2.245	7566	1414	Sisma Y SLO	0	3.1	0	0	0	19.944	2.245
7567	1416	Sisma X SLV	38.9	0	0	0	0	2.2E2	2.245	7568	1416	Sisma Y SLV	0	38.9	0	0	0	2.2E2	2.245
7569	1416	Sisma X SLO	34	0	0	0	0	2.2E2	2.245	7570	1416	Sisma Y SLO	0	34	0	0	0	2.2E2	2.245
7571	1417	Sisma X SLV	4.4	0	0	0	0	24.321	2.245	7572	1417	Sisma Y SLV	0	4.4	0	0	0	24.321	2.245
7573	1417	Sisma X SLO	3.8	0	0	0	0	24.321	2.245	7574	1417	Sisma Y SLO	0	3.8	0	0	0	24.321	2.245
7575	1419	Sisma X SLV	17.6	0	0	0	0	97.693	2.245	7576	1419	Sisma Y SLV	0	17.6	0	0	0	97.693	2.245
7577	1419	Sisma X SLO	15.4	0	0	0	0	97.693	2.245	7578	1419	Sisma Y SLO	0	15.4	0	0	0	97.693	2.245
7579	1420	Sisma X SLV	46.3	0	0	0	0	2.6E2	2.245	7580	1420	Sisma Y SLV	0	46.3	0	0	0	2.6E2	2.245
7581	1420	Sisma X SLO	40.4	0	0	0	0	2.6E2	2.245	7582	1420	Sisma Y SLO	0	40.4	0	0	0	2.6E2	2.245
7583	1421	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7584	1421	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	1.3E3	2.245
7585	1421	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7586	1421	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	1.3E3	2.245
7587	1422	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7588	1422	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	1.2E2	2.245
7589	1422	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7590	1422	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	1.2E2	2.245
7591	1423	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7592	1423	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	1.3E3	2.245
7593	1423	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7594	1423	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	1.3E3	2.245
7595	1424	Sisma X SLV	21.4	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7596	1424	Sisma Y SLV	0	21.4	0	0	0	1.2E2	2.245
7597	1424	Sisma X SLO	18.7	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7598	1424	Sisma Y SLO	0	18.7	0	0	0	1.2E2	2.245
7599	1425	Sisma X SLV	225.8	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7600	1425	Sisma Y SLV	0	225.8	0	0	0	1.3E3	2.245
7601	1425	Sisma X SLO	197.1	0	0	0	0	1.3E3	2.245	7602	1425	Sisma Y SLO	0	197.1	0	0	0	1.3E3	2.245
7603	1426	Sisma X SLV	56	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7604	1426	Sisma Y SLV	0	56	0	0	0	3.1E2	2.245
7605	1426	Sisma X SLO	48.9	0	0	0	0	3.1E2	2.245	7606	1426	Sisma Y SLO	0	48.9	0	0	0	3.1E2	2.245
7607	1427	Sisma X SLV	21.7	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7608	1427	Sisma Y SLV	0	21.7	0	0	0	1.2E2	2.245
7609	1427	Sisma X SLO	18.9	0	0	0	0	1.2E2	2.245	7610	1427	Sisma Y SLO	0	18.9	0	0	0	1.2E2	2.245
7611	1428	Sisma X SLV	5.4	0	0	0	0	29.945	2.245	7612	1428	Sisma Y SLV	0	5.4	0	0	0	29.945	2.245
7613	1428	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	29.945	2.245	7614	1428	Sisma Y SLO	0	4.7	0				

7667	1448	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7668	1448	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7669	1448	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7670	1448	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7671	1449	Sisma X SLV	5.5	0	0	0	0	30.726	2.245	7672	1449	Sisma Y SLV	0	5.5	0	0	0	30.726	2.245
7673	1449	Sisma X SLO	4.8	0	0	0	0	30.726	2.245	7674	1449	Sisma Y SLO	0	4.8	0	0	0	30.726	2.245
7675	1451	Sisma X SLV	5.8	0	0	0	0	32.427	2.245	7676	1451	Sisma Y SLV	0	5.8	0	0	0	32.427	2.245
7677	1451	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	32.427	2.245	7678	1451	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	32.427	2.245
7679	1453	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7680	1453	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7681	1453	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7682	1453	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7683	1454	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7684	1454	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7685	1454	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7686	1454	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7687	1455	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7688	1455	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	1.1E3	2.245
7689	1455	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7690	1455	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	1.1E3	2.245
7691	1456	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7692	1456	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7693	1456	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7694	1456	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7695	1457	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7696	1457	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7697	1457	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7698	1457	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7699	1458	Sisma X SLV	5.6	0	0	0	0	30.853	2.245	7700	1458	Sisma Y SLV	0	5.6	0	0	0	30.853	2.245
7701	1458	Sisma X SLO	4.9	0	0	0	0	30.853	2.245	7702	1458	Sisma Y SLO	0	4.9	0	0	0	30.853	2.245
7703	1461	Sisma X SLV	5.9	0	0	0	0	32.639	2.245	7704	1461	Sisma Y SLV	0	5.9	0	0	0	32.639	2.245
7705	1461	Sisma X SLO	5.1	0	0	0	0	32.639	2.245	7706	1461	Sisma Y SLO	0	5.1	0	0	0	32.639	2.245
7707	1462	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7708	1462	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7709	1462	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7710	1462	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7711	1463	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7712	1463	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7713	1463	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7714	1463	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7715	1465	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	29.629	2.245	7716	1465	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	29.629	2.245
7717	1465	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	29.629	2.245	7718	1465	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	29.629	2.245
7719	1466	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	29.666	2.245	7720	1466	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	29.666	2.245
7721	1466	Sisma X SLO	4.7	0	0	0	0	29.666	2.245	7722	1466	Sisma Y SLO	0	4.7	0	0	0	29.666	2.245
7723	1468	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7724	1468	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7725	1468	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7726	1468	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7727	1469	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7728	1469	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7729	1469	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7730	1469	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7731	1470	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7732	1470	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	1.1E3	2.245
7733	1470	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7734	1470	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	1.1E3	2.245
7735	1471	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7736	1471	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7737	1471	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7738	1471	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7739	1472	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7740	1472	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7741	1472	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7742	1472	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7743	1474	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	29.084	2.245	7744	1474	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	29.084	2.245
7745	1474	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	29.084	2.245	7746	1474	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	29.084	2.245
7747	1476	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	28.722	2.245	7748	1476	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	28.722	2.245
7749	1476	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.722	2.245	7750	1476	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.722	2.245
7751	1477	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7752	1477	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7753	1477	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7754	1477	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7755	1478	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7756	1478	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7757	1478	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7758	1478	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7759	1480	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	28.786	2.245	7760	1480	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	28.786	2.245
7761	1480	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.786	2.245	7762	1480	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.786	2.245
7763	1482	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.498	2.245	7764	1482	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.498	2.245
7765	1482	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.498	2.245	7766	1482	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.498	2.245
7767	1483	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7768	1483	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7769	1483	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7770	1483	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7771	1484	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7772	1484	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7773	1484	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7774	1484	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7775	1485	Sisma X SLV	202.3	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7776	1485	Sisma Y SLV	0	202.3	0	0	0	1.1E3	2.245
7777	1485	Sisma X SLO	176.6	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7778	1485	Sisma Y SLO	0	176.6	0	0	0	1.1E3	2.245
7779	1486	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7780	1486	Sisma Y SLV	0	201.8	0	0	0	1.1E3	2.245
7781	1486	Sisma X SLO	176.2	0	0	0	0	1.1E3	2.245	7782	1486	Sisma Y SLO	0	176.2	0	0	0	1.1E3	2.245
7783	1487	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7784	1487	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7785	1487	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7786	1487	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7787	1488	Sisma X SLV	5.1	0	0	0	0	28.482	2.245	7788	1488	Sisma Y SLV	0	5.1	0	0	0	28.482	2.245
7789	1488	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.482	2.245	7790	1488	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.482	2.245
7791	1490	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	28.651	2.245	7792	1490	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	28.651	2.245
7793	1490	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.651	2.245	7794	1490	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.651	2.245
7795	1492	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7796	1492	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7797	1492	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7798	1492	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7799	1493	Sisma X SLV	53.6	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7800	1493	Sisma Y SLV	0	53.6	0	0	0	3.0E2	2.245
7801	1493	Sisma X SLO	46.8	0	0	0	0	3.0E2	2.245	7802	1493	Sisma Y SLO	0	46.8	0	0	0	3.0E2	2.245
7803	1495	Sisma X SLV	5.2	0	0	0	0	28.822	2.245	7804	1495	Sisma Y SLV	0	5.2	0	0	0	28.822	2.245
7805	1495	Sisma X SLO	4.5	0	0	0	0	28.822	2.245	7806	1495	Sisma Y SLO	0	4.5	0	0	0	28.822	2.245
7807	1497	Sisma X SLV	5.3	0	0	0	0	29.508	2.245	7808	1497	Sisma Y SLV	0	5.3	0	0	0	29.508	2.245
7809	1497	Sisma X SLO	4.6	0	0	0	0	29.508	2.245	7810	1497	Sisma Y SLO	0	4.6	0	0	0	29.508	2.245
7811	1498	Sisma X SLV	55.7	0	0	0	0	309.28	2.245	7812	1498	Sisma Y SLV	0	55.7	0	0	0	309.28	2.245
7813	1498	Sisma X SLO	48.6	0	0	0	0	309.28	2.245	7814	1498	Sisma Y SLO	0	48.6	0	0	0	309.28	2.245
7815	1499	Sisma X SLV	201.8	0	0	0	0	1.1E3											

7869	1518	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	10.71	2.245	7870	1518	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	10.71	2.245
7871	1519	Sisma X SLV	2	0	0	0	10.915	2.245	7872	1519	Sisma Y SLV	0	2	0	0	10.915	2.245
7873	1519	Sisma X SLO	1.7	0	0	0	10.915	2.245	7874	1519	Sisma Y SLO	0	1.7	0	0	10.915	2.245
7875	1520	Sisma X SLV	2.2	0	0	0	11.953	2.245	7876	1520	Sisma Y SLV	0	2.2	0	0	11.953	2.245
7877	1520	Sisma X SLO	1.9	0	0	0	11.953	2.245	7878	1520	Sisma Y SLO	0	1.9	0	0	11.953	2.245
7879	1521	Sisma X SLV	100.8	0	0	0	5.6E2	2.245	7880	1521	Sisma Y SLV	0	100.8	0	0	5.6E2	2.245
7881	1521	Sisma X SLO	88	0	0	0	5.6E2	2.245	7882	1521	Sisma Y SLO	0	88	0	0	5.6E2	2.245
7883	1522	Sisma X SLV	2.1	0	0	0	11.681	2.245	7884	1522	Sisma Y SLV	0	2.1	0	0	11.681	2.245
7885	1522	Sisma X SLO	1.8	0	0	0	11.681	2.245	7886	1522	Sisma Y SLO	0	1.8	0	0	11.681	2.245
7887	1523	Sisma X SLV	1.9	0	0	0	10.391	2.245	7888	1523	Sisma Y SLV	0	1.9	0	0	10.391	2.245
7889	1523	Sisma X SLO	1.6	0	0	0	10.391	2.245	7890	1523	Sisma Y SLO	0	1.6	0	0	10.391	2.245
7891	1524	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.934	2.245	7892	1524	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.934	2.245
7893	1524	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.934	2.245	7894	1524	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.934	2.245
7895	1525	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.639	2.245	7896	1525	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.639	2.245
7897	1525	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.639	2.245	7898	1525	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.639	2.245
7899	1526	Sisma X SLV	14.1	0	0	0	78.243	2.245	7900	1526	Sisma Y SLV	0	14.1	0	0	78.243	2.245
7901	1526	Sisma X SLO	12.3	0	0	0	78.243	2.245	7902	1526	Sisma Y SLO	0	12.3	0	0	78.243	2.245
7903	1527	Sisma X SLV	100.5	0	0	0	5.6E2	2.245	7904	1527	Sisma Y SLV	0	100.5	0	0	5.6E2	2.245
7905	1527	Sisma X SLO	87.7	0	0	0	5.6E2	2.245	7906	1527	Sisma Y SLO	0	87.7	0	0	5.6E2	2.245
7907	1528	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	7.831	2.245	7908	1528	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	7.831	2.245
7909	1528	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	7.831	2.245	7910	1528	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	7.831	2.245
7911	1529	Sisma X SLV	14.1	0	0	0	78.243	2.245	7912	1529	Sisma Y SLV	0	14.1	0	0	78.243	2.245
7913	1529	Sisma X SLO	12.3	0	0	0	78.243	2.245	7914	1529	Sisma Y SLO	0	12.3	0	0	78.243	2.245
7915	1530	Sisma X SLV	1.4	0	0	0	7.627	2.245	7916	1530	Sisma Y SLV	0	1.4	0	0	7.627	2.245
7917	1530	Sisma X SLO	1.2	0	0	0	7.627	2.245	7918	1530	Sisma Y SLO	0	1.2	0	0	7.627	2.245
7919	1531	Sisma X SLV	1.5	0	0	0	8.285	2.245	7920	1531	Sisma Y SLV	0	1.5	0	0	8.285	2.245
7921	1531	Sisma X SLO	1.3	0	0	0	8.285	2.245	7922	1531	Sisma Y SLO	0	1.3	0	0	8.285	2.245
7923	1532	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.606	2.245	7924	1532	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.606	2.245
7925	1532	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.606	2.245	7926	1532	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.606	2.245
7927	1533	Sisma X SLV	100.4	0	0	0	5.6E2	2.245	7928	1533	Sisma Y SLV	0	100.4	0	0	5.6E2	2.245
7929	1533	Sisma X SLO	87.6	0	0	0	5.6E2	2.245	7930	1533	Sisma Y SLO	0	87.6	0	0	5.6E2	2.245
7931	1534	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.875	2.245	7932	1534	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.875	2.245
7933	1534	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.875	2.245	7934	1534	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.875	2.245
7935	1535	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.874	2.245	7936	1535	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.874	2.245
7937	1535	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.874	2.245	7938	1535	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.874	2.245
7939	1536	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.845	2.245	7940	1536	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.845	2.245
7941	1536	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.845	2.245	7942	1536	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.845	2.245
7943	1537	Sisma X SLV	1.6	0	0	0	8.78	2.245	7944	1537	Sisma Y SLV	0	1.6	0	0	8.78	2.245
7945	1537	Sisma X SLO	1.4	0	0	0	8.78	2.245	7946	1537	Sisma Y SLO	0	1.4	0	0	8.78	2.245
7947	1538	Sisma X SLV	26.8	0	0	0	1.5E2	2.245	7948	1538	Sisma Y SLV	0	26.8	0	0	1.5E2	2.245
7949	1538	Sisma X SLO	23.4	0	0	0	1.5E2	2.245	7950	1538	Sisma Y SLO	0	23.4	0	0	1.5E2	2.245
7951	1540	Sisma X SLV	3.5	0	0	0	19.567	2.245	7952	1540	Sisma Y SLV	0	3.5	0	0	19.567	2.245
7953	1540	Sisma X SLO	3.1	0	0	0	19.567	2.245	7954	1540	Sisma Y SLO	0	3.1	0	0	19.567	2.245
7955	1543	Sisma X SLV	131.6	0	0	0	7.3E2	2.245	7956	1543	Sisma Y SLV	0	131.6	0	0	7.3E2	2.245
7957	1543	Sisma X SLO	114.9	0	0	0	7.3E2	2.245	7958	1543	Sisma Y SLO	0	114.9	0	0	7.3E2	2.245
7959	1544	Sisma X SLV	131.6	0	0	0	7.3E2	2.245	7960	1544	Sisma Y SLV	0	131.6	0	0	7.3E2	2.245
7961	1544	Sisma X SLO	114.9	0	0	0	7.3E2	2.245	7962	1544	Sisma Y SLO	0	114.9	0	0	7.3E2	2.245
7963	1545	Sisma X SLV	117.5	0	0	0	6.5E2	2.245	7964	1545	Sisma Y SLV	0	117.5	0	0	6.5E2	2.245
7965	1545	Sisma X SLO	102.6	0	0	0	6.5E2	2.245	7966	1545	Sisma Y SLO	0	102.6	0	0	6.5E2	2.245
7967	1546	Sisma X SLV	117.5	0	0	0	6.5E2	2.245	7968	1546	Sisma Y SLV	0	117.5	0	0	6.5E2	2.245
7969	1546	Sisma X SLO	102.6	0	0	0	6.5E2	2.245	7970	1546	Sisma Y SLO	0	102.6	0	0	6.5E2	2.245

6.4 Aste

6.4.1 Carichi su aste modello

6.4.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello

Indice asta: Indice dell'asta a cui si riferisce il carico trapezoidale.

Condizione: Condizione elementare di carico a cui si riferisce il carico.

Posizione iniziale: Posizione iniziale del carico sull'asse locale 1. [cm]

F1 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 1. [daN/cm]

F2 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 2. [daN/cm]

F3 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 3. [daN/cm]

Posizione finale: Posizione finale del carico sull'asse locale 1. [cm]

F1 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 1. [daN/cm]

F2 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 2. [daN/cm]

F3 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 3. [daN/cm]

Indice asta	Condizione	Posizione iniziale	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione finale	F1 finale	F2 finale	F3 finale
225	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
225	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
225	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
226	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
226	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
226	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
227	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
227	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
227	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
228	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
228	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
228	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
229	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
229	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
229	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
230	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
230	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0

230	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
231	Pesi	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
	strutturali								
231	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
231	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
232	Pesi	0	0	-3.556	0	107.5	0	-3.556	0
	strutturali								
232	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	107.5	0	-7.113	0
232	Neve	0	0	-4.267	0	107.5	0	-4.267	0
233	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
233	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
233	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
234	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
234	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
234	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
235	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
235	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
235	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
236	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
236	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
236	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
237	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
237	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
237	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
238	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
238	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
238	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
239	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
239	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
239	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
240	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
240	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
240	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
241	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
241	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
241	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
242	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
242	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
242	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
243	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
243	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
243	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
244	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
244	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
244	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
245	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
245	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
245	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
246	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
246	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
246	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
247	Pesi	0	0	-1.875	0	35.8	0	-1.875	0
	strutturali								
247	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	35.8	0	-3.75	0
247	Neve	0	0	-2.25	0	35.8	0	-2.25	0
248	Pesi	0	0	-1.875	0	35.8	0	-1.875	0
	strutturali								
248	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	35.8	0	-3.75	0
248	Neve	0	0	-2.25	0	35.8	0	-2.25	0
249	Pesi	0	0	-1.875	0	35.8	0	-1.875	0
	strutturali								
249	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	35.8	0	-3.75	0
249	Neve	0	0	-2.25	0	35.8	0	-2.25	0
250	Pesi	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
	strutturali								
250	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
250	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0

251	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
251	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
251	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
252	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
252	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
252	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
253	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
253	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
253	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
254	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	57.5	0	-1.875	0
254	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	57.5	0	-3.75	0
254	Neve	0	0	-2.25	0	57.5	0	-2.25	0
255	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	42.5	0	-1.875	0
255	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	42.5	0	-3.75	0
255	Neve	0	0	-2.25	0	42.5	0	-2.25	0
256	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
256	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
256	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
257	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
257	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
257	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
258	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
258	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
258	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
259	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
259	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
259	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
260	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
260	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
260	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
261	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
261	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
261	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
262	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
262	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
262	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
263	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
263	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
263	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
264	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	53.8	0	-1.875	0
264	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	53.8	0	-3.75	0
264	Neve	0	0	-2.25	0	53.8	0	-2.25	0
265	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	53.8	0	-1.875	0
265	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	53.8	0	-3.75	0
265	Neve	0	0	-2.25	0	53.8	0	-2.25	0
266	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
266	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
266	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
267	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
267	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
267	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
268	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
268	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
268	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
269	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
269	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
269	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
270	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
270	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
270	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0

271	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
271	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
271	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
272	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
272	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
272	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
273	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	107.5	0	-3.547	0
273	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	107.5	0	-7.094	0
273	Neve	0	0	-4.256	0	107.5	0	-4.256	0
274	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
274	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
274	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
275	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
275	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
275	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
276	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
276	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
276	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
277	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
277	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
277	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
278	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
278	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
278	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
279	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
279	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
279	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
280	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
280	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
280	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
281	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	107.5	0	-3.547	0
281	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	107.5	0	-7.094	0
281	Neve	0	0	-4.256	0	107.5	0	-4.256	0
282	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
282	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
282	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
283	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
283	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
283	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
284	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
284	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
284	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
285	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
285	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
285	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
286	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
286	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
286	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
287	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
287	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
287	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
288	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
288	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
288	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
289	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
289	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
289	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
290	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
290	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
290	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0

291	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
291	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
291	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
292	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
292	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
292	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
293	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
293	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
293	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
294	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
294	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
294	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
295	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
295	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
295	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
296	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
296	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
296	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
297	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
297	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
297	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
298	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
298	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
298	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
299	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	100	0	-3.556	0
299	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	100	0	-7.113	0
299	Neve	0	0	-4.267	0	100	0	-4.267	0
300	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
300	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
300	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
301	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
301	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
301	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
302	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
302	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
302	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
303	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
303	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
303	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
304	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
304	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
304	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
305	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
305	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
305	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
306	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
306	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
306	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
307	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
307	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
307	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
308	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
308	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
308	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
309	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
309	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
309	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
310	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
310	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
310	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0

311	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	50	0	-1.875	0
311	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	50	0	-3.75	0
311	Neve	0	0	-2.25	0	50	0	-2.25	0
312	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
312	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
312	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
313	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
313	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
313	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
314	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
314	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
314	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
315	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
315	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
315	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
316	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
316	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
316	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
317	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
317	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
317	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
318	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
318	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
318	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
319	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
319	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
319	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
320	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
320	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
320	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
321	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
321	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
321	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
322	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
322	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
322	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
323	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	100	0	-3.547	0
323	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	100	0	-7.094	0
323	Neve	0	0	-4.256	0	100	0	-4.256	0
400	Pesi strutturali	0	0	-2.05	0	277	0	-2.05	0
400	Permanenti portati	0	0	-2.05	0	277	0	-2.05	0
400	Neve	0	0	-1.23	0	277	0	-1.23	0
401	Pesi strutturali	0	0	-2.05	0	36	0	-2.05	0
401	Permanenti portati	0	0	-2.05	0	36	0	-2.05	0
401	Neve	0	0	-1.23	0	36	0	-1.23	0
402	Pesi strutturali	0	0	-2.05	0	277	0	-2.05	0
402	Permanenti portati	0	0	-2.05	0	277	0	-2.05	0
402	Neve	0	0	-1.23	0	277	0	-1.23	0
403	Pesi strutturali	0	0	-2.05	0	36	0	-2.05	0
403	Permanenti portati	0	0	-2.05	0	36	0	-2.05	0
403	Neve	0	0	-1.23	0	36	0	-1.23	0
418	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	90	0	-3.547	0
418	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	90	0	-7.094	0
418	Neve	0	0	-4.256	0	90	0	-4.256	0
419	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	45	0	-1.875	0
419	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	45	0	-3.75	0
419	Neve	0	0	-2.25	0	45	0	-2.25	0
420	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	45	0	-1.875	0
420	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	45	0	-3.75	0
420	Neve	0	0	-2.25	0	45	0	-2.25	0

421	Pesi strutturali	0	0	-3.556	0	90	0	-3.556	0
421	Permanenti portati	0	0	-7.113	0	90	0	-7.113	0
421	Neve	0	0	-4.267	0	90	0	-4.267	0
422	Pesi strutturali	0	0	-3.547	0	90	0	-3.547	0
422	Permanenti portati	0	0	-7.094	0	90	0	-7.094	0
422	Neve	0	0	-4.256	0	90	0	-4.256	0
423	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	45	0	-1.875	0
423	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	45	0	-3.75	0
423	Neve	0	0	-2.25	0	45	0	-2.25	0
424	Pesi strutturali	0	0	-1.875	0	45	0	-1.875	0
424	Permanenti portati	0	0	-3.75	0	45	0	-3.75	0
424	Neve	0	0	-2.25	0	45	0	-2.25	0

6.4.2 Caratteristiche meccaniche aste

I seguenti dati si riferiscono alle caratteristiche meccaniche delle aste utilizzate dal solutore ad elementi finiti. Normalmente differiscono dalle caratteristiche inerziali delle sezioni definite nel database. Tengono conto dei moltiplicatori inerziali espressi nelle preferenze FEM e di indicazioni tratte dalla bibliografia (SAP 90 Volume I Figura X-8; Belluzzi Vol. 1).

I.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Area: Area della sezione trasversale. [cm²]

Area 2: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 2. [cm²]

Area 3: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 3. [cm²]

In.2: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 2. [cm⁴]

In.3: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 3. [cm⁴]

In.tors.: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di torsione. [cm⁴]

E: Modulo di elasticità longitudinale. [daN/cm²]

G: Modulo di elasticità tangenziale. [daN/cm²]

Alfa: Coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C⁻¹]

P.unit.: Peso per unità di lunghezza dell'elemento. [daN/cm]

S.fibre: Caratteristiche della sezione a fibre

Sez.corr.: Sezione degli elementi correlati.

Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Mat.corr.: Materiale degli elementi correlati.

Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

I.	Area	Area 2	Area 3	In.2	In.3	In.tors.	E	G	Alfa	P.unit.	S.fibre	Sez.corr. Desc.	Mat.corr. Desc.
1	4000	3333	3333	2133333	833333	20208	314472	142942	0.00001	10		R 80x50_1	C25/30
2	6250	5208	5208	8138021	1302083	38958	314472	142942	0.00001	15.625		R 125x50	C25/30
3	2250	1875	1875	1518750	117188	3867	314472	142942	0.00001	5.625		R 90*25	C25/30
4	750	625	625	56250	39063	742	314472	142942	0.00001	1.875		R 30*25	C25/30
5	1250	1042	1042	260417	65104	1784	314472	142942	0.00001	3.125		R 50x25_1	C25/30
6	26	5	17	167	450	7	2100000	807692	0.000012	0.205		HEB100	S275
7	73	28	36	1044	16283	29	2100000	807692	0.000012	0.571		IPE360	S275
8	1056	880	880	50688	170368	133079	130000	6500	0.00001	0.422		R 24x44	GL30c
9	1056	880	880	50688	170368	133079	116000	6500	0.00001	0.401		R 24x44	GL24h
10	864	720	720	41472	93312	96215	116000	6500	0.00001	0.328		R 24x36	GL24h
11	216	180	180	2592	5832	6013	116000	6500	0.00001	0.082		R 12x18	GL24h
12	2500	2083	2083	520833	520833	7708	314472	142942	0.00001	6.25		R 50x50	C25/30
13	1500	1250	1250	112500	312500	2799	314472	142942	0.00001	3.75		R 30*50	C25/30
14	31	7	20	389	1034	6	2100000	807692	0.000012	0.247		HEA140	S235
15	21	4	13	134	350	4	2100000	807692	0.000012	0.167		HEA100	S235

6.4.3 Definizioni aste

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Nodo I: Nodo iniziale.

Nodo J: Nodo finale.

Nodo K: Nodo che definisce l'asse locale 2.

Sezione: Caratteristiche inerziali-meccaniche della sezione.

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice	Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice
1	101	102	1549	1	2	102	104	1549	1
3	104	105	1549	1	4	105	106	1549	1
5	106	107	1549	1	6	107	108	1549	1
7	108	109	1549	1	8	109	110	1549	1
9	110	111	1549	1	10	111	112	1549	1
11	112	113	1549	1	12	113	114	1549	1
13	114	115	1549	1	14	115	116	1549	1
15	116	117	1549	1	16	117	118	1549	1
17	118	119	1549	1	18	119	120	1549	1
19	120	121	1549	1	20	121	122	1549	1
21	122	123	1549	1	22	123	124	1549	1
23	124	126	1549	1	24	126	127	1549	1
25	20	19	1549	2	26	19	18	1549	2
27	18	17	1549	2	28	17	16	1549	2
29	16	15	1549	2	30	15	14	1549	2
31	14	13	1549	2	32	13	12	1549	2
33	12	11	1549	2	34	11	10	1549	2
35	10	9	1549	2	36	9	8	1549	2
37	8	7	1549	2	38	7	6	1549	2
39	6	5	1549	2	40	5	4	1549	2
41	4	3	1549	2	42	3	2	1549	2
43	2	40	1549	1	44	40	42	1549	1
45	42	44	1549	1	46	44	46	1549	1

47	46	48	1549	1	48	48	50	1549	1
49	50	52	1549	1	50	52	54	1549	1
51	54	56	1549	1	52	56	58	1549	1
53	58	60	1549	1	54	60	62	1549	1
55	62	64	1549	1	56	64	83	1549	1
57	83	85	1549	1	58	85	87	1549	1
59	87	89	1549	1	60	89	91	1549	1
61	91	93	1549	1	62	93	95	1549	1
63	95	97	1549	1	64	97	99	1549	1
65	99	103	1549	1	66	20	41	1549	1
67	41	43	1549	1	68	43	45	1549	1
69	45	47	1549	1	70	47	49	1549	1
71	49	51	1549	1	72	51	53	1549	1
73	53	55	1549	1	74	55	57	1549	1
75	57	59	1549	1	76	59	61	1549	1
77	61	63	1549	1	78	63	82	1549	1
79	82	84	1549	1	80	84	86	1549	1
81	86	88	1549	1	82	88	90	1549	1
83	90	92	1549	1	84	92	94	1549	1
85	94	96	1549	1	86	96	98	1549	1
87	98	100	1549	1	88	100	125	1549	1
89	638	630	1549	3	90	630	624	1549	3
91	624	618	1549	3	92	618	612	1549	3
93	612	606	1549	3	94	606	600	1549	3
95	600	594	1549	3	96	594	588	1549	3
97	588	582	1549	3	98	582	558	1549	3
99	558	551	1549	3	100	551	545	1549	3
101	545	539	1549	3	102	539	533	1549	3
103	533	527	1549	3	104	527	521	1549	3
105	521	515	1549	3	106	515	509	1549	3
107	509	503	1549	3	108	503	499	1549	3
109	499	493	1549	3	110	493	487	1549	3
111	487	444	1549	3	112	444	417	1549	3
113	417	377	1549	3	114	377	631	1549	3
115	631	625	1549	3	116	625	619	1549	3
117	619	613	1549	3	118	613	607	1549	3
119	607	601	1549	3	120	601	595	1549	3
121	595	589	1549	3	122	589	583	1549	3
123	583	576	1549	3	124	576	552	1549	3
125	552	546	1549	3	126	546	540	1549	3
127	540	534	1549	3	128	534	528	1549	3
129	528	522	1549	3	130	522	516	1549	3
131	516	510	1549	3	132	510	504	1549	3
133	504	500	1549	3	134	500	494	1549	3
135	494	488	1549	3	136	488	462	1549	3
137	462	418	1549	3	138	418	395	1549	3
139	636	640	1549	4	140	640	641	1549	4
141	641	643	1549	4	142	643	644	1549	4
143	644	647	1549	4	144	647	648	1549	4
145	648	650	1549	4	146	650	652	1549	4
147	652	653	1549	4	148	653	656	1549	4
149	656	658	1549	4	150	658	659	1549	4
151	659	660	1549	4	152	660	662	1549	4
153	662	663	1549	4	154	663	666	1549	4
155	666	667	1549	4	156	667	670	1549	4
157	670	671	1549	4	158	671	674	1549	4
159	674	676	1549	4	160	676	678	1549	4
161	466	467	1549	5	162	467	468	1549	5
163	468	469	1549	5	164	469	470	1549	5
165	470	471	1549	5	166	471	472	1549	5
167	472	473	1549	5	168	473	474	1549	5
169	474	475	1549	5	170	475	476	1549	5
171	476	477	1549	5	172	477	478	1549	5
173	478	479	1549	5	174	479	480	1549	5
175	480	481	1549	5	176	481	482	1549	5
177	482	483	1549	5	178	483	484	1549	5
179	558	559	1549	4	180	559	560	1549	4
181	560	561	1549	4	182	561	562	1549	4
183	562	563	1549	4	184	563	564	1549	4
185	564	565	1549	4	186	565	566	1549	4
187	566	567	1549	4	188	567	568	1549	4
189	568	569	1549	4	190	569	570	1549	4
191	570	571	1549	4	192	571	572	1549	4
193	572	573	1549	4	194	573	574	1549	4
195	574	575	1549	4	196	575	576	1549	4
197	64	65	1549	1	198	65	66	1549	1
199	66	67	1549	1	200	67	68	1549	1
201	68	69	1549	1	202	69	70	1549	1
203	70	71	1549	1	204	71	72	1549	1
205	72	73	1549	1	206	73	74	1549	1
207	74	75	1549	1	208	75	76	1549	1
209	76	77	1549	1	210	77	78	1549	1
211	78	79	1549	1	212	79	80	1549	1
213	80	81	1549	1	214	81	82	1549	1
215	450	1295	1559	6	216	456	1297	1560	6
217	463	1300	1561	6	218	443	1292	1558	6
219	1292	1294	1549	7	220	1294	1295	1549	7
221	1295	1296	1549	7	222	1296	1297	1549	7
223	1297	1298	1549	7	224	1298	1300	1549	7
225	1296	1313	1549	8	226	1313	1328	1549	8
227	1328	1343	1549	8	228	1343	1358	1549	8
229	1358	1373	1549	8	230	1373	1388	1549	8
231	1388	1403	1549	8	232	1403	1423	1549	8
233	1293	1305	1549	9	234	1305	1311	1549	9
235	1311	1320	1549	9	236	1320	1326	1549	9
237	1326	1335	1549	9	238	1335	1341	1549	9
239	1341	1350	1549	9	240	1350	1356	1549	9
241	1356	1365	1549	9	242	1365	1371	1549	9
243	1371	1380	1549	9	244	1380	1386	1549	9
245	1386	1395	1549	9	246	1395	1401	1549	9
247	1401	1410	1549	9	248	1410	1416	1549	9

249	1416	1420	1549	9	250	1299	1306	1549	9
251	1306	1315	1549	9	252	1315	1321	1549	9
253	1321	1330	1549	9	254	1330	1336	1549	9
255	1336	1345	1549	9	256	1345	1351	1549	9
257	1351	1360	1549	9	258	1360	1366	1549	9
259	1366	1375	1549	9	260	1375	1381	1549	9
261	1381	1390	1549	9	262	1390	1396	1549	9
263	1396	1405	1549	9	264	1405	1411	1549	9
265	1411	1426	1549	9	266	1294	1312	1549	8
267	1312	1327	1549	8	268	1327	1342	1549	8
269	1342	1357	1549	8	270	1357	1372	1549	8
271	1372	1387	1549	8	272	1387	1402	1549	8
273	1402	1421	1549	8	274	1298	1314	1549	8
275	1314	1329	1549	8	276	1329	1344	1549	8
277	1344	1359	1549	8	278	1359	1374	1549	8
279	1374	1389	1549	8	280	1389	1404	1549	8
281	1404	1425	1549	8	282	1420	1432	1549	10
283	1432	1438	1549	10	284	1438	1447	1549	10
285	1447	1453	1549	10	286	1453	1462	1549	10
287	1462	1468	1549	10	288	1468	1477	1549	10
289	1477	1483	1549	10	290	1483	1492	1549	10
291	1492	1498	1549	10	292	1498	1507	1549	10
293	1507	1515	1549	10	294	1423	1440	1549	10
295	1440	1455	1549	10	296	1455	1470	1549	10
297	1470	1485	1549	10	298	1485	1500	1549	10
299	1500	1527	1549	10	300	1426	1433	1549	10
301	1433	1442	1549	10	302	1442	1448	1549	10
303	1448	1457	1549	10	304	1457	1463	1549	10
305	1463	1472	1549	10	306	1472	1478	1549	10
307	1478	1487	1549	10	308	1487	1493	1549	10
309	1493	1502	1549	10	310	1502	1508	1549	10
311	1508	1538	1549	10	312	1421	1439	1549	10
313	1439	1454	1549	10	314	1454	1469	1549	10
315	1469	1484	1549	10	316	1484	1499	1549	10
317	1499	1521	1549	10	318	1425	1441	1549	10
319	1441	1456	1549	10	320	1456	1471	1549	10
321	1471	1486	1549	10	322	1486	1501	1549	10
323	1501	1533	1549	10	324	1311	1312	1549	11
325	1312	1313	1549	11	326	1313	1314	1549	11
327	1314	1315	1549	11	328	564	1422	1563	6
329	570	1424	1564	6	330	577	1427	1565	6
331	557	935	1562	6	332	935	1035	1562	6
333	1035	1419	1562	6	334	1419	1421	1549	7
335	1421	1422	1549	7	336	1422	1423	1549	7
337	1423	1424	1549	7	338	1424	1425	1549	7
339	1425	1427	1549	7	340	1326	1327	1549	11
341	1327	1328	1549	11	342	1328	1329	1549	11
343	1329	1330	1549	11	344	1341	1342	1549	11
345	1342	1343	1549	11	346	1343	1344	1549	11
347	1344	1345	1549	11	348	1356	1357	1549	11
349	1357	1358	1549	11	350	1358	1359	1549	11
351	1359	1360	1549	11	352	1371	1372	1549	11
353	1372	1373	1549	11	354	1373	1374	1549	11
355	1374	1375	1549	11	356	1386	1387	1549	11
357	1387	1388	1549	11	358	1388	1389	1549	11
359	1389	1390	1549	11	360	1401	1402	1549	11
361	1402	1403	1549	11	362	1403	1404	1549	11
363	1404	1405	1549	11	364	1438	1439	1549	11
365	1439	1440	1549	11	366	1440	1441	1549	11
367	1441	1442	1549	11	368	1453	1454	1549	11
369	1454	1455	1549	11	370	1455	1456	1549	11
371	1456	1457	1549	11	372	1468	1469	1549	11
373	1469	1470	1549	11	374	1470	1471	1549	11
375	1471	1472	1549	11	376	1483	1484	1549	11
377	1484	1485	1549	11	378	1485	1486	1549	11
379	1486	1487	1549	11	380	1498	1499	1549	11
381	1499	1500	1549	11	382	1500	1501	1549	11
383	1501	1502	1549	11	384	113	128	1549	12
385	128	130	1549	12	386	130	132	1549	12
387	132	134	1549	12	388	134	136	1549	12
389	116	129	1549	12	390	129	131	1549	12
391	131	133	1549	12	392	133	135	1549	12
393	135	138	1549	12	394	136	137	1549	13
395	137	138	1549	13	396	682	1543	1548	6
397	683	1544	1548	6	398	690	1545	1548	6
399	692	1546	1548	6	400	1545	1543	1549	14
401	1543	1526	1549	14	402	1546	1544	1549	14
403	1544	1529	1549	14	404	1545	1546	1549	15
405	1543	1544	1549	15	406	657	682	1549	4
407	682	684	1549	4	408	684	686	1549	4
409	686	688	1549	4	410	688	690	1549	4
411	690	691	1549	4	412	691	692	1549	4
413	692	689	1549	4	414	689	687	1549	4
415	687	685	1549	4	416	685	683	1549	4
417	683	660	1549	4	418	1294	1273	1549	10
419	1293	1286	1549	10	420	1286	1272	1549	10
421	1296	1274	1549	10	422	1298	1275	1549	10
423	1299	1287	1549	10	424	1287	1276	1549	10
425	1282	1283	1549	11	426	1279	1280	1549	11
427	1280	1281	1549	11	428	1281	1282	1549	11

7 Risultati numerici

7.1 Pressioni massime sul terreno

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: Indice del nodo.

Pressione minima: Situazione in cui si verifica la pressione minima nel nodo.

Cont.: Nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione minima.

uz: Spostamento massimo verticale del nodo. [cm]

Valore: Pressione minima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Pressione massima: Situazione in cui si verifica la pressione massima nel nodo.

Cont.: Nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce la pressione massima.

uz: Spostamento minimo verticale del nodo. [cm]

Valore: Pressione massima sul terreno del nodo. [daN/cm²]

Compressione estrema massima -1.11109 al nodo di indice 57, di coordinate x = 1189, y = 1554, z = -55, nel contesto SLU 7.

Spostamento estremo minimo -0.55555 al nodo di indice 57, di coordinate x = 1189, y = 1554, z = -55, nel contesto SLU 7.

Spostamento estremo massimo -0.19179 al nodo di indice 136, di coordinate x = 596, y = 2716, z = -55, nel contesto SLV fondazioni 9.

Nodo Ind.	Pressione minima			Pressione massima		
	Cont.	uz	Valore	Cont.	uz	Valore
	SLU 5	-0.51594	-1.03188	SLV FO 11	-0.30252	-0.60504
	SLU 5	-0.50413	-1.00827	SLV FO 11	-0.2969	-0.59381
	SLU 5	-0.49274	-0.98547	SLV FO 11	-0.29148	-0.58296
	SLU 5	-0.48231	-0.96462	SLV FO 11	-0.28652	-0.57305
	SLU 5	-0.47322	-0.94645	SLV FO 11	-0.28222	-0.56444
	SLU 5	-0.46561	-0.93121	SLV FO 11	-0.27864	-0.55729
	SLU 5	-0.45947	-0.91894	SLV FO 11	-0.2758	-0.5516
	SLU 5	-0.45485	-0.9097	SLV FO 11	-0.27371	-0.54743
	SLU 5	-0.45187	-0.90374	SLV FO 11	-0.27246	-0.54492
	SLU 5	-0.45065	-0.90129	SLV FO 11	-0.27211	-0.54423
	SLU 7	-0.45144	-0.90288	SLV FO 7	-0.27244	-0.54488
	SLU 7	-0.45403	-0.90806	SLV FO 7	-0.27356	-0.54713
	SLU 7	-0.45825	-0.9165	SLV FO 7	-0.27552	-0.55104
	SLU 7	-0.46399	-0.92798	SLV FO 7	-0.27824	-0.55647
	SLU 7	-0.47122	-0.94244	SLV FO 7	-0.28169	-0.56338
	SLU 7	-0.47992	-0.95985	SLV FO 7	-0.28588	-0.57175
	SLU 7	-0.48999	-0.97997	SLV FO 7	-0.29072	-0.58144
	SLU 7	-0.50105	-1.00211	SLV FO 7	-0.29605	-0.59211
	SLU 7	-0.51256	-1.02512	SLV FO 7	-0.3016	-0.60319
	SLU 5	-0.52654	-1.05308	SLV FO 11	-0.31058	-0.62116
	SLU 7	-0.52442	-1.04884	SLV FO 7	-0.31016	-0.62032
	SLU 5	-0.53242	-1.06485	SLV FO 11	-0.31543	-0.63086
	SLU 7	-0.53131	-1.06262	SLV FO 7	-0.31541	-0.63081
	SLU 5	-0.53736	-1.07473	SLE QP 1	-0.31925	-0.6385
	SLU 7	-0.5373	-1.0746	SLE QP 1	-0.31897	-0.63794
	SLU 5	-0.54171	-1.08341	SLE QP 1	-0.32161	-0.64321
	SLU 7	-0.5426	-1.0852	SLE QP 1	-0.32187	-0.64373
	SLU 5	-0.54548	-1.09096	SLE QP 1	-0.32369	-0.64737
	SLU 7	-0.5471	-1.09419	SLE QP 1	-0.32436	-0.64873
	SLU 5	-0.54862	-1.09724	SLE QP 1	-0.32545	-0.65091
	SLU 7	-0.55065	-1.1013	SLE QP 1	-0.32639	-0.65278
	SLU 5	-0.55105	-1.10209	SLE QP 1	-0.32687	-0.65375
	SLU 7	-0.55322	-1.10645	SLE QP 1	-0.32793	-0.65586
	SLU 5	-0.5527	-1.1054	SLE QP 1	-0.32791	-0.65583
	SLU 7	-0.55485	-1.10969	SLE QP 1	-0.329	-0.65799
	SLU 5	-0.55351	-1.10703	SLE QP 1	-0.32854	-0.65709
	SLU 7	-0.55555	-1.11109	SLE QP 1	-0.3296	-0.65921
	SLU 5	-0.55343	-1.10686	SLV FO 15	-0.32833	-0.65665
	SLU 7	-0.55532	-1.11064	SLE QP 1	-0.32975	-0.65951
	SLU 5	-0.55239	-1.10478	SLV FO 15	-0.32694	-0.65388
	SLU 7	-0.55415	-1.1083	SLV FO 3	-0.32786	-0.65572
	SLU 5	-0.55037	-1.10074	SLV FO 15	-0.32483	-0.64966
	SLU 7	-0.55201	-1.10401	SLV FO 3	-0.32516	-0.65031
	SLU 6	-0.54764	-1.09528	SLV FO 13	-0.3217	-0.6434
	SLU 6	-0.54693	-1.09386	SLV FO 13	-0.32478	-0.64956
	SLU 6	-0.54657	-1.09314	SLE QP 1	-0.32704	-0.65407
	SLU 6	-0.54675	-1.0935	SLE QP 1	-0.32767	-0.65535
	SLU 6	-0.54742	-1.09484	SLE QP 1	-0.32851	-0.65703
	SLU 6	-0.54823	-1.09646	SLE QP 1	-0.32937	-0.65873
	SLU 6	-0.54876	-1.09752	SLE QP 1	-0.33001	-0.66002
	SLU 6	-0.54884	-1.09768	SLE QP 1	-0.33034	-0.66068
	SLU 8	-0.54867	-1.09733	SLE QP 1	-0.33045	-0.6609
	SLU 8	-0.54886	-1.09772	SLE QP 1	-0.3305	-0.661
	SLU 8	-0.54921	-1.09842	SLE QP 1	-0.33057	-0.66114
	SLU 8	-0.54957	-1.09913	SLE QP 1	-0.33058	-0.66115
	SLU 8	-0.54963	-1.09925	SLE QP 1	-0.33036	-0.66071
	SLU 8	-0.54922	-1.09844	SLE QP 1	-0.32983	-0.65965
	SLU 8	-0.54852	-1.09704	SLE QP 1	-0.32908	-0.65816
	SLU 8	-0.54794	-1.09587	SLV FO 3	-0.32784	-0.65568
	SLU 8	-0.54782	-1.09564	SLV FO 3	-0.32568	-0.65136
	SLU 8	-0.54823	-1.09647	SLV FO 3	-0.32368	-0.64737
	SLU 8	-0.549	-1.098	SLV FO 3	-0.32177	-0.64355
	SLU 6	-0.54458	-1.08917	SLV FO 13	-0.31739	-0.63477
	SLU 8	-0.54582	-1.09165	SLV FO 1	-0.31768	-0.63537
	SLU 6	-0.54076	-1.08151	SLV FO 13	-0.3123	-0.6246
	SLU 8	-0.54187	-1.08374	SLV FO 1	-0.31246	-0.62492
	SLU 6	-0.53614	-1.07228	SLV FO 13	-0.30654	-0.61308
	SLU 8	-0.53712	-1.07424	SLV FO 1	-0.30656	-0.61311
	SLU 6	-0.53081	-1.06161	SLV FO 13	-0.30018	-0.60036
	SLU 8	-0.53161	-1.06323	SLV FO 1	-0.29999	-0.59997
	SLU 6	-0.52484	-1.04967	SLV FO 13	-0.29326	-0.58651
	SLU 8	-0.52542	-1.05085	SLV FO 1	-0.2928	-0.5856
	SLU 6	-0.51831	-1.03661	SLV FO 13	-0.28581	-0.57162
	SLU 8	-0.51861	-1.03721	SLV FO 1	-0.28506	-0.57011
	SLU 6	-0.51129	-1.02258	SLV FO 13	-0.2779	-0.5558

	SLU 8	-0.51123	-1.02246	SLV FO 1	-0.27683	-0.55366
	SLU 6	-0.50385	-1.00769	SLV FO 13	-0.26959	-0.53919
	SLU 8	-0.50336	-1.00673	SLV FO 1	-0.2682	-0.53641
	SLU 6	-0.49596	-0.99192	SLV FO 13	-0.26093	-0.52187
	SLU 8	-0.49502	-0.99003	SLV FO 1	-0.25923	-0.51846
	SLU 6	-0.49344	-0.98688	SLV FO 13	-0.24713	-0.49427
	SLU 6	-0.49077	-0.98153	SLV FO 13	-0.24941	-0.49882
	SLU 6	-0.48769	-0.97538	SLV FO 13	-0.252	-0.50399
	SLU 6	-0.48611	-0.97222	SLV FO 13	-0.25254	-0.50508
	SLU 6	-0.48075	-0.96149	SLV FO 13	-0.25528	-0.51056
	SLU 6	-0.47545	-0.9509	SLV FO 13	-0.25808	-0.51616
	SLU 6	-0.47051	-0.94101	SLV FO 13	-0.26104	-0.52208
	SLU 6	-0.46601	-0.93201	SLV FO 13	-0.26418	-0.52836
	SLU 6	-0.462	-0.924	SLV FO 13	-0.26749	-0.53499
	SLU 6	-0.45855	-0.91709	SLV FO 13	-0.271	-0.54201
	SLU 6	-0.4557	-0.91139	SLV FO 13	-0.27474	-0.54948
	SLU 6	-0.45352	-0.90704	SLV FO 13	-0.27876	-0.55752
	SLU 6	-0.4521	-0.90419	SLV FO 9	-0.28189	-0.56379
	SLU 6	-0.45134	-0.90268	SLE QP 1	-0.28241	-0.56482
	SLU 8	-0.45162	-0.90323	SLE QP 1	-0.2826	-0.56519
	SLU 8	-0.45303	-0.90606	SLV FO 5	-0.28267	-0.56534
	SLU 8	-0.45518	-0.91035	SLV FO 1	-0.28026	-0.56051
	SLU 8	-0.45806	-0.91612	SLV FO 1	-0.2759	-0.55179
	SLU 8	-0.46153	-0.92307	SLV FO 1	-0.27157	-0.54314
	SLU 8	-0.46549	-0.93099	SLV FO 1	-0.26727	-0.53455
	SLU 8	-0.46987	-0.93975	SLV FO 1	-0.26303	-0.52606
	SLU 8	-0.47462	-0.94924	SLV FO 1	-0.25888	-0.51776
	SLU 8	-0.47966	-0.95933	SLV FO 1	-0.25484	-0.50969
	SLU 8	-0.48477	-0.96953	SLV FO 1	-0.25087	-0.50173
	SLU 8	-0.48629	-0.97258	SLV FO 1	-0.25	-0.50001
	SLU 8	-0.48917	-0.97833	SLV FO 1	-0.24652	-0.49304
	SLU 8	-0.49166	-0.98333	SLV FO 1	-0.24347	-0.48693
	SLU 6	-0.43394	-0.86789	SLV FO 9	-0.26386	-0.52773
	SLU 8	-0.43482	-0.86965	SLV FO 5	-0.26468	-0.52936
	SLU 6	-0.41579	-0.83158	SLV FO 9	-0.24583	-0.49165
	SLU 8	-0.41664	-0.83329	SLV FO 5	-0.24669	-0.49338
	SLU 6	-0.39767	-0.79533	SLV FO 9	-0.22779	-0.45557
	SLU 8	-0.3985	-0.797	SLV FO 5	-0.2287	-0.4574
	SLU 6	-0.37963	-0.75925	SLV FO 9	-0.20977	-0.41954
	SLU 8	-0.38044	-0.76089	SLV FO 5	-0.21073	-0.42146
	SLU 6	-0.36171	-0.72343	SLV FO 9	-0.19179	-0.38359
	SLU 6	-0.36145	-0.72291	SLV FO 9	-0.19457	-0.38914
	SLU 8	-0.36251	-0.72502	SLV FO 5	-0.19281	-0.38561

7.2 Cedimenti fondazioni

Nodo: Nodo che interagisce col terreno.

Ind.: Indice del nodo.

Spostamento nodale massimo: Situazione in cui si verifica lo spostamento massimo verticale nel nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento massimo con segno è quello con valore massimo lungo l'asse Z, dove valori positivi rappresentano spostamenti verso l'alto.

Cont.: Nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: Spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [cm]

Press.: Pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]

Spostamento nodale minimo: Situazione in cui si verifica lo spostamento minimo verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento minimo con segno è quello con valore minimo lungo l'asse Z, dove valori negativi rappresentano spostamenti verso il basso.

Cont.: Nome breve della condizione o combinazione di carico a cui si riferisce lo spostamento.

uz: Spostamento verticale del nodo calcolato dal solutore ad elementi finiti. Lo spostamento è dotato di segno. [cm]

Press.: Pressione sul terreno corrispondente allo spostamento. Valori positivi indicano trazione, valori negativi indicano compressione. [daN/cm²]

Cedimento elastico: Cedimento teorico elastico massimo.

Cont.: Nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico elastico massimo.

v.: Valore del cedimento teorico elastico massimo. [cm]

Cedimento edometrico: Cedimento teorico edometrico massimo.

Cont.: Nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico edometrico massimo.

v.: Valore del cedimento teorico edometrico massimo. [cm]

Cedimento di consolidazione: Cedimento teorico di consolidazione massimo.

Cont.: Nome breve della combinazione di carico in cui è stato calcolato il cedimento teorico di consolidazione massimo.

v.: Valore del cedimento teorico di consolidazione massimo. [cm]

Spostamento estremo minimo -0.40414 al nodo di indice 57, di coordinate x = 1189, y = 1554, z = -55, nel contesto SLE rara 1.

Spostamento estremo massimo -0.20596 al nodo di indice 136, di coordinate x = 596, y = 2716, z = -55, nel contesto SLO 9.

Cedimento elastico estremo massimo 0.21554 al nodo di indice 82, di coordinate x = 1189, y = 1803, z = -55, nel contesto SLE rara 1.

Nodo Ind.	Spostamento nodale massimo Cont.	uz	Press.	Spostamento nodale minimo Cont.	uz	Press.	Cedimento elastico Cont.	v.	Cedimento edometrico Cont.	v.	Cedimento di consolidazione Cont.	v.
	SLO 11	-0.3068	-0.6136	SLE RA 1	-0.37498	-0.74995	SLE RA 1	0.17328				
	SLO 11	-0.30098	-0.60196	SLE RA 1	-0.36674	-0.73347	SLE RA 1	0.19993				
	SLO 11	-0.29536	-0.59072	SLE RA 1	-0.35878	-0.71756	SLE RA 1	0.20163				
	SLO 11	-0.29022	-0.58045	SLE RA 1	-0.3515	-0.70301	SLE RA 1	0.19917				
	SLO 11	-0.28576	-0.57153	SLE RA 1	-0.34517	-0.69033	SLE RA 1	0.19606				
	SLO 11	-0.28205	-0.5641	SLE RA 1	-0.33986	-0.67972	SLE RA 1	0.19313				
	SLO 11	-0.27909	-0.55817	SLE RA 1	-0.3356	-0.6712	SLE RA 1	0.19068				
	SLO 11	-0.2769	-0.55381	SLE RA 1	-0.33241	-0.66481	SLE RA 1	0.18883				
	SLO 11	-0.27557	-0.55114	SLE RA 1	-0.33037	-0.66074	SLE RA 1	0.18767				
	SLO 11	-0.27516	-0.55033	SLE RA 1	-0.32958	-0.65916	SLE RA 1	0.18723				
	SLO 7	-0.2755	-0.55101	SLE RA 1	-0.33008	-0.66016	SLE RA 1	0.18752				
	SLO 7	-0.27668	-0.55336	SLE RA 1	-0.33183	-0.66366	SLE RA 1	0.18853				
	SLO 7	-0.27871	-0.55741	SLE RA 1	-0.33474	-0.66947	SLE RA 1	0.19022				
	SLO 7	-0.28152	-0.56303	SLE RA 1	-0.33872	-0.67743	SLE RA 1	0.19253				
	SLO 7	-0.28508	-0.57016	SLE RA 1	-0.34374	-0.68748	SLE RA 1	0.19532				
	SLO 7	-0.2894	-0.5788	SLE RA 1	-0.3498	-0.69961	SLE RA 1	0.19831				
	SLO 7	-0.2944	-0.58879	SLE RA 1	-0.35682	-0.71363	SLE RA 1	0.20067				
	SLO 7	-0.2999	-0.59979	SLE RA 1	-0.36453	-0.72907	SLE RA 1	0.19891				
	SLO 7	-0.30562	-0.61123	SLE RA 1	-0.37256	-0.74512	SLE RA 1	0.1724				
	SLE QP 1	-0.31346	-0.62692	SLE RA 1	-0.3827	-0.7654	SLE RA 1	0.1681				

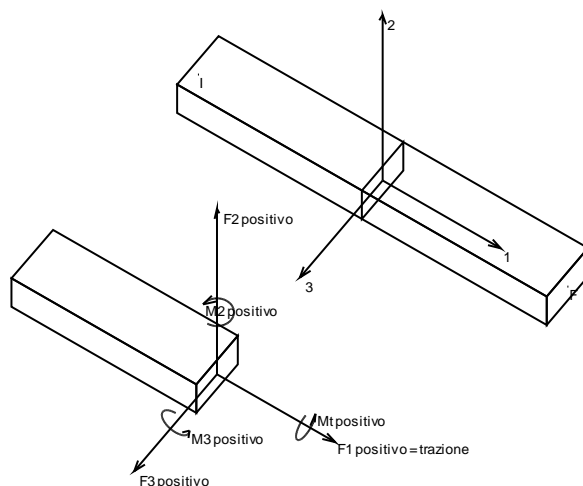
	SLE QP 1	-0.31202	-0.62404	SLE RA 1	-0.38119	-0.76239	SLE RA 1	0.16749				
	SLE QP 1	-0.3166	-0.63319	SLE RA 1	-0.38701	-0.77402	SLE RA 1	0.16138				
	SLE QP 1	-0.31572	-0.63145	SLE RA 1	-0.38623	-0.77246	SLE RA 1	0.16104				
	SLE QP 1	-0.31925	-0.6385	SLE RA 1	-0.39065	-0.78129	SLE RA 1	0.15672				
	SLE QP 1	-0.31897	-0.63794	SLE RA 1	-0.39062	-0.78125	SLE RA 1	0.15664				
	SLE QP 1	-0.32161	-0.64321	SLE RA 1	-0.39385	-0.7877	SLE RA 1	0.15479				
	SLE QP 1	-0.32187	-0.64373	SLE RA 1	-0.39451	-0.78902	SLE RA 1	0.15494				
	SLE QP 1	-0.32369	-0.64737	SLE RA 1	-0.39664	-0.79328	SLE RA 1	0.15412				
	SLE QP 1	-0.32436	-0.64873	SLE RA 1	-0.39782	-0.79563	SLE RA 1	0.15444				
	SLE QP 1	-0.32545	-0.65091	SLE RA 1	-0.39896	-0.79793	SLE RA 1	0.15432				
	SLE QP 1	-0.32639	-0.65278	SLE RA 1	-0.40044	-0.80087	SLE RA 1	0.15476				
	SLE QP 1	-0.32687	-0.65375	SLE RA 1	-0.40078	-0.80156	SLE RA 1	0.15527				
	SLE QP 1	-0.32793	-0.65586	SLE RA 1	-0.40235	-0.8047	SLE RA 1	0.15577				
	SLE QP 1	-0.32791	-0.65583	SLE RA 1	-0.40203	-0.80406	SLE RA 1	0.15703				
	SLE QP 1	-0.329	-0.65799	SLE RA 1	-0.40358	-0.80716	SLE RA 1	0.15755				
	SLE QP 1	-0.32854	-0.65709	SLE RA 1	-0.40268	-0.80537	SLE RA 1	0.15986				
	SLE QP 1	-0.3296	-0.65921	SLE RA 1	-0.40414	-0.80828	SLE RA 1	0.16038				
	SLE QP 1	-0.32873	-0.65746	SLE RA 1	-0.40269	-0.80539	SLE RA 1	0.16436				
	SLE QP 1	-0.32975	-0.65951	SLE RA 1	-0.40403	-0.80807	SLE RA 1	0.16487				
	SLE QP 1	-0.32844	-0.65689	SLE RA 1	-0.40202	-0.80404	SLE RA 1	0.17215				
	SLE QP 1	-0.32943	-0.65887	SLE RA 1	-0.40325	-0.8065	SLE RA 1	0.17264				
	SLE QP 1	-0.32766	-0.65533	SLE RA 1	-0.40064	-0.80129	SLE RA 1	0.18963				
	SLE QP 1	-0.32863	-0.65726	SLE RA 1	-0.40177	-0.80354	SLE RA 1	0.19014				
	SLO 13	-0.32612	-0.65224	SLE RA 1	-0.39863	-0.79725	SLE RA 1	0.21499				
	SLE QP 1	-0.32664	-0.65329	SLE RA 1	-0.39837	-0.79674	SLE RA 1	0.20202				
	SLE QP 1	-0.32704	-0.65407	SLE RA 1	-0.39835	-0.7967	SLE RA 1	0.18121				
	SLE QP 1	-0.32767	-0.65535	SLE RA 1	-0.39869	-0.79739	SLE RA 1	0.17111				
	SLE QP 1	-0.32851	-0.65703	SLE RA 1	-0.39936	-0.79873	SLE RA 1	0.1651				
	SLE QP 1	-0.32937	-0.65873	SLE RA 1	-0.40012	-0.80023	SLE RA 1	0.1613				
	SLE QP 1	-0.33001	-0.66002	SLE RA 1	-0.40066	-0.80133	SLE RA 1	0.15889				
	SLE QP 1	-0.33034	-0.66068	SLE RA 1	-0.40088	-0.80175	SLE RA 1	0.1574				
	SLE QP 1	-0.33045	-0.6609	SLE RA 1	-0.40088	-0.80175	SLE RA 1	0.15658				
	SLE QP 1	-0.3305	-0.661	SLE RA 1	-0.40089	-0.80177	SLE RA 1	0.15634				
	SLE QP 1	-0.33057	-0.66114	SLE RA 1	-0.40101	-0.80202	SLE RA 1	0.15664				
	SLE QP 1	-0.33058	-0.66115	SLE RA 1	-0.40114	-0.80228	SLE RA 1	0.15752				
	SLE QP 1	-0.33036	-0.66071	SLE RA 1	-0.40105	-0.8021	SLE RA 1	0.15907				
	SLE QP 1	-0.32983	-0.65965	SLE RA 1	-0.40063	-0.80126	SLE RA 1	0.16154				
	SLE QP 1	-0.32908	-0.65816	SLE RA 1	-0.39999	-0.79999	SLE RA 1	0.16539				
	SLE QP 1	-0.32834	-0.65668	SLE RA 1	-0.39943	-0.79886	SLE RA 1	0.17145				
	SLE QP 1	-0.3278	-0.6556	SLE RA 1	-0.39919	-0.79837	SLE RA 1	0.18162				
	SLE QP 1	-0.3275	-0.655	SLE RA 1	-0.3993	-0.79861	SLE RA 1	0.20252				
	SLO 3	-0.32637	-0.65274	SLE RA 1	-0.39966	-0.79933	SLE RA 1	0.21554				
	SLO 13	-0.32234	-0.64469	SLE RA 1	-0.3963	-0.79259	SLE RA 1	0.18955				
	SLO 1	-0.32277	-0.64554	SLE RA 1	-0.39725	-0.79451	SLE RA 1	0.19002				
	SLO 13	-0.31787	-0.63574	SLE RA 1	-0.39341	-0.78682	SLE RA 1	0.17054				
	SLO 1	-0.31818	-0.63636	SLE RA 1	-0.39428	-0.78857	SLE RA 1	0.17094				
	SLO 13	-0.31277	-0.62553	SLE RA 1	-0.38995	-0.77799	SLE RA 1	0.16158				
	SLO 1	-0.31296	-0.62591	SLE RA 1	-0.39073	-0.78147	SLE RA 1	0.16195				
	SLO 13	-0.3071	-0.61421	SLE RA 1	-0.38597	-0.77194	SLE RA 1	0.15622				
	SLO 1	-0.30712	-0.61424	SLE RA 1	-0.38664	-0.77328	SLE RA 1	0.15655				
	SLO 13	-0.30092	-0.60185	SLE RA 1	-0.38153	-0.76307	SLE RA 1	0.1529				
	SLO 1	-0.30071	-0.60143	SLE RA 1	-0.38205	-0.7641	SLE RA 1	0.15321				
	SLO 13	-0.29426	-0.58852	SLE RA 1	-0.37668	-0.75337	SLE RA 1	0.15121				
	SLO 1	-0.29379	-0.58758	SLE RA 1	-0.377	-0.75401	SLE RA 1	0.15149				
	SLO 13	-0.28717	-0.57435	SLE RA 1	-0.37148	-0.74296	SLE RA 1	0.15128				
	SLO 1	-0.28642	-0.57285	SLE RA 1	-0.37155	-0.7431	SLE RA 1	0.15152				
	SLO 13	-0.27972	-0.55945	SLE RA 1	-0.36596	-0.73193	SLE RA 1	0.15427				
	SLO 1	-0.27868	-0.55737	SLE RA 1	-0.36575	-0.73149	SLE RA 1	0.15447				
	SLO 13	-0.27194	-0.54388	SLE RA 1	-0.36013	-0.72025	SLE RA 1	0.16557				
	SLO 1	-0.27061	-0.54122	SLE RA 1	-0.35959	-0.71919	SLE RA 1	0.16572				
	SLO 13	-0.26057	-0.52114	SLO 3	-0.36398	-0.72796	SLE RA 1	0.10697				
	SLO 13	-0.26212	-0.52425	SLO 3	-0.36001	-0.72002	SLE RA 1	0.14331				
	SLO 13	-0.26389	-0.52779	SLO 3	-0.35546	-0.71092	SLE RA 1	0.17056				
	SLO 13	-0.26416	-0.52833	SLO 3	-0.35364	-0.70727	SLE RA 1	0.17212				
	SLO 13	-0.26581	-0.53162	SLE RA 1	-0.34958	-0.69917	SLE RA 1	0.15659				
	SLO 13	-0.26751	-0.53501	SLE RA 1	-0.34622	-0.69244	SLE RA 1	0.14649				
	SLO 13	-0.26937	-0.53874	SLE RA 1	-0.3431	-0.6862	SLE RA 1	0.14195				
	SLO 13	-0.27142	-0.54284	SLE RA 1	-0.34028	-0.68057	SLE RA 1	0.13971				
	SLO 13	-0.27367	-0.54734	SLE RA 1	-0.33781	-0.67562	SLE RA 1	0.13918				
	SLO 13	-0.27613	-0.55227	SLE RA 1	-0.33571	-0.67142	SLE RA 1	0.14047				
	SLO 13	-0.27884	-0.55769	SLE RA 1	-0.33403	-0.66806	SLE RA 1	0.14448				
	SLO 13	-0.28185	-0.56371	SLE RA 1	-0.33281	-0.66562	SLE RA 1	0.15448				
	SLE QP 1	-0.28255	-0.5651	SLE RA 1	-0.33211	-0.66422	SLE RA 1	0.16799				
	SLE QP 1	-0.28241	-0.56482	SLE RA 1	-0.33185	-0.6637	SLE RA 1	0.16238				
	SLE QP 1	-0.2826	-0.56519	SLE RA 1	-0.33208	-0.66416	SLE RA 1	0.16257				
	SLE QP 1	-0.2831	-0.56621	SLE RA 1	-0.3328	-0.66561	SLE RA 1	0.16855				
	SLO 1	-0.28326	-0.56652	SLE RA 1	-0.334	-0.66801	SLE RA 1	0.15539				
	SLO 1	-0.28007	-0.56013	SLE RA 1	-0.3357	-0.6714	SLE RA 1	0.14583				
	SLO 1	-0.27696	-0.55393	SLE RA 1	-0.33779	-0.67558	SLE RA 1	0.14234				
	SLO 1	-0.27394	-0.54788	SLE RA 1	-0.34021	-0.68041	SLE RA 1	0.14173				
	SLO 1	-0.271	-0.54201	SLE RA 1	-0.34291	-0.68581	SLE RA 1	0.14324				
	SLO 1	-0.26818	-0.53635	SLE RA 1	-0.34586	-0.69171	SLE RA 1	0.14728				
	SLO 1	-0.26547	-0.53095	SLE RA 1	-0.34901	-0.69802	SLE RA 1	0.157				
	SLO 1	-0.26282	-0.52565	SLO 15	-0.35487	-0.70974	SLE RA 1	0.17228				
	SLO 1	-0.26229	-0.52459	SLO 15	-0.3569	-0.7138	SLE RA 1	0.17068				
	SLO 1	-0.2598	-0.5196	SLO 15	-0.362	-0.724	SLE RA 1	0.14337				
	SLO 1	-0.25761	-0.51521	SLO 15	-0.36645	-0.7329	SLE RA 1	0.10703				
	SLO 9	-0.26857	-0.53713	SLE RA 1	-0.31963	-0.63925	SLE RA 1	0.14281				
	SLO 5	-0.26933	-0.53867	SLE RA 1	-0.3203	-0.64059	SLE RA 1	0.14322				
	SLO 9	-0.25289	-0.50577	SLO 7	-0.30724	-0.61448	SLE RA 1	0.11756				
	SLO 5	-0.25369	-0.50738	SLE RA 1	-0.3078	-0.61561	SLE RA 1	0.11786				
	SLO 9	-0.23721	-0.47442	SLO 7	-0.30975	-0.61951	SLE RA 1	0.10256				
	SLO 5	-0.23805	-0.4761	SLO 11	-0.31004	-0.62008	SLE RA 1	0.10277				
	SLO 9	-0.22156	-0.44312	SLO 7	-0.31234	-0.62468	SLE RA 1	0.0896				
	SLO 5	-0.22244	-0.44488	SLO 11	-0.31257	-0.62514	SLE RA 1	0.08976				
	SLO 9	-0.20596	-0.41193	SLO 7	-0.31504	-0.63008	SLE RA 1	0.07151				
	SLO 9	-0.20822	-0.41645	SLO 7	-0.31333	-0.62665	SLE RA 1	0.07254				
	SLO 5	-0.20688	-0.41376	SLO 11	-0.31521	-0.63043	SLE RA 1	0.07161				

7.3 Sollecitazioni aste

7.3.1 Convenzioni di segno aste

Le abbreviazioni relative alle sollecitazioni sugli elementi aste sono da intendersi:

- F1 (N): sforzo normale nell'asta;
- F2: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 2;
- F3: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 3;
- M1 (Mt): momento attorno all'asse locale 1; equivale al momento torcente;
- M2: momento attorno all'asse locale 2;
- M3: momento attorno all'asse locale 3.



La convenzione sui segni per i parametri di sollecitazione delle aste è la seguente:

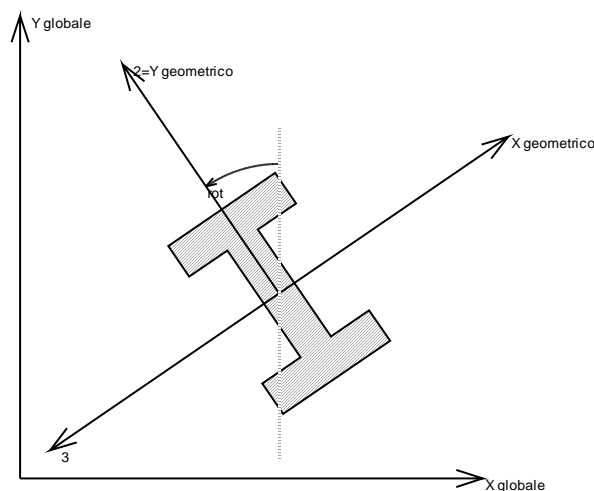
presa un'asta con nodo iniziale i e nodo finale f, asse 1 che va da i a f, assi 2 e 3 presi secondo quanto indicato nei paragrafi successivi relativi al sistema locale delle aste sezionando l'asta in un punto e considerando la sezione sinistra del punto in cui si è effettuato il taglio (sezione da cui esce il versore asse 1) i parametri di sollecitazione sono positivi se hanno verso e direzione concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta 1, 2, 3 (per i momenti si adotta la regola della mano destra).

Il sistema è definito diversamente per tre categorie di aste, a seconda che siano originate da:

- aste verticali ad esempio pilastri e colonne;
- aste non verticali non di c.a., ad esempio travi di acciaio o legno;
- aste non verticali in c.a.: travi in c.a. di piano, falda o a quota generica.

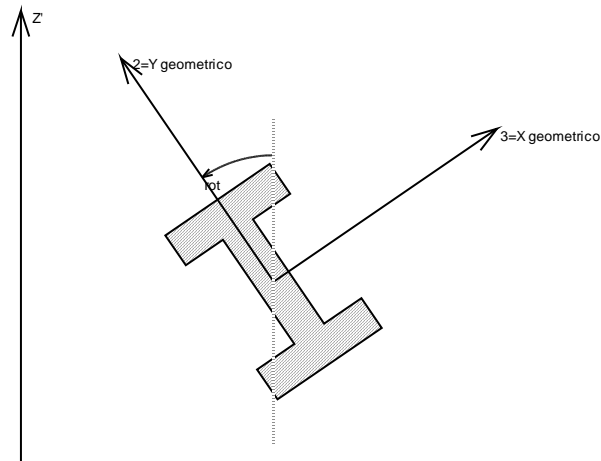
Nel seguito si indica con 1, 2 e 3 il sistema locale dell'asta che non sempre coincide con gli assi principali della sezione. Si ricorda che per assi principali si intendono gli assi rispetto a cui si ha il raggio di inerzia minimo e massimo. Gli assi 1, 2 e 3 rispettano la regola della mano destra.

Sistema locale aste verticali



Nella figura si considera l'asse 1 uscente dal foglio (l'osservatore guarda in direzione opposta a quella dell'asse 1).

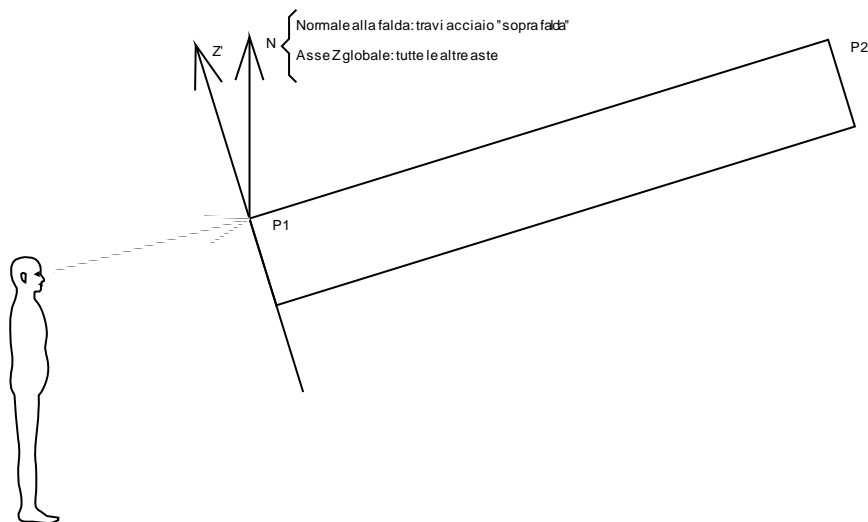
Sistema locale aste non verticali



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1).

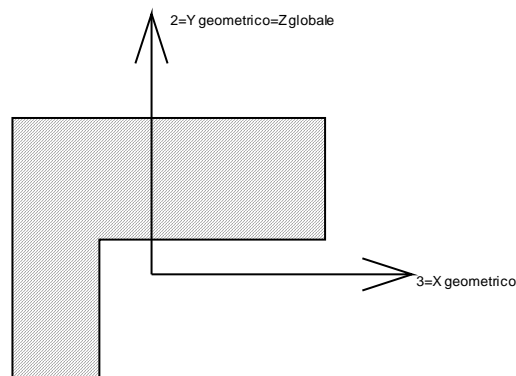
L'asse Z' è illustrato nella figura seguente dove:

- P1 è il punto di inserimento iniziale dell'asta;
- P2 è il punto di inserimento finale dell'asta;
- N è la normale al piano o falda di inserimento;



Z' è quindi l'intersezione tra il piano passante per P1, P2 contenente N e il piano della sezione iniziale dell'asta.

Sistema locale aste derivanti da travi in c.a.



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1). L'asse 2 è sempre verticale e quindi coincidente con l'asse Z globale nonché con l'asse y geometrico. L'asse 3 coincide con l'asse x geometrico. Si sottolinea il fatto che gli assi 2 e 3 non corrispondono agli assi principali della sezione.

7.3.2 Sollecitazioni estreme aste

Asta: Elemento asta a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Ind.: Indice dell'asta.

Cont.: Contesto a cui si riferisce la sollecitazione

n.br.: Nome breve della condizione o combinazione di carico.

Pos.: Numero della sezione all'interno dell'asta (tra 1 e 31, dove 1 corrisponde alla sezione al nodo iniziale, 16 è la sezione in mezzzeria, 31 corrisponde alla sezione al nodo finale).

Posizione: Posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta.

X: Componente X della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [cm]

Y: Componente Y della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [cm]

Z: Componente Z della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [cm]

Soll.traslazionale: Componente traslazionale della sollecitazione dell'asta.

F1: Componente F1 della sollecitazione dell'asta. [daN]

F2: Componente F2 della sollecitazione dell'asta. [daN]

F3: Componente F3 della sollecitazione dell'asta. [daN]

Soll.rotazionale: Componente rotazionale della sollecitazione dell'asta.

M1: Componente M1 della sollecitazione dell'asta. [daN*cm]

M2: Componente M2 della sollecitazione dell'asta. [daN*cm]

M3: Componente M3 della sollecitazione dell'asta. [daN*cm]

Sollecitazioni con sforzo normale (N) minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta Ind.	Cont. n.br.	Pos.	X	Posizione Y	Z	F1	Soll.traslazionale F2	F3	M1	Soll.rotazionale M2	M3
34	SLU 5	1	645	973	-55	-33190	2505	75	-7625	-464280	-181037
33	SLU 7	31	645	973	-55	-33172	-2547	-21	7403	-463400	-179761
35	SLU 5	1	584	973	-55	-31905	2031	-89	-8690	-439368	-184206
32	SLU 7	31	705	973	-55	-31860	-2069	146	8495	-441306	-183154
36	SLU 5	1	524	973	-55	-29880	1799	-159	-9879	-407543	-176570

Sollecitazioni con sforzo normale (N) massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta Ind.	Cont. n.br.	Pos.	X	Posizione Y	Z	F1	Soll.traslazionale F2	F3	M1	Soll.rotazionale M2	M3
76	SLU 5	1	1189	1616	-55	22790	2304	180	-1678	28081	90753
75	SLU 5	1	1189	1554	-55	22685	2291	140	-1837	21198	88239
77	SLU 5	1	1189	1678	-55	22591	2445	371	-1318	37529	93804
54	SLU 7	1	100	1678	-55	22520	2411	-365	1134	-21411	94197
53	SLU 7	1	100	1616	-55	22456	2238	-93	1507	-17095	89295

Sollecitazioni con momento M2 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta Ind.	Cont. n.br.	Pos.	X	Posizione Y	Z	F1	Soll.traslazionale F2	F3	M1	Soll.rotazionale M2	M3
34	SLV FO 7	1	645	973	-55	-13589	1472	17	-5039	-546460	-93309
33	SLV FO 11	30	647	973	-55	-13545	-1377	0	4632	-543700	-95597
35	SLV FO 7	1	584	973	-55	-13072	1177	111	-5800	-532058	-97365
32	SLV FO 11	31	705	973	-55	-13022	-1187	-91	5720	-530370	-96827
36	SLV FO 7	1	524	973	-55	-12295	1008	266	-6553	-505858	-93653

Sollecitazioni con momento M2 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta Ind.	Cont. n.br.	Pos.	X	Posizione Y	Z	F1	Soll.traslazionale F2	F3	M1	Soll.rotazionale M2	M3
43	SLU 8	1	100	973	-55	7478	3234	-2223	1859	470038	181257
111	SLU 7	31	100	995	108	-2328	1885	1517	683	445872	-118788
110	SLU 7	31	100	1057	108	-4864	746	2254	215	380291	-18314
42	SLU 8	31	100	973	-55	-3819	-7291	2605	-12386	344099	151787
112	SLU 7	1	100	995	108	-573	-2531	-4676	2875	306754	-116809

Sollecitazioni con momento M3 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta	Cont.	Pos.	Posizione	Soll.traslazionale	Soll.rotazionale
------	-------	------	-----------	--------------------	------------------

Ind.	n.br.		X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
232	SLU 7	31	644	1803	475	28	10380	-71	-85	-7333	-1223019
294	SLU 7	1	644	1803	475	5	-8390	-42	-72	7655	-1221759
273	SLU 5	31	360	1803	475	-205	9511	-51	-20489	-6427	-1125764
312	SLU 5	1	360	1803	475	-311	-8063	-86	4553	6082	-1124455
281	SLU 5	31	929	1803	475	-259	9505	238	20609	22635	-1121296

Sollecitazioni con momento M3 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Asta Ind.	Cont. n.br.	Pos.	X	Posizione Y	Z	F1	Soll.traslazionale F2	F3	M1	Soll.rotazionale M2	M3
228	SLU 8	13	645	1335	475	-24	-25	6	15	4542	1233296
227	SLU 8	31	645	1295	475	-14	-1055	16	35	3815	1215618
229	SLU 8	1	645	1395	475	-35	1433	-31	11	6243	1196818
277	SLU 6	14	929	1338	475	-200	32	38	-2291	-2206	1055414
269	SLU 8	13	360	1335	475	-157	-31	2	2385	5036	1054391

7.4 Spostamenti relativi colonne acciaio**Nodi:** Nodi di valutazione spostamenti relativi colonna, ordinati per quota crescente.**Comb.:** Combinazione.**n.b.:** Nome breve o compatto della combinazione di carico.**Spostamento relativo:** Spostamento relativo dell'intera colonna. Il valore è adimensionale.**Altezza:** Altezza complessiva dell'intera colonna. Il valore è adimensionale.**Massimo spostamento relativo interpiano:** Massimo spostamento relativo di interpiano. Il valore è adimensionale.**Altezza interpiano:** Altezza interpiano nel quale si ha avuto il massimo spostamento relativo di interpiano. Il valore è adimensionale.**Nodi massimo spostamento relativo interpiano:** Coppia di nodi nei quali sia ha il massimo spostamento relativo di interpiano.**S.V.:** Si intende verificato qualora lo spostamento relativo complessivo e ciascun spostamento relativo di interpiano sia inferiore ai valori limite espressi nelle preferenze.

limite = 0,00333 (1/300)

Nodi	Comb.	Spostamento relativo	Altezza	Massimo spostamento relativo interpiano	Altezza interpiano	Nodi massimo spostamento relativo interpiano	S.V.
	n.b.						
442, 1291	SLE RA 1	0.000086593	367.5				si
450, 1295	SLE RA 1	0.00036881	367.5				si
456, 1297	SLE RA 1	0.000385695	367.5				si
464, 1301	SLE RA 1	0.000054502	367.5				si
557, 1417	SLE RA 1	0.000107585	367.5				si
564, 1422	SLE RA 1	0.000257445	367.5				si
570, 1424	SLE RA 1	0.000278796	367.5				si
577, 1428	SLE RA 1	0.000104955	367.5				si
682, 1543	SLE RA 1	0.000123605	367.5				si
683, 1544	SLE RA 1	0.000034703	367.5				si
690, 1545	SLE RA 1	0.000133251	367.5				si
692, 1546	SLE RA 1	0.000061374	367.5				si

7.5 Tagli ai livelli**Livello:** Livello rispetto a cui è calcolato il taglio.**Nome:** Nome completo del livello.**Cont.:** Contesto nel quale viene valutato il taglio.**n.br.:** Nome breve della condizione o combinazione di carico.**Totale:** Totale del taglio al livello.**F:** Forza del taglio. [daN]**X:** Componente lungo l'asse X globale. [daN]**Y:** Componente lungo l'asse Y globale. [daN]**Z:** Componente lungo l'asse Z globale. [daN]**Aste verticali:** Contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.**F:** Forza del taglio. [daN]**X:** Componente lungo l'asse X globale. [daN]**Y:** Componente lungo l'asse Y globale. [daN]**Z:** Componente lungo l'asse Z globale. [daN]**Pareti:** Contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.**F:** Forza del taglio. [daN]**X:** Componente lungo l'asse X globale. [daN]**Y:** Componente lungo l'asse Y globale. [daN]**Z:** Componente lungo l'asse Z globale. [daN]

Livello Nome	Cont. n.br.	X	Totale F Y	Z	X	Aste verticali F Y	Z	X	Pareti F Y	Z
Fondazione	Pesi	0	0	-194828	0	0	0	0	0	-194828
Fondazione	Port.	0	0	-89944	0	0	0	0	0	-89944
Fondazione	Accidentale	0	0	-53426	0	0	0	0	0	-53426
Fondazione	Neve	0	0	-27253	0	0	0	0	0	-27253
Fondazione	1% X	3232	0	0	0	0	0	3232	0	0
Fondazione	1% Y	0	3232	0	0	0	0	0	3232	0
Fondazione	X SLV	20739	0	0	0	0	0	20739	0	0
Fondazione	Y SLV	0	20739	0	0	0	0	0	20739	0
Fondazione	X SLO	18108	0	0	0	0	0	18108	0	0
Fondazione	Y SLO	0	18108	0	0	0	0	0	18108	0
Fondazione	R Ux	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	R Uy	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	SLU 1	-3232	-3232	-433701	0	0	0	-3232	-3232	-433701
Fondazione	SLU 2	-3232	3232	-433701	0	0	0	-3232	3232	-433701
Fondazione	SLU 3	3232	-3232	-433701	0	0	0	3232	-3232	-433701
Fondazione	SLU 4	3232	3232	-433701	0	0	0	3232	3232	-433701
Fondazione	SLU 5	-3232	-3232	-492150	0	0	0	-3232	-3232	-492150
Fondazione	SLU 6	-3232	3232	-492150	0	0	0	-3232	3232	-492150

Fondazione	SLU 7	3232	-3232	-492150	0	0	0	3232	-3232	-492150
Fondazione	SLU 8	3232	3232	-492150	0	0	0	3232	3232	-492150
Fondazione	SLE RA 1	0	0	-357384	0	0	0	0	0	-357384
Fondazione	SLE FR 1	0	0	-357384	0	0	0	0	0	-357384
Fondazione	SLE QP 1	0	0	-284772	0	0	0	0	0	-284772
Fondazione	SLE QP 2	0	0	-300800	0	0	0	0	0	-300800
Fondazione	SLO 1	-18108	-5432	-300800	0	0	0	-18108	-5432	-300800
Fondazione	SLO 2	-18108	-5432	-300800	0	0	0	-18108	-5432	-300800
Fondazione	SLO 3	-18108	5432	-300800	0	0	0	-18108	5432	-300800
Fondazione	SLO 4	-18108	5432	-300800	0	0	0	-18108	5432	-300800
Fondazione	SLO 5	-5432	-18108	-300800	0	0	0	-5432	-18108	-300800
Fondazione	SLO 6	-5432	-18108	-300800	0	0	0	-5432	-18108	-300800
Fondazione	SLO 7	-5432	18108	-300800	0	0	0	-5432	18108	-300800
Fondazione	SLO 8	-5432	18108	-300800	0	0	0	-5432	18108	-300800
Fondazione	SLO 9	5432	-18108	-300800	0	0	0	5432	-18108	-300800
Fondazione	SLO 10	5432	-18108	-300800	0	0	0	5432	-18108	-300800
Fondazione	SLO 11	5432	18108	-300800	0	0	0	5432	18108	-300800
Fondazione	SLO 12	5432	18108	-300800	0	0	0	5432	18108	-300800
Fondazione	SLO 13	18108	-5432	-300800	0	0	0	18108	-5432	-300800
Fondazione	SLO 14	18108	-5432	-300800	0	0	0	18108	-5432	-300800
Fondazione	SLO 15	18108	5432	-300800	0	0	0	18108	5432	-300800
Fondazione	SLO 16	18108	5432	-300800	0	0	0	18108	5432	-300800
Fondazione	SLV 1	-20739	-6222	-300800	0	0	0	-20739	-6222	-300800
Fondazione	SLV 2	-20739	-6222	-300800	0	0	0	-20739	-6222	-300800
Fondazione	SLV 3	-20739	6222	-300800	0	0	0	-20739	6222	-300800
Fondazione	SLV 4	-20739	6222	-300800	0	0	0	-20739	6222	-300800
Fondazione	SLV 5	-6222	-20739	-300800	0	0	0	-6222	-20739	-300800
Fondazione	SLV 6	-6222	-20739	-300800	0	0	0	-6222	-20739	-300800
Fondazione	SLV 7	-6222	20739	-300800	0	0	0	-6222	20739	-300800
Fondazione	SLV 8	-6222	20739	-300800	0	0	0	-6222	20739	-300800
Fondazione	SLV 9	6222	-20739	-300800	0	0	0	6222	-20739	-300800
Fondazione	SLV 10	6222	-20739	-300800	0	0	0	6222	-20739	-300800
Fondazione	SLV 11	6222	20739	-300800	0	0	0	6222	20739	-300800
Fondazione	SLV 12	6222	20739	-300800	0	0	0	6222	20739	-300800
Fondazione	SLV 13	20739	-6222	-300800	0	0	0	20739	-6222	-300800
Fondazione	SLV 14	20739	-6222	-300800	0	0	0	20739	-6222	-300800
Fondazione	SLV 15	20739	6222	-300800	0	0	0	20739	6222	-300800
Fondazione	SLV 16	20739	6222	-300800	0	0	0	20739	6222	-300800
Fondazione	SLV FO 1	-22813	-6844	-300800	0	0	0	-22813	-6844	-300800
Fondazione	SLV FO 2	-22813	-6844	-300800	0	0	0	-22813	-6844	-300800
Fondazione	SLV FO 3	-22813	6844	-300800	0	0	0	-22813	6844	-300800
Fondazione	SLV FO 4	-22813	6844	-300800	0	0	0	-22813	6844	-300800
Fondazione	SLV FO 5	-6844	-22813	-300800	0	0	0	-6844	-22813	-300800
Fondazione	SLV FO 6	-6844	-22813	-300800	0	0	0	-6844	-22813	-300800
Fondazione	SLV FO 7	-6844	22813	-300800	0	0	0	-6844	22813	-300800
Fondazione	SLV FO 8	-6844	22813	-300800	0	0	0	-6844	22813	-300800
Fondazione	SLV FO 9	6844	-22813	-300800	0	0	0	6844	-22813	-300800
Fondazione	SLV FO 10	6844	-22813	-300800	0	0	0	6844	-22813	-300800
Fondazione	SLV FO 11	6844	22813	-300800	0	0	0	6844	22813	-300800
Fondazione	SLV FO 12	6844	22813	-300800	0	0	0	6844	22813	-300800
Fondazione	SLV FO 13	22813	-6844	-300800	0	0	0	22813	-6844	-300800
Fondazione	SLV FO 14	22813	-6844	-300800	0	0	0	22813	-6844	-300800
Fondazione	SLV FO 15	22813	6844	-300800	0	0	0	22813	6844	-300800
Fondazione	SLV FO 16	22813	6844	-300800	0	0	0	22813	6844	-300800
Fondazione	CRTFP Ux+	1	0	0	0	0	0	1	0	0
Fondazione	CRTFP Ux-	-1	0	0	0	0	0	-1	0	0
Fondazione	CRTFP Uy+	0	1	0	0	0	0	0	1	0
Fondazione	CRTFP Uy-	0	-1	0	0	0	0	0	-1	0
Fondazione	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	Pesi	0	0	-34864	6	-18	-21224	-6	18	-13641
Solaio 0.00	Port.	0	0	-45422	3	40	-30632	-3	-40	-14790
Solaio 0.00	Accidentale	0	0	0	5	30	-392	-5	-30	392
Solaio 0.00	Neve	0	0	-27253	-1	9	-18183	1	-9	-9070
Solaio 0.00	1% X	1067	0	0	536	-3	-1081	531	3	1081
Solaio 0.00	1% Y	0	1067	0	2	86	-116	-2	981	116
Solaio 0.00	X SLV	14020	0	0	7093	-36	-14326	6926	36	14326
Solaio 0.00	Y SLV	0	14020	0	31	1139	-1483	-31	12880	1483
Solaio 0.00	X SLO	12241	0	0	6194	-32	-12509	6047	32	12509
Solaio 0.00	Y SLO	0	12241	0	27	995	-1295	-27	11246	1295
Solaio 0.00	R Ux	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	R Uy	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	R Rz	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	SLU 1	-1067	-1067	-136610	-522	8	-88918	-546	-1075	-47692
Solaio 0.00	SLU 2	-1067	1067	-136610	-517	180	-89150	-550	888	-47460
Solaio 0.00	SLU 3	1067	-1067	-136610	551	3	-91080	517	-1070	-45530
Solaio 0.00	SLU 4	1067	1067	-136610	556	175	-91311	512	893	-45299
Solaio 0.00	SLU 5	-1067	-1067	-147069	-520	3	-95285	-547	-1070	-51784
Solaio 0.00	SLU 6	-1067	1067	-147069	-515	174	-95517	-552	893	-51553
Solaio 0.00	SLU 7	1067	-1067	-147069	553	-3	-97447	515	-1065	-49623
Solaio 0.00	SLU 8	1067	1067	-147069	557	169	-97678	510	898	-49391
Solaio 0.00	SLE RA 1	0	0	-104815	13	56	-68574	-13	-56	-36241
Solaio 0.00	SLE FR 1	0	0	-104815	13	56	-68574	-13	-56	-36241
Solaio 0.00	SLE QP 1	0	0	-80287	9	21	-51856	-9	-21	-28431
Solaio 0.00	SLE QP 2	0	0	-80287	11	30	-51974	-11	-30	-28313
Solaio 0.00	SLO 1	-12241	-3672	-80287	-6191	-237	-39077	-6050	-3436	-41210
Solaio 0.00	SLO 2	-12241	-3672	-80287	-6191	-237	-39077	-6050	-3436	-41210
Solaio 0.00	SLO 3	-12241	3672	-80287	-6175	360	-39853	-6066	3312	-40433
Solaio 0.00	SLO 4	-12241	3672	-80287	-6175	360	-39853	-6066	3312	-40433
Solaio 0.00	SLO 5	-3672	-12241	-80287	-1874	-955	-46926	-1798	-11286	-33360
Solaio 0.00	SLO 6	-3672	-12241	-80287	-1874	-955	-46926	-1798	-11286	-33360
Solaio 0.00	SLO 7	-3672	12241	-80287	-1820	1035	-49516	-1852	11206	-30771
Solaio 0.00	SLO 8	-3672	12241	-80287	-1820	1035	-49516	-1852	11206	-30771
Solaio 0.00	SLO 9	3672	-12241	-80287	1842	-974	-54431	1831	-11267	-25855
Solaio 0.00	SLO 10	3672	-12241	-80287	1842	-974	-54431	1831	-11267	-25855
Solaio 0.00	SLO 11	3672	12241	-80287	1896	1016	-57021	1777	11225	-23266
Solaio 0.00	SLO 12	3672	12241	-80287	1896	1016	-57021	1777	11225	-23266
Solaio 0.00	SLO 13	12241	-3672	-80287	6196	-300	-64094	6045	-3373	-16193
Solaio 0.00	SLO 14	12241	-3672	-80287	6196	-300	-64094	6045	-3373	-16193
Solaio 0.00	SLO 15	12241	3672	-80287	6212	297	-64871	6029	3375	-15416
Solaio 0.00	SLO 16	12241	3672	-80287	6212	297	-64871	6029	3375	-15416

Solaio 0.00	SLV 1	-14020	-4206	-80287	-7092	-275	-37203	-6927	-3931	-43084
Solaio 0.00	SLV 2	-14020	-4206	-80287	-7092	-275	-37203	-6927	-3931	-43084
Solaio 0.00	SLV 3	-14020	4206	-80287	-7074	408	-38092	-6946	3798	-42194
Solaio 0.00	SLV 4	-14020	4206	-80287	-7074	408	-38092	-6946	3798	-42194
Solaio 0.00	SLV 5	-4206	-14020	-80287	-2148	-1098	-46193	-2058	-12921	-34094
Solaio 0.00	SLV 6	-4206	-14020	-80287	-2148	-1098	-46193	-2058	-12921	-34094
Solaio 0.00	SLV 7	-4206	14020	-80287	-2087	1181	-49159	-2119	12839	-31128
Solaio 0.00	SLV 8	-4206	14020	-80287	-2087	1181	-49159	-2119	12839	-31128
Solaio 0.00	SLV 9	4206	-14020	-80287	2108	-1120	-54788	2098	-12900	-25498
Solaio 0.00	SLV 10	4206	-14020	-80287	2108	-1120	-54788	2098	-12900	-25498
Solaio 0.00	SLV 11	4206	14020	-80287	2170	1159	-57754	2036	12861	-22532
Solaio 0.00	SLV 12	4206	14020	-80287	2170	1159	-57754	2036	12861	-22532
Solaio 0.00	SLV 13	14020	-4206	-80287	7095	-348	-65855	6925	-3858	-14432
Solaio 0.00	SLV 14	14020	-4206	-80287	7095	-348	-65855	6925	-3858	-14432
Solaio 0.00	SLV 15	14020	4206	-80287	7113	336	-66745	6906	3870	-13542
Solaio 0.00	SLV 16	14020	4206	-80287	7113	336	-66745	6906	3870	-13542
Solaio 0.00	SLV FO 1	-15422	-4626	-80287	-7802	-306	-35726	-7619	-4321	-44561
Solaio 0.00	SLV FO 2	-15422	-4626	-80287	-7802	-306	-35726	-7619	-4321	-44561
Solaio 0.00	SLV FO 3	-15422	4626	-80287	-7782	446	-36704	-7640	4180	-43582
Solaio 0.00	SLV FO 4	-15422	4626	-80287	-7782	446	-36704	-7640	4180	-43582
Solaio 0.00	SLV FO 5	-4626	-15422	-80287	-2364	-1211	-45615	-2262	-14211	-34672
Solaio 0.00	SLV FO 6	-4626	-15422	-80287	-2364	-1211	-45615	-2262	-14211	-34672
Solaio 0.00	SLV FO 7	-4626	15422	-80287	-2296	1296	-48877	-2330	14126	-31409
Solaio 0.00	SLV FO 8	-4626	15422	-80287	-2296	1296	-48877	-2330	14126	-31409
Solaio 0.00	SLV FO 9	4626	-15422	-80287	2318	-1235	-55070	2309	-14187	-25217
Solaio 0.00	SLV FO 10	4626	-15422	-80287	2318	-1235	-55070	2309	-14187	-25217
Solaio 0.00	SLV FO 11	4626	15422	-80287	2385	1272	-58332	2241	14150	-21954
Solaio 0.00	SLV FO 12	4626	15422	-80287	2385	1272	-58332	2241	14150	-21954
Solaio 0.00	SLV FO 13	15422	-4626	-80287	7803	-385	-67243	7618	-4241	-13044
Solaio 0.00	SLV FO 14	15422	-4626	-80287	7803	-385	-67243	7618	-4241	-13044
Solaio 0.00	SLV FO 15	15422	4626	-80287	7824	367	-68222	7598	4260	-12065
Solaio 0.00	SLV FO 16	15422	4626	-80287	7824	367	-68222	7598	4260	-12065
Solaio 0.00	CRTFP Ux+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	CRTFP Ux-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	CRTFP Uy+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	CRTFP Uy-	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	CRTFP Rz+	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Solaio 0.00	CRTFP Rz-	0	0	0	0	0	0	0	0	0

7.6 Equilibrio forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.

Fx: Componente X di traslazione del sistema risultante. [daN]

Fy: Componente Y di traslazione del sistema risultante. [daN]

Fz: Componente Z di traslazione del sistema risultante. [daN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [daN*cm]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [daN*cm]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [daN*cm]

Bilancio in condizione di carico: Pesi strutturali

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-268198.775	-462456917	173356674	0
Reazioni	0	0	268198.775	462456917	-173356674	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Permanenti portati

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-89944.1	-150281943	58009769	0
Reazioni	0	0	89944.1	150281943	-58009769	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Accidentale

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-53426.385	-88804100	34441453	0
Reazioni	0	0	53426.385	88804100	-34441453	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Neve

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-27253.268	-45767116	17585135	0
Reazioni	0	0	27253.268	45767116	-17585135	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: 1% X

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	3231.782	0	0	0	716574	-5445128
Reazioni	-3231.782	0	0	0	-716574	5445128
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: 1% Y

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	3231.782	0	-716574	0	2086147
Reazioni	0	-3231.782	0	716574	0	-2086147
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	20738.745	0	0	0	7277813	-34953959
Reazioni	-20738.745	0	0	0	-7277813	34953959
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLV

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	20738.745	0	-7277813	0	13389710
Reazioni	0	-20738.745	0	7277813	0	-13389710
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	18107.68	0	0	0	6354498	-30519451
Reazioni	-18107.68	0	0	0	-6354498	30519451
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y SLO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	18107.68	0	-6354498	0	11690996
Reazioni	0	-18107.68	0	6354498	0	-11690996
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Ux

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	1	0	0	0	108	-974
Reazioni	-1	0	0	0	-108	974
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Uy

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	1	0	-108	0	646
Reazioni	0	-1	0	108	0	-646
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Rig. Rz

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	0	0	0	1
Reazioni	0	0	0	0	0	-1
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

8 Verifiche

8.1 Verifiche travate C.A.

N°: indice progressivo della sezione

Descrizione: descrizione della sezione

Tipo: tipo di sezione

Base: base della sezione [cm]

Altezza: altezza della sezione [cm]

Copriferro sup.: distanza del bordo della staffa dalla superficie superiore del getto [cm]

Copriferro inf.: distanza del bordo della staffa dalla superficie inferiore del getto [cm]

Copriferro lat.: distanza del bordo della staffa dalle superfici laterali del getto [cm]

x: distanza da asse appoggio sinistro [cm]

A sup.: area efficace di armatura longitudinale superiore [cm²]

C.b. sup.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale superiore [cm]

A inf.: area efficace di armatura longitudinale inferiore [cm²]

C.b. inf.: distanza dal bordo del baricentro dell'armatura longitudinale inferiore [cm]

M+ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre inferiori [daN*cm]

Comb.: combinazione

M+des: momento flettente di progetto che tende le fibre inferiori [daN*cm]

M+ult: momento ultimo per trazione delle fibre inferiori [daN*cm]

x/d: rapporto tra posizione asse neutro e altezza utile

M-ela: momento flettente desunto dal solutore che tende le fibre superiori [daN*cm]

M-des: momento flettente di progetto che tende le fibre superiori [daN*cm]

M-ult: momento ultimo per trazione delle fibre superiori [daN*cm]

Verifica: stato di verifica

A st: area di staffe per unità di lunghezza [cm²]

A sl: area di armatura longitudinale tesa per valutazione resistenza taglio in assenza di armature a taglio [cm²]

A sag: area equivalente di barre piegate per unità di lunghezza [cm²]

Vela: taglio elastico [daN]

Vdes: taglio di progetto [daN]

Vrd: resistenza a taglio della sezione senza armature [daN]

Vrcd: sforzo di taglio che produce il cedimento delle bielle [daN]

Vrsd: resistenza a taglio per la presenza delle armature [daN]

Vult: taglio ultimo [daN]

cotgθ: cotg dell'angolo di inclinazione dei puntoni in calcestruzzo

Rara: famiglia di combinazione di verifica

Mela: momento elastico [daN*cm]

Mdes: momento di progetto [daN*cm]

σ c: tensione di compressione nel calcestruzzo [daN/cm²]

σ f: tensione di trazione nell'acciaio [daN/cm²]

Elastica+: massima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo [cm]

Elastica-: minima freccia a sezione interamente reagente di solo calcestruzzo [cm]

Fess.+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata [cm]

Fess.-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata [cm]

Quasi permanente: famiglia di combinazione di verifica

Fess. viscosa+: massima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita [cm]

Fess. viscosa-: minima freccia a sezione fessurata ed omogeneizzata a viscosità esaurita [cm]

l/f: rapporto luce su freccia in combinazione quasi permanente

Frequente: famiglia di combinazione di verifica

d: altezza utile [cm]

Af: area di armatura inferiore per unità di lunghezza [cm]

M: momento flettente [daN*cm]

Comb: combinazione

Mult: momento ultimo [daN*cm]

V: sforzo di taglio [daN]

Vult: sforzo di taglio ultimo [daN]

Asta: numero delle aste del tratto in verifica

SizeX: misura dell'impronta al suolo lungo la direzione X locale [cm]

SizeY: misura dell'impronta al suolo lungo la direzione Y locale [cm]

Type: indicazione del tipo di combinazione statica o sismica

Cond: indicazione della condizione di carico (BT breve termine o LT lungo termine)

γR: coefficiente parziale sulla resistenza di progetto

Rd: resistenza alla traslazione di progetto [daN]

Ed: azione di progetto [daN]

Rd/Ed: coefficiente di sicurezza allo scorrimento

Fx: componente orizzontale del carico lungo x [daN]

Fy: componente orizzontale del carico lungo y [daN]

Fz: componente verticale del carico [daN]

Mx: momento risultante agente attorno x [daN]

My: momento risultante agente attorno y [daN]

Inc.x: inclinazione del carico lungo x [deg]

Inc.y: inclinazione del carico lungo y [deg]

Ecc.x: eccentricità del carico lungo x [cm]

Ecc.y: eccentricità del carico lungo y [cm]

B': larghezza efficace [cm]

L: lunghezza efficace [cm]
qd: sovraccarico di progetto [daN/cm²]
ys: peso specifico di progetto del suolo [daN/cm³]
Fi: angolo di attrito di progetto [deg]
Coes: coesione di progetto [daN/cm²]
Amax: accelerazione normalizzata max al suolo
N:
Nq: fattore di capacità portante per il termine di sovraccarico
Nc: fattore di capacità portante per il termine coesivo
Ng: fattore di capacità portante per il termine attritivo
S:
Sq: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine di sovraccarico
Sc: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine coesivo
Sg: fattore correttivo di capacità portante per forma (shape), per il termine attritivo
D:
Dq: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine di sovraccarico
Dc: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine coesivo
Dg: fattore correttivo di capacità portante per approfondimento (deep), per il termine attritivo
I:
Iq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine di sovraccarico
Ic: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine coesivo
Ig: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del carico, per il termine attritivo
B:
Bq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine di sovraccarico
Bc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine coesivo
Bg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione della base, per il termine attritivo
G:
Gq: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine di sovraccarico
Gc: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine coesivo
Gg: fattore correttivo di capacità portante per inclinazione del pendio, per il termine attritivo
P:
Pq: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine di sovraccarico
Pc: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine coesivo
Pg: fattore correttivo di capacità portante per punzonamento, per il termine attritivo
E:
Eq: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine di sovraccarico
Ec: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine coesivo
Eg: fattore correttivo di capacità portante per sisma (earthquake), per il termine attritivo
Tipo: tipologia di cedimento considerato (elastico, edometrico o di consolidazione primaria)
Assoluto: cedimento assoluto massimo
Sa adm: cedimento assoluto ammissibile [cm]
Sa: cedimento assoluto massimo [cm]
Nodo: nodo dove avviene il cedimento assoluto massimo
Differenziale: cedimento differenziale massimo
Sd adm: cedimento differenziale ammissibile [cm]
Sd: cedimento differenziale massimo [cm]
Nodo I: nodo dove avviene il cedimento differenziale massimo
Nodo j: nodo dove avviene il cedimento differenziale massimo
Relativo: cedimento relativo massimo
Sr adm: cedimento relativo ammissibile [cm]
Sr: cedimento relativo massimo [cm]
Nodo: nodo dove avviene il cedimento relativo massimo
Rapp. inflessione: rapporto di inflessione (cedimento relativo max su lunghezza complessiva tratta)
RI adm: rapporto di inflessione ammissibile
RI: rapporto di inflessione (cedimento relativo max su lunghezza complessiva tratta)
Rotazione rigida: rotazione rigida valutata tra primo ed ultimo punto
RR adm: rotazione rigida ammissibile [deg]
RR: rotazione rigida massima (tra primo ed ultimo punto) [deg]
Rotazione assoluta: rotazione assoluta dei singoli tratti
R Adm: rotazione assoluta ammissibile [deg]
R Max: rotazione assoluta massima [deg]
Nodo I: dal nodo
Nodo J: al nodo
Distorsione angolare positiva: distorsione angolare positiva (concavità verso l'alto)
D+ adm: distorsione angolare ammissibile [deg]
D+: distorsione angolare massima positiva (concavità verso l'alto) [deg]
Nodo: nodo dove avviene la distorsione angolare massima positiva (concavità verso l'alto)
Distorsione angolare negativa: distorsione angolare negativa (concavità verso il basso)
D- adm: distorsione angolare ammissibile [deg]
D-: distorsione angolare massima negativa (concavità verso il basso) [deg]
Nodo: nodo dove avviene la distorsione angolare massima negativa (concavità verso il basso)

Le unità di misura delle verifiche elencate nel capitolo sono in [cm, daN, deg] ove non espressamente specificato.

Trave a "Solaio 0.00" 1-28

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 90*25	Rettangolare	90	25	2	2	2

Output campate

Campata 1 tra i fili 176 - 28, sezione R 90*25, aste 113, 112

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	0	0	0	0	1865	SLU 6	3814	0	0						Si
23	6.86	3.6	8.04	3.6	5481	SLU 6	5799	637488	0.159						Si
44	9.08	3.6	12.08	3.6	-2114	SLV 7	5784	922877	0.187	-12875	SLV 9	-33940	-711044	0.167	Si
67	8.04	3.6	15.32	3.6						-66639	SLU 5	-80065	-638223	0.163	Si
73	8.04	3.6	16.08	3.6						-80065	SLU 5	-80065	-638255	0.163	Si
88	8.04	3.6	16.08	3.6						-117591	SLU 5	-98417	-638255	0.163	Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrds	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.168	0	0	240	SLU 6	240	10246	71432	14752	14752	1	Si
23	0.168	8.04	0	75	SLU 2	75	9921	61146	12628	12628	1	Si
23	0.168	8.04	0	-37	SLV 9	-37	-9921	-61146	-12628	-12628	1	Si
44	0.168	6.86	0	-2235	SLU 5	-2235	-9407	-61146	-12628	-12628	1	Si
67	0.161	8.04	0	-2406	SLU 5	-2406	-9921	-61146	-12122	-12122	1	Si
73	0.161	8.04	0	-2447	SLU 5	-2447	-9921	-61146	-12122	-12122	1	Si
88	0	8.04	0	-2557	SLU 5	-2557	-9921	-61146	0	-9921	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Mela	Comb.	Rara Mdes	σ c	σ f	Mela	Quasi permanente Comb.	Mdes	σ c	Verifica
0	1237	1	2592	0.3	0	847	2	2001	0.2	Si
23	3663	1	3786	0.6	24.5	2778	2	2802	0.5	Si
44	-8630	1	-23759	3.6	137.4	-7494	2	-19307	2.9	Si
67	-46753	1	-56193	8.7	365.9	-37458	2	-44974	7	Si
73	-56193	1	-56193	8.7	366.1	-44974	2	-44974	6.9	Si
88	-82651	1	-69106	10.7	450.2	-66216	2	-55279	8.5	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Elastica+	Elastica-	Rara Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Frequente Fess.+	Fess.-	Elastica+	Elastica-	Quasi permanente Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.	l/f	Verifica
0	0.003	0.003	0.007	0.007	0.003	0.003	0.007	0.007	0.002	0.002	0.013	2	0.012	2	9999	Si
23	0.002	0.002	0.005	0.005	0.002	0.002	0.005	0.005	0.001	0.001	0.009	2	0.009	2	9999	Si
44	0.001	0.001	0.003	0.003	0.001	0.001	0.003	0.003	0.001	0.001	0.006	2	0.006	2	9999	Si
67	0	0	0.001	0.001	0	0	0.001	0.001	0	0	0.002	1	0.002	1	9999	Si
73	0	0	0.001	0.001	0	0	0.001	0.001	0	0	0.002	1	0.001	1	9999	Si

Trave a "Solaio 0.00" 8-153

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*25	Rettangolare	30	25	2	2	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 26-127

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 50x25_1	Rettangolare	50	25	2	3	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 27-128

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*25	Rettangolare	30	25	2	2	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 67-70

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*25	Rettangolare	30	25	2	2	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 70-105

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*25	Rettangolare	30	25	2	2	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 106-105

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*25	Rettangolare	30	25	2	2	2

Output campate

Trave a "Solaio 0.00" 146-129

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 90*25	Rettangolare	90	25	2	2	2

Output campate

Campata 1 tra i fili 180 - 146, sezione R 90*25, aste 138, 137

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	0	0	0	0	1746	SLU 8	3176	0	0						Si
23	6.86	3.6	8.04	3.6	4085	SLU 8	4094	637488	0.159	534	SLV 5	-375	-553433	0.152	Si
44	9.08	3.6	12.08	3.6	-3062	SLV 7	3796	922877	0.187	-16792	SLU 7	-39520	-711044	0.167	Si
67	8.04	3.6	15.32	3.6						-73878	SLU 7	-87924	-638223	0.163	Si
73	8.04	3.6	16.08	3.6						-87924	SLU 7	-87924	-638255	0.163	Si
88	8.04	3.6	16.08	3.6						-127131	SLU 7	-107116	-638255	0.163	Si

Verifiche a taglio

x	A st	A sl	A sag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrsd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.168	0	0	186	SLU 8	186	10246	71432	14752	14752	1	Si
23	0.168	8.04	0	45	SLV 7	45	9921	61146	12628	12628	1	Si
23	0.168	8.04	0	-71	SLV 9	-71	-9921	-61146	-12628	-12628	1	Si
44	0.168	6.86	0	-2347	SLU 7	-2347	-9407	-61146	-12628	-12628	1	Si
67	0.161	8.04	0	-2518	SLU 7	-2518	-9921	-61146	-12122	-12122	1	Si
73	0.161	8.04	0	-2559	SLU 7	-2559	-9921	-61146	-12122	-12122	1	Si
88	0	8.04	0	-2669	SLU 7	-2669	-9921	-61146	0	-9921	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Mela	Comb.	Rara Mdes	σ c	σ f	Mela	Quasi permanente Comb.	Mdes	σ c	Verifica
0	1151	1	2149	0.2	0	778	2	1651	0.2	Si
23	2699	1	2699	0.5	17.5	2018	2	2033	0.3	Si
44	-11688	1	-27491	4.2	159	-9899	2	-22236	3.4	Si
67	-51468	1	-61298	9.5	399.1	-41155	2	-48975	7.6	Si
73	-61298	1	-61298	9.5	399.3	-48975	2	-48975	7.6	Si
88	-88815	1	-74740	11.5	486.9	-71044	2	-59693	9.2	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifica di deformabilità

x	Elastica+	Elastica-	Rara Fess.+	Fess.-	Frequente Elastica+	Elastica-	Fess.+	Fess.-	Quasi permanente Elastica+	Elastica-	Fess. viscosa+	Comb.	Fess. viscosa-	Comb.	I/f	Verifica
0	0.003	0.003	0.007	0.007	0.003	0.003	0.007	0.007	0.002	0.002	0.014	2	0.013	2	9999	Si
23	0.002	0.002	0.005	0.005	0.002	0.002	0.005	0.005	0.001	0.001	0.01	2	0.009	2	9999	Si
44	0.001	0.001	0.003	0.003	0.001	0.001	0.003	0.003	0.001	0.001	0.006	2	0.006	2	9999	Si
67	0	0	0.001	0.001	0	0	0.001	0.001	0	0	0.002	2	0.002	2	9999	Si
73	0	0	0.001	0.001	0	0	0.001	0.001	0	0	0.001	1	0.001	1	9999	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 1-4

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 80x50_1	Rettangolare	80	50	3	3	3

Output campate

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.03	39	SLU 5	0.026	5515	3	SLU 5	173	Si
15	47	0.03	39	SLU 5	0.026	5515	3	SLU 5	173	Si
215	47	0.03	39	SLU 5	0.026	5515	3	SLU 5	173	Si
404	47	0.03	39	SLU 5	0.026	5515	3	SLU 5	173	Si
619	47	0.03	39	SLU 5	0.026	5515	3	SLU 5	173	Si
793	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5515	3	SLU 6	173	Si
808	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5515	3	SLU 6	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	Rara σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Quasi permanente Comb	σ c	σ c limite	Verifica
0	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
15	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si

215	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
404	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
619	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
793	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
808	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5515	3	SLU 6	173	Si
15	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si
160	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si
300	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si
460	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si
585	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si
600	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5458	3	SLU 6	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0306	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
15	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
160	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
300	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
460	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
585	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	
600	47	0.0302	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si	

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
5	1438	80	SLU 7	ST	LT	2.3	293724	-121193	2.42	Si
5	1438	80	SLV FO 4	SIS	LT	2.3	251512	-81870	3.07	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
-344	-1047	-121193	16234	-1087170	0	0	-9	0	80	1420	0.1	0	34	0	0
2965	3869	-81870	-111916	1057393	0	3	13	-1	77	1412	0.1	0	34	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
29	41	39	1.04	1.04	0.98	1.16	1.25	1	0.98	0.98	0.97	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	41	39	1.04	1.04	0.98	1.16	1.25	1	0.91	0.91	0.87	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto						Differenziale						Relativo			Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Rl adm	Rl	Comb.			
Elastic o	5	0.2	63	SLE RA 1	5	0	63	102	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si
Edometrico	5	0	1	SLE RA 1	5	0	1	1	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si
Consolidazione	5	0	1	SLE RA 1	5	0	1	1	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta						Distorsione angolare positiva			Distorsione angolare negativa			Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	63	102	SLE RA 1	0.2	0	63	SLE RA 1	0.1	0	1	Si
Edometrico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	1	63	SLE RA 1	0.2	0	1	SLE RA 1	0.1	0	63	Si
Consolidazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	1	63	SLE RA 1	0.2	0	1	SLE RA 1	0.1	0	63	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 1-13

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 125x50	Rettangolare	125	50	3	3	3

Output campate

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	306	SLU 5	0.018	3050	9	SLU 5	173	Si
15	47	0.02	306	SLU 5	0.018	3050	9	SLU 5	173	Si
290	47	0.02	306	SLU 5	0.018	3050	9	SLU 5	173	Si
545	47	0.02	306	SLU 5	0.018	3050	9	SLU 5	173	Si
835	47	0.02	306	SLU 7	0.018	3050	9	SLU 7	173	Si
1074	47	0.02	306	SLU 7	0.018	3050	9	SLU 7	173	Si
1089	47	0.02	306	SLU 7	0.018	3050	9	SLU 7	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
15	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
290	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
545	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
835	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
1074	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	
1089	47	0.0168	306	SLE RA 1	0.7	149.4	11	3600	306	SLE QP 2	0.7	112.1	Si	

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
4	1119	125	SLU 5	ST	LT	2.3	471395	-128658	3.66	Si
4	1119	125	SLV FO 6	SIS	LT	2.3	411161	-85783	4.79	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
----	----	----	----	----	-------	-------	-------	-------	----	----	----	----	----	------	------

-640	-3456	-128658	-101363	-163966	0	-2	-1	-1	123	1116	0.1	0	35	0	0
-1394	-6492	-85783	63994	-231035	0	-4	-3	1	124	1114	0.1	0	35	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	lc	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
32	44	45	1.08	1.08	0.96	1.1	1.16	1	0.95	0.95	0.92	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
32	44	45	1.08	1.08	0.96	1.1	1.16	1	0.86	0.86	0.8	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Ri adm	Ri	Comb.	Verifica
Elastic o	5	0.2	1	SLE RA 1	5	0	1	19	SLE RA 1	5	0	1	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Edometrio	5	0	1	SLE RA 1	5	0	1	1	SLE RA 1	5	0	1	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Consolidazione	5	0	1	SLE RA 1	5	0	1	1	SLE RA 1	5	0	1	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	Verifica
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	1	19	SLE RA 1	0.2	0	1	SLE RA 1	0.1	0	1	SLE RA 1	Si
Edometrio	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	1	19	SLE RA 1	0.2	0	1	SLE RA 1	0.1	0	1	SLE RA 1	Si
Consolidazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	1	19	SLE RA 1	0.2	0	1	SLE RA 1	0.1	0	1	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 4-10

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 80x50_1	Rettangolare	80	50	3	3	3

Output campate

Campata 1 tra i fili 8 - 30, sezione R 80x50_1, asta 1

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	0	0	0	0	0	SLV FO 1	2975	0	0	0	SLV FO 15	0	0	0	Si
20	8.04	4.6	10.56	4.6	2871	SLU 6	11678	1801189	0.101	1288	SLV FO 13	0	-1395055	0.093	Si
38	8.04	4.6	12.98	4.6	10088	SLU 6	23990	2189897	0.111						Si
58	8.04	4.6	15.74	4.6	23704	SLU 6	25808	2632320	0.124						Si
60	8.04	4.6	16.08	4.6	25808	SLU 6	25808	2687438	0.126						Si
75	8.04	4.6	16.08	4.6	40308	SLU 6	39622	2687438	0.126						Si

Verifiche a taglio

x	Ast	Asl	Asag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrzd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.134	0	0	0	SLU 6	0	14571	126990	23603	23603	1	Si
20	0.134	0	0	615	SLU 6	615	13612	115307	21431	21431	1	Si
38	0.134	0	0	1152	SLU 6	1152	13612	115307	21431	21431	1	Si
58	0.134	8.04	0	1765	SLU 6	1765	13612	115307	21431	21431	1	Si
60	0.134	8.04	0	1842	SLU 6	1842	13612	115307	21431	21431	1	Si
75	0.134	11.94	0	2301	SLU 6	2301	14615	115307	21431	21431	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Mela	Comb.	Rara Mdes	σ c	σ f	Mela	Quasi permanente Comb.	Mdes	σ c	Verifica
0	0	1	0	0	0	0	1	0	0	Si
20	2055	1	8360	0.4	19	1740	2	7079	0.3	Si
38	7222	1	17175	0.8	32	6115	2	14543	0.6	Si
58	16970	1	18477	0.8	28.6	14370	2	15646	0.6	Si
60	18477	1	18477	0.8	28	15646	2	15646	0.6	Si
75	28860	1	28368	1.2	43	24439	2	24022	1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Campata 5 tra i fili 148 - 174, sezione R 80x50_1, asta 24

Verifiche a flessione

x	A sup.	C.b. sup.	A inf.	C.b. inf.	M+ela	Comb.	M+des	M+ult	x/d	M-ela	Comb.	M-des	M-ult	x/d	Verifica
0	8.04	4.6	16.08	4.6	40139	SLU 8	39456	2687438	0.126						Si
15	8.04	4.6	16.08	4.6	25700	SLU 8	25700	2687438	0.126						Si
20	8.04	4.6	15.39	4.6	21598	SLU 8	25700	2577140	0.123						Si
38	8.04	4.6	12.98	4.6	10046	SLU 8	23890	2189897	0.111						Si
58	8.04	4.6	8.04	4.6	2190	SLU 8	10234	1394311	0.092	966	SLV FO 1	-1	-1394311	0.092	Si
73	0	0	0	0	45	SLU 8	3734	0	0	19	SLV FO 1	-1	0	0	Si
75	0	0	0	0	2	SLV FO 15	2963	0	0	-1	SLV FO 1	-1	0	0	Si

Verifiche a taglio

x	Ast	Asl	Asag	Vela	Comb.	Vdes	Vrd	Vrcd	Vrzd	Vult	cotgθ	Verifica
0	0.134	11.94	0	-2291	SLU 8	-2291	-14615	-115307	-21431	-21431	1	Si
15	0.134	8.04	0	-1834	SLU 8	-1834	-13612	-115307	-21431	-21431	1	Si
20	0.134	8.04	0	-1682	SLU 8	-1682	-13612	-115307	-21431	-21431	1	Si
38	0.134	0	0	-1147	SLU 8	-1147	-13612	-115307	-21431	-21431	1	Si
58	0.134	0	0	-536	SLU 8	-536	-13612	-115307	-21431	-21431	1	Si
75	0.134	0	0	0	SLV FO 15	0	14571	126990	23603	23603	1	Si
75	0.134	0	0	0	SLV FO 1	0	-14571	-126990	-23603	-23603	1	Si

Verifiche delle tensioni in esercizio

x	Mela	Comb.	Rara Mdes	σ c	σ f	Mela	Quasi permanente Comb.	Mdes	σ c	Verifica
0	28752	1	28262	1.1	42.8	24417	2	24001	1	Si
15	18408	1	18408	0.7	27.9	15632	2	15632	0.6	Si
20	15470	1	18408	0.8	29.1	13137	2	15632	0.6	Si
38	7195	1	17111	0.8	31.9	6109	2	14531	0.6	Si
58	1568	1	7329	0.4	21.7	1331	2	6224	0.3	Si
75	0	1	2122	0.1	0	0	2	1801	0.1	Si

Verifica di apertura delle fessure

La campata non presenta apertura delle fessure

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.03	39	SLU 6	0.027	6044	3	SLU 6	173	Si

15	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
116	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
248	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
380	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
481	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
496	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara															Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite							
0	47	0.0335	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
15	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
116	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
248	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
380	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
481	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						
496	47	0.0304	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Sì						

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.03	39	SLU 6	0.026	5487	3	SLU 6	173	Si
15	47	0.03	39	SLU 6	0.025	5443	3	SLU 6	173	Si
40	47	0.03	39	SLU 6	0.025	5443	3	SLU 6	173	Si
75	47	0.03	39	SLU 6	0.025	5443	3	SLU 6	173	Si
115	47	0.03	39	SLU 8	0.025	5443	3	SLU 8	173	Si
135	47	0.03	39	SLU 8	0.025	5443	3	SLU 8	173	Si
150	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

				Rara					Quasi permanente				Verifica	
x	d	Af		M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite	
0	47	0.0304		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
15	47	0.0302		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
40	47	0.0302		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
75	47	0.0302		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
115	47	0.0302		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
135	47	0.0302		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
150	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
15	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
118	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
222	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
340	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
428	47	0.03	39	SLU 8	0.026	5529	3	SLU 8	173	Si
443	47	0.03	39	SLU 8	0.027	6044	3	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

				Rara					Quasi permanente				Verifica	
x	d	Af		M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c		σ c limite
0	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
15	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
118	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
222	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
340	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
428	47	0.0306		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
443	47	0.0335		39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
3	1239	80	SLU 6	ST	LT	2.3	249792	-92252	2.71	Si
3	1239	80	SLV FO 8	SIS	LT	2.3	201809	-61996	3.26	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
-503	1598	-92252	-18346	-239620	0	1	-3	0	80	1234	0.1	0	34	0	0
-1406	4296	-61996	-110620	-793855	0	4	-13	-2	76	1213	0.1	0	34	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
29	41	39	1.04	1.04	0.97	1.16	1.25	1	0.97	0.97	0.95	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	41	39	1.04	1.04	0.97	1.16	1.25	1	0.87	0.87	0.81	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto					Differenziale					Relativo					Rapp. inflessione					Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Ri adm	Ri	Comb.	Ri	Comb.	Ri	Comb.	
Elastic o	5	0.2	115	SLE RA 1	5	0.1	115	100	SLE RA 1	5	0.1	115	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	Si
Edometrico	5	0	100	SLE RA 1	5	0	100	100	SLE RA 1	5	0	101	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	Si
Consolidazione	5	0	100	SLE RA 1	5	0	100	100	SLE RA 1	5	0	101	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	0	SLE RA 1	Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
Elastic o	0.2	0	SLE QP 1	0.2	0.1	100	101	SLE RA 1	0.2	0.1	101	SLE RA 1	0.1	0	100	SLE RA 1	Si
Edometrico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	100	101	SLE RA 1	0.2	0	100	SLE RA 1	0.1	0	101	SLE RA 1	Si
Consolidazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	100	101	SLE RA 1	0.2	0	100	SLE RA 1	0.1	0	101	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 27-128

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 80x50_1	Rettangolare	80	50	3	3	3

Output campate

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	39	SLU 6	0.018	3050	3	SLU 6	173	Si
15	47	0.02	39	SLU 6	0.018	3050	3	SLU 6	173	Si
290	47	0.02	39	SLU 6	0.018	3050	3	SLU 6	173	Si
545	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3050	3	SLU 8	173	Si
835	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3050	3	SLU 8	173	Si
1074	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3050	3	SLU 8	173	Si
1089	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3050	3	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
15	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
290	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
545	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
835	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
1074	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
1089	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
36	1119	80	SLU 8	ST	LT	2.3	230976	-95387	2.42	Si
36	1119	80	SLV FO 12	SIS	LT	2.3	194185	-59843	3.24	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
495	885	-95387	-17602	97291	0	1	1	0	80	1117	0.1	0	34	0	0
1014	3324	-59843	-86241	215617	0	3	4	-1	77	1112	0.1	0	34	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ik	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
29	41	39	1.05	1.05	0.97	1.16	1.25	1	0.98	0.98	0.97	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	41	39	1.05	1.05	0.97	1.16	1.25	1	0.9	0.89	0.85	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto				Differenziale					Relativo				Rapp. inflessione				Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Ri adm	Ri	Comb.		
Elastic o	5	0.2	81	SLE RA 1	5	0	81	63	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si	
Edometr ico	5	0	63	SLE RA 1	5	0	63	63	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si	
Consoli dazione	5	0	63	SLE RA 1	5	0	63	63	SLE RA 1	5	0	63	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si	

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	63	81	SLE RA 1	0.2	0	63	SLE RA 1	0.1	0	63	SLE RA 1	S1
Edometr ico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	63	81	SLE RA 1	0.2	0	63	SLE RA 1	0.1	0	63	SLE RA 1	S1
Consoli dazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	63	81	SLE RA 1	0.2	0	63	SLE RA 1	0.1	0	63	SLE RA 1	S1

Trave di fondazione a "Fondazione" 67-70

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 50x50	Rettangolare	50	50	3	3	3

Output campate

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
15	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
83	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
157	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
240	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
298	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si
313	47	0.02	6	SLU 6	0.018	3052	1	SLU 6	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
15	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
83	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
157	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
240	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
298	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
313	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
249	343	50	SLU 8	ST	LT	2.3	31846	-12699	2.51	Si
249	343	50	SLV FO 3	SIS	LT	2.3	25890	-9283	2.79	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
222	-87	-12689	2225	-68731	0	0	-5	0	50	332	0.1	0	32	0	0
271	634	-9283	-16527	-4207	0	4	0	-2	46	342	0.1	0	32	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	lc	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
24	36	31	1.09	1.1	0.94	1.27	1.4	1	0.99	0.99	0.98	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
24	36	31	1.09	1.09	0.95	1.27	1.4	1	0.88	0.87	0.82	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto				Differenziale				Relativo				Rapp. inflessione				Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Rl adm	Rl	Comb.	
Elastic o	5	0.2	112	SLE RA 1	5	0.1	112	135	SLE RA 1	5	0	112	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Edometr ico	5	0	112	SLE RA 1	5	0	112	112	SLE RA 1	5	0	112	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Consoli dazione	5	0	112	SLE RA 1	5	0	112	112	SLE RA 1	5	0	112	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	112	135	SLE RA 1	0.2	0	112	SLE RA 1	0.1	0	112	SLE RA 1	Si
Edometr ico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	112	135	SLE RA 1	0.2	0	112	SLE RA 1	0.1	0	112	SLE RA 1	Si
Consoli dazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	112	135	SLE RA 1	0.2	0	112	SLE RA 1	0.1	0	112	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 70-105

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 30*50	Rettangolare	30	50	2	2	2

Output campate

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	48	0.03	0	SLU 6	0.022	4639	0	SLU 6	176	Si
15	48	0.03	0	SLU 6	0.022	4639	0	SLU 6	176	Si
40	48	0.03	0	SLU 6	0.022	4639	0	SLU 6	176	Si
75	48	0.03	0	SLU 6	0.022	4639	0	SLU 6	176	Si
115	48	0.03	0	SLU 8	0.022	4639	0	SLU 8	176	Si
135	48	0.03	0	SLU 8	0.022	4639	0	SLU 8	176	Si
150	48	0.03	0	SLU 8	0.022	4639	0	SLU 8	176	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	Rara				Quasi permanente				Verifica
					σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite	
0	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
15	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
40	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
75	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
115	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
135	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si
150	48	0.0251	0	SLE RA 1	0	149.4	0	3600	0	SLE QP 2	0	112.1	Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
251	180	30	SLU 6	ST	LT	2.3	5986	-3253	1.84	Si
251	180	30	SLV FO 7	SIS	LT	2.3	4982	-2943	1.69	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
-23	66	-3253	-1451	-626	0	1	0	0	29	180	0.1	0	29	0	0
-49	171	-2943	-4319	-1715	0	3	-1	-1	27	179	0.1	0	29	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	Ic	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
17	28	19	1.09	1.1	0.94	1.3	1.41	1	0.96	0.96	0.94	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
17	28	19	1.08	1.09	0.94	1.3	1.41	1	0.89	0.89	0.84	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto				Differenziale				Relativo				Rapp. inflessione				Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Rl adm	Rl	Comb.	
Elastic o	5	0.1	137	SLE RA 1	5	0	137	135	SLE RA 1	5	0	135	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Edometr ico	5	0	135	SLE RA 1	5	0	135	135	SLE RA 1	5	0	135	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si
Consoli dazione	5	0	135	SLE RA 1	5	0	135	135	SLE RA 1	5	0	135	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	135	137	SLE RA 1	0.2	0	135	SLE RA 1	0.1	0	135	SLE RA 1	Si
Edometr ico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	135	137	SLE RA 1	0.2	0	135	SLE RA 1	0.1	0	135	SLE RA 1	Si
Consoli dazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	135	137	SLE RA 1	0.2	0	135	SLE RA 1	0.1	0	135	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 106-105

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500
Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 50x50	Rettangolare	50	50	3	3	3

Output campagne

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
15	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
83	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
157	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
240	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
298	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si
313	47	0.02	6	SLU 8	0.018	3052	1	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
15	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
83	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
157	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
240	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
298	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si
313	47	0.0169	6	SLE RA 1	0	149.4	0.2	3600	6	SLE QP 2	0	112.1		Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
250	343	50	SLU 6	ST	LT	2.3	31815	-12721	2.5	Si
250	343	50	SLV FO 15	SIS	LT	2.3	25934	-9253	2.8	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
228	92	-12721	-2292	-68461	0	0	-5	0	50	332	0.1	0	32	0	0
280	-625	-9253	16381	-4980	0	-4	-1	2	46	342	0.1	0	32	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	lc	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
24	36	31	1.09	1.1	0.94	1.27	1.4	1	0.99	0.99	0.98	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
24	36	31	1.09	1.09	0.95	1.27	1.4	1	0.88	0.87	0.82	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto					Differenziale					Relativo					Rapp. inflessione			Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	Ri adm	Ri	Comb.			
Elastic o	5	0.2	115	SLE RA 1	5	0.1	115	137	SLE RA 1	5	0	115	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si
Edometrico	5	0	115	SLE RA 1	5	0	115	115	SLE RA 1	5	0	115	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si
Consolidazione	5	0	115	SLE RA 1	5	0	115	115	SLE RA 1	5	0	115	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1			Si

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	Rotazione rigida			Rotazione assoluta					Distorsione angolare positiva				Distorsione angolare negativa				Verifica
	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Nodo	Comb.	
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	115	137	SLE RA 1	0.2	0	115	SLE RA 1	0.1	0	115	SLE RA 1	Si
Edometr ico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	115	137	SLE RA 1	0.2	0	115	SLE RA 1	0.1	0	115	SLE RA 1	Si
Consoli dazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	115	137	SLE RA 1	0.2	0	115	SLE RA 1	0.1	0	115	SLE RA 1	Si

Trave di fondazione a "Fondazione" 126-129

Caratteristiche dei materiali

Acciaio: B450C Fyk 4500

Calcestruzzo: C25/30 Rck 300

Elenco delle sezioni

N°	Descrizione	Tipo	Base	Altezza	Copriferro sup.	Copriferro inf.	Copriferro lat.
1	R 80x50_1	Rettangolare	80	50	3	3	3

Output campagne

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
15	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
215	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
404	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
619	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
793	47	0.02	39	SLU 7	0.018	3098	3	SLU 7	173	Si
808	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3098	3	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		
0	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
15	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
215	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
404	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
619	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
793	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si
808	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1		Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche a flessione della suola di fondazione

x	d	Af	M	Comb	x/d	Mult	V	Comb	Vult	Verifica
0	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3098	3	SLU 8	173	Si
15	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si
160	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si
300	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si
460	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si
585	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si
600	47	0.02	39	SLU 8	0.018	3034	3	SLU 8	173	Si

Verifiche delle tensioni di esercizio della suola di fondazione

Rara										Quasi permanente				Verifica
x	d	Af	M	Comb	σ c	σ c limite	σ f	σ f limite	M	Comb	σ c	σ c limite		

0	47	0.0171	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
15	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
160	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
300	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
460	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
585	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si
600	47	0.0168	39	SLE RA 1	0.1	149.4	1.4	3600	39	SLE QP 2	0.1	112.1	Si

Verifiche di apertura delle fessure della suola di fondazione

La campata non presenta apertura delle fessure nella suola

Verifiche geotecniche di capacità portante sul piano di posa

Asta	SizeX	SizeY	Comb	Type	Cond	yR	Rd	Ed	Rd/Ed	Verifica
7	1438	80	SLU 5	ST	LT	2.3	293021	-121352	2.41	Si
7	1438	80	SLV FO 15	SIS	LT	2.3	250319	-81928	3.06	Si

Capacità portante - parametri utilizzati nel calcolo di Rd

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Inc.x	Inc.y	Ecc.x	Ecc.y	B'	L'	qd	ys	Fi	Coes	Amax
-364	1143	-121352	-17937	-1088909	0	1	-9	0	80	1420	0.1	0	34	0	0
2946	-3928	-81928	113208	1203143	0	-3	15	1	77	1408	0.1	0	34	0	0.02

Capacità portante - fattori utilizzati nel calcolo di Rd

N			S			D			I			B			G			P			E		
Nq	Nc	Ng	Sq	Sc	Sg	Dq	Dc	Dg	Iq	lc	Ig	Bq	Bc	Bg	Gq	Gc	Gg	Pq	Pc	Pg	Eq	Ec	Eg
29	41	39	1.04	1.04	0.98	1.16	1.25	1	0.98	0.98	0.97	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	41	39	1.04	1.04	0.98	1.16	1.25	1	0.91	0.91	0.87	1	1	1	1	1	1	1	1	1	0.99	0.99	0.99

Tabella verifiche cedimenti assoluti e differenziali

Tipo	Assoluto						Differenziale				Relativo				Rapp. inflessione				Verifica
	Sa adm	Sa	Nodo	Comb.	Sd adm	Sd	Nodo I	Nodo J	Comb.	Sr adm	Sr	Nodo	Comb.	RI adm	RI	Comb.			
Elastic o	5	0.2	81	SLE RA 1	5	0	81	124	SLE RA 1	5	0	81	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si		
Edometr ico	5	0	19	SLE RA 1	5	0	19	19	SLE RA 1	5	0	81	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si		
Consoli dazione	5	0	19	SLE RA 1	5	0	19	19	SLE RA 1	5	0	81	SLE RA 1	0.0033	0	SLE RA 1	Si		

Tabella verifiche rotazioni assolute e differenziali

Tipo	RR adm	RR	Comb.	R Adm	R Max	Rotazione assoluta	Nodo I	Nodo J	Comb.	D+ adm	D+	Distorsione angolare positiva	Nodo	Comb.	D- adm	D-	Distorsione angolare negativa	Nodo	Comb.	Verifica
Elastic o	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	81	124	SLE RA 1	0.2	0	81	SLE RA 1	0.1	0	19	SLE RA 1	0	19	SLE RA 1	Si
Edometrico	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	19	81	SLE RA 1	0.2	0	19	SLE RA 1	0.1	0	81	SLE RA 1	0	81	SLE RA 1	Si
Consolidazione	0.2	0	SLE RA 1	0.2	0	19	81	SLE RA 1	0.2	0	19	SLE RA 1	0.1	0	81	SLE RA 1	0	81	SLE RA 1	Si

8.2 Verifiche aste in legno

Luce/Freccia amm.: valore ammissibile del rapporto luce su freccia**Beta x:** coeff. moltiplicativo della luce per sbandamento in direzione x**Beta y:** coeff. moltiplicativo della luce per sbandamento in direzione y**comb:** combinazione di carico**Mx:** momento flettente attorno all'asse x locale**My:** momento flettente attorno all'asse y locale**N:** sforzo normale**Kcrit:** coeff. riduttivo per sbandamento laterale (EC5 5.2.2b)**Kmod:** coeff. moltiplicativo della resistenza caratteristica (EC5 3.1.7)**Gamma:** coeff. di sicurezza parziale (EC5 2.3.3.2)**Sm,y,d:** tensione di progetto dovuta alla flessione attorno all'asse orizzontale della sezione (EC5 fig.6.1)**Sm,z,d:** tensione di progetto dovuta alla flessione attorno all'asse verticale della sezione (EC5 fig.6.1)**fm,y,d:** resistenza di progetto a flessione attorno all'asse orizzontale della sezione**fm,z,d:** resistenza di progetto a flessione attorno all'asse verticale della sezione**fc,0,d:** resistenza di progetto a compressione parallela alle fibre**ft,0,d:** resistenza di progetto a trazione parallela alle fibre**fv,d:** resistenza di progetto a taglio**Km:** coefficiente di sezione (EC5 6.1.6 nota 2)**Snellezza,max:** snellezza massima**fx,max:** freccia massima in direzione x locale**fy,max:** freccia massima in direzione y locale**Kdef:** coeff. correttivo della deformazione per effetto di umidità e viscosità (EC5 4.1)**Luce asta:** lunghezza effettiva dell'asta**L/fx,max:** rapporto luce su freccia in direzione x locale**L/fy,max:** rapporto luce su freccia in direzione y locale**Tau,x:** tensione tangenziale in direzione x**Tau,y:** tensione tangenziale in direzione y**Tau,max:** tensione tangenziale risultante**Asta 225: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88**

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $73.4/213.4+0.7*0.3/213.4=0.34 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -568275.5 daN*cm
My = -1467.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.05^2+10.83^2} = 10.83 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 32.4 daN
Ty = 7621.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.2 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 32.4 daN
Ty = 7621.5 daN
Mt = 73.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.05 \leq 30.78$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 304.3 daN*cm

Asta 226: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $129.8/213.4+0.7*0.6/213.4=0.61 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1004828.1 daN*cm
My = -2567.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.02^2+7.71^2} = 7.71 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 15.6 daN
Ty = 5426.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.1 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -10.6 daN
Ty = 5426.1 daN
Mt = 58.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.01 \leq 30.78$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 60.7 daN*cm

Asta 227: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $157/213.4 + 0.7 \cdot 0.9/213.4 = 0.74 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1215618.3 daN*cm
My = 3815.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.02^2 + 4.5^2} = 4.5 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 15.6 daN
Ty = 3165.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.03 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 11.4 daN
Ty = 3165.4 daN
Mt = 47.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.02 \leq 30.78$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 102.7 daN*cm

Asta 228: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 40 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm, y, d / fm, y, d + Km * (Sm, z, d / fm, z, d) \leq 1$
 $Km * (Sm, y, d / fm, y, d) + Sm, z, d / fm, z, d \leq 1$
 $159.3 / 213.4 + 0.7 * 1.1 / 213.4 = 0.75 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1233295.7 daN*cm
My = 4542 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau, d \leq f_v, d$
 $\sqrt{0.03^2 + 1.77^2} = 1.77 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 24.2 daN
Ty = -1243.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau, tor, d / (ksh * f_v, d) + (\tau, y, d / f_v, d)^2 + (\tau, z, d / f_v, d)^2 \leq 1$
 $0 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 24.2 daN
Ty = -1243.3 daN
Mt = 22.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau, tor, d \leq Ksh * f_v, d$
 $0.01 \leq 30.78$
Combinazione: SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 65.8 daN*cm

Asta 229: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm, y, d / fm, y, d + Km * (Sm, z, d / fm, z, d) \leq 1$
 $Km * (Sm, y, d / fm, y, d) + Sm, z, d / fm, z, d \leq 1$
 $154.5 / 213.4 + 0.7 * 1.5 / 213.4 = 0.73 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1196817.5 daN*cm
My = 6243.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.04^2 + 5.04^2} = 5.04 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -30.1 daN
Ty = -3545.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d} / (k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d} / f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.04 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -30.1 daN
Ty = -3545.3 daN
Mt = 11.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{t,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $0 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 11.7 daN*cm

Asta 230: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $s_{m,y,d} / f_{m,y,d} + k_{m} * (s_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$
 $k_{m} * (s_{m,y,d} / f_{m,y,d}) + s_{m,z,d} / f_{m,z,d} \leq 1$
 $122.4 / 213.4 + 0.7 * 1.3 / 213.4 = 0.58 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -948180 daN*cm
My = 5312.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.07^2 + 8.27^2} = 8.27 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -50.3 daN
Ty = -5824.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d} / (k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d} / f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.12 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 9.8 daN
Ty = -5823.9 daN
Mt = -14.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.01 \leq 30.78$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -80.9 daN*cm

Asta 231: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,z,d}/f_{m,z,d} + S_{m,y,d}/f_{m,y,d} \leq 1$
 $60.9/213.4 + 0.7 * 0.8/213.4 = 0.29 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -471612.7 daN*cm
My = -3269.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.08^2 + 11.44^2} = 11.44 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -54 daN
Ty = -8057 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.22 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 38.3 daN
Ty = -8056 daN
Mt = -52.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.02 \leq 30.78$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -143.7 daN*cm

Asta 232: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 107.5 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 107.5 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$157.9/213.4 + 0.7 \cdot 1.7/213.4 = 0.75 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = 1223018.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = -7332.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 107.5 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.1^2 + 14.74^2} = 14.74 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = -70.6 \text{ daN}$

$T_y = -10379.7 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 107.5 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$

$0 + 0.37 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = -70.6 \text{ daN}$

$T_y = -10379.7 \text{ daN}$

$M_t = -85.3 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 107.5 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$

$0.01 \leq 30.78$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_t = -88.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 233: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL24h

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$St_{0,d}/f_{t,0,d} + S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$St_{0,d}/f_{t,0,d} + K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$2.8/120.9 + 0.7 \cdot 4.2/170.7 + 15.8/170.7 = 0.13 \leq 1$ [4.4.6b]

Combinazione:SLV, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = 32238.4 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = 66902.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$N = 2957 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.36^2 + 1.7^2} = 1.73 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -251.7 \text{ daN}$
 $T_y = 1193.6 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.25 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -136.1 \text{ daN}$
 $T_y = 1194.3 \text{ daN}$
 $M_t = 47959.9 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $7.84 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 47959.9 \text{ daN*cm}$

Asta 234: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2.7/120.9 + 0.7 \cdot 0.8/170.7 + 7.3/170.7 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 6408.5 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 31013.8 \text{ daN*cm}$
 $N = 2816.2 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.35^2 + 0.58^2} = 1.47 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -951 \text{ daN}$
 $T_y = 411.2 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.24 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -248.4 \text{ daN}$
 $T_y = 808.2 \text{ daN}$
 $M_t = 44821.2 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $7.33 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 44821.2 daN*cm

Asta 235: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m * (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2.5/120.9 + 0.7 * 0.8/170.7 + 7/170.7 = 0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -6134.9 daN*cm
My = 29578.8 daN*cm
N = 2588 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.17^2 + 0.46^2)} = 1.26 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -822.3 daN
Ty = 323.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh * f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.21 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -327.8 daN
Ty = 666.8 daN
Mt = 39782 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $6.51 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 39782 daN*cm

Asta 236: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $1.9/120.9+0.7*3.6/170.7+7.6/170.7=0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -27682.8 daN*cm
My = 31973.8 daN*cm
N = 2010 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d \leq f_v,d$
 $Sqrt(1.14^2+0.39^2) = 1.2 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -800.3 daN
Ty = 275.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau,tor,d/(ksh*f_v,d) + (\tau,y,d/f_v,d)^2 + (\tau,z,d/f_v,d)^2 \leq 1$
 $0.17 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -329 daN
Ty = 554.6 daN
Mt = 32034.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,tor,d \leq Ksh * f_v,d$
 $5.24 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 32034.9 daN*cm

Asta 237: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $2/120.9+0.7*4.6/170.7+8/170.7=0.08 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -35846.5 daN*cm
My = 33699.9 daN*cm
N = 2115.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d \leq f_v,d$
 $Sqrt(0.83^2+0.38^2) = 0.91 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = -581.2 daN
Ty = 266.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -321.3 daN
Ty = 509.9 daN
Mt = 25069.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $4.1 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 25083.9 daN*cm

Asta 238: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2/120.9 + 0.7 \cdot 5.2/170.7 + 9.2/170.7 = 0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -40351.2 daN*cm
My = 38659 daN*cm
N = 2138.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.79^2 + 0.33^2} = 0.86 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -556.9 daN
Ty = 233.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -257.6 daN
Ty = 423.4 daN
Mt = 16892.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $2.76 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 16892.6 daN*cm

Asta 239: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.4/120.9 + 0.7*5/170.7 + 10.5/170.7 = 0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -38959.8 daN*cm
My = 44542.4 daN*cm
N = 2528 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.57^2 + 0.29^2} = 0.65 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -403.9 daN
Ty = 207.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.05 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -151.1 daN
Ty = 352.8 daN
Mt = 9470 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.55 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 9470 daN*cm

Asta 240: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.1/120.9+0.7*5.3/170.7+9.9/170.7=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -41252.9 daN*cm
My = 41704.7 daN*cm
N = 2231.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.57^2+0.24^2) = 0.62 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -403 daN
Ty = 165.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -147.1 daN
Ty = -292.4 daN
Mt = 1129.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * fv,d$
 $0.18 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1129.9 daN*cm

Asta 241: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.2/120.9+0.7*5.3/170.7+11.5/170.7=0.11 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -40764.2 daN*cm
My = 48726.1 daN*cm
N = 2298.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.52^2+0.24^2) = 0.57 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -366.4 daN
Ty = -168.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -45.8 daN
Ty = -339.5 daN
Mt = -5969.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.98 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -5969.4 daN*cm

Asta 242: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $1.9/120.9 + 0.7 \cdot 4.9/170.7 + 9.7/170.7 = 0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -37958.4 daN*cm
My = 40789.8 daN*cm
N = 1984.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.09^2 + 0.64^2} = 0.64 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -65.7 daN
Ty = -447.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.07 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -31.9 daN
Ty = -440.3 daN
Mt = -13910.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $2.28 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -13910.3 daN*cm

Asta 243: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2/120.9+0.7*4/170.7+10.8/170.7=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -31226.2 daN*cm
My = 45779.5 daN*cm
N = 2111.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.69^2+0.35^2) = 0.77 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 484.9 daN
Ty = -243.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.1 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 83 daN
Ty = -454.9 daN
Mt = -19088.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $3.12 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -19088.1 daN*cm

Asta 244: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.7/120.9+0.7*3.1/170.7+7.6/170.7=0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -23943 daN*cm
My = 32141.7 daN*cm
N = 1745.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.12^2 + 0.89^2} = 0.9 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 82.8 daN
Ty = -626 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.14 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 144 daN
Ty = -614.1 daN
Mt = -26054.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $4.26 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -26054.7 daN*cm

Asta 245: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $1.8/120.9 + 0.7 \cdot 1.4/170.7 + 7.9/170.7 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -10692.3 daN*cm
My = 33496.3 daN*cm
N = 1905 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.93^2 + 0.41^2} = 1.02 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 656.2 daN
Ty = -287.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.15 + 0 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 170.7 daN
Ty = -588 daN
Mt = -28644.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $4.68 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -28644.5 daN*cm

Asta 246: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $1.5/120.9 + 0.7*2.4/170.7 + 4/170.7 = 0.05 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 18221.4 daN*cm
My = -16854.5 daN*cm
N = 1536.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.25^2 + 1.19^2)} = 1.21 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 174.3 daN
Ty = -835.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.18 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 174.3 daN
Ty = -835.2 daN
Mt = -34095.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $5.58 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -34095.7 daN*cm

Asta 247: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 35.8 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.8/120.9+3.3/170.7+0.7*3.2/170.7=0.05 \leq 1$ [4.4.6a]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 25879.9 daN*cm
My = -13420.4 daN*cm
N = 1942.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.03^2+0.6^2) = 1.19 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 721.8 daN
Ty = -419 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.18 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 100.1 daN
Ty = -802.3 daN
Mt = -33494.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $5.48 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -33494.4 daN*cm

Asta 248: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 35.8 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.8/120.9+0.7*4.4/170.7+7.6/170.7=0.08 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 34371.8 daN*cm
My = -31913.3 daN*cm
N = 1918.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.02^2 + 1.64^2} = 1.64 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 15.2 daN
Ty = -1155.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d} + \tau_{t,d} \leq f_{v,d}$
 $0.18 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 106.3 daN
Ty = -1148.5 daN
Mt = -34528.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{t,d} \leq f_{t,d}$
 $5.65 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -34528.5 daN*cm

Asta 249: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 35.8 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.96^2 + 2.55^2} = 2.72 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 674.1 daN
Ty = -1795.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{c,d} \leq f_{c,d}$
 $\sigma_{c,d} + \sigma_{t,d} \leq f_{c,d}$
 $0.6/148.3 + 0.7/170.7 + 14/170.7 = 0.12 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 69928.1 daN*cm
My = 59230.7 daN*cm
N = -652.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d} + \tau_{t,d} \leq f_{v,d}$
 $0.18 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -58.2 daN
Ty = -1522.4 daN
Mt = -33921.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 35.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $5.55 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -33921.6 daN*cm

Asta 250: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $3/120.9 + 0.7 * 4.3/170.7 + 15.3/170.7 = 0.13 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 33658.9 daN*cm
My = -64793 daN*cm
N = 3188.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{t,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.32^2 + 1.63^2} = 1.66 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 227.3 daN
Ty = 1149.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.26 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 115.1 daN
Ty = 1150.6 daN
Mt = -48682.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $7.96 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -48682.4 daN*cm

Asta 251: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.9/120.9 + 0.7*1.1/170.7 + 7.1/170.7 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 8354.2 daN*cm
My = -29860.4 daN*cm
N = 3019.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.3^2 + 0.56^2) = 1.41 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 912.8 daN
Ty = 391.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.24 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 224.5 daN
Ty = 773.7 daN
Mt = -45389 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $7.42 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -45389 daN*cm

Asta 252: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.7/120.9 + 0.7*0.4/170.7 + 6.7/170.7 = 0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -3011 daN*cm
My = -28270 daN*cm
N = 2886.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$$\text{Sqrt}(1.2^2 + 0.51^2) = 1.31 \leq 24.14$$

Combinazione:SLV, 10

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 847.2 daN

Ty = 362.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

Kh = 1,032 (formula 11.7.2)

$$\tau_{\text{tor},d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$$

$$0.21 + 0 + 0 \leq 1$$

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 348.1 daN

Ty = 693.3 daN

Mt = -39786 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$$\tau_{\text{tor},d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$$

$$6.51 \leq 30.78$$

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -39786 daN*cm

Asta 253: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL24h

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$$\tau_{d} \leq f_{v,d}$$

$$\text{Sqrt}(1.18^2 + 0.56^2) = 1.31 \leq 24.14$$

Combinazione:SLV, 10

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 831.8 daN

Ty = 394.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione

Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

Kh = 1,032 (formula 11.7.2)

$$(s_{c,0,d} / f_{c,0,d})^2 + s_{m,y,d} / f_{m,y,d} + k_m \cdot (s_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$$

$$(s_{c,0,d} / f_{c,0,d})^2 + k_m \cdot (s_{m,y,d} / f_{m,y,d}) + s_{m,z,d} / f_{m,z,d} \leq 1$$

$$(2.4/148.3)^2 + 0.7 \cdot 3.5/170.7 + 11.1/170.7 = 0.08 \leq 1 \quad [4.4.7b]$$

Combinazione:SLV, 14

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mx = -27080 daN*cm

My = 46763.5 daN*cm

N = -2555.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

Kh = 1,032 (formula 11.7.2)

$$\tau_{\text{tor},d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$$

$$0.16 + 0 + 0 \leq 1$$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 272 daN

Ty = 665.1 daN

Mt = -30628.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $5.01 \leq 30.78$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -30628.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 254: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 57.5 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 57.5 cm
 $K_{mod} = 1.00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma_m = 1.45$
 $K_h = 1.032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2.3/120.9 + 0.7 \cdot 4.4/170.7 + 8.5/170.7 = 0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione: SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -34100.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -36057.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $N = 2461.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1.00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma_m = 1.45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.82^2 + 0.48^2} = 0.95 \leq 24.14$
Combinazione: SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 574.8 \text{ daN}$
 $T_y = 340.3 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1.00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma_m = 1.45$
 $K_h = 1.032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 250.6 \text{ daN}$
 $T_y = 581.4 \text{ daN}$
 $M_t = -23945.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 57.5 cm
 $K_{mod} = 1.00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma_m = 1.45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $3.92 \leq 30.78$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -23945.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 255: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 42.5 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione

Sezione ad ascissa 42.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.4/120.9+0.7*4.8/170.7+9.5/170.7=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -37475.7 daN*cm
My = -39988 daN*cm
N = 2555 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.76^2+0.25^2) = 0.8 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 534.8 daN
Ty = 178.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 227.1 daN
Ty = 328.2 daN
Mt = -17147.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 42.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $2.8 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -17147.5 daN*cm

Asta 256: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $3.1/120.9+0.7*5/170.7+9.4/170.7=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -38371.7 daN*cm
My = -39553.2 daN*cm
N = 3310.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.49^2+0.31^2) = 0.58 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 342.1 daN
Ty = -219.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 158.5 daN
Ty = -341.7 daN
Mt = -11260.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.84 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -11260.8 daN*cm

Asta 257: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2.9/120.9 + 0.7 \cdot 4.9/170.7 + 8.7/170.7 = 0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -38272.7 daN*cm
My = -36615.2 daN*cm
N = 3053.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.51^2 + 0.27^2} = 0.57 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 357.6 daN
Ty = -186.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 155.4 daN
Ty = -342.8 daN
Mt = -1626.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.27 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1626.4 daN*cm

Asta 258: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.9/120.9 + 0.7*4.9/170.7 + 11/170.7 = 0.11 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -37621.9 daN*cm
My = -46565.8 daN*cm
N = 3010.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.56^2 + 0.24^2} = 0.61 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 392.9 daN
Ty = -168.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 135.2 daN
Ty = -324.7 daN
Mt = 5986.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.98 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 5986.3 daN*cm

Asta 259: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$

$St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $2.3/120.9+0.7*4.7/170.7+9.5/170.7=0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Mx = -36612.5 \text{ daN*cm}$
 $My = -40020.9 \text{ daN*cm}$
 $N = 2407.6 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.58^2+0.29^2) = 0.65 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Tx = 411.2 \text{ daN}$
 $Ty = -202.8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $Kh = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.08 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Tx = 95.4 \text{ daN}$
 $Ty = -395.5 \text{ daN}$
 $Mt = 14438.9 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $2.36 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Mt = 14438.9 \text{ daN*cm}$

Asta 260: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $Kh = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $2.1/120.9+0.7*4.2/170.7+11.2/170.7=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Mx = -32766.8 \text{ daN*cm}$
 $My = -47185.5 \text{ daN*cm}$
 $N = 2200.3 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.73^2+0.34^2) = 0.81 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $Tx = 514.4 \text{ daN}$
 $Ty = -239.7 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $Kmod = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.1 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 2.8$ daN
 $T_y = -396.5$ daN
 $M_t = 19521.6$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $3.19 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 19521.6$ daN*cm

Asta 261: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $1.4/120.9 + 0.7 \cdot 3.7/170.7 + 8/170.7 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -28315.5$ daN*cm
 $M_y = -33854.2$ daN*cm
 $N = 1487.9$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.81^2 + 0.48^2)} = 0.94 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 571$ daN
 $T_y = -338.1$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.14 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -59.2$ daN
 $T_y = -567.1$ daN
 $M_t = 26299.4$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $4.3 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 26300.3$ daN*cm

Asta 262: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm

Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.2/120.9 + 0.7*2.4/170.7 + 8.5/170.7 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -18413.8 daN*cm
My = -35878.6 daN*cm
N = 1268.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.01^2 + 0.38^2} = 1.08 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -712.1 daN
Ty = -268.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.15 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -124.5 daN
Ty = -552.5 daN
Mt = 28595.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $4.68 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 28595.4 daN*cm

Asta 263: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.09^2 + 0.59^2} = 1.23 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -765.3 daN
Ty = -412.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(1.5/148.3)^2 + 0.7*0.5/170.7 + 5.7/170.7 = 0.04 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 4135.9 daN*cm
My = 24121 daN*cm
N = -1589 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.18 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -130.5 daN
Ty = -825.9 daN
Mt = 33602.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * fv,d$
 $5.5 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 33602.8 daN*cm

Asta 264: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 53.8 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq fv,d$
 $\sqrt{0^2 + 1.39^2} = 1.39 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 0.9 daN
Ty = -978.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(1.5/148.3)^2 + 0.7*3.3/170.7 + 6.6/170.7 = 0.05 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 25301 daN*cm
My = 27984.8 daN*cm
N = -1557.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.17 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = -88.5 daN
Ty = -974 daN
Mt = 32842 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $5.37 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 32842 daN*cm

Asta 265: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 53.8 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.13^2 + 2.14^2} = 2.14 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -89.9 daN
Ty = -1503.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $(1.8/148.3)^2 + 0.7*7.6/170.7 + 14.5/170.7 = 0.12 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 59014.3 daN*cm
My = 61239.4 daN*cm
N = -1911.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.18 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -89.9 daN
Ty = -1503.6 daN
Mt = 34217.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 53.8 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $5.6 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 34217.3 daN*cm

Asta 266: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$62.3/213.4 + 0.7 \cdot 0.9/213.4 = 0.29 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -482469.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = -3592.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.32^2 + 9.8^2} = 9.81 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = -224.5 \text{ daN}$

$T_y = 6899.6 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$

$0.12 + 0.16 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = 13.4 \text{ daN}$

$T_y = 6902 \text{ daN}$

$M_t = 23513.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$

$3.85 \leq 30.78$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_t = 23513.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 267: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$110.9/213.4 + 0.7 \cdot 1.3/213.4 = 0.52 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -859186.4 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = -5595.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.03^2 + 6.86^2} = 6.86 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 23.6 \text{ daN}$
 $T_y = 4832.8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0.08 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 23.6 \text{ daN}$
 $T_y = 4832.8 \text{ daN}$
 $M_t = 17260.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $2.82 \leq 30.78$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 17260.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 268: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $s_{m,y,d} / f_{m,y,d} + K_m \cdot (s_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (s_{m,y,d} / f_{m,y,d}) + s_{m,z,d} / f_{m,z,d} \leq 1$
 $133.9 / 213.4 + 0.7 \cdot 1.1 / 213.4 = 0.63 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -1036693.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = 4453.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.04^2 + 4.02^2} = 4.02 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 25 \text{ daN}$
 $T_y = 2831.7 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.05 + 0.03 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 25 \text{ daN}$
 $T_y = 2831.7 \text{ daN}$
 $M_t = 10329.1 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.69 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 10329.1 \text{ daN*cm}$

Asta 269: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 40 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,z,d}/f_{m,z,d} + S_{m,y,d}/f_{m,y,d} \leq 1$
 $136.2/213.4 + 0.7*1.2/213.4 = 0.64 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -1054390.7 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 5036.1 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.03^2 + 1.75^2} = 1.75 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -22.3 \text{ daN}$
 $T_y = -1233.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -22.3 \text{ daN}$
 $T_y = -1233.9 \text{ daN}$
 $M_t = 2385.3 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.39 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 2386.7 \text{ daN*cm}$

Asta 270: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $131.4/213.4+0.7*2.1/213.4=0.62 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1017827.2 daN*cm
My = 8828.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.05^2+4.53^2} = 4.53 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -34.7 daN
Ty = -3189.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.04 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -73.5 daN
Ty = -3188.8 daN
Mt = -5393.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.88 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -5397.7 daN*cm

Asta 271: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $103.9/213.4+0.7*2/213.4=0.49 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -804732.7 daN*cm
My = 8304.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.05^2+7.36^2} = 7.36 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -38.7 daN
Ty = -5181 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.06 + 0.09 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -99.6 daN
Ty = -5179.5 daN
Mt = -11701.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * fv,d$
 $1.92 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -11711.8 daN*cm

Asta 272: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $50.7/213.4 + 0.7*1.4/213.4 = 0.24 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -392847.8 daN*cm
My = 5763.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq fv,d$
 $\sqrt{0.04^2 + 10.28^2} = 10.28 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -28.5 daN
Ty = -7235 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.08 + 0.18 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -118.9 daN
Ty = -7234.1 daN
Mt = -15909.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * fv,d$
 $2.6 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -15923.4 daN*cm

Asta 273: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 107.5 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm, y, d / fm, y, d + Km * (Sm, z, d / fm, z, d) \leq 1$
 $Km * (Sm, y, d / fm, y, d) + Sm, z, d / fm, z, d \leq 1$
 $145.3 / 213.4 + 0.7 * 5 / 213.4 = 0.7 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1125524.6 daN*cm
My = -21247.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 107.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau, d \leq f_v, d$
 $\sqrt{0.3^2 + 13.51^2} = 13.52 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -208.6 daN
Ty = -9513.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau, tor, d / (ksh * f_v, d) + (\tau, y, d / f_v, d)^2 + (\tau, z, d / f_v, d)^2 \leq 1$
 $0.11 + 0.31 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -208.6 daN
Ty = -9513.4 daN
Mt = -20547 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau, tor, d \leq Ksh * f_v, d$
 $3.36 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -20563.7 daN*cm

Asta 274: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm, y, d / fm, y, d + Km * (Sm, z, d / fm, z, d) \leq 1$
 $Km * (Sm, y, d / fm, y, d) + Sm, z, d / fm, z, d \leq 1$
 $62.3 / 213.4 + 0.7 * 0.9 / 213.4 = 0.3 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -482647.4 daN*cm

My = 3856.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.38^2 + 9.8^2} = 9.81 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 264.4 daN

Ty = 6901.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,tor,d} / (k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d} / f_{t,d})^2 \leq 1$

$0.12 + 0.17 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 213.2 daN

Ty = 6903.7 daN

Mt = -23487.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{t,d} \leq K_{sh} * f_{t,d}$

$3.84 \leq 30.78$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -23504.1 daN*cm

Asta 275: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d} / f_{m,y,d} + K_{m,z,d} * (S_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_{m,z,d} * (S_{m,z,d} / f_{m,z,d}) + S_{m,y,d} / f_{m,y,d} \leq 1$

$111/213.4 + 0.7 * 1.2/213.4 = 0.52 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mx = -859440.2 daN*cm

My = 5245 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.02^2 + 6.87^2} = 6.87 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = -16.7 daN

Ty = 4834.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,tor,d} / (k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d} / f_{t,d})^2 \leq 1$

$0.09 + 0.08 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = -16.7 daN

Ty = 4834.2 daN

Mt = -17340.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$

2.84 \leq 30.78

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -17340.7 daN*cm

Asta 276: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$K_m(S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$133.9/213.4 + 0.7 * 1.3/213.4 = 0.63 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mx = -1036739.1 daN*cm

My = 5698.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.01^2 + 4.03^2} = 4.03 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 9.2 daN

Ty = 2835.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$

$0.05 + 0.03 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 9.2 daN

Ty = 2835.6 daN

Mt = -10336.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$

1.69 \leq 30.78

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -10336.8 daN*cm

Asta 277: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 43.3 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$136.3/213.4 + 0.7 \cdot 1/213.4 = 0.64 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -1055272.1 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = 4090.7 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.12^2 + 1.74^2} = 1.75 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = 82.3 \text{ daN}$

$T_y = -1226.5 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$

$0.01 + 0.01 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = 38.1 \text{ daN}$

$T_y = -1224.9 \text{ daN}$

$M_t = -2290.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$

$0.37 \leq 30.78$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_t = -2290.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 278: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm

Sezione: R 24x44

Materiale: GL30c

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$131.7/213.4 + 0.7 \cdot 1.4/213.4 = 0.62 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -1019761.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

$M_y = 6041.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.07^2 + 4.52^2} = 4.52 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 51.5 daN
Ty = -3183.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.04 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 11.5 daN
Ty = -3183.2 daN
Mt = 5403.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.88 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 5406.2 daN*cm

Asta 279: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $104.2/213.4 + 0.7 \cdot 1.3/213.4 = 0.49 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -806680.6 daN*cm
My = -5522.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.09^2 + 7.35^2} = 7.35 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 61.6 daN
Ty = -5173.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0.09 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 61.6 daN
Ty = -5173.5 daN
Mt = 11700.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $1.92 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 11710.9 daN*cm

Asta 280: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $51.1/213.4 + 0.7*1.5/213.4 = 0.24 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -395401.5 daN*cm
My = -6414.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.15^2 + 10.26^2} = 10.27 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 107.1 daN
Ty = -7226.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.08 + 0.18 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 107.1 daN
Ty = -7226.5 daN
Mt = 15948.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{t,d}$
 $2.61 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 15962.1 daN*cm

Asta 281: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 107.5 cm
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,032 (formula 11.7.2)

$Sm_{y,d/fm,y,d} + Km*(Sm_{z,d/fm,z,d}) \leq 1$
 $Km*(Sm_{y,d/fm,y,d}) + Sm_{z,d/fm,z,d} \leq 1$
 $144.8/213.4+0.7*5.4/213.4=0.7 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 1121296.4 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 22635.5 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 107.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.34^2+13.5^2)} = 13.51 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 237.6 \text{ daN}$
 $T_y = -9505 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,032$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.11 + 0.31 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 237.6 \text{ daN}$
 $T_y = -9505 \text{ daN}$
 $M_t = 20609.1 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 107.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $3.37 \leq 30.78$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 20623.6 \text{ daN*cm}$

Asta 282: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $St_{0,d/ft,0,d} + Sm_{y,d/fm,y,d} + Km*(Sm_{z,d/fm,z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d/ft,0,d} + Km*(Sm_{y,d/fm,y,d}) + Sm_{z,d/fm,z,d} \leq 1$
 $3.1/123.4+0.7*10.3/174.2+16.6/174.2=0.16 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 53361.7 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 57504.4 \text{ daN*cm}$
 $N = 2651.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.3^2+2.81^2)} = 2.83 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -174 \text{ daN}$
 $T_y = 1618.4 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -151.8$ daN
 $T_y = 1522.8$ daN
 $M_t = 6007.5$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.43 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 6857$ daN*cm

Asta 283: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $6.8/123.4 + 0.7 \cdot 4.5/174.2 + 10.2/174.2 = 0.13 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 23398$ daN*cm
 $M_y = 35179.3$ daN*cm
 $N = 5888.8$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.27^2 + 1.48^2)} = 1.51 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -157.4$ daN
 $T_y = 853.4$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.07 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -356.5$ daN
 $T_y = 593.7$ daN
 $M_t = 9225.5$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.93 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 9225.5$ daN*cm

Asta 284: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm

Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $6.8/123.4+0.7*2.9/174.2+17.4/174.2=0.17 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 15262 daN*cm
My = 60243.6 daN*cm
N = 5904 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_v$
 $\sqrt{0.2^2+1.3^2} = 1.32 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -112.6 daN
Ty = 749.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_v) + (\tau_{y,d}/f_v)^2 + (\tau_{z,d}/f_v)^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -58.4 daN
Ty = 742 daN
Mt = 12874.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_v$
 $2.69 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 12874.4 daN*cm

Asta 285: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $5.4/123.4+0.7*0/174.2+15.8/174.2=0.13 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 171 daN*cm

My = 54666 daN*cm
N = 4692.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.09^2 + 0.37^2} = 1.15 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -625.6 daN
Ty = 214.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.07 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -43.3 daN
Ty = 363 daN
Mt = 9744.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $2.03 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 9744.1 daN*cm

Asta 286: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $5.5/123.4 + 0.7 \cdot 0.8/174.2 + 18.1/174.2 = 0.15 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -4044.3 daN*cm
My = 62568 daN*cm
N = 4713.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.22^2 + 0.37^2} = 1.28 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 705.3 daN
Ty = 211 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.07 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = 60.6 daN
Ty = 469.5 daN
Mt = 10531.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $2.2 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 10531.1 daN*cm

Asta 287: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{0,d/ft,0,d} + \sigma_{m,y,d/fm,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d/fm,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{0,d/ft,0,d} + K_m(\sigma_{m,y,d/fm,y,d}) + \sigma_{m,z,d/fm,z,d} \leq 1$
 $4.1/123.4 + 0.7*2.1/174.2 + 14.3/174.2 = 0.12 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -10876.9 daN*cm
My = 49438.1 daN*cm
N = 3580.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.33^2 + 0.37^2} = 1.39 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 768.8 daN
Ty = -214.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 73.7 daN
Ty = -365.7 daN
Mt = 5580.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.17 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 5580.6 daN*cm

Asta 288: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $4.2/123.4 + 0.7*1.9/174.2 + 16.5/174.2 = 0.14 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9730.7 daN*cm
My = 56952.8 daN*cm
N = 3592.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.57^2 + 0.27^2} = 1.6 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 905.4 daN
Ty = 155.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 143.8 daN
Ty = 293.2 daN
Mt = 5092.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.06 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 5092.4 daN*cm

Asta 289: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.8/123.4 + 0.7*1.9/174.2 + 10.9/174.2 = 0.09 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9897.4 daN*cm
My = 37796.5 daN*cm
N = 2433.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.66^2 + 0.46^2} = 1.72 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 954 daN
Ty = -267.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 954 daN
Ty = -267.5 daN
Mt = -21.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.05 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 12
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -220.9 daN*cm

Asta 290: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + k_m \cdot (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + k_m \cdot (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $2.7/123.4 + 0.7 \cdot 0.5/174.2 + 13.2/174.2 = 0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -2648.1 daN*cm
My = 45452.7 daN*cm
N = 2320.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.74^2 + 0.26^2} = 1.76 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 1002.7 daN
Ty = 151.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 200.1 daN
Ty = -312.9 daN
Mt = 1593.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.33 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1600.7 daN*cm

Asta 291: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.79^2 + 0.56^2)} = 1.88 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 1032.3 daN
Ty = -321.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $(1.6/148.3)^2 + 0.7^2/174.2 + 8/174.2 = 0.06 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 11819.9 daN*cm
My = 27803.2 daN*cm
N = -1353.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 198.9 daN
Ty = -639.5 daN
Mt = -2427.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.51 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -2432.6 daN*cm

Asta 292: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.4/123.4+0.7*1.9/174.2+7/174.2=0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 9966.2 daN*cm
My = 24180.2 daN*cm
N = 1212.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.13^2+1.16^2) = 1.17 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -76.2 daN
Ty = 668.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.05 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -2 daN
Ty = 668.3 daN
Mt = 7786 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.63 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 7786 daN*cm

Asta 293: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $0.7*0/174.2+4.8/174.2=0.03 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -257.5 daN*cm
My = 16624.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.8^2+0.27^2) = 0.84 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Tx = -459.8 daN
Ty = -154 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -78.9 daN
Ty = 311.4 daN
Mt = 4280.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.89 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 4280.4 daN*cm

Asta 294: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $171.7/174.2 + 0.7 \cdot 2.2/174.2 = 0.99 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1221759 daN*cm
My = 7655 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.07^2 + 14.57^2)} = 14.57 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -42.2 daN
Ty = 8389.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.36 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 37.4 daN
Ty = 8388.7 daN
Mt = -86.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.03 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -146.3 daN*cm

Asta 295: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $94.1/174.2 + 0.7^2/174.2 = 0.55 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 487577 daN*cm
My = 6831.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.07^2 + 10.85^2} = 10.85 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -41.7 daN
Ty = 6250.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.2 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -41.7 daN
Ty = 6250.9 daN
Mt = -97.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -103 daN*cm

Asta 296: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$Km \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $64.2/174.2 + 0.7 \cdot 0.3/174.2 = 0.37 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -332953.1 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = 1014.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.04^2 + 7.04^2)} = 7.04 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 25.6 \text{ daN}$
 $T_y = 4053.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.08 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 25.6 \text{ daN}$
 $T_y = 4053.1 \text{ daN}$
 $M_t = -77.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione: SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -84.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 297: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 86.7 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $79.6/174.2 + 0.7 \cdot 0.2/174.2 = 0.46 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -412558.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -805.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.14^2 + 3.17^2)} = 3.17 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -80.4 \text{ daN}$
 $T_y = 1826.2 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$

$0 + 0.02 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -80.4 \text{ daN}$
 $T_y = 1826.2 \text{ daN}$
 $M_t = 30.6 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.03 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 126.6 \text{ daN*cm}$

Asta 298: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $79.2/174.2 + 0.7 * 1.4/174.2 = 0.46 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -410588.9 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 4962.2 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.16^2 + 4.31^2} = 4.32 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -93.9 \text{ daN}$
 $T_y = -2485.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.03 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -93.9 \text{ daN}$
 $T_y = -2485.1 \text{ daN}$
 $M_t = 334.5 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.11 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 12
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 514.9 \text{ daN*cm}$

Asta 299: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100.1 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)

$S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$51.7/174.2 + 0.7 \cdot 0.9/174.2 = 0.3 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 5

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -268192.2$ daN*cm

$M_y = -3085.6$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{(0.27^2 + 8.02^2)} = 8.03 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = -158.1$ daN

$T_y = -4621.3$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)

$\tau_{v,d} + \tau_{t,d} \leq f_{v,d}$

$0.01 + 0.11 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = -158.1$ daN

$T_y = -4621.3$ daN

$M_t = 1209.5$ daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{t,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$

$0.39 \leq 29.57$

Combinazione:SLV, 12

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_t = 1845.4$ daN*cm

Asta 300: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm

Sezione: R 24x36

Materiale: GL24h

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione

Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)

$St_{0,d}/f_{t,0,d} + S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$St_{0,d}/f_{t,0,d} + K_m(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$5.3/123.4 + 0.7 \cdot 10.8/174.2 + 13.5/174.2 = 0.16 \leq 1$ [4.4.6b]

Combinazione:SLV, 2

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = 56158.5$ daN*cm

$M_y = -46589.7$ daN*cm

$N = 4621.4$ daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.13^2 + 2.5^2} = 2.5 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 76.7 daN
Ty = 1440.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.05 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 101 daN
Ty = 1439.1 daN
Mt = -6563 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.37 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -6563 daN*cm

Asta 301: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d} / f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d} / f_{m,y,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d} / f_{t,0,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,y,d} / f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d} / f_{m,z,d} \leq 1$
 $5.7/123.4 + 0.7 \cdot 4.6/174.2 + 11.1/174.2 = 0.13 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 23859.6 daN*cm
My = -38529.3 daN*cm
N = 4942.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.15^2 + 0.74^2} = 1.37 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 660.3 daN
Ty = 428.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 92.4 daN
Ty = 779 daN
Mt = -8209.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.71 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -8209.9 daN*cm

Asta 302: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m * (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $6.5/123.4 + 0.7 * 2.2/174.2 + 16/174.2 = 0.15 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 11161 daN*cm
My = -55394.1 daN*cm
N = 5641 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.1^2 + 1.26^2} = 1.26 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 59.9 daN
Ty = 726 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 22.2 daN
Ty = 725.1 daN
Mt = -12393.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $2.59 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -12393.9 daN*cm

Asta 303: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $5.9/123.4+0.7*0.2/174.2+13.2/174.2=0.12 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1002.6 daN*cm
My = -45702.1 daN*cm
N = 5074.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d \leq f_v,d$
 $Sqrt(0.95^2+0.33^2) = 1.01 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 547.6 daN
Ty = 190.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau,tor,d/(ksh*f_v,d) + (\tau,y,d/f_v,d)^2 + (\tau,z,d/f_v,d)^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 14.8 daN
Ty = 357.7 daN
Mt = -9065.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,tor,d \leq Ksh * f_v,d$
 $1.89 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -9065.5 daN*cm

Asta 304: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $6.2/123.4+0.7*0.6/174.2+16.4/174.2=0.15 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -3307.7 daN*cm
My = -56602.5 daN*cm
N = 5328.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d \leq f_v,d$
 $Sqrt(1.09^2+0.46^2) = 1.18 \leq 24.14$

Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -626.6 daN
Ty = 264.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.07 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -48.9 daN
Ty = 488.6 daN
Mt = -10062.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $2.1 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -10062.7 daN*cm

Asta 305: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m \cdot (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $5.1/123.4 + 0.7 \cdot 1.6/174.2 + 12.5/174.2 = 0.12 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -8474.1 daN*cm
My = -43119.4 daN*cm
N = 4413.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.19^2 + 0.3^2} = 1.22 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -683 daN
Ty = -175 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -55.2 daN
Ty = -337.8 daN
Mt = -4963.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$

1.04 <= 29.57
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -4963.7 daN*cm

Asta 306: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) <= 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} <= 1$
 $5/123.4+0.7*1.3/174.2+16/174.2=0.14 <= 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -6906.9 daN*cm
My = -55314.2 daN*cm
N = 4318.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} <= f_{v,d}$
 $Sqrt(1.49^2+0.33^2) = 1.53 <= 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -860.6 daN
Ty = 187.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 <= 1$
 $0.03 + 0 + 0 <= 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 10.1 daN
Ty = 340.7 daN
Mt = -4464.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} <= K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.93 <= 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -4464.7 daN*cm

Asta 307: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $3.5/123.4+0.7*1.6/174.2+11.2/174.2=0.1 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -8137 daN*cm
My = -38576.4 daN*cm
N = 3012.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.6^2+0.43^2) = 1.65 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -919.7 daN
Ty = -247.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -919.7 daN
Ty = -247.5 daN
Mt = 531.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.15 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 704.7 daN*cm

Asta 308: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $3.1/123.4+0.7*0.4/174.2+13.9/174.2=0.11 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -2280.5 daN*cm
My = -48176.8 daN*cm
N = 2712.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.75^2+0.26^2) = 1.76 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -1005.2 daN
Ty = -150.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{\text{tor,d}} / (k_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}) + (\tau_{\text{y,d}} / f_{\text{v,d}})^2 + (\tau_{\text{z,d}} / f_{\text{v,d}})^2 \leq 1$
0.01 + 0 + 0 <= 1
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 896.3 daN
Ty = -163.9 daN
Mt = -859.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{\text{tor,d}} \leq K_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}$
0.29 <= 29.57
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1378.7 daN*cm

Asta 309: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{\text{t,0,d}} / f_{\text{t,0,d}} + \sigma_{\text{m,y,d}} / f_{\text{m,y,d}} + K_{\text{m}} (\sigma_{\text{m,z,d}} / f_{\text{m,z,d}}) \leq 1$
 $\sigma_{\text{t,0,d}} / f_{\text{t,0,d}} + K_{\text{m}} (\sigma_{\text{m,y,d}} / f_{\text{m,y,d}}) + \sigma_{\text{m,z,d}} / f_{\text{m,z,d}} \leq 1$
 $1.5 / 123.4 + 0.7 \cdot 0.3 / 174.2 + 8.2 / 174.2 = 0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -1526 daN*cm
My = -28321.8 daN*cm
N = 1260.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{\text{d}} \leq f_{\text{v,d}}$
 $\sqrt{1.83^2 + 0.6^2} = 1.93 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -1056.9 daN
Ty = -346.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{\text{tor,d}} / (k_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}) + (\tau_{\text{y,d}} / f_{\text{v,d}})^2 + (\tau_{\text{z,d}} / f_{\text{v,d}})^2 \leq 1$
0.02 + 0 + 0 <= 1
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -148.9 daN
Ty = -654.1 daN
Mt = 2155.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{\text{tor,d}} \leq K_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}$
0.45 <= 29.57
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 2155.9 daN*cm

Asta 310: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.5/123.4 + 0.7*1.7/174.2 + 8.5/174.2 = 0.07 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 8661 daN*cm
My = -29213 daN*cm
N = 1295.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.07^2 + 1.11^2) = 1.12 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 41.4 daN
Ty = 642 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -50 daN
Ty = 639.4 daN
Mt = -8277.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.73 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -8277.8 daN*cm

Asta 311: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 50 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$

$0.7 \cdot 0.2 / 174.2 + 5.8 / 174.2 = 0.03 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -1293.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -20062.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.92^2 + 0.29^2)} = 0.96 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -527.8 \text{ daN}$
 $T_y = 168.8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 41.5 \text{ daN}$
 $T_y = -288.4 \text{ daN}$
 $M_t = -4901.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 50 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -4901.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 312: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{m,y,d} / f_{m,y,d} + K_m (\sigma_{m,z,d} / f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m (\sigma_{m,y,d} / f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d} / f_{m,z,d} \leq 1$
 $166.9 / 174.2 + 0.7 \cdot 5.5 / 174.2 = 0.98 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 1124208.3 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = 18857.7 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.3^2 + 14^2)} = 14 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -172.8 \text{ daN}$
 $T_y = 8064.5 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d} / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d} / f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d} / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.34 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -172.8 \text{ daN}$
 $T_y = 8064.5 \text{ daN}$
 $M_t = 4596.4 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.96 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 4596.4 \text{ daN*cm}$

Asta 313: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m*}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m*}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $81.5/174.2 + 0.7*2.7/174.2 = 0.48 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 422706.3 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 9338.6 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.03^2 + 10.26^2)} = 10.26 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -17.4 \text{ daN}$
 $T_y = 5909.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0.18 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -89.8 \text{ daN}$
 $T_y = 5908.3 \text{ daN}$
 $M_t = 3466.2 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.72 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 3466.2 \text{ daN*cm}$

Asta 314: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $65.2/174.2 + 0.7 \cdot 0.7/174.2 = 0.38 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -338186.7 daN*cm
My = -2252 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.18^2 + 6.6^2} = 6.6 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -106 daN
Ty = 3800.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0.07 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -106 daN
Ty = 3800.7 daN
Mt = 2527 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.53 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 2527 daN*cm

Asta 315: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 83.3 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $79/174.2 + 0.7 \cdot 0.4/174.2 = 0.46 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -409579.8 daN*cm
My = -1429.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.2^2 + 3^2} = 3.01 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -116.3 \text{ daN}$
 $T_y = 1730.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0.02 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -4.8 \text{ daN}$
 $T_y = 1730.7 \text{ daN}$
 $M_t = -757 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.16 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -764.4 \text{ daN*cm}$

Asta 316: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $78.5/174.2 + 0.7 \cdot 2.4/174.2 = 0.46 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -407054.8 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 8123.7 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.15^2 + 4.3^2} = 4.3 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 87.2 \text{ daN}$
 $T_y = -2475.4 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.03 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 87.2 \text{ daN}$
 $T_y = -2475.4 \text{ daN}$
 $M_t = -4341.5 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.91 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -4346 \text{ daN*cm}$

Asta 317: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100.1 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 0 cm

$K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)

$\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$

$K_m * (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$

$51.4/174.2 + 0.7 * 2.8/174.2 = 0.31 \leq 1$ (formula 4.4.5a)

Combinazione:SLU, 7

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_x = -266419.3 \text{ daN*cm}$

$M_y = 9550.9 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio

Sezione ad ascissa 100 cm

$K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$

$\sqrt{0.2^2 + 8.18^2} = 8.18 \leq 24.14$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = 112.6 \text{ daN}$

$T_y = -4709.8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

$K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)

$\tau_{tor,d}/(ksh * f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$

$0.01 + 0.11 + 0 \leq 1$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$T_x = 112.6 \text{ daN}$

$T_y = -4709.8 \text{ daN}$

$M_t = -1579.7 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 100 cm

$K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$

$0.33 \leq 29.57$

Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

$M_t = -1579.7 \text{ daN*cm}$

Asta 318: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione

Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $170.6/174.2+0.7*5/174.2=0.99 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1119979.6 daN*cm
My = -17338.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.32^2+13.96^2} = 13.96 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 184.7 daN
Ty = 8040.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.33 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 184.7 daN
Ty = 8040.1 daN
Mt = -4620.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.96 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -4620.9 daN*cm

Asta 319: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $81.1/174.2+0.7*1.9/174.2=0.47 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 420408 daN*cm
My = 6644.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.15^2+10.21^2} = 10.21 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 88.3 daN
Ty = 5880.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0.18 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 88.3 daN
Ty = 5880.7 daN
Mt = -3510.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.73 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -3510.1 daN*cm

Asta 320: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $64.5/174.2 + 0.7 \cdot 1/174.2 = 0.37 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -334337.2 daN*cm
My = 3349.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.13^2 + 6.54^2} = 6.54 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 72.9 daN
Ty = 3768.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0.07 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 72.9 daN
Ty = 3768.8 daN
Mt = -2577.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $0.54 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -2577.1 daN*cm

Asta 321: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 80 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_m(S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $77.7/174.2 + 0.7 \cdot 0.2/174.2 = 0.45 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -402797.9 daN*cm
My = 609 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.08^2 + 2.94^2} = 2.94 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -47.5 daN
Ty = 1694.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -47.5 daN
Ty = 1694.8 daN
Mt = 640.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.13 \leq 29.57$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 640.7 daN*cm

Asta 322: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.2^2 + 4.37^2} = 4.37 \leq 24.14$
Combinazione: SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -113 daN
Ty = -2517.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(0.5/148.3)^2 + 77/174.2 + 0.7*2.2/174.2 = 0.45 \leq 1$ [4.4.7a]
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -399223.4 daN*cm
My = -7607.8 daN*cm
N = -439.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.03 + 0.03 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -113 daN
Ty = -2517.4 daN
Mt = 4075.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * fv,d$
 $0.86 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 4119.3 daN*cm

Asta 323: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 100.1 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq fv,d$
 $\sqrt{(0.27^2 + 8.26^2)} = 8.27 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 154.8 daN
Ty = -4760.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(0.5/148.3)^2 + 49.1/174.2 + 0.7*2.9/174.2 = 0.29 \leq 1$ [4.4.7a]
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -254356.7 daN*cm
My = -9876.2 daN*cm
N = -451.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*fv,d) + (\tau_{y,d}/fv,d)^2 + (\tau_{z,d}/fv,d)^2 \leq 1$
 $0.01 + 0.12 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 154.8 daN
Ty = -4760.5 daN
Mt = 807.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 100 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.22 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1059.9 daN*cm

Asta 324: Trave in legno a livello Copertura fili 15-32

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + K_m * (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $(0.6/148.3)^2 + 0.7 * 11.6/182.1 + 54.9/182.1 = 0.35 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7510.4 daN*cm
My = 23713.8 daN*cm
N = -120.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.16^2 + 0.23^2)} = 1.18 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 166.9 daN
Ty = 33.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.08 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 26.3 daN
Ty = 54.3 daN
Mt = -1446.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $2.42 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1446.8 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.1 cm
Uinst = 0.1 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.1 = 2710.7 > 300$

Combinazione: SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.15 cm
Ufin = 0.15 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.15=1861.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 325: Trave in legno a livello Copertura fili 53-72

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km \cdot (Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km \cdot (Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $4.5/129 + 0.7 \cdot 6.4/182.1 + 16.5/182.1 = 0.15 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione: SLV, 12
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -4157.5 daN*cm
My = 7127.3 daN*cm
N = 979.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.35^2 + 0.18^2} = 0.4 \leq 24.14$
Combinazione: SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 50.7 daN
Ty = -26.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -2.3 daN
Ty = -42.1 daN
Mt = -271.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.45 \leq 29.57$
Combinazione: SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -271.2 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.06 cm
Uinst = 0.06 cm
Luce/Uinst > limite

284.5/0.06=4908 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.08 cm
Ufin = 0.08 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.08=3379.5 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 326: Trave in legno a livello Copertura fili 93-112

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $4.4/129+0.7*6.5/182.1+17.1/182.1=0.15 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -4208.2 daN*cm
My = 7375.8 daN*cm
N = 943.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.38^2+0.18^2} = 0.42 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -54.4 daN
Ty = 26.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{tor,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 1.1 daN
Ty = 42.4 daN
Mt = 268.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $0.45 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 268.2 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.06 cm
Uinst = 0.06 cm

Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.06=4880.8 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.08 cm
Ufin = 0.08 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.08=3361 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 327: Trave in legno a livello Copertura fili 133-151

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 11.4/182.1 + 54.3/182.1 = 0.34 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7412.6 daN*cm
My = 23461.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.15^2 + 0.22^2} = 1.17 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -165.2 daN
Ty = -31.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.08 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -31.6 daN
Ty = -53.5 daN
Mt = 1450 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $2.42 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1451 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.11 cm
Uinst = 0.11 cm

Luce/Uinst > limite
283/0.11=2661.3 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.15 cm
Ufin = 0.15 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.15=1827.4 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 340: Trave in legno a livello Copertura fili 16-33

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(0.8/148.3)^2 + 0.7*19.6/182.1 + 56.3/182.1 = 0.38 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -12712 daN*cm
My = 24314.2 daN*cm
N = -166.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.19^2 + 0.34^2} = 1.24 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 171.6 daN
Ty = 48.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 26.1 daN
Ty = 89.4 daN
Mt = -1041.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $1.74 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1041.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 160.4 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.16 cm

Uinst = 0.16 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.16=1774.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 160.4 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.23 cm
Ufin = 0.23 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.23=1220.3 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 341: Trave in legno a livello Copertura fili 54-73

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $1.5/129+0.7*14.2/182.1+16.7/182.1=0.16 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9217.4 daN*cm
My = 7206.5 daN*cm
N = 332.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d \leq f_v,d$
 $Sqrt(0.03^2+0.52^2) = 0.52 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 4.5 daN
Ty = -74.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau,tor,d/(ksh*f_v,d) + (\tau,y,d/f_v,d)^2 + (\tau,z,d/f_v,d)^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -3.8 daN
Ty = -74.8 daN
Mt = -199.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,tor,d \leq Ksh * f_v,d$
 $0.33 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -199.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm

Uinst in y = -0.11 cm
Uinst = 0.11 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.11=2603.4 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.16 cm
Ufin = 0.16 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.16=1795.3 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 342: Trave in legno a livello Copertura fili 94-113

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.5/129+0.7*14.5/182.1+18/182.1=0.17 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 12
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9378.9 daN*cm
My = 7784.7 daN*cm
N = 330.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.05^2+0.52^2) = 0.53 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -7.1 daN
Ty = 75.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 2.4 daN
Ty = 75.6 daN
Mt = 196.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.33 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 196.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0

Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.11 cm
Uinst = 0.11 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.11=2581.9 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.16 cm
Ufin = 0.16 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.16=1780.5 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 343: Trave in legno a livello Copertura fili 134-152

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) <= 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d <= 1$
 $(0.9/148.3)^2 + 0.7*19.7/182.1 + 56.1/182.1 = 0.38 <= 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -12767.7 daN*cm
My = 24235.7 daN*cm
N = -199.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} <= f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.19^2 + 0.34^2)} = 1.23 <= 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -170.8 daN
Ty = -49.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 <= 1$
 $0.06 + 0 + 0 <= 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -30.7 daN
Ty = -91.3 daN
Mt = 1043.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} <= k_{sh} * f_{v,d}$
 $1.74 <= 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1044.1 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 122.6 cm

Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.16 cm
Uinst = 0.16 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.16=1775.6 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.23 cm
Ufin = 0.23 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.23=1221.2 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 344: Trave in legno a livello Copertura fili 17-34

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) <= 1
Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d <= 1
0.7*24.9/182.1+58.2/182.1=0.42 <= 1 (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -16140.3 daN*cm
My = 25154.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
tau,d <= fv,d
Sqrt(1.23^2+0.43^2) = 1.31 <= 24.14
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 177.7 daN
Ty = 62.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
tau,tor,d/(ksh*fv,d) + (tau,y,d/fv,d)^2 + (tau,z,d/fv,d)^2 <= 1
0.03 + 0 + 0 <= 1
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 28.2 daN
Ty = 113.9 daN
Mt = -482.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
tau,tor,d <= Ksh * fv,d
0.81 <= 29.57
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -482.8 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 160.4 cm

Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.19 cm
Uinst = 0.19 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.19=1479.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 160.4 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.28 cm
Ufin = 0.28 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.28=1017.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 345: Trave in legno a livello Copertura fili 55-74

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) <= 1
Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d <= 1
35.5/182.1+0.7*2/182.1=0.2 <= 1 (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -23021.5 daN*cm
My = -881.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
tau,d <= fv,d
Sqrt(0.04^2+0.64^2) = 0.65 <= 24.14
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 6.3 daN
Ty = -92.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
tau,tor,d/(ksh*fv,d) + (tau,y,d/fv,d)^2 + (tau,z,d/fv,d)^2 <= 1
0.01 + 0 + 0 <= 1
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -5.3 daN
Ty = -92.6 daN
Mt = -98.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
tau,tor,d <= Ksh * fv,d
0.16 <= 29.57
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -98.7 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm

Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.14 cm
Uinst = 0.14 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.14=2034.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.2 cm
Ufin = 0.2 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.2=1403.3 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 346: Trave in legno a livello Copertura fili 95-114

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $35.9/182.1+0.7*2.8/182.1=0.21 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -23239.6 daN*cm
My = -1211.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.06^2+0.65^2} = 0.65 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -8.6 daN
Ty = 93.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -8.6 daN
Ty = 93.6 daN
Mt = 96 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{t,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $0.16 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 96 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm

Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.14 cm
Uinst = 0.14 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.14=2017.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.2 cm
Ufin = 0.2 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.2=1391.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 347: Trave in legno a livello Copertura fili 135-153

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) <= 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d <= 1$
 $(0.5/148.3)^2 + 0.7*25.1/182.1 + 58.6/182.1 = 0.42 <= 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -16263.7 daN*cm
My = 25300.1 daN*cm
N = -118.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,d <= f_v,d$
 $\sqrt{1.24^2 + 0.45^2} = 1.32 <= 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -179.1 daN
Ty = -64.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau,tor,d/(ksh*f_v,d) + (\tau,y,d/f_v,d)^2 + (\tau,z,d/f_v,d)^2 <= 1$
 $0.03 + 0 + 0 <= 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -34.7 daN
Ty = -116.4 daN
Mt = 485.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau,tor,d <= Ksh * f_v,d$
 $0.81 <= 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 486.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea

Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.19 cm
Uinst = 0.19 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.19=1478.9 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.28 cm
Ufin = 0.28 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.28=1017.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 348: Trave in legno a livello Copertura fili 18-35

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*25.7/182.1+61/182.1=0.43 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -16628 daN*cm
My = 26345.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.29^2+0.44^2} = 1.37 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 186.2 daN
Ty = 63.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 22.4 daN
Ty = 114.3 daN
Mt = 119.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.2 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 119.7 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea

Sezione ad ascissa 160.4 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.2 cm
Uinst = 0.2 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.2=1417.9 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 160.4 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.29 cm
Ufin = 0.29 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.29=975.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 349: Trave in legno a livello Copertura fili 56-75

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(0.5/148.3)^2+37.1/182.1+0.7*3.1/182.1=0.22 \leq 1$ [4.4.7a]
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -24069.4 daN*cm
My = -1325 daN*cm
N = -115 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.07^2+0.66^2} = 0.67 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 9.4 daN
Ty = -95.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 9.4 daN
Ty = -95.6 daN
Mt = 12.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 12.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.15 cm
Uinst = 0.15 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0.15=1938 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.21 cm
Ufin = 0.21 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.21=1337 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 350: Trave in legno a livello Copertura fili 96-115

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $37.4/182.1+0.7*3.2/182.1=0.22 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -24227.9 daN*cm
My = -1371.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.07^2+0.67^2} = 0.67 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -9.7 daN
Ty = 96.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 7.2 daN
Ty = 96.2 daN
Mt = -14.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -14.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.15 cm
Uinst = 0.15 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.15=1925.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.21 cm
Ufin = 0.21 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.21=1328.3 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 351: Trave in legno a livello Copertura fili 136-154

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*25.4/182.1+60.8/182.1=0.43 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -16474.6 daN*cm
My = 26266.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.29^2+0.43^2} = 1.36 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -185.7 daN
Ty = -61.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -35.1 daN
Ty = -112.8 daN
Mt = -117.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{t,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $0.2 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -117.8 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.2 cm
Uinst = 0.2 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.2=1395.2 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.29 cm
Ufin = 0.29 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.29=960 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 352: Trave in legno a livello Copertura fili 19-36

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*21.9/182.1+64/182.1=0.44 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -14212.7 daN*cm
My = 27654.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.36^2+0.35^2} = 1.4 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 195.7 daN
Ty = 50.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 22.2 daN
Ty = 90.7 daN
Mt = 650.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $1.09 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 651 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.19 cm
Uinst = 0.19 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.19=1526.8 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.27 cm
Ufin = 0.27 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.27=1050.1 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 353: Trave in legno a livello Copertura fili 57-76

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m*}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m*}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*17.3/182.1+32.2/182.1=0.24 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -11186.5 daN*cm
My = -13891.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.68^2+0.35^2} = 0.76 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 97.8 daN
Ty = -50.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 5.4 daN
Ty = -84.2 daN
Mt = 112.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $0.19 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 112.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.13 cm
Uinst = 0.13 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.13=2178.2 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.19 cm
Ufin = 0.19 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.19=1502.4 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 354: Trave in legno a livello Copertura fili 97-116

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*17/182.1+33.5/182.1=0.25 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -11041.7 daN*cm
My = 14451.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.71^2+0.34^2} = 0.79 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 101.8 daN
Ty = 49.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,tor,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 10.2 daN
Ty = 84.8 daN
Mt = -113.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $0.19 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -113.1 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.13 cm
Uinst = 0.13 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.13=2161.9 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.19 cm
Ufin = 0.19 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.19=1491.2 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 355: Trave in legno a livello Copertura fili 137-155

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m*}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m*}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*21.8/182.1+63.1/182.1=0.43 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -14099.2 daN*cm
My = 27279.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.34^2+0.34^2} = 1.38 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -192.8 daN
Ty = -49.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -35.9 daN
Ty = -90.5 daN
Mt = -653.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.09 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -654.2 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.19 cm
Uinst = 0.19 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.19=1506.5 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.27 cm
Ufin = 0.27 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.27=1036.2 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 356: Trave in legno a livello Copertura fili 20-37

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.6/129+0.7*14.9/182.1+66.6/182.1=0.43 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9627.7 daN*cm
My = 28767.6 daN*cm
N = 130.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.41^2+0.2^2)} = 1.43 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 203.5 daN
Ty = 28.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 38.2 daN
Ty = 50.4 daN
Mt = 998.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.67 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1000.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.15 cm
Uinst = 0.15 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.15=1849.8 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 150.9 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.22 cm
Ufin = 0.22 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.22=1271.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 357: Trave in legno a livello Copertura fili 58-77

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*11.6/182.1+38.9/182.1=0.26 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7534.1 daN*cm
My = -16825.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.82^2+0.26^2} = 0.86 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 118.4 daN
Ty = -37.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 7.3 daN
Ty = -60.7 daN
Mt = 181.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.3 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 181.1 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.1 cm
Uinst = 0.1 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0.1=2972.7 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.14 cm
Ufin = 0.14 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.14=2049.4 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 358: Trave in legno a livello Copertura fili 98-117

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*11.9/182.1+40.1/182.1=0.27 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7695.6 daN*cm
My = 17325.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.85^2+0.26^2} = 0.89 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 122 daN
Ty = 37.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 11.9 daN
Ty = 61.5 daN
Mt = -180.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.3 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -180.3 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.1 cm
Uinst = 0.1 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0.1=2946.4 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.14 cm
Ufin = 0.14 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.14=2031.4 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 359: Trave in legno a livello Copertura fili 138-156

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $0.6/129+0.7*14.8/182.1+65.4/182.1=0.42 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -9567.9 daN*cm
My = 28262.4 daN*cm
N = 119.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.39^2+0.2^2} = 1.4 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -199.8 daN
Ty = -29.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -37.9 daN
Ty = -51.4 daN
Mt = -1004.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.68 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = -1005.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.15 cm
Uinst = 0.15 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.15=1833.7 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 132.1 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.22 cm
Ufin = 0.22 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.22=1260.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 360: Trave in legno a livello Copertura fili 21-38

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 9.4/182.1 + 66.9/182.1 = 0.4 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -6064.3 daN*cm
My = -28887.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.42^2 + 0.11^2} = 1.42 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 204.2 daN
Ty = -16.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 37.2 daN
Ty = 17.4 daN
Mt = 1051.5 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.76 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo

Mt = 1053.2 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.11 cm
Uinst = 0.11 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.11=2612 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.16 cm
Ufin = 0.16 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.16=1793.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 361: Trave in legno a livello Copertura fili 59-78

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.1/129+0.7*3.4/182.1+41.1/182.1=0.25 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -2221.7 daN*cm
My = -17769.6 daN*cm
N = 232.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.87^2+0.12^2) = 0.88 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 125 daN
Ty = -17.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 7.3 daN
Ty = -26.7 daN
Mt = 204 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq k_{sh} * f_{t,d}$
 $0.34 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8

Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 204 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.8 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.05 cm
Uinst = 0.05 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0.05=5864.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 132.8 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.07 cm
Ufin = 0.07 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.07=4034.8 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 362: Trave in legno a livello Copertura fili 99-118

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $0.7/129+0.7*3.5/182.1+42.2/182.1=0.25 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -2265.2 daN*cm
My = -18251.3 daN*cm
N = 142.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.89^2+0.14^2) = 0.9 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 128.7 daN
Ty = 20.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 12.2 daN
Ty = 27.4 daN
Mt = -201.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.34 \leq 29.57$

Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -201.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 151.7 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.05 cm
Uinst = 0.05 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0.05=5823.9 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 151.7 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.07 cm
Ufin = 0.07 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.07=4007.3 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 363: Trave in legno a livello Copertura fili 139-157

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*7.9/182.1+65.7/182.1=0.39 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -5105.2 daN*cm
My = -28368.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.39^2+0.09^2)} = 1.4 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -200.7 daN
Ty = 12.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -38.3 daN
Ty = -18 daN
Mt = -1055.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.77 \leq 29.57$

Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1057.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.11 cm
Uinst = 0.11 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.11=2570.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.16 cm
Ufin = 0.16 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.16=1765.1 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 364: Trave in legno a livello Copertura fili 22-39

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.8/129+0.7*16.8/182.1+64/182.1=0.43 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -10865.5 daN*cm
My = -27642 daN*cm
N = 393.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.45^2+0.25^2) = 1.47 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 208.8 daN
Ty = -36.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 37.9 daN
Ty = -53.6 daN
Mt = -239.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$

0.4 <= 29.57
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -239.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.08 cm
Uinst = 0.08 cm
Luce/Uinst > limite
283/0.08=3583.6 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.12 cm
Ufin = 0.12 cm
Luce/Ufin > limite
283/0.12=2458.2 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 365: Trave in legno a livello Copertura fili 60-79

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) <= 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d <= 1$
 $0.7*2.1/182.1+47.9/182.1=0.27 <= 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1386.4 daN*cm
My = 20683.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} <= f_{v,d}$
 $Sqrt(1.01^2+0.11^2) = 1.01 <= 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 145.1 daN
Ty = -15.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 <= 1$
 $0 + 0 + 0 <= 1$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -142.3 daN
Ty = -13.5 daN
Mt = 38.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} <= Ksh * f_{v,d}$

0.11 <= 29.57
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 67 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 113.8 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0=85407.6 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 113.8 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.01 cm
Ufin = 0.01 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0.01=56661.5 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 366: Trave in legno a livello Copertura fili 100-119

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $0.7*2.2/182.1+49.3/182.1=0.28 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1428.9 daN*cm
My = -21287.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.04^2+0.12^2) = 1.04 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 149.5 daN
Ty = 16.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 149.5 daN
Ty = 16.8 daN
Mt = -34.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$

0.1 <= 29.57
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -57.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 180.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
284.5/0=124017.9 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 170.7 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = 0 cm
Ufin = 0 cm
Luce/Ufin > limite
284.5/0=77258.4 > 200
Condizione base per ricombinare la freccia: Pesi strutturali
Combinazione:SLE quasi permanente, 1 + incrementi viscosi
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600

Asta 367: Trave in legno a livello Copertura fili 140-158

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.5/129+0.7*11.3/182.1+64.8/182.1=0.41 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7319.6 daN*cm
My = -28014.6 daN*cm
N = 313.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.43^2+0.23^2) = 1.45 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -205.6 daN
Ty = 33.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.01 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -37.8 daN
Ty = 56 daN
Mt = 234.8 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45

$\tau, \sigma, d \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.39 \leq 29.57$
Combinazione: SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 234.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 160.4 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst} \text{ in } x = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst} \text{ in } y = -0.08 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.08 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.08 = 3446.8 > 300$
Combinazione: SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 160.4 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin} \text{ in } x = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin} \text{ in } y = -0.12 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.12 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.12 = 2364.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 368: Trave in legno a livello Copertura fili 23-40

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,y,d} \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m,y,d} \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 12/182.1 + 77/182.1 = 0.47 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione: SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -7762.3 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -33266.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau, \sigma, d \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.63^2 + 0.18^2} = 1.64 \leq 24.14$
Combinazione: SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 234.8 \text{ daN}$
 $T_y = -25.2 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau, \sigma, d / (k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau, \sigma, d / f_{v,d})^2 + (\tau, \sigma, d / f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.03 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 42.9 \text{ daN}$
 $T_y = -35.1 \text{ daN}$
 $M_t = -445.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.74 \leq 29.57$
Combinazione: SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -445.5 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.1 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.11 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.11 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.11 = 2598.1 > 300$
Combinazione: SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 132.1 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.16 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.16 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.16 = 1784.2 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 369: Trave in legno a livello Copertura fili 61-80

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m^*}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m^*}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 4.9/182.1 + 60.3/182.1 = 0.35 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione: SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 3155 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = 26053.1 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.27^2 + 0.24^2} = 1.29 \leq 24.14$
Combinazione: SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 182.9 \text{ daN}$
 $T_y = -34.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione: SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -178.5 \text{ daN}$
 $T_y = -26.2 \text{ daN}$
 $M_t = 9.7 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$\tau, \sigma, d \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 9.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 94.8 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst} \text{ in } x = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst} \text{ in } y = -0.02 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.02 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{inst} > \text{limite}$
 $284.5/0.02=14045 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 94.8 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin} \text{ in } x = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin} \text{ in } y = -0.03 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.03 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{fin} > \text{limite}$
 $284.5/0.03=9662.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 370: Trave in legno a livello Copertura fili 101-120

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m^*}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m^*}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 4.5/182.1 + 61.7/182.1 = 0.36 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 2934.1 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -26672 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau, \sigma, d \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{1.3^2 + 0.22^2} = 1.32 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 187.3 \text{ daN}$
 $T_y = 31.4 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau, \sigma, d/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau, \sigma, d/f_{v,d})^2 + (\tau, \sigma, d/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -184.4 \text{ daN}$
 $T_y = 27.6 \text{ daN}$
 $M_t = 5.4 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$

$\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.01 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 7.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 189.7 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.02 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.02 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{inst} > \text{limite}$
 $284.5/0.02=15216.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 189.7 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.03 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.03 \text{ cm}$
 $L_{uce}/U_{fin} > \text{limite}$
 $284.5/0.03=10462.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 371: Trave in legno a livello Copertura fili 141-159

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m} \cdot (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + K_{m} \cdot (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.5/129+0.7*10.7/182.1+77/182.1=0.47 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -6910.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -33266.8 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $N = 109.4 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.63^2+0.17^2)} = 1.64 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -234.6 \text{ daN}$
 $T_y = 25.2 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -39.5 \text{ daN}$
 $T_y = 37.8 \text{ daN}$
 $M_t = 435.9 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0,73 \leq 29,57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 435,9 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 150,9 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0,01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0,11 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0,11 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0,11=2573,3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 150,9 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0,01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0,16 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0,16 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0,16=1767 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 372: Trave in legno a livello Copertura fili 24-41

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0,7*10,7/182,1+88,2/182,1=0,53 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -6944,7 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 38089,4 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1,87^2+0,1^2)} = 1,88 \leq 24,14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 269,8 \text{ daN}$
 $T_y = 14,8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0,01 + 0 + 0,01 \leq 1$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 269,8 \text{ daN}$
 $T_y = 14,8 \text{ daN}$
 $M_t = -101,9 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.31 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -185.8 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.13 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.13 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.13=2165.2 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.19 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.19 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.19=1487.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 373: Trave in legno a livello Copertura fili 62-81

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m * (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*7.9/182.1+71/182.1=0.42 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -5104.8 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -30654.8 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.5^2+0.3^2)} = 1.53 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 215.8 \text{ daN}$
 $T_y = -42.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 215.8 \text{ daN}$
 $T_y = -42.9 \text{ daN}$
 $M_t = -17.3 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.03 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -18.1 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 94.8 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.03 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.03 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $284.5/0.03=9014 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 94.8 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.05 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.05 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $284.5/0.05=6212.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 374: Trave in legno a livello Copertura fili 102-121

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}*(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}*(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*6.3/182.1+72.4/182.1=0.42 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -4053 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 31270.1 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.53^2+0.26^2)} = 1.55 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 220.1 \text{ daN}$
 $T_y = 37.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -215.8 \text{ daN}$
 $T_y = 35.4 \text{ daN}$
 $M_t = 16.3 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0,04 \leq 29,57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 24,3 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 189.7 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0,03 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0,03 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $284,5/0,03=9615,5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 189.7 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0,04 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0,04 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $284,5/0,04=6624,9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 375: Trave in legno a livello Copertura fili 142-160

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m * (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0,7 * 9,3/182,1 + 87,5/182,1 = 0,52 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -6045,2 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -37802,7 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1,85^2 + 0,08^2)} = 1,85 \leq 24,14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -266,7 \text{ daN}$
 $T_y = 12,1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0,01 + 0 + 0,01 \leq 1$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -266,7 \text{ daN}$
 $T_y = 12,1 \text{ daN}$
 $M_t = 103,1 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.29 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 175.6 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.13 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.13 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.13=2186.6 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.19 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.19 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.19=1502.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 376: Trave in legno a livello Copertura fili 25-42

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m * (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*12.2/182.1+96.9/182.1=0.58 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -7936.9 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -41880.4 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(2.05^2+0.13^2)} = 2.06 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 295.7 \text{ daN}$
 $T_y = -18.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 49.9 \text{ daN}$
 $T_y = -30.3 \text{ daN}$
 $M_t = 297.1 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.5 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 297.3 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.14 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.14 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.14=1971.2 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.21 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.21 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.21=1355.2 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 377: Trave in legno a livello Copertura fili 63-82

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m * (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*6.5/182.1+79.5/182.1=0.46 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -4215.7 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -34346.5 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.68^2+0.26^2)} = 1.7 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 241.8 \text{ daN}$
 $T_y = -37.3 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 241.8 \text{ daN}$
 $T_y = -37.3 \text{ daN}$
 $M_t = -21.7 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0,04 \leq 29,57$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -22 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 104.3 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0,03 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0,03 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $284,5/0,03=10394,8 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 104.3 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0,04 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0,04 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $284,5/0,04=7156,4 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 378: Trave in legno a livello Copertura fili 103-122

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_m * (S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0,7 * 4,7/182,1 + 80,8/182,1 = 0,46 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -3036,2 \text{ daN*cm}$
 $M_y = 34924,4 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1,71^2 + 0,22^2)} = 1,72 \leq 24,14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 245,9 \text{ daN}$
 $T_y = 31,6 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -241,5 \text{ daN}$
 $T_y = 30,2 \text{ daN}$
 $M_t = 12,9 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.03 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 17 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 180.2 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.03 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.03 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $284.5/0.03=10973 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 180.2 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = 0 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.04 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.04 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $284.5/0.04=7549.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 379: Trave in legno a livello Copertura fili 143-161

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}*(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}*(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*12.1/182.1+95.8/182.1=0.57 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -7827.9 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -41368.8 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(2.03^2+0.15^2)} = 2.03 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -292.2 \text{ daN}$
 $T_y = 20.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.02 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = -42.6 \text{ daN}$
 $T_y = 32 \text{ daN}$
 $M_t = -299 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$

Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.5 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = -300.2 \text{ daN*cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst \text{ in } y} = -0.14 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.14 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $283/0.14=2029.1 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 141.5 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin \text{ in } x} = -0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin \text{ in } y} = -0.2 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.2 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $283/0.2=1394.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Permanenti portati = $1,000 + 0,600 = 1,600$
Accidentale = $0,700 + 0,380 = 1,080$
Neve = $0,500 + 0,400 = 0,900$

Asta 380: Trave in legno a livello Copertura fili 26-43

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $(\sigma_{c,0,d}/f_{c,0,d})^2 + K_m(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $(2.7/148.3)^2 + 0.7*25.6/182.1 + 100.7/182.1 = 0.65 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = -16575.8 \text{ daN*cm}$
 $M_y = -43508.4 \text{ daN*cm}$
 $N = -583.9 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(2.13^2 + 0.51^2)} = 2.19 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 307.2 \text{ daN}$
 $T_y = -74.1 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,100$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 52.8 \text{ daN}$
 $T_y = -132 \text{ daN}$
 $M_t = 753.3 \text{ daN*cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $1.26 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 753.3 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.16 cm
Uinst = 0.16 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.16=1726.2 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 122.6 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.24 cm
Ufin = 0.24 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.24=1187.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 381: Trave in legno a livello Copertura fili 64-83

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(0.5/148.3)^2 + 0.7*1.8/182.1 + 83.2/182.1 = 0.46 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 1172.4 daN*cm
My = 35945.7 daN*cm
N = -108.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(1.75^2 + 0.12^2) = 1.76 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 252.5 daN
Ty = -18 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{xy,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{xz,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0.01 \leq 1$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 252.5 daN
Ty = -18 daN
Mt = -26.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione

Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.04 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -26.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 113.8 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.01 cm
Uinst = 0.01 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.01=47222.4 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 113.8 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.01 cm
Ufin = 0.01 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.01=31878.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 382: Trave in legno a livello Copertura fili 104-123

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $1.5/129+0.7*0.9/182.1+84.5/182.1=0.48 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 576.7 daN*cm
My = -36516.6 daN*cm
N = 327.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.78^2+0.09^2)} = 1.78 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 256.1 daN
Ty = 12.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0.01 \leq 1$
Combinazione:SLV, 16
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 256.1 daN
Ty = 12.4 daN
Mt = -1.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.02 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 11.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 151.7 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.01 cm
Uinst = 0.01 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.01=35695.1 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 151.7 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = -0.01 cm
Ufin = 0.01 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.01=24110.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 383: Trave in legno a livello Copertura fili 144-162

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.8: Pressoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $(Sc,0,d/fc,0,d)^2 + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $(2.6/148.3)^2 + 0.7*25/182.1 + 100.3/182.1 = 0.65 \leq 1$ [4.4.7b]
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -16227.8 daN*cm
My = -43323.3 daN*cm
N = -551.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{2.12^2 + 0.52^2} = 2.19 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 2
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -305.9 daN
Ty = 75 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.04 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -47 daN
Ty = 134.4 daN
Mt = -738.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $1.24 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -739.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 169.8 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.16 cm
Uinst = 0.16 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.16=1775.4 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 169.8 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.23 cm
Ufin = 0.23 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.23=1221.4 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 418: Trave in legno a livello Copertura fili 45-177

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 90 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $19/174.2+0.7*1.8/174.2=0.12 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 98437 daN*cm
My = 6360.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.12^2+3.53^2} = 3.54 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -70.7 daN
Ty = 2035.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.3: Verifica per compressione parallela alla fibratura
Sezione ad ascissa 90 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{c,0,d} \leq f_{c,0,d}$
 $|-0.02| \leq 148.28$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
N = -14 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh \cdot f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0.02 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 6.4 daN
Ty = 2034.2 daN
Mt = 8406.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 90 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh \cdot f_{v,d}$
 $1.76 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 8406.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 60 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
 $90/0=70201.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 60 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = 0 cm
Ufin = 0 cm
Luce/Ufin > limite
 $90/0=48920.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 419: Trave in legno a livello Copertura fili 2-176

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 45 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $K_{m,y,d}/f_{m,y,d} + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7 \cdot 5.6/174.2 + 10.6/174.2 = 0.08 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 28964.3 daN*cm
My = 36583.3 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.14^2 + 1.98^2)} = 1.99 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -80.4 daN
Ty = 1141.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione

Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{\text{tor,d}} / (k_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}) + (\tau_{\text{y,d}} / f_{\text{v,d}})^2 + (\tau_{\text{z,d}} / f_{\text{v,d}})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -90.3 daN
Ty = 1136.9 daN
Mt = 17994.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 45 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{\text{tor,d}} \leq k_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}$
 $3.76 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 17994.9 daN*cm

Asta 420: Trave in legno a livello Copertura fili 2-176

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 45 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.1: Trazione parallela alla fibratura
Sezione ad ascissa 45 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{\text{t,0,d}} \leq f_{\text{t,0,d}}$
 $1.41 \leq 123.39$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
N = 1221.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{\text{t,0,d}} / f_{\text{t,0,d}} + \sigma_{\text{m,y,d}} / f_{\text{m,y,d}} + K_{\text{m}} \cdot (\sigma_{\text{m,z,d}} / f_{\text{m,z,d}}) \leq 1$
 $\sigma_{\text{t,0,d}} / f_{\text{t,0,d}} + K_{\text{m}} \cdot (\sigma_{\text{m,y,d}} / f_{\text{m,y,d}}) + \sigma_{\text{m,z,d}} / f_{\text{m,z,d}} \leq 1$
 $1.4 / 123.4 + 0.7 \cdot 1.5 / 174.2 + 8.2 / 174.2 = 0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 7583.7 daN*cm
My = 28199.7 daN*cm
N = 1221.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{\text{d}} \leq f_{\text{v,d}}$
 $\sqrt{(1.04^2 + 0.65^2)} = 1.23 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 601.2 daN
Ty = 374.3 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{\text{tor,d}} / (k_{\text{sh}} \cdot f_{\text{v,d}}) + (\tau_{\text{y,d}} / f_{\text{v,d}})^2 + (\tau_{\text{z,d}} / f_{\text{v,d}})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 15.9 daN
Ty = 624.9 daN
Mt = 17905.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 45 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $3.74 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 17905.7 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

Asta 421: Trave in legno a livello Copertura fili 85-178

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 90 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.1: Trazione parallela alla fibratura
Sezione ad ascissa 90 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d} \leq f_{t,0,d}$
 $0.2 \leq 123.39$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $N = 170 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m^*}(\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m^*}(\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $16.4/174.2 + 0.7 \cdot 0.2/174.2 = 0.09 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_x = 84832.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$
 $M_y = -810.6 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.01^2 + 3.28^2} = 3.28 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 7.2 \text{ daN}$
 $T_y = 1886.8 \text{ daN}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $K_h = 1,052$ (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} \cdot f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0.02 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $T_x = 7.2 \text{ daN}$
 $T_y = 1886.8 \text{ daN}$
 $M_t = 43.7 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 90 cm
 $K_{mod} = 1,00$
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale $\gamma = 1,45$
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} \cdot f_{v,d}$
 $0.06 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
 $M_t = 311.2 \text{ daN}\cdot\text{cm}$

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 54 cm
 $K_{def} = 0$

Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
90/0=53750.2 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 54 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = 0 cm
Ufin = 0 cm
Luce/Ufin > limite
90/0=37401.5 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 422: Trave in legno a livello Copertura fili 125-179

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 90 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $19/174.2+0.7*2.1/174.2=0.12 \leq 1$ (formula 4.4.5a)
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 98476.1 daN*cm
My = -7376.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.14^2+3.53^2} = 3.54 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 82 daN
Ty = 2035.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.3: Verifica per compressione parallela alla fibratura
Sezione ad ascissa 90 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $Sc_{0,d} \leq f_{c,0,d}$
 $|-0.02| \leq 148.28$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
N = -17.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.06 + 0.02 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 1.9 daN
Ty = 2034.7 daN
Mt = -8421.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 90 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $1.76 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 8
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -8421.6 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 60 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
 $90/0=70264.7 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 60 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = 0 cm
Ufin = 0 cm
Luce/Ufin > limite
 $90/0=48964.3 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 423: Trave in legno a livello Copertura fili 168-180

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 45 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.6: Flessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $S_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_{m}(S_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $K_{m}(S_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + S_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $0.7*5.7/174.2+10.4/174.2=0.08 \leq 1$ (formula 4.4.5b)
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 29621.5 daN*cm
My = -36092.6 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{0.11^2+1.99^2} = 2 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 61.4 daN
Ty = 1148.6 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0.01 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 77.3 daN
Ty = 1141.5 daN
Mt = -18085.1 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 45 cm

Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $3.78 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -18085.1 daN*cm

Asta 424: Trave in legno a livello Copertura fili 168-180

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 45 cm
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.1: Trazione parallela alla fibratura
Sezione ad ascissa 45 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d} \leq f_{t,0,d}$
 $1.38 \leq 123.39$
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
N = 1196.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + \sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} + K_m * (\sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d}) \leq 1$
 $\sigma_{t,0,d}/f_{t,0,d} + K_m * (\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d}) + \sigma_{m,z,d}/f_{m,z,d} \leq 1$
 $1.4/123.4 + 0.7 * 1.5/174.2 + 7.9/174.2 = 0.06 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 7893.7 daN*cm
My = -27324.7 daN*cm
N = 1196.1 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(1.04^2 + 0.66^2)} = 1.23 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 12
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -598.7 daN
Ty = 378.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,052 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh} * f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.13 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -26 daN
Ty = 633.6 daN
Mt = -18075.2 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 45 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $3.77 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -18075.2 daN*cm

Asta 425: Trave in legno a livello Copertura fili 179-180

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm

Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.8/129+0.7*12/182.1+29.4/182.1=0.23 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7777.9 daN*cm
My = -12694.3 daN*cm
N = 611.5 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $Sqrt(0.1^2+0.84^2) = 0.85 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 5
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -14.5 daN
Ty = 121 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{v,tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{t,d}/f_{t,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -5.7 daN
Ty = 121.1 daN
Mt = 1514.4 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,tor,d} \leq k_{sh} * f_{v,d}$
 $2.53 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 1514.4 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 217 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.02 cm
Uinst = 0.02 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.02=13012.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 217 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.02 cm
Ufin in y = -0.03 cm
Ufin = 0.03 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.03=8897.2 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 426: Trave in legno a livello Copertura fili 176-177

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 283 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $2.9/129+0.7*12.1/182.1+29.9/182.1=0.23 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = -7822.6 daN*cm
My = -12915.4 daN*cm
N = 629.2 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.09^2+0.84^2)} = 0.84 \leq 24.14$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 12.6 daN
Ty = -120.8 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0.09 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 12.6 daN
Ty = -120.8 daN
Mt = -1511.7 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 283 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $2.53 \leq 29.57$
Combinazione:SLU, 7
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -1511.7 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 66 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.02 cm
Uinst = 0.02 cm
Luce/Uinst > limite
 $283/0.02=12915.9 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 66 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.03 cm
Ufin = 0.03 cm
Luce/Ufin > limite
 $283/0.03=8829.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 427: Trave in legno a livello Copertura fili 177-178

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Sm_{y,d}/fm_{y,d} + Km*(Sm_{z,d}/fm_{z,d}) \leq 1$
 $St_{0,d}/ft_{0,d} + Km*(Sm_{y,d}/fm_{y,d}) + Sm_{z,d}/fm_{z,d} \leq 1$
 $5/129 + 0.7*6.3/182.1 + 23.1/182.1 = 0.19 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 4085 daN*cm
My = 9977.2 daN*cm
N = 1073.4 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.27^2 + 0.15^2)} = 0.3 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = -38.3 daN
Ty = 20.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 0 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(ksh*f_{v,d}) + (\tau_{y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 8.1 daN
Ty = 18.5 daN
Mt = -48.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq Ksh * f_{v,d}$
 $0.08 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 4
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = -48.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 132.8 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = 0.04 cm
Uinst = 0.04 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.04 = 6839.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 123.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = 0.06 cm
Ufin = 0.06 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.06 = 4766 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Asta 428: Trave in legno a livello Copertura fili 178-179

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza = 284.5 cm
Sezione: R 12x18
Materiale: GL24h
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.7: Tensoflessione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $St,0,d/ft,0,d + Sm,y,d/fm,y,d + Km*(Sm,z,d/fm,z,d) \leq 1$
 $St,0,d/ft,0,d + Km*(Sm,y,d/fm,y,d) + Sm,z,d/fm,z,d \leq 1$
 $5/129+0.7*6.3/182.1+22.6/182.1=0.19 \leq 1$ [4.4.6b]
Combinazione:SLV, 6
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mx = 4069.2 daN*cm
My = 9783.2 daN*cm
N = 1073.7 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.9: Taglio
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{v,d} \leq f_{v,d}$
 $\sqrt{(0.27^2+0.14^2)} = 0.3 \leq 24.14$
Combinazione:SLV, 10
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 38.3 daN
Ty = -19.9 daN

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.11: Taglio+Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
Kh = 1,100 (formula 11.7.2)
 $\tau_{tor,d}/(k_{sh}*f_{v,d}) + (\tau_{v,y,d}/f_{v,d})^2 + (\tau_{v,z,d}/f_{v,d})^2 \leq 1$
 $0 + 0 + 0 \leq 1$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Tx = 14.8 daN
Ty = -19 daN
Mt = 43.9 daN*cm

DM 14-01-08 Paragrafo 4.4.8.1.10: Torsione
Sezione ad ascissa 284.5 cm
Kmod = 1,00
Coefficiente parziale di sicurezza del materiale gamma = 1,45
 $\tau_{tor,d} \leq K_{sh} * f_{v,d}$
 $0.07 \leq 29.57$
Combinazione:SLV, 14
Durata minima del carico nella combinazione: istantaneo
Mt = 43.9 daN*cm

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = 0.04 cm
Uinst = 0.04 cm
Luce/Uinst > limite
 $284.5/0.04=6813.7 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 161.2 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.02 cm
Ufin in y = 0.06 cm
Ufin = 0.06 cm
Luce/Ufin > limite
 $284.5/0.06=4747 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

8.3 Verifiche superelementi in legno

Luce/Freccia amm.: valore ammissibile del rapporto luce su freccia

Beta x: coeff. moltiplicativo della luce per sbandamento in direzione x

Beta y: coeff. moltiplicativo della luce per sbandamento in direzione y

comb: combinazione di carico

Mx: momento flettente attorno all'asse x locale

My: momento flettente attorno all'asse y locale

N: sforzo normale

Kcrit: coeff. riduttivo per sbandamento laterale (EC5 5.2.2b)

Kmod: coeff. moltiplicativo della resistenza caratteristica (EC5 3.1.7)

Gamma: coeff. di sicurezza parziale (EC5 2.3.3.2)

Sm,y,d: tensione di progetto dovuta alla flessione attorno all'asse orizzontale della sezione (EC5 fig.6.1)

Sm,z,d: tensione di progetto dovuta alla flessione attorno all'asse verticale della sezione (EC5 fig.6.1)

fm,y,d: resistenza di progetto a flessione attorno all'asse orizzontale della sezione

fm,z,d: resistenza di progetto a flessione attorno all'asse verticale della sezione

fc,0,d: resistenza di progetto a compressione parallela alle fibre

ft,0,d: resistenza di progetto a trazione parallela alle fibre

fv,d: resistenza di progetto a taglio

Km: coefficiente di sezione (EC5 6.1.6 nota 2)

Snellezza,max: snellezza massima

fx,max: freccia massima in direzione x locale

fy,max: freccia massima in direzione y locale

Kdef: coeff. correttivo della deformazione per effetto di umidità e viscosità (EC5 4.1)

Luce asta: lunghezza effettiva dell'asta

L/fx,max: rapporto luce su freccia in direzione x locale

L/fy,max: rapporto luce su freccia in direzione y locale

Tau,x: tensione tangenziale in direzione x

Tau,y: tensione tangenziale in direzione y

Tau,max: tensione tangenziale risultante

Superelemento in legno composto da 2 aste: 419, 420

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Superelemento di lunghezza complessiva L= 90 cm composto da:

asta 419: Trave in legno a livello Copertura fili 2-176 (L = 45 cm)

asta 420: Trave in legno a livello Copertura fili 2-176 (L = 45 cm)

Sezione: R 24x36

Materiale: GL24h

Beta,x = 0

Beta,y = 0

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea

Sezione ad ascissa 61.5 cm

Kdef = 0

Uinst in x = 0 cm

Uinst in y = 0 cm

Uinst = 0 cm

Luce/Uinst > limite

90/0=78266.8 > 300

Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale

Sezione ad ascissa 61.5 cm

Kdef = 0,60

Ufin in x = 0 cm

Ufin in y = 0 cm

Ufin = 0 cm

Luce/Ufin > limite

90/0=54306.9 > 200

coefficienti combinatori impiegati:

Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600

Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600

Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080

Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 2 aste: 423, 424

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Superelemento di lunghezza complessiva L= 90 cm composto da:

asta 423: Trave in legno a livello Copertura fili 168-180 (L = 45 cm)

asta 424: Trave in legno a livello Copertura fili 168-180 (L = 45 cm)

Sezione: R 24x36

Materiale: GL24h

Beta,x = 0

Beta,y = 0

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 63 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = 0 cm
Uinst = 0 cm
Luce/Uinst > limite
90/0=82640 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 63 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0 cm
Ufin in y = 0 cm
Ufin = 0 cm
Luce/Ufin > limite
90/0=57367.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 294, 295, 296, 297, 298, 299

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 294: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 295: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 296: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 297: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 298: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 299: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100.1 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 376.7 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.7 cm
Uinst = 0.7 cm
Luce/Uinst > limite
600.1/0.7=854 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 376.7 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -1.02 cm
Ufin = 1.02 cm
Luce/Ufin > limite
600.1/1.02=590.8 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 294, 295, 296, 297, 298, 299

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 294: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 295: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 296: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 297: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 298: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100 cm)
asta 299: Trave in legno a livello Copertura fili 88-91 (L = 100.1 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0

Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 376.7 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.7 cm
Uinst = 0.7 cm
Luce/Uinst > limite
600.1/0.7=854 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 376.7 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -1.02 cm
Ufin = 1.02 cm
Luce/Ufin > limite
600.1/1.02=590.8 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 312, 313, 314, 315, 316, 317

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 312: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 313: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 314: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 315: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 316: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 317: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100.1 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.73 cm
Uinst = 0.73 cm
Luce/Uinst > limite
600.1/0.73=818.2 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.02 cm
Ufin in y = -1.06 cm
Ufin = 1.06 cm
Luce/Ufin > limite
600.1/1.06=565.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 312, 313, 314, 315, 316, 317

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 312: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 313: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 314: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 315: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 316: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100 cm)
asta 317: Trave in legno a livello Copertura fili 48-51 (L = 100.1 cm)

Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.73 cm
Uinst = 0.73 cm
Luce/Uinst > limite
 $600.1/0.73=818.2 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.02 cm
Ufin in y = -1.06 cm
Ufin = 1.06 cm
Luce/Ufin > limite
 $600.1/1.06=565.6 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 318, 319, 320, 321, 322, 323

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 318: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 319: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 320: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 321: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 322: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 323: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100.1 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.72 cm
Uinst = 0.72 cm
Luce/Uinst > limite
 $600.1/0.72=834.6 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -1.04 cm
Ufin = 1.04 cm
Luce/Ufin > limite
 $600.1/1.04=576.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 6 aste: 318, 319, 320, 321, 322, 323

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 318: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 319: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 320: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)

asta 321: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 322: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100 cm)
asta 323: Trave in legno a livello Copertura fili 128-131 (L = 100.1 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0 cm
Uinst in y = -0.72 cm
Uinst = 0.72 cm
Luce/Uinst > limite
 $600.1/0.72=834.6 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 370 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -1.04 cm
Ufin = 1.04 cm
Luce/Ufin > limite
 $600.1/1.04=576.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 225, 226, 227, 228, 229, 230, 231, 232

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 225: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 226: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 227: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 228: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 229: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 230: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 231: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 232: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.54 cm
Uinst = 2.54 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/2.54=318.3 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.67 cm
Ufin = 3.67 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/3.67=219.8 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 225, 226, 227, 228, 229, 230, 231, 232

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 225: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 226: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 227: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 228: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 229: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 230: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 231: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 232: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.54 cm
Uinst = 2.54 cm
Luce/Uinst > limite
807.5/2.54=318.3 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.67 cm
Ufin = 3.67 cm
Luce/Ufin > limite
807.5/3.67=219.8 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 225, 226, 227, 228, 229, 230, 231, 232

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 225: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 226: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 227: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 228: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 229: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 230: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 231: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 100 cm)
asta 232: Trave in legno a livello Copertura fili 85-88 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.54 cm
Uinst = 2.54 cm
Luce/Uinst > limite
807.5/2.54=318.3 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.67 cm
Ufin = 3.67 cm
Luce/Ufin > limite

807.5/3.67=219.8 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 266, 267, 268, 269, 270, 271, 272, 273

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 266: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 267: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 268: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 269: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 270: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 271: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 272: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 273: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.16 cm
Uinst = 2.16 cm
Luce/Uinst > limite
807.5/2.16=373.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
807.5/3.14=257.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanententi portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 266, 267, 268, 269, 270, 271, 272, 273

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 266: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 267: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 268: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 269: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 270: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 271: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 272: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 273: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.16 cm
Uinst = 2.16 cm
Luce/Uinst > limite
807.5/2.16=373.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
807.5/3.14=257.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 266, 267, 268, 269, 270, 271, 272, 273

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 266: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 267: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 268: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 269: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 270: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 271: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 272: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 100 cm)
asta 273: Trave in legno a livello Copertura fili 45-48 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.16 cm
Uinst = 2.16 cm
Luce/Uinst > limite
807.5/2.16=373.1 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
807.5/3.14=257.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 274, 275, 276, 277, 278, 279, 280, 281

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 274: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 275: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 276: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 277: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 278: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 279: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 280: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 281: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0

Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.17 cm
Uinst = 2.17 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/2.17=372.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/3.14=257.1 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 274, 275, 276, 277, 278, 279, 280, 281

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 274: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 275: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 276: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 277: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 278: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 279: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 280: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 281: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.17 cm
Uinst = 2.17 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/2.17=372.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/3.14=257.1 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 8 aste: 274, 275, 276, 277, 278, 279, 280, 281

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 274: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 275: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 276: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 277: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 278: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 279: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 280: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 100 cm)
asta 281: Trave in legno a livello Copertura fili 125-128 (L = 107.5 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL30c
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -2.17 cm
Uinst = 2.17 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/2.17=372.5 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 383.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -3.14 cm
Ufin = 3.14 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/3.14=257.1 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 12 aste: 282, 283, 284, 285, 286, 287, 288, 289, 290, 291, 292, 293

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 282: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 283: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 284: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 285: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 286: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 287: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 288: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 289: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 290: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 291: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 292: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 293: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 278.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.02 cm
Uinst = 0.02 cm
Luce/Uinst > limite
 $600.1/0.02=25495.4 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 278.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.02 cm
Ufin in y = -0.03 cm
Ufin = 0.03 cm
Luce/Ufin > limite
 $600.1/0.03=17573.9 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 12 aste: 282, 283, 284, 285, 286, 287, 288, 289, 290, 291, 292, 293

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 282: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 283: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 284: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 285: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 286: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)

asta 287: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 288: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 289: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 290: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 291: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 292: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)
asta 293: Trave in legno a livello Copertura fili 6-8 (L = 50 cm)

Sezione: R 24x36

Materiale: GL24h

Beta,x = 0

Beta,y = 0

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea

Sezione ad ascissa 278.3 cm

Kdef = 0

Uinst in x = 0.01 cm

Uinst in y = -0.02 cm

Uinst = 0.02 cm

Luce/Uinst > limite

600.1/0.02=25495.4 > 300

Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale

Sezione ad ascissa 278.3 cm

Kdef = 0,60

Ufin in x = 0.02 cm

Ufin in y = -0.03 cm

Ufin = 0.03 cm

Luce/Ufin > limite

600.1/0.03=17573.9 > 200

coefficienti combinatori impiegati:

Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600

Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600

Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080

Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 12 aste: 300, 301, 302, 303, 304, 305, 306, 307, 308, 309, 310, 311

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s

Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:

asta 300: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 301: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 302: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 303: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 304: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 305: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 306: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 307: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 308: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 309: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 310: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

asta 311: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)

Sezione: R 24x36

Materiale: GL24h

Beta,x = 0

Beta,y = 0

Rapporto luce/freccia elastica limite = 300

Rapporto luce/freccia elastica differita = 200

Mensola Y: Nessuno

Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea

Sezione ad ascissa 288.3 cm

Kdef = 0

Uinst in x = -0.01 cm

Uinst in y = -0.02 cm

Uinst = 0.02 cm

Luce/Uinst > limite

600.1/0.02=29171.9 > 300

Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale

Sezione ad ascissa 288.3 cm

Kdef = 0,60

Ufin in x = -0.01 cm

Ufin in y = -0.03 cm

Ufin = 0.03 cm

Luce/Ufin > limite

600.1/0.03=20104.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 12 aste: 300, 301, 302, 303, 304, 305, 306, 307, 308, 309, 310, 311

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 600.1 cm composto da:
asta 300: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 301: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 302: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 303: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 304: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 305: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 306: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 307: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 308: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 309: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 310: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
asta 311: Trave in legno a livello Copertura fili 172-174 (L = 50 cm)
Sezione: R 24x36
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 288.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = -0.01 cm
Uinst in y = -0.02 cm
Uinst = 0.02 cm
Luce/Uinst > limite
600.1/0.02=29171.9 > 300
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 288.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = -0.01 cm
Ufin in y = -0.03 cm
Ufin = 0.03 cm
Luce/Ufin > limite
600.1/0.03=20104.6 > 200
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 16 aste: 250, 251, 252, 253, 254, 255, 256, 257, 258, 259, 260, 261, 262, 263, 264, 265

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 250: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 251: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 252: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 253: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 254: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 57.5 cm)
asta 255: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 42.5 cm)
asta 256: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 257: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 258: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 259: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 260: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 261: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 262: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 263: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 264: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 53.8 cm)
asta 265: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 53.8 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 393.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.17 cm
Uinst = 0.17 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/0.17=4876 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 393.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.24 cm
Ufin = 0.24 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/0.24=3359.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 16 aste: 250, 251, 252, 253, 254, 255, 256, 257, 258, 259, 260, 261, 262, 263, 264, 265

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 250: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 251: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 252: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 253: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 254: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 57.5 cm)
asta 255: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 42.5 cm)
asta 256: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 257: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 258: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 259: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 260: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 261: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 262: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 263: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 50 cm)
asta 264: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 53.8 cm)
asta 265: Trave in legno a livello Copertura fili 168-172 (L = 53.8 cm)
Sezione: R 24x44
Materiale: GL24h
Beta,x = 0
Beta,y = 0
Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
Mensola Y: Nessuno
Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
Sezione ad ascissa 393.3 cm
Kdef = 0
Uinst in x = 0.01 cm
Uinst in y = -0.17 cm
Uinst = 0.17 cm
Luce/Uinst > limite
 $807.5/0.17=4876 > 300$
Combinazione:SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
Sezione ad ascissa 393.3 cm
Kdef = 0,60
Ufin in x = 0.01 cm
Ufin in y = -0.24 cm
Ufin = 0.24 cm
Luce/Ufin > limite
 $807.5/0.24=3359.7 > 200$
coefficienti combinatori impiegati:
Pesi strutturali = 1,000 + 0,600 = 1,600
Permanenti portati = 1,000 + 0,600 = 1,600
Accidentale = 0,700 + 0,380 = 1,080
Neve = 0,500 + 0,400 = 0,900

Superelemento in legno composto da 17 aste: 233, 234, 235, 236, 237, 238, 239, 240, 241, 242, 243, 244, 245, 246, 247, 248, 249

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 807.5 cm composto da:
asta 233: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
asta 234: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
asta 235: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)

asta 236: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 237: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 238: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 239: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 240: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 241: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 242: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 243: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 244: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 245: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 246: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 50 cm)
 asta 247: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 35.8 cm)
 asta 248: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 35.8 cm)
 asta 249: Trave in legno a livello Copertura fili 2-6 (L = 35.8 cm)
 Sezione: R 24x44
 Materiale: GL24h
 Beta,x = 0
 Beta,y = 0
 Rapporto luce/freccia elastica limite = 300
 Rapporto luce/freccia elastica differita = 200
 Mensola Y: Nessuno
 Mensola X: Nessuno

Classe di servizio Uno

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (2): Verifica della freccia istantanea
 Sezione ad ascissa 396.7 cm
 $K_{def} = 0$
 $U_{inst} \text{ in } x = 0.01 \text{ cm}$
 $U_{inst} \text{ in } y = -0.17 \text{ cm}$
 $U_{inst} = 0.17 \text{ cm}$
 $Luce/U_{inst} > \text{limite}$
 $807.5/0.17=4729 > 300$
 Combinazione: SLE rara, 1

EC5 Paragrafo EC5 2.2.3 (3): Verifica della freccia finale
 Sezione ad ascissa 396.7 cm
 $K_{def} = 0,60$
 $U_{fin} \text{ in } x = 0.01 \text{ cm}$
 $U_{fin} \text{ in } y = -0.25 \text{ cm}$
 $U_{fin} = 0.25 \text{ cm}$
 $Luce/U_{fin} > \text{limite}$
 $807.5/0.25=3259.6 > 200$
 coefficienti combinatori impiegati:
 $\text{Pesi strutturali} = 1,000 + 0,600 = 1,600$
 $\text{Permanenti portati} = 1,000 + 0,600 = 1,600$
 $\text{Accidentale} = 0,700 + 0,380 = 1,080$
 $\text{Neve} = 0,500 + 0,400 = 0,900$

8.4 Verifiche aste in acciaio

F_y: tensione di snervamento

F_y eff: tensione di snervamento efficace del materiale del profilo tale da modificare il parametro $\epsilon = (235/f_y)0.5$ in modo da riportare i rapporti lunghezza spessore dei piatti costituenti la sezione nei limiti della classe 3

lambda: snellezza massima dell'asta

betax: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse X dell'asta

betay: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse Y dell'asta

betam: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse M dell'asta

betan: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse N dell'asta

chi: coefficiente chi per verifica ad instabilità

chix: coefficiente chi.x per verifica ad instabilità secondo asse X dell'asta

chiy: coefficiente chi.y per verifica ad instabilità secondo asse Y dell'asta

chilt: coefficiente chi.lt per verifica ad instabilità flessotorsionale

lambdalt.ad: coefficiente adimensionale lambda.lt per verifica ad instabilità flessotorsionale

bm.x: coefficiente di momento equivalente per M_x

bm.y: coefficiente di momento equivalente per M_y

bm.lt: coefficiente di momento equivalente per instabilità flessotorsionale

kx: coefficiente per verifica ad instabilità secondo asse X dell'asta

ky: coefficiente per verifica ad instabilità secondo asse Y dell'asta

klt: coefficiente per verifica ad instabilità flessotorsionale

rox: rapporto di taglio ro per verifica di resistenza per flessione e/o compressione con taglio x

roy: rapporto di taglio ro per verifica di resistenza per flessione e/o compressione con taglio y

alfa: costante alfa per verifica di resistenza a flessione deviata

beta: costante beta per verifica di resistenza a flessione deviata

V_{Ed}: taglio agente

V_{x,Ed}: taglio agente T_x

V_{y,Ed}: taglio agente T_y

V_{c,Rd}: taglio resistente

V_{bw,Rd}: taglio resistente di progetto dell'anima

M_{x,Ed}: momento agente M_x attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

M_{y,Ed}: momento agente M_y attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

M_{c,x,Rd}: momento resistente M_x attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mc,y,Rd: momento resistente M_y attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mn,x,Rd: momento resistente M_x , ridotto per la presenza di sforzo normale, attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mn,y,Rd: momento resistente M_y , ridotto per la presenza di sforzo normale, attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Npl,Rd: sforzo normale plastico resistente a compressione, eventualmente ridotto per la presenza del taglio
Mb,Rd: momento resistente di progetto per instabilità
Mb,x,Rd: momento resistente di progetto per instabilità M_x attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mb,y,Rd: momento resistente di progetto per instabilità M_y attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mx,Sd: momento agente M_x attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
My,Sd: momento agente M_y attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mx,eff,Sd: momento interno efficace M_x attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
NEd: sforzo normale agente
Nt,Rd: sforzo normale resistente a trazione
Nc,Rd: sforzo normale resistente a compressione
Nb,Rd: resistenza di progetto per instabilità della membratura compressa
Nsd: sforzo normale agente
Nt,Sd: valore di progetto della trazione assiale
Ted: momento torcente agente (si considera che il momento torcente del solutore sia solo dovuto alla torsione uniforme)
TRd: resistenza torsionale di progetto
taut,Ed: tensione tangenziale massima dovuta alla torsione uniforme
R1: rapporto di verifica di resistenza a trazione
R2: rapporto di verifica di resistenza a compressione
R3: rapporto di verifica di resistenza a flessione semplice
R4: rapporto di verifica di resistenza a flessione semplice con forza assiale
R5: rapporto di verifica di resistenza a flessione deviata con forza assiale
R6: rapporto di verifica di resistenza a taglio T_x
R7: rapporto di verifica di resistenza a taglio T_y
R8: rapporto di verifica di resistenza a torsione
B1: rapporto di verifica di instabilità a compressione
B2: rapporto di verifica di instabilità a flessione semplice
B3: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata senza svergolamento
B4: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata con compressione senza svergolamento
B5: rapporto di verifica di resistenza a flessione deviata con trazione
B6: rapporto di verifica di instabilità a taglio T_x
B7: rapporto di verifica di instabilità a taglio T_y
S3: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata e svergolamento
S4: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata con compressione e svergolamento
(hw/tw): rapporto altezza-spessore per instabilità al taglio
Mpl,Rd: momento resistente della sezione
Mf,Rd: momento resistente delle ali
MRd,Red: momento resistente ridotto della sezione (7.1) EN 1993-1-5:2007
B8: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y \leq M_{f,Rd}$
B9.1: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$
B9.2: rapporto M_y/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$
B10.1: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
B10.2: rapporto M_y/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
B10.3: rapporto $M_y/M_{rd,red}$ di verifica di instabilità a taglio T_x con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
B11: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x \leq M_{f,Rd}$
B12.1: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$
B12.2: rapporto M_x/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$
B13.1: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
B13.2: rapporto M_x/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
B13.3: rapporto $M_x/M_{rd,red}$ di verifica di instabilità a taglio T_y con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$
fx: freccia elastica secondo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse x stesso
fy: freccia elastica secondo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse y stesso
comb: combinazione di verifica
x: distanza della sezione di verifica dall'estremità iniziale dell'asta
e.x: distanza in x tra baricentro sezione geometrica - baricentro sezione efficace
e.y: distanza in y tra baricentro sezione geometrica - baricentro sezione efficace
dMsd.x: variazione del momento agente M_x causato da $e.x$
dMsd.y: variazione del momento agente causato M_y da $e.y$
chi.min: coefficiente chi minimo per verifica ad instabilità
q0: valore massimo del fattore di struttura
comb equiv: combinazione equivalente SLU o SLE avente le condizioni non sismiche con coefficienti combinatori uguali alla parte non sismica delle combinazioni SLV
MEd: valore di progetto del momento flettente delle travi o sollecitazione flessione di progetto calcolata secondo (7.5.7) D.M. 2008 per le colonne
Mpl,Rd: resistenza plastica flessionale di progetto
NEd: valore di progetto della sollecitazione assiale delle travi o sollecitazione assiale di progetto calcolata secondo (7.5.6) D.M. 2008 per le colonne
Npl,Rd: resistenza plastica assiale di progetto
VEd,Gx: sollecitazione di taglio x di progetto dovuta alle azioni non sismiche
VEd,Gy: sollecitazione di taglio y di progetto dovuta alle azioni non sismiche
VEd,Mx: forza di taglio x dovuta all'applicazione dei momenti plastici equiversi nelle sezioni in cui è attesa la formazione della cerniera plastica
VEd,My: forza di taglio y dovuta all'applicazione dei momenti plastici equiversi nelle sezioni in cui è attesa la formazione della cerniera plastica
Lplx: distanza tra due estremi notevoli successivi nella inflessione attorno all'asse x
Lply: distanza tra due estremi notevoli successivi nella inflessione attorno all'asse y

Vpl,Rdx: resistenza plastica tagliante x di progetto

Vpl,Rdy: resistenza plastica tagliante y di progetto

gammaRd: fattore di sovrarresistenza del materiale (7.5.1 D.M.2008)

omega: minimo valore tra gli (Mpl,Rd,i/MEd,i) di tutte le travi in cui si attende la formazione di cerniere plastiche

MEd,Gx: sollecitazione di flessione attorno all'asse x dovuta alle azioni non sismiche

MEd,Ex: sollecitazione di flessione attorno all'asse x dovuta alle azioni sismiche

MEd,Gy: sollecitazione di flessione attorno all'asse y dovuta alle azioni non sismiche

MEd,Ey: sollecitazione di flessione attorno all'asse y dovuta alle azioni sismiche

NEd,G: sollecitazione di compressione dovuta alle azioni non sismiche

NEd,E: sollecitazione di compressione dovuta alle azioni sismiche

VEDx: sollecitazione di taglio x di progetto calcolata secondo (7.5.8) D.M. 2008

VEDy: sollecitazione di taglio y di progetto calcolata secondo (7.5.8) D.M. 2008

VED,Ex: sollecitazione di taglio x dovuta alle azioni sismiche

VED,Ey: sollecitazione di taglio y dovuta alle azioni sismiche

MC,pl,Rd: momento resistente della colonna calcolato per i livelli di sollecitazione assiale

Mb,pl,Rd: momento resistente plastico della trave

gammaRD: fattore moltiplicativo (punto 7.5.4.3 D.M.2008 formula (7.5.11))

Asta 215: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 65

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.450 Nodo finale n.1295 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;

fy=2750 classe peggiore 1

Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.195 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-13305.892 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.197 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=196

NEd=-13209.21 My,Ed=436.056 Npl,Rd=68265.797 Mn,y,Rd=134733.094

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.754 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0

NEd=-7418.949 Mx,Ed=-164768.563 My,Ed=-5698.051

Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0

VEEd=46.14 Vc,Rd=32124.186

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.065 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0

VEEd=897.085 Vc,Rd=13703.363

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0

TEd=-26.36 taut,Ed =3.64 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.479 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0 classe 1

NEd=-13303.749 Mx,Ed=16694.02 My,Ed=5769.282

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734

cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.452 kxy=0.386 kyx=0.271 kyy=0.643

Verifica a instabilità flessio-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 215: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3

classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)

gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.116 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-7892.799 NEd,G=-7120.044 NEd,E=-305.437 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.903 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25

omega=2

Nrd=68265.797 NEd=-7869.932 NEd,G=-7120.044 NEd,E=-296.399

Mrd.x=273209.813 MEd.x=-386391.906 MEd,Gx=-1745.874 MEd,Ex=-152033.999

Mrd.y=134733.094 MEd.y=-9828.692 MEd,Gy=-2520.516 MEd,Ey=-2888.607

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=12.25
Vpl,Rdx=32124.186 VEdx=95.214 VEd,Gx=14.065 VEd,Ex=32.075 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.164 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
Vpl,Rdy=13703.363 VEdy=2251.765 VEd,Gy=11.674 VEd,Ey=885.411 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.829 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-7869.932 NEd,G=-7120.044 NEd,E=-296.399
MEd,x=413974.469 MEd,Gx=-1745.874 MEd,Ex=-152033.999
MEd,y=10296.068 MEd,Gy=-2520.516 MEd,Ey=-2888.607
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.455 kxx=0.43 kxy=0.371 kyx=0.258 kyy=0.619

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 215: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 346.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRD=1.1
Asse x
Lista Travi
Asta 220 Mb,pl,Rd=2671942.639
Asta 221 Mb,pl,Rd=2671942.639
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 216: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 109

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.456 Nodo finale n.1297 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.195 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-13308.7 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.119 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=183.75
NEd=-7380.6 My,Ed=-1435.313 Npl,Rd=68265.797 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.75 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
NEd=-7418.197 Mx,Ed=163432.203 My,Ed=-5855.179
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
VEd=45.884 Vc,Rd=32123.277

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.065 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=-889.772 Vc,Rd=13703.145

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
TEd=27.228 taut,Ed =3.759 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.477 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1
NEd=-13306.637 Mx,Ed=14123.214 My,Ed=5885.404
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734

cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.452 kxy=0.386 kyx=0.271 kyy=0.643
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 216: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.116 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-7887.574 NEd,G=-7121.671 NEd,E=-302.728 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.9 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-7865.54 NEd,G=-7121.671 NEd,E=-294.019
Mrd.x=273209.813 MED.x=385214.688 MED,Gx=452.649 MED,Ex=152079.856
Mrd.y=134733.094 MED.y=-10122.678 MED,Gy=-2578.719 MED,Ey=-2981.802
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=12.25
Vpl,Rdx=32123.277 VEdx=94.271 VEd,Gx=14.259 VEd,Ex=31.625 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.164 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25
Vpl,Rdy=13703.145 VEdy=-2244.785 VEd,Gy=-4.142 VEd,Ey=-885.629 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.828 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-7865.54 NEd,G=-7121.671 NEd,E=-294.019
MED.x=412713.313 MED,Gx=452.649 MED,Ex=152079.856
MED.y=10600.914 MED,Gy=-2578.719 MED,Ey=-2981.802
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.459 kxx=0.43 kxy=0.374 kyx=0.258 kyy=0.624

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 216: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 346.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRD=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 222 Mb,pl,Rd=2671942.639
Asta 223 Mb,pl,Rd=2671942.639
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 217: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 168

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.463 Nodo finale n.1300 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.049 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-3316.823 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.227 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=122.5
NEd=-1711.193 Mx,Ed=55079.176 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.638 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=367.5
NEd=-1822.636 Mx,Ed=163220.281 My,Ed=1831.635
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
VEd=13.749 Vc,Rd=32152.238

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.065 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VEd=885.487 Vc,Rd=13705.613

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
TEd=10.87 taut,Ed =1.501 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.283 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-1897.831 Mx,Ed=163220.281 My,Ed=1831.635
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.407 kxy=0.261 kyx=0.244 kyy=0.435
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 217: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.033 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-2271.006 NEd,G=-1814.538 NEd,E=-180.422 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.832 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-2018.928 NEd,G=-1814.538 NEd,E=-80.786
Mrd,x=273209.813 MEd,x=-380854.781 MEd,Gx=-630.841 MEd,Ex=-150286.14
Mrd,y=134733.094 MEd,y=-1184.396 MEd,Gy=-872.102 MEd,Ey=-123.436
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
Vpl,Rdx=32143.766 VEdx=9.732 VEd,Gx=7.255 VEd,Ex=0.979 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.162 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
Vpl,Rdy=13705.613 VEdy=2220.058 VEd,Gy=13.219 VEd,Ey=872.268 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.651 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-2018.928 NEd,G=-1814.538 NEd,E=-80.786
MEd,x=408012.813 MEd,Gx=-630.841 MEd,Ex=-150286.14
MEd,y=2024.768 MEd,Gy=-872.102 MEd,Ey=-123.436
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.408 kxy=0.262 kyx=0.245 kyy=0.437

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 217: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 338.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRD=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 224 Mb,pl,Rd=2671942.639
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel

nodo.

Asta 218: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 2

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.443 Nodo finale n.1292 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.053 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-3588.054 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.234 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=122.5
NEd=-2054.324 Mx,Ed=-55659.445 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.633 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=367.5
NEd=-1926.271 Mx,Ed=-161854.828 My,Ed=1680.549
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
VEd=13.068 Vc,Rd=32150.332

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.064 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
VEd=-877.824 Vc,Rd=13706.184

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
TEd=-11.738 taut,Ed =1.621 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.284 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-2079.389 Mx,Ed=161895.781 My,Ed=1711.53
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.408 kxy=0.263 kyx=0.245 kyy=0.438
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 218: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.038 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-2617.123 NEd,G=-1963.98 NEd,E=-258.159 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.936 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-2249.625 NEd,G=-1963.98 NEd,E=-112.903
Mrd.x=273209.813 MED.x=-381610.313 MED,Gx=-724.327 MED,Ex=-150547.818
Mrd.y=134733.094 MED.y=-841.4 MED,Gy=-794.186 MED,Ey=-18.662
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=12.25
Vpl,Rdx=32142.438 VEdx=8.886 VEd,Gx=6.894 VEd,Ex=0.787 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.161 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=12.25
Vpl,Rdy=13706.184 VEdy=-2212.794 VEd,Gy=-5.294 VEd,Ey=-872.53 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.657 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-2249.625 NEd,G=-1963.98 NEd,E=-112.903
MED.x=408587.344 MED,Gx=-724.327 MED,Ex=-150547.818
MED.y=1797.981 MED,Gy=-794.186 MED,Ey=-18.662
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.409 kxy=0.265 kyx=0.245 kyy=0.441

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 218: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 338.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

gammaRD=1.1

Asse x

Lista Travi

Asta 219 Mb,pl,Rd=2671942.639

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 219: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza= 290 Nodo iniziale n.1292 Nodo finale n.1294 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;

fy=2750 classe peggiore 3

Snellezza 54 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.828 Ncr,x=8189334 Ncr,y=524853.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0

rox =0 roy =0 NEd=217.167 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-87.454 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.064 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=145

NEd=116.652 Mx,Ed=170431.813 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.444 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=290

NEd=-87.454 Mx,Ed=158567.422 My,Ed=-120991.141

Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.014 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0

VED=962.427 Vc,Rd=69201.82

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.022 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

VED=1148.829 Vc,Rd=52927.16

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.027 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0

TEd=-925.897 taut,Ed =40.652 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B3 =0.298 S3 =0.302 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=290 classe 1

Mx,Sd=137862.016 My,Sd=-123355.945 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875

chilt =0.92 lambdalt.ad 0.542

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

S4 =0.24 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 3

NEd=-87.454 Mx,Ed=158567.422 My,Ed=125599.234

NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469

cm.x=0.577 cm.y=0.4 kxx=0.577 kxy=0.4 kyx=1 kyy=0.4

chilt =0.807 lambdalt.ad =0.73 cmLT =0.577

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B5 =0.348 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=290 classe 1

Nt,Sd=153.061 Mx,sd=155545.531 My,Sd=137044.813 Mx,eff,Sd=154214.125 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875

chilt =0.779 lambdalt.ad =0.775

Inizio asta 219: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 3

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{m,Rd}=1.15$
 $M_{Ed}=149702.949$ $M_{pl,Rd}=509466.223$ $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.294<1$ in comb. SLV 9
 $N_{Ed}=217.167$ $N_{pl,Rd}=190652.282$ $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.001<0.15$ in comb. SLV 9

Asta 220: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 96.5 Nodo iniziale n.1294 Nodo finale n.1295 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
 $f_y=2750$ classe peggiore 3
Snellezza 18 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.998 Ncr,x=73958824 Ncr,y=4740013.5 $\beta_{tam}=0.7$ $\beta_{tan}=0.7$

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
 $R_1=0.006$ in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
 $rox=0$ $roy=0$ $N_{Ed}=1158.455$ $N_{t,Rd}=190652.297$

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
 $R_2=0.005$ in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
 $rox=0$ $roy=0$ $N_{Ed}=-956.066$ $N_{c,Rd}=190652.297$ classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R_4=0.187$ in comb. Famiglia "SLU" 6 x=96.5
 $N_{Ed}=164.129$ $M_{x,Ed}=-497340.625$ $N_{pl,Rd}=190652.297$ $M_{n,x,Rd}=2671942.75$
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $rox=0$ $roy=0$ classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R_5=0.193$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=96.5
 $N_{Ed}=218.05$ $M_{x,Ed}=-512021.781$ $M_{y,Ed}=-231.943$
 $N_{pl,Rd}=190652.297$ $M_{n,x,Rd}=2671942.75$ $M_{n,y,Rd}=500678.875$
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $rox=0$ $roy=0$ classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R_6=0.004$ in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
 $V_{Ed}=-252.768$ $V_{c,Rd}=69218.813$

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R_7=0.162$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=96.5
 $V_{Ed}=-8342.599$ $V_{c,Rd}=51348.438$

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
 $R_8=0.087$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
 $T_{Ed}=2989.625$ $t_{aut,Ed}=131.262$ $T_{Rd}=34439.762$

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
 $B_3=0.18$ in comb. Famiglia "SLU" 4 x=96.5 classe 1
 $M_{x,Sd}=-479975.375$ $M_{y,Sd}=303.871$ $M_{b,x,Rd}=2671942.75$ $M_{b,y,Rd}=500678.875$
chilt =0 $\lambda_{b,dalt.ad}=0.282$
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non necessaria

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
 $B_4=0.195$ in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0 classe 3
 $N_{Ed}=-704.442$ $M_{x,Ed}=366688.938$ $M_{y,Ed}=17254.646$
 $N_{Rk}=200184.906$ $M_{x,Rk}=2487607.25$ $M_{y,Rk}=337617.469$
 $cm.x=0.467$ $cm.y=0.689$ $k_{xx}=0.467$ $k_{xy}=0.689$ $k_{yx}=1$ $k_{yy}=0.689$
chilt =1 $\lambda_{b,dalt.ad}=0.265$ $cmLT=0.467$

Fine asta 220: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 91.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 7

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{m,Rd}=1.15$
 $M_{Ed}=341319.089$ $M_{pl,Rd}=2495841.745$ $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.137<1$ in comb. SLV 15
 $N_{Ed}=1158.455$ $N_{pl,Rd}=190652.282$ $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.006<0.15$ in comb. SLV 5

Asta 221: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 188 Nodo iniziale n.1295 Nodo finale n.1296 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
 $f_y=2750$ classe peggiore 3
Snellezza 35 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.926 Ncr,x=19486280 Ncr,y=1248873.625 $\beta_{tam}=0.7$ $\beta_{tan}=0.7$

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.006 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
rox =0 roy =0 NEd=1107.179 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-881.442 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.19 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
NEd=119.567 Mx,Ed=-505262.781 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.227 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=188
NEd=-685.118 Mx,Ed=216326.875 My,Ed=-42347.691
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
VEd=250.557 Vc,Rd=68385.383

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.094 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
VEd=4916.968 Vc,Rd=52100.715

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.052 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
TEd=-1807.235 taut,Ed =79.348 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.132 S3 =0.142 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 1
Mx,Sd=-333219.781 My,Sd=-3864.976 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad 0.531

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.199 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 3
NEd=-881.442 Mx,Ed=286517.625 My,Ed=37288.391
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.4 cm.y=0.569 kxx=0.4 kxy=0.57 kyx=0.999 kyy=0.57
chilt =0.944 lambdalt.ad =0.5 cmLT =0.4

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.205 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1
Nt,Sd=255.083 Mx,sd=-505384.719 My,Sd=-662.989 Mx,eff,Sd=503165.844 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad =0.531

Inizio asta 221: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 3

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=318415.376 Mpl,Rd=2535374.687 MEd/Mpl,Rd=0.126<1 in comb. SLV 1
NEd=1107.179 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.006<0.15 in comb. SLV 9

Asta 222: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 188 Nodo iniziale n.1296 Nodo finale n.1297 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 35 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.926 Ncr,x=19486280 Ncr,y=1248873.625 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.006 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
rox =0 roy =0 NEd=1091.532 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-869.794 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.19 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=188
NEd=118.078 Mx,Ed=-506229.656 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.231 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
NEd=-676.038 Mx,Ed=216227.016 My,Ed=-43900.477
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VEd=-271.832 Vc,Rd=68391.977

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.094 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=188
VEd=-4922.328 Vc,Rd=52098.02

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.053 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
TEd=1812.115 taut,Ed =79.562 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.132 S3 =0.142 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=188 classe 1
Mx,Sd=-333960.344 My,Sd=-3518.844 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad 0.531

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.204 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 3
NEd=-869.794 Mx,Ed=287232.094 My,Ed=40975.902
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.4 cm.y=0.557 kxx=0.4 kxy=0.557 kyx=0.999 kyy=0.557
chilt =0.944 lambdalt.ad =0.5 cmLT =0.4

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.205 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=188 classe 1
Nt,Sd=251.65 Mx,sd=-506331.313 My,Sd=-865.194 Mx,eff,Sd=504142.281 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad =0.531

Fine asta 222: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 183

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 7

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=319122.152 Mpl,Rd=2547124.709 MEd/Mpl,Rd=0.125<1 in comb. SLV 13
NEd=1091.532 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.006<0.15 in comb. SLV 5

Asta 223: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 96.5 Nodo iniziale n.1297 Nodo finale n.1298 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 18 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.998 Ncr,x=73958824 Ncr,y=4740013.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.006 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
rox =0 roy =0 NEd=1152.126 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-938.673 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.186 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0
NEd=176.767 Mx,Ed=-495714.688 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.193 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
NEd=227.234 Mx,Ed=-510352.063 My,Ed=-558.833
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75 Mn,y,Rd=500678.875
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
VEd=267.229 Vc,Rd=69195.516

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.162 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
VEd=8340.68 Vc,Rd=51339.09

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.087 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
TEd=-3004.21 taut,Ed =131.902 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.196 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 3
NEd=-938.673 Mx,Ed=297377.75 My,Ed=31301.672
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.401 cm.y=0.67 kxx=0.401 kxy=0.671 kyx=1 kyy=0.671
chilt =1 lambdalt.ad =0.265 cmLT =0.401

Inizio asta 223: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=340128.481 Mpl,Rd=2520075.988 MEd/Mpl,Rd=0.135<1 in comb. SLV 3
NEd=1152.126 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.006<0.15 in comb. SLV 9

Asta 224: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 290 Nodo iniziale n.1298 Nodo finale n.1300 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 54 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.828 Ncr,x=8189334 Ncr,y=524853.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
rox =0 roy =0 NEd=199.083 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-93.136 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.427 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
NEd=-93.136 Mx,Ed=159126.625 My,Ed=-115597.672
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.014 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VED=-952.797 Vc,Rd=69200.664

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.022 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=290
VED=-1150.359 Vc,Rd=52924.738

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.027 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0
TEd=929.608 taut,Ed =40.815 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.286 S3 =0.291 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 1
Mx,Sd=138653.531 My,Sd=-117362.266 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.921 lambdalt.ad 0.54

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.233 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 3
NEd=-93.136 Mx,Ed=159126.625 My,Ed=120195.953
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.575 cm.y=0.4 kxx=0.575 kxy=0.4 kyx=1 kyy=0.4
chilt =0.807 lambdalt.ad =0.73 cmLT =0.575

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.345 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0 classe 1
Nt,Sd=146.492 Mx,sd=156369.797 My,Sd=135419.625 Mx,eff,Sd=155095.516 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.779 lambdalt.ad =0.775

Fine asta 224: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 285

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 11

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=149654.441 Mpl,Rd=510529.4 MEd/Mpl,Rd=0.293<1 in comb. SLV 5
NEd=199.083 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.001<0.15 in comb. SLV 5

Asta 328: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 66

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.564 Nodo finale n.1422 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.375 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-25571.613 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.39 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=110.25
NEd=-25525.842 Mx,Ed=-4389.443 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.671 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
NEd=-14344.371 Mx,Ed=-118801.789 My,Ed=3465.21
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
VEd=-34.821 Vc,Rd=32130.168

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.047 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
VEd=649.62 Vc,Rd=13699.023

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
TEd=-27.65 taut,Ed =3.818 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.869 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0 classe 1
NEd=-25571.613 Mx,Ed=13317.592 My,Ed=1569.133
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.776 kxx=0.499 kxy=1.01 kyx=0.299 kyy=1.683
Verifica a instabilità flessio-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 328: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.23 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-15691.038 NEd,G=-13566.951 NEd,E=-839.56 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.907 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-15527.482 NEd,G=-13566.951 NEd,E=-774.914
Mrd,x=273209.813 MEd,x=-278021.625 MEd,Gx=-1571.898 MEd,Ex=-109268.663
Mrd,y=134733.094 MEd,y=8323.383 MEd,Gy=18.024 MEd,Ey=3282.751
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
Vpl,Rdx=32130.168 VEdx=-84.134 VEd,Gx=-2.59 VEd,Ex=-32.231 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.119 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25
Vpl,Rdy=13699.023 VEdy=1626.357 VEd,Gy=11.229 VEd,Ey=638.39 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.865 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-15691.038 NEd,G=-13566.951 NEd,E=-839.56
MEd,x=299863.906 MEd,Gx=-1571.898 MEd,Ex=-109220.4
MEd,y=6542.252 MEd,Gy=18.024 MEd,Ey=-2504.164
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.588 kxx=0.461 kxy=0.606 kyx=0.276 kyy=1.009

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 328: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 346.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)

Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

gammaRD=1.1

Asse x

Lista Travi

Asta 335 Mb,pl,Rd=2671942.639

Asta 336 Mb,pl,Rd=2671942.639

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 329: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 110

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.570 Nodo finale n.1424 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;

fy=2750 classe peggiore 1

Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.375 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-25606.885 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.392 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=98

NEd=-25512.107 Mx,Ed=-4866.133 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.653 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0

NEd=-13903.649 Mx,Ed=116046.875 My,Ed=3262.824

Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0

VEd=-34.06 Vc,Rd=32128.074

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.046 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

VEd=-633.145 Vc,Rd=13698.08

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0

TEd=-29.562 taut,Ed =4.082 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.867 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1

NEd=-25606.885 Mx,Ed=9383.816 My,Ed=1562.35

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734

cm.x=0.4 cm.y=0.8 kxx=0.499 kxy=1.042 kyx=0.3 kyy=1.736

Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 329: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRD=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.213 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-14551.453 NEd,G=-13603.708 NEd,E=-374.603 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.974 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=12.25

omega=2

Nrd=68265.797 NEd=-14356.22 NEd,G=-13603.708 NEd,E=-297.435
Mrd.x=273209.813 MEd.x=274549.938 MEd,Gx=-367.592 MEd,Ex=108663.059
Mrd.y=134733.094 MEd.y=7902.285 MEd,Gy=-28.649 MEd,Ey=3134.757
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25
Vpl,Rdx=32128.074 VEdx=-82.424 VEd,Gx=-2.449 VEd,Ex=-31.611 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.117 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25
Vpl,Rdy=13698.08 VEdy=-1601.813 VEd,Gy=-0.029 VEd,Ey=-633.116 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.819 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-14551.453 NEd,G=-13603.708 NEd,E=-374.603
MEd.x=294343.406 MEd,Gx=-367.592 MEd,Ex=108722.566
MEd.y=6726.1 MEd,Gy=-28.649 MEd,Ey=-2555.535
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.586 kxx=0.456 kxy=0.586 kyx=0.274 kyy=0.976

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 329: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 346.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRD=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 337 Mb,pl,Rd=2671942.639
Asta 338 Mb,pl,Rd=2671942.639
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 330: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 172

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.577 Nodo finale n.1427 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.053 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-3592.943 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.176 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
NEd=-2008.683 Mx,Ed=-40145.738 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.488 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=367.5
NEd=-1846.558 Mx,Ed=125433.664 My,Ed=-312.231
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
VEd=-5.07 Vc,Rd=32106.207

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.049 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VEd=670.974 Vc,Rd=13688.795

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
TEd=41.831 taut,Ed =5.776 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.225 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-1962.834 Mx,Ed=125426.047 My,Ed=188.898
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.991 kxx=0.408 kxy=0.648 kyx=0.245 kyy=1.08
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 330: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.031 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-2112.297 NEd,G=-1936.816 NEd,E=-69.36 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.953 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-1996.3 NEd,G=-1936.816 NEd,E=-23.511
Mrd.x=273209.813 MED.x=-277985.625 MED,Gx=-4983.452 MED,Ex=-107906.003
Mrd.y=134733.094 MED.y=-858.449 MED,Gy=255.813 MED,Ey=-440.42
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=12.25
Vpl,Rdx=32106.207 VEdx=-8.94 VEd,Gx=-2.541 VEd,Ex=-2.529 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.119 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
Vpl,Rdy=13688.795 VEdy=1628.147 VEd,Gy=45.371 VEd,Ey=625.603 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.488 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-1996.3 NEd,G=-1936.816 NEd,E=-23.511
MED.x=300291.813 MED,Gx=-4983.452 MED,Ex=-107906.003
MED.y=905.702 MED,Gy=255.813 MED,Ey=-440.42
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.408 kxy=0.262 kyx=0.245 kyy=0.437

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 330: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 338.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRd=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 339 Mb,pl,Rd=2671942.639

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 331: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 162.5 Nodo iniziale n.557 Nodo finale n.935 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 45 curva X b curva Y c chix= 0.958 chiy= 0.833 Ncr,x=720690.875 Ncr,y=267972.844 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.19 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=162.5
rox =0 roy =0 NEd=12949.369 Nt,Rd=68265.797

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.226 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-15405.446 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.63 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=37.917
NEd=-15276.428 Mx,Ed=-110928.719 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.851 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
NEd=-15405.446 Mx,Ed=-169383.656 My,Ed=-757.58
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=-29.631 Vc,Rd=32111.842

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.121 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=-1655.988 Vc,Rd=13688.975

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
TEd=43.322 taut,Ed =5.982 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.503 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0 classe 1
NEd=-15405.446 Mx,Ed=169383.656 My,Ed=2656.203
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.41 cm.y=0.486 kxx=0.421 kxy=0.326 kyx=0.253 kyy=0.543
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 331: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.507 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=10.833
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=34584.336 NEd,G=-1242.446 NEd,E=14160.783 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.543 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=10.833
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-37069.227 NEd,G=-1242.446 NEd,E=-14160.783 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.988 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=10.833
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-37069.227 NEd,G=-1242.446 NEd,E=-14160.783
Mrd.x=273209.813 MED.x=-391534.125 MED,Gx=3342.614 MED,Ex=-156077.758
Mrd.y=134733.094 MED.y=-1653.689 MED,Gy=204.447 MED,Ey=-734.441
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=10.833
Vpl,Rdx=32111.842 VEdx=-68.37 VEd,Gx=-4.312 VEd,Ex=-25.319 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.299 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=10.833
Vpl,Rdy=13688.975 VEdy=-4098.46 VEd,Gy=-59.601 VEd,Ey=-1596.387 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.973 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=10.833 classe 1
omega=2
NEd=-37069.227 NEd,G=-1242.446 NEd,E=-14160.783
MED.x=434642.719 MED,Gx=3342.614 MED,Ex=-156077.758
MED.y=7407.876 MED,Gy=204.447 MED,Ey=-734.441
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.405 cm.y=0.476 kxx=0.431 kxy=0.366 kyx=0.259 kyy=0.61

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 331: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 162.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3

classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.507 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=162.5

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=34615.367 NEd,G=-1211.413 NEd,E=14160.783 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.543 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=162.5

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-37038.195 NEd,G=-1211.413 NEd,E=-14160.783 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.986 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=162.5

omega=2

Nrd=68265.797 NEd=34615.367 NEd,G=-1211.413 NEd,E=14160.783

Mrd.x=273209.813 MEd.x=-223380.422 MEd,Gx=-5696.894 MEd,Ex=-86040.919

Mrd.y=134733.094 MEd.y=-8306.809 MEd,Gy=-449.466 MEd,Ey=-3105.669

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)

R6 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=162.5

Vpl,Rdx=32111.842 VEdx=-68.37 VEd,Gx=-4.312 VEd,Ex=-25.319 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)

R7 =0.299 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=162.5

Vpl,Rdy=13688.975 VEdy=-4098.46 VEd,Gy=-59.601 VEd,Ey=-1596.387 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.972 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=162.5 classe 1

omega=2

NEd=-37038.195 NEd,G=-1211.413 NEd,E=-14160.783

MEd.x=434642.719 MEd,Gx=-5696.894 MEd,Ex=86040.919

MEd.y=7407.876 MEd,Gy=-449.466 MEd,Ey=3105.669

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734

cm.x=0.405 cm.y=0.476 kxx=0.431 kxy=0.366 kyx=0.259 kyy=0.61

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 332: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza= 60 Nodo iniziale n.935 Nodo finale n.1035 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;

fy=2750 classe peggiore 1

Snellezza 17 curva X b curva Y c chix= 1 chiy= 1 Ncr,x=5286318 Ncr,y=1965599.625 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.058 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-3959.538 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.071 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=52

NEd=-3941.505 Mx,Ed=-3635.454 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.323 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=60

NEd=-1311.937 Mx,Ed=-43824.578 My,Ed=-19262.742

Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.02 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0

VEd=-651.3 Vc,Rd=32066.918

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.101 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

VEd=-1377.321 Vc,Rd=13670.323

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.007 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0

TEd=-75.031 taut,Ed =10.36 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.127 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1

NEd=-2896.815 Mx,Ed=36433.234 My,Ed=17559.004

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.399 kxy=0.238 kyx=0.239 kyy=0.396
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 332: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 0

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.061 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-4137.849 NEd,G=-2110.514 NEd,E=-801.318 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.74 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-4099.855 NEd,G=-2110.514 NEd,E=-786.301
Mrd.x=273209.813 MED.x=-93289.641 MED,Gx=942.194 MED,Ex=-37245.784
Mrd.y=134733.094 MED.y=-45625.914 MED,Gy=1276.68 MED,Ey=-18538.575
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.05 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
Vpl,Rdx=32066.918 VEdx=-1593.511 VEd,Gx=-35.476 VEd,Ex=-615.824 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.246 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
Vpl,Rdy=13670.323 VEdy=-3366.357 VEd,Gy=-77.298 VEd,Ey=-1300.024 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.283 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
omega=2
NEd=-4099.855 NEd,G=-2110.514 NEd,E=-786.301
MED.x=97830.461 MED,Gx=942.194 MED,Ex=-37245.784
MED.y=45727.641 MED,Gy=1276.68 MED,Ey=-18538.575
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.398 kxy=0.237 kyx=0.239 kyy=0.395

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 332: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 60

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.06 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=60
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-4125.572 NEd,G=-2098.238 NEd,E=-801.318 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.757 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=60
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-4087.578 NEd,G=-2098.238 NEd,E=-786.301
Mrd.x=273209.813 MED.x=97830.461 MED,Gx=-3695.673 MED,Ex=40128.907
Mrd.y=134733.094 MED.y=45727.641 MED,Gy=-851.869 MED,Ey=18410.873
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.05 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=60
Vpl,Rdx=32066.918 VEdx=-1593.511 VEd,Gx=-35.476 VEd,Ex=-615.824 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.246 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=60
Vpl,Rdy=13670.323 VEdy=-3366.357 VEd,Gy=-77.298 VEd,Ey=-1300.024 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.283 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=60 classe 1
omega=2
NEd=-4087.578 NEd,G=-2098.238 NEd,E=-786.301
MED.x=97830.461 MED,Gx=-3695.673 MED,Ex=40128.907
MED.y=45727.641 MED,Gy=-851.869 MED,Ey=18410.873

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.398 kxy=0.237 kyx=0.239 kyy=0.395

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 333: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 145 Nodo iniziale n.1035 Nodo finale n.1419 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 40 curva X b curva Y c chix= 0.971 chiy= 0.864 Ncr,x=905148.375 Ncr,y=336559.281 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.126 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=145
rox =0 roy =0 NEd=8591.052 Nt,Rd=68265.797

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.208 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-14170.755 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.159 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=72.5
NEd=-6310.346 Mx,Ed=-18245.738 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.867 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=145
NEd=-14141.086 Mx,Ed=-174996.859 My,Ed=-2546.323
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=-43.229 Vc,Rd=32115.002

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.127 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=-1742.558 Vc,Rd=13690.322

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
TEd=-34.17 taut,Ed =4.718 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.496 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 1
NEd=-14170.755 Mx,Ed=174996.859 My,Ed=3721.928
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.422 cm.y=0.4 kxx=0.43 kxy=0.259 kyx=0.258 kyy=0.431
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 333: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 0

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.38 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=25951.469 NEd,G=-2804.686 NEd,E=11366.069 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.462 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-31560.84 NEd,G=-2804.686 NEd,E=-11366.069 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.921 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-31560.84 NEd,G=-2804.686 NEd,E=-11366.069
Mrd.x=273209.813 MED.x=190192.047 MED,Gx=4132.814 MED,Ex=73541.196
Mrd.y=134733.094 MED.y=8379.27 MED,Gy=677.914 MED,Ey=3044.014
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)

R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
Vp1,Rdx=32115.002 VEdx=-86.385 VEd,Gx=-15.023 VEd,Ex=-28.207 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.307 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
Vp1,Rdy=13690.322 VEdy=-4209.453 VEd,Gy=-130.208 VEd,Ey=-1612.35 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.963 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 1
omega=2
NEd=-31560.84 NEd,G=-2804.686 NEd,E=-11366.069
MEd,x=420178.594 MEd,Gx=4132.814 MEd,Ex=73541.196
MEd,y=8379.27 MEd,Gy=677.914 MEd,Ey=3044.014
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.419 cm.y=0.402 kxx=0.435 kxy=0.283 kyx=0.261 kyy=0.472

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 333: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 116

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRD=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 334 Mb,pl,Rd=2671942.639
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Asta 334: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 290 Nodo iniziale n.1419 Nodo finale n.1421 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 54 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.828 Ncr,x=8189334 Ncr,y=524853.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
rox =0 roy =0 NEd=860.904 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-939.342 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.135 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=154.667
NEd=-144.396 Mx,Ed=317613.281 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.624 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=290
NEd=-317.193 Mx,Ed=302296.906 My,Ed=-159024.906
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.017 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VED=1204.493 Vc,Rd=69439.93

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.038 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0
VED=2025.005 Vc,Rd=52994.234

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.011 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0
TEd=382.262 taut,Ed =16.784 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.273 S3 =0.281 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=290 classe 1
Mx,Sd=567287.5 My,Sd=30378.965 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.962 lambdalt.ad 0.469

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.365 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 3
NEd=-317.193 Mx,Ed=302296.906 My,Ed=164872.516
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.541 cm.y=0.4 kxx=0.541 kxy=0.4 kyx=1 kyy=0.4
chilt =0.807 lambdalt.ad =0.73 cmLT =0.541

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.461 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=290 classe 1
Nt,Sd=238.754 Mx,sd=298773.688 My,Sd=171736.406 Mx,eff,Sd=296696.844 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.94 lambdalt.ad =0.507

Inizio asta 334: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=305197.191 Mpl,Rd=775031.213 MEd/Mpl,Rd=0.394<1 in comb. SLV 13
NEd=939.342 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.005<0.15 in comb. SLV 3

Asta 335: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 96.5 Nodo iniziale n.1421 Nodo finale n.1422 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 18 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.998 Ncr,x=73958824 Ncr,y=4740013.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 NEd=202.075 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-271.646 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.114 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=70.767
NEd=128.05 Mx,Ed=-303789 Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2671942.75
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.433 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
NEd=-211.133 Mx,Ed=327778.563 My,Ed=94257.172
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.01 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
VEd=680.377 Vc,Rd=69390.883

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.304 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=96.5
VEd=-15967.155 Vc,Rd=52544.723

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.048 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
TEd=-1656.831 taut,Ed =72.745 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.359 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=96.5 classe 1
Mx,Sd=-945951.438 My,Sd=-2385.771 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0 lambdalt.ad 0.282
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non necessaria

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.411 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0 classe 3
NEd=-76.037 Mx,Ed=929647.25 My,Ed=7771.711
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.4 cm.y=0.741 kxx=0.4 kxy=0.741 kyx=1 kyy=0.741
chilt =1 lambdalt.ad =0.265 cmLT =0.4

Fine asta 335: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 91.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{Rd}=1.15$
 $M_{Ed}=559004.914$ $M_{pl,Rd}=2042483.881$ $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.274 < 1$ in comb. SLV 13
 $N_{Ed}=271.646$ $N_{pl,Rd}=190652.282$ $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.001 < 0.15$ in comb. SLV 1

Asta 336: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 188 Nodo iniziale n.1422 Nodo finale n.1423 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
 $f_y=2750$ classe peggiore 3
Snellezza 35 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.926 $N_{cr,x}=19486280$ $N_{cr,y}=1248873.625$ $\beta_{tam}=0.7$ $\beta_{tan}=0.7$

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
 $R1=0.004$ in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
 $rox=0$ $roy=0$ $N_{Ed}=830.558$ $N_{t,Rd}=190652.297$

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
 $R2=0.005$ in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
 $rox=0$ $roy=0$ $N_{Ed}=-877.67$ $N_{c,Rd}=190652.297$ classe 3

Resistenza: flessione semplice p. 4.2.4.1.2 (4.2.12) NTC08
 $R3=0.238$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=31.333
 $M_{x,Ed}=-635449.938$ $M_{c,x,Rd}=2671942.75$
 $rox=0$ $roy=0$ classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R4=0.044$ in comb. Famiglia "SLU" 5 x=87.733
 $N_{Ed}=-118.048$ $M_{x,Ed}=-102521.227$ $N_{pl,Rd}=190652.297$ $M_{n,x,Rd}=2369149.75$
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $rox=0$ $roy=0$ classe 3

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R5=0.501$ in comb. Famiglia "SLV" 3 x=188
 $N_{Ed}=-816.881$ $M_{x,Ed}=455772.656$ $M_{y,Ed}=-97734.406$
 $N_{pl,Rd}=190652.297$ $M_{n,x,Rd}=2369149.75$ $M_{n,y,Rd}=321540.469$
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $rox=0$ $roy=0$ classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R6=0.01$ in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
 $V_{Ed}=679.638$ $V_{c,Rd}=69425.547$

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R7=0.18$ in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
 $V_{Ed}=9511.758$ $V_{c,Rd}=52785.598$

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
 $R8=0.027$ in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
 $T_{Ed}=933.69$ $t_{aut,Ed}=40.994$ $T_{Rd}=34439.762$

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08
 $B2=0.257$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=31.333 classe=1
 $M_{x,Ed}=-635449.938$ $M_{b,Rd}=2474644$
 $\chi_{lnt}=0.926$ $\lambda_{b,dalt.ad}=0.531$

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
 $B3=0.354$ $S3=0.382$ in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0 classe 1
 $M_{x,Sd}=-932633.813$ $M_{y,Sd}=-2389.558$ $M_{b,x,Rd}=2671942.75$ $M_{b,y,Rd}=500678.875$
 $\chi_{lnt}=0.926$ $\lambda_{b,dalt.ad}=0.531$

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
 $S4=0.43$ in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0 classe 3
 $N_{Ed}=-102.65$ $M_{x,Ed}=934120.625$ $M_{y,Ed}=8153.459$
 $N_{Rk}=200184.906$ $M_{x,Rk}=2487607.25$ $M_{y,Rk}=337617.469$
 $\eta_{x,x}=0.4$ $\eta_{x,y}=0.466$ $\eta_{y,x}=0.4$ $\eta_{y,y}=0.466$
 $\chi_{lnt}=0.944$ $\lambda_{b,dalt.ad}=0.5$ $\eta_{cmLT}=0.4$

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
 $B5=0.369$ in comb. Famiglia "SLV" 13 x=188 classe 1
 $N_{t,Sd}=769.769$ $M_{x,Sd}=431531.406$ $M_{y,Sd}=98698.586$ $M_{x,eff,Sd}=424835.5$ $M_{b,x,Rd}=2671942.75$ $M_{b,y,Rd}=500678.875$
 $\chi_{lnt}=0.926$ $\lambda_{b,dalt.ad}=0.531$

Inizio asta 336: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{Rd}=1.15$
 $M_{Ed}=481529.239$ $M_{pl,Rd}=2075769.095$ $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.232 < 1$ in comb. SLV 3
 $N_{Ed}=877.67$ $N_{pl,Rd}=190652.282$ $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.005 < 0.15$ in comb. SLV 1

Asta 337: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 188 Nodo iniziale n.1423 Nodo finale n.1424 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 35 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.926 Ncr,x=19486280 Ncr,y=1248873.625 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 NEd=155.29 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-196.61 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice p. 4.2.4.1.2 (4.2.12) NTC08
R3 =0.239 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=156.667
Mx,Ed=-638035.813 Mc,x,Rd=2671942.75
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.513 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
NEd=-196.61 Mx,Ed=457831.813 My,Ed=102389.883
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.01 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VEd=715.265 Vc,Rd=69182.297

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.181 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=188
VEd=-9545.688 Vc,Rd=52789.148

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.027 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
TEd=-918.507 taut,Ed =40.328 TRd=34439.762

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08
B2 =0.258 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=156.667 classe=1
Mx,Ed=-638035.813 Mb,Rd=2474644
chilt =0.926 lambdalt.ad 0.531

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.36 S3 =0.388 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=188 classe 1
Mx,Sd=-942481.688 My,Sd=3653.247 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad 0.531

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.36 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 3
NEd=-196.61 Mx,Ed=459402.594 My,Ed=102389.883
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.4 cm.y=0.482 kxx=0.4 kxy=0.483 kyx=1 kyy=0.483
chilt =0.944 lambdalt.ad =0.5 cmLT =0.4

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.379 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0 classe 1
Nt,Sd=155.29 Mx,sd=429475.719 My,Sd=-103304.625 Mx,eff,Sd=428124.906 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.926 lambdalt.ad =0.531

Fine asta 337: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 183

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=513677.269 Mpl,Rd=2079040.576 MEd/Mpl,Rd=0.247<1 in comb. SLV 15
NEd=196.61 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.001<0.15 in comb. SLV 1

Asta 338: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 96.5 Nodo iniziale n.1424 Nodo finale n.1425 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 18 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.998 Ncr,x=73958824 Ncr,y=4740013.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 NEd=766.964 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-808.342 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.239 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=64.333
NEd=-808.342 Mx,Ed=-75423 Npl,Rd=190652.297 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.431 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=96.5
NEd=-808.342 Mx,Ed=287261.469 My,Ed=-98102.508
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.01 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VEd=710.788 Vc,Rd=68919.531

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.304 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
VEd=15967.613 Vc,Rd=52546.777

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.048 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
TEd=1639.126 taut,Ed =71.967 TRd=34439.762

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.357 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0 classe 1
Mx,Sd=-934256.563 My,Sd=3650.631 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0 lambdalt.ad 0.282
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non necessaria

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.468 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 3
NEd=-808.342 Mx,Ed=575972.5 My,Ed=98102.508
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.4 cm.y=0.723 kxx=0.4 kxy=0.723 kyx=1 kyy=0.723
chilt =1 lambdalt.ad =0.265 cmLT =0.4

Inizio asta 338: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=532176.428 Mpl,Rd=2001697.909 MEd/Mpl,Rd=0.266<1 in comb. SLV 1
NEd=808.342 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.004<0.15 in comb. SLV 1

Asta 339: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 290 Nodo iniziale n.1425 Nodo finale n.1427 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2750 classe peggiore 3
Snellezza 54 curva X a curva Y b chix= 1 chiy= 0.828 Ncr,x=8189334 Ncr,y=524853.5 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
rox =0 roy =0 NEd=65.839 Nt,Rd=190652.297

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-97.853 Nc,Rd=190652.297 classe 3

Resistenza: flessione semplice p. 4.2.4.1.2 (4.2.12) NTC08
R3 =0.125 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=135.333
Mx,Ed=333444.063 Mc,x,Rd=2671942.75
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.565 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
NEd=-89.476 Mx,Ed=273586.781 My,Ed=144387.406
Npl,Rd=190652.297 Mn,x,Rd=2369149.75 Mn,y,Rd=321540.469
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 3

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.017 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
VED=-1186.047 Vc,Rd=69440.477

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.036 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=290
VED=-1921.873 Vc,Rd=52993.078

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.011 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
TEd=-383.87 taut,Ed =16.854 TRd=34439.762

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08
B2 =0.13 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=135.333 classe=1
Mx,Ed=333444.063 Mb,Rd=2572161
chilt =0.963 lambdalt.ad 0.467

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.423 S3 =0.455 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 1
Mx,Sd=306380.031 My,Sd=-154293.797 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.779 lambdalt.ad 0.775

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.315 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0 classe 3
NEd=-89.476 Mx,Ed=273586.781 My,Ed=153634.563
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.816 cm.y=0.4 kxx=0.816 kxy=0.4 kyx=1 kyy=0.4
chilt =0.938 lambdalt.ad =0.51 cmLT =0.816

Fine asta 339: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 285

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=3<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.15
MEd=181335.361 Mpl,Rd=500470.229 MEd/Mpl,Rd=0.362<1 in comb. SLV 5
NEd=97.853 Npl,Rd=190652.282 NEd/Npl,Rd=0.001<0.15 in comb. SLV 3
VED,Gy=2358.913 VED,My=14193.586 in comb. SLV 1 Vpl,Rdy=53229.989 Lply=376.5
(VED,Gy+gammaRd*VED,My)/Vpl,Rdy=0.351<0.5

Asta 396: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 68

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.682 Nodo finale n.1543 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.032 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-2172.535 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.216 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
NEd=-2018.229 Mx,Ed=51066.035 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.218 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
NEd=-1898.987 Mx,Ed=50790.457 My,Ed=600.463
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VED=-5.731 Vc,Rd=32132.684

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.02 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VED=279.666 Vc,Rd=13705.888

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
TEd=20.99 taut,Ed =2.898 TRd=10951.693

Instabilità: compressione semplice p. 4.2.4.1.3.1 (4.2.42) NTC08
B1 =0.068 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=220.5
NEd=-2083.504 Nb,Rd=30617.863
chi =0.449 classe 1

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.114 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 1
NEd=-2018.229 Mx,Ed=51066.035 My,Ed=56.117
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.647 kxx=0.408 kxy=0.424 kyx=0.245 kyy=0.706
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 396: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.012 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=819.579 NEd,G=-1212.521 NEd,E=803.202 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.048 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-3244.622 NEd,G=-1212.521 NEd,E=-803.202 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.496 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-2942.938 NEd,G=-1212.521 NEd,E=-683.959
Mrd.x=273209.813 MED.x=121092.805 MED,Gx=-572.895 MED,Ex=48089.208
Mrd.y=134733.094 MED.y=1333.152 MED,Gy=61.224 MED,Ey=502.738
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
Vpl,Rdx=32132.684 VEdx=-14.252 VEd,Gx=-0.163 VEd,Ex=-5.569 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.051 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
Vpl,Rdy=13705.888 VEdy=698.668 VEd,Gy=5.809 VEd,Ey=273.857 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.258 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-3244.622 NEd,G=-1212.521 NEd,E=-803.202
MED.x=130182.469 MED,Gx=-572.895 MED,Ex=48355.339
MED.y=136.632 MED,Gy=61.224 MED,Ey=-53.02
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.413 kxy=0.276 kyx=0.248 kyy=0.459

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 396: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 367.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.
Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRd=1.1
Asse x
Lista Travi
Asta 400 Mb,pl,Rd=388646.679
Asta 401 Mb,pl,Rd=388646.679
Asse y
Lista Travi
Asta 405 Mb,pl,Rd=186022.602

Asta 397: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 107

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.683 Nodo finale n.1544 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.03 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-2057.674 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.206 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
NEd=-1897.42 Mx,Ed=48719.094 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.208 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
NEd=-1827.837 Mx,Ed=48439.895 My,Ed=559.533
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
VEd=-5.968 Vc,Rd=32132.078

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.019 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VEd=261.606 Vc,Rd=13706.781

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
TEd=20.021 taut,Ed =2.764 TRd=10951.693

Instabilità: compressione semplice p. 4.2.4.1.3.1 (4.2.42) NTC08
B1 =0.063 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=122.5
NEd=-1918.939 Nb,Rd=30617.863
chi =0.449 classe 1

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.109 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0 classe 1
NEd=-1897.42 Mx,Ed=48719.094 My,Ed=52.795
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.772 kxx=0.407 kxy=0.503 kyx=0.244 kyy=0.839
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 397: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.01 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=705.411 NEd,G=-1158.278 NEd,E=736.636 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.044 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-3021.967 NEd,G=-1158.278 NEd,E=-736.636 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.47 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-2845.92 NEd,G=-1158.278 NEd,E=-667.052
Mrd,x=273209.813 MED,x=114555.469 MED,Gx=94.108 MED,Ex=45241.645
Mrd,y=134733.094 MED,y=1229.145 MED,Gy=58.045 MED,Ey=462.886
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=12.25
Vpl,Rdx=32132.078 VEdx=-14.296 VEd,Gx=-0.525 VEd,Ex=-5.443 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.048 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25
Vpl,Rdy=13706.781 VEdy=657.338 VEd,Gy=2.958 VEd,Ey=258.648 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.243 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-3021.967 NEd,G=-1158.278 NEd,E=-736.636
MED,x=123170.773 MED,Gx=94.108 MED,Ex=45492.792
MED,y=156.1 MED,Gy=58.045 MED,Ey=-81.757
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.439 kxx=0.412 kxy=0.3 kyx=0.247 kyy=0.5

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non è prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 397: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 367.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

gammaRD=1.1

Asse x

Lista Travi

Asta 402 Mb,pl,Rd=388646.679

Asta 403 Mb,pl,Rd=388646.679

Asse y

Lista Travi

Asta 405 Mb,pl,Rd=186022.602

Asta 398: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 70

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.690 Nodo finale n.1545 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;

fy=2750 classe peggiore 1

Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.015 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-1040.383 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.055 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=281.75

NEd=-950.642 Mx,Ed=-11096.648 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.229 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0

NEd=-823.866 Mx,Ed=52073.117 My,Ed=3515.131

Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

VED=43.094 Vc,Rd=32134.076

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.021 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0

VED=-281.599 Vc,Rd=13701.253

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

TEd=17.945 taut,Ed =2.478 TRd=10951.693

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.099 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 1

NEd=-823.866 Mx,Ed=52073.117 My,Ed=3515.131

NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734

cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.403 kxy=0.249 kyx=0.242 kyy=0.415

Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 398: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRD=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=124.163 NEd,G=-598.757 NEd,E=285.739 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.019 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25

rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-1321.677 NEd,G=-598.757 NEd,E=-285.739 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.513 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-1161.943 NEd,G=-598.757 NEd,E=-222.603
Mrd.x=273209.813 MED.x=117720.742 MED,Gx=3526.839 MED,Ex=45135.931
Mrd.y=134733.094 MED.y=8716.224 MED,Gy=-255.675 MED,Ey=3546.205
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25
Vpl,Rdx=32134.076 VEdx=106.612 VEd,Gx=1.579 VEd,Ex=41.515 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.048 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=12.25
Vpl,Rdy=13701.253 VEdy=-663.369 VEd,Gy=-32.077 VEd,Ey=-249.522 omega=2

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.226 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-1161.943 NEd,G=-598.757 NEd,E=-222.603
MED.x=125747.727 MED,Gx=3526.839 MED,Ex=45135.931
MED.y=9314.062 MED,Gy=-255.675 MED,Ey=3546.205
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.405 kxy=0.253 kyx=0.243 kyy=0.421

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 398: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 367.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilita' dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)

gammaRD=1.1

Asse x

Lista Travi

Asta 400 Mb,pl,Rd=388646.679

Asse y

Lista Travi

Asta 404 Mb,pl,Rd=186022.602

Asta 399: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 105

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 367.5 Nodo iniziale n.692 Nodo finale n.1546 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.015 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-1051.792 Nc,Rd=68265.797 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.04 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0
NEd=-1010.439 Mx,Ed=6827.514 Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.225 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
NEd=-911.441 Mx,Ed=50457.961 My,Ed=3583.318
Npl,Rd=68265.797 Mn,x,Rd=273209.813 Mn,y,Rd=134733.094
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VEd=42.379 Vc,Rd=32133.822

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.02 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
VEd=-270.607 Vc,Rd=13702.821

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
TEd=18.161 taut,Ed =2.507 TRd=10951.693

Instabilità: compressione semplice p. 4.2.4.1.3.1 (4.2.42) NTC08
B1 =0.032 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=122.5
NEd=-977.854 Nb,Rd=30617.863
chi =0.449 classe 1

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.098 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 1
NEd=-911.441 Mx,Ed=50457.961 My,Ed=3583.318
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.404 kxy=0.25 kyx=0.242 kyy=0.417
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Piede asta 399: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 12.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
gammaRd=1.15

Resistenza: Trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=167.228 NEd,G=-604.073 NEd,E=304.862 omega=2

Resistenza: Compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.02 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
rox =0 roy =0 Nrd=68265.797 NEd=-1375.374 NEd,G=-604.073 NEd,E=-304.862 omega=2 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.497 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
omega=2
Nrd=68265.797 NEd=-1375.374 NEd,G=-604.073 NEd,E=-304.862
Mrd.x=273209.813 MED.x=112402.109 MED,Gx=4490.022 MED,Ex=42652.999
Mrd.y=134733.094 MED.y=8755.117 MED,Gy=-181.333 MED,Ey=3532.194
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: Taglio x Formula (7.5.9)
R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=12.25
Vpl,Rdx=32133.822 VEdx=105.871 VEd,Gx=0.881 VEd,Ex=41.498 omega=2

Resistenza: Taglio y Formula (7.5.9)
R7 =0.046 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25
Vpl,Rdy=13702.821 VEdy=-627.02 VEd,Gy=-37.657 VEd,Ey=-232.95 omega=2

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.389 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=12.25 classe 1
omega=2
MED.x=-103267.422 MED,Gx=4490.022 MED,Ex=-42591.876
MED.y=1436.829 MED,Gy=-181.333 MED,Ey=639.59
Mb,x,Rd=273209.813 Mb,y,Rd=134733.094

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.222 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=12.25 classe 1
omega=2
NEd=-1375.374 NEd,G=-604.073 NEd,E=-304.862
MED.x=120083.109 MED,Gx=4490.022 MED,Ex=42652.999
MED.y=9359.748 MED,Gy=-181.333 MED,Ey=3532.194
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.405 kxy=0.255 kyx=0.243 kyy=0.425

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse x in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.
Non e' prevista la verifica per l'estremo in esame attorno all'asse y in quanto non ci sono travi in acciaio che convergono nel nodo.

Testa asta 399: Estremo dissipativo per rotazione attorno agli assi x e y

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 367.5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza e instabilità dell'estremo dissipativo della colonna Punto 7.5.4.2 Formule (7.5.6)(7.5.7)(7.5.8)(7.5.9)
Verifica non necessaria per l'estremo dissipativo in esame essendo alla sommità del telaio.

Criterio di gerarchia trave colonna Punto 7.5.4.3 Formula (7.5.11)
gammaRd=1.1

Asse x
Lista Travi
Asta 402 Mb,pl,Rd=388646.679
Asse y
Lista Travi
Asta 404 Mb,pl,Rd=186022.602

Asta 400: Trave in acciaio livello Copertura fili 70-67

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 277 Nodo iniziale n.1545 Nodo finale n.1543 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 55 curva X b curva Y c chix= 0.942 chiy= 0.793 Ncr,x=569994.125 Ncr,y=214630.891 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0

rox =0 roy =0 NEd=178.579 Nt,Rd=70377.156

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-230.675 Nc,Rd=70377.156 classe 1

Resistenza: flessione semplice p. 4.2.4.1.2 (4.2.12) NTC08

R3 =0.058 in comb. Famiglia "SLU" 3 x=175.433

Mx,Ed=22365.686 Mc,x,Rd=388646.719

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.053 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=184.667

NEd=-125.264 Mx,Ed=19725.516 Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.201 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=277

NEd=169.423 Mx,Ed=-67043.859 My,Ed=4995.352

Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719 Mn,y,Rd=189945.219

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0

VEd=84.589 Vc,Rd=32382.65

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.093 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=277

VEd=-1226.119 Vc,Rd=13118.849

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

TEd=-5.175 taut,Ed =0.69 TRd=9691.466

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08

B2 =0.064 in comb. Famiglia "SLU" 3 x=175.433 classe=1

Mx,Ed=22365.686 Mb,Rd=350348.969

chilt =0.901 lambdalt.ad 0.634

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B3 =0.161 S3 =0.178 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=277 classe 1

Mx,Sd=-60577.707 My,Sd=944.883 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219

chilt =0.901 lambdalt.ad 0.634

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

S4 =0.175 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1

NEd=-52.024 Mx,Ed=60177.898 My,Ed=484.038

NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469

cm.x=0.588 cm.y=0.718 kxx=0.588 kxy=0.431 kyx=1 kyy=0.718

chilt =0.901 lambdalt.ad =0.634 cmLT =0.588

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B5 =0.216 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=277 classe 1

Nt,Sd=169.423 Mx,sd=-67043.859 My,Sd=4995.352 Mx,eff,Sd=66457.453 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219

chilt =0.901 lambdalt.ad =0.634

Inizio asta 400: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.2

MEd=47195.578 Mpl,Rd=329349.479 MEd/Mpl,Rd=0.143<1 in comb. SLV 7

NEd=230.675 Npl,Rd=70377.157 NEd/Npl,Rd=0.003<0.15 in comb. SLV 3

Fine asta 400: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 272

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{Rd}=1.2$
 $M_{Ed}=62475.456$ Mpl,Rd=336631.816 $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.186<1$ in comb. SLV 9
 $N_{Ed}=230.675$ Npl,Rd=70377.157 $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.003<0.15$ in comb. SLV 3

Asta 401: Trave in acciaio livello Copertura fili 70-67

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 36 Nodo iniziale n.1543 Nodo finale n.1526 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
 $f_y=2350$ classe peggiore 1
Snellezza 7 curva X b curva Y c chix= 1 chiy= 1 Ncr,x=33746204 Ncr,y=12707108 $\beta_{tm}=0.7$ $\beta_{tan}=0.7$

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
 $R_1=0.006$ in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
 $\rho_x=0$ $\rho_y=0$ $N_{Ed}=451.168$ Nt,Rd=70377.156

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
 $R_2=0.006$ in comb. Famiglia "SLV" 3 x=0
 $\rho_x=0$ $\rho_y=0$ $N_{Ed}=-451.422$ Nc,Rd=70377.156 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R_4=0.081$ in comb. Famiglia "SLV" 15 x=18
 $N_{Ed}=263.5$ Mx,Ed=-29994.586 Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $\rho_x=0$ $\rho_y=0$ classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
 $R_5=0.231$ in comb. Famiglia "SLV" 5 x=36
 $N_{Ed}=205.415$ Mx,Ed=-36801.84 My,Ed=-25413.42
Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719 Mn,y,Rd=189945.219
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
 $\rho_x=0$ $\rho_y=0$ classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R_6=0.022$ in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
 $V_{Ed}=-716.226$ Vc,Rd=32328.201

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
 $R_7=0.116$ in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
 $V_{Ed}=1514.464$ Vc,Rd=13101.781

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
 $R_8=0.005$ in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
 $T_{Ed}=-44.885$ taut,Ed =5.985 TRd=9691.466

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
 $B_3=0.167$ in comb. Famiglia "SLU" 8 x=0 classe 1
Mx,Sd=-58795.781 My,Sd=-2975.341 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219
chilt =0 $\lambda_{b,dalt.ad}$ 0.076
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non necessaria

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
 $B_4=0.142$ in comb. Famiglia "SLU" 6 x=0 classe 1
 $N_{Ed}=-67.065$ Mx,Ed=58397.535 My,Ed=9578.654
NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469
cm.x=0.801 cm.y=0.694 kxx=0.801 kxy=0.416 kyx=0.676 kyy=0.694
chilt =1 $\lambda_{b,dalt.ad}$ =0.076 cmLT =0.801

Inizio asta 401: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{Rd}=1.2$
 $M_{Ed}=36629.524$ Mpl,Rd=315474.015 $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.116<1$ in comb. SLV 15
 $N_{Ed}=451.422$ Npl,Rd=70377.157 $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.006<0.15$ in comb. SLV 3

Fine asta 401: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 29

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
 $\gamma_{Rd}=1.2$
 $M_{Ed}=41301.266$ Mpl,Rd=216762.662 $M_{Ed}/M_{pl,Rd}=0.191<1$ in comb. SLV 9
 $N_{Ed}=451.422$ Npl,Rd=70377.157 $N_{Ed}/N_{pl,Rd}=0.006<0.15$ in comb. SLV 3

Asta 402: Trave in acciaio livello Copertura fili 105-106

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 277 Nodo iniziale n.1546 Nodo finale n.1544 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 55 curva X b curva Y c chix= 0.942 chiy= 0.793 Ncr,x=569994.125 Ncr,y=214630.891 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

rox =0 roy =0 NEd=141.894 Nt,Rd=70377.156

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0

rox =0 roy =0 NEd=-229.267 Nc,Rd=70377.156 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.068 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=249.3

NEd=-87.898 Mx,Ed=-25756.584 Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.178 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=277

NEd=101.438 Mx,Ed=-62452.168 My,Ed=-3087.861

Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719 Mn,y,Rd=189945.219

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005

rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.002 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0

VEd=79.588 Vc,Rd=32382.463

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.092 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=277

VEd=-1203.706 Vc,Rd=13118.849

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0

TEd=-5.079 taut,Ed =0.677 TRd=9691.466

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B3 =0.172 S3 =0.19 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=277 classe 1

Mx,Sd=-61170.922 My,Sd=2835.989 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219

chilt =0.901 lambdalt.ad 0.634

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

S4 =0.167 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0 classe 1

NEd=-87.898 Mx,Ed=56152.363 My,Ed=1701.729

NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469

cm.x=0.637 cm.y=0.554 kxx=0.637 kxy=0.333 kyx=1 kyy=0.555

chilt =0.901 lambdalt.ad =0.634 cmLT =0.637

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994

B5 =0.194 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=277 classe 1

Nt,Sd=101.438 Mx,sd=-62452.168 My,Sd=-3087.861 Mx,eff,Sd=62101.07 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219

chilt =0.901 lambdalt.ad =0.634

Inizio asta 402: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3

classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)

gammaRd=1.2

MEd=45247.857 Mpl,Rd=329538.261 MEd/Mpl,Rd=0.137<1 in comb. SLV 7

NEd=229.267 Npl,Rd=70377.157 NEd/Npl,Rd=0.003<0.15 in comb. SLV 15

Fine asta 402: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s

Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 272

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3

classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)

gammaRd=1.2

MEd=57929.16 Mpl,Rd=351864.215 MEd/Mpl,Rd=0.165<1 in comb. SLV 5

NEd=229.267 Npl,Rd=70377.157 NEd/Npl,Rd=0.003<0.15 in comb. SLV 15

Asta 403: Trave in acciaio livello Copertura fili 105-106

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 36 Nodo iniziale n.1544 Nodo finale n.1529 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 7 curva X b curva Y c chix= 1 chiy= 1 Ncr,x=33746204 Ncr,y=12707108 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0.005 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
rox =0 roy =0 NEd=347.403 Nt,Rd=70377.156

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08

R2 =0.007 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-469.083 Nc,Rd=70377.156 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R4 =0.117 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=14.4
NEd=-136.514 Mx,Ed=-44582.605 Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08

R5 =0.204 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=36
NEd=244.289 Mx,Ed=-37322.863 My,Ed=19756.654
Npl,Rd=70377.156 Mn,x,Rd=388646.719 Mn,y,Rd=189945.219
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R6 =0.021 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
VED=687.946 Vc,Rd=32337.375

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08

R7 =0.105 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
VED=1380.104 Vc,Rd=13098.222

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08

R8 =0.004 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
TEd=-38.066 taut,Ed =5.075 TRd=9691.466

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

B4 =0.133 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0 classe 1
NEd=-365.969 Mx,Ed=44470.93 My,Ed=15051.797
NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469
cm.x=0.589 cm.y=0.634 kxx=0.589 kxy=0.38 kyx=0.676 kyy=0.633
chilt =1 lambdalt.ad =0.062 cmLT =0.589

Inizio asta 403: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)

gammaRd=1.2
MEd=38118.736 Mpl,Rd=332575.276 MEd/Mpl,Rd=0.115<1 in comb. SLV 11
NEd=469.083 Npl,Rd=70377.157 NEd/Npl,Rd=0.007<0.15 in comb. SLV 15

Fine asta 403: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 29

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)

gammaRd=1.2
MEd=36110.958 Mpl,Rd=218376.728 MEd/Mpl,Rd=0.165<1 in comb. SLV 5
NEd=469.083 Npl,Rd=70377.157 NEd/Npl,Rd=0.007<0.15 in comb. SLV 15

Asta 404: Trave in acciaio livello Copertura fili 70-105

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 150 Nodo iniziale n.1545 Nodo finale n.1546 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA100; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 42 curva X b curva Y c chix= 0.973 chiy= 0.873 Ncr,x=657216.813 Ncr,y=251587.734 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08

R1 =0 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=0
rox =0 roy =0 NEd=4.063 Nt,Rd=47593.371

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0 in comb. Famiglia "SLV" 7 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-3.597 Nc,Rd=47593.371 classe 1

Resistenza: flessione semplice p. 4.2.4.1.2 (4.2.12) NTC08
R3 =0.032 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=120
My,Ed=-2975.223 Mc,y,Rd.y=92120.672
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.169 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
NEd=2.143 Mx,Ed=6176.608 My,Ed=12549.906
Npl,Rd=47593.371 Mn,x,Rd=186022.609 Mn,y,Rd=92120.672
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.007 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
VED=-166.18 Vc,Rd=22307.328

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.012 in comb. Famiglia "SLV" 1 x=0
VED=113.448 Vc,Rd=9800.568

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
TEd=-1.506 taut,Ed =0.321 TRd=6051.639

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08
B2 =0.005 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=125 classe=1
Mx,Ed=885.925 Mb,Rd=179840.125
chilt =0.967 lambdalt.ad 0.484

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.169 S3 =0.171 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
Mx,Sd=6176.608 My,Sd=12549.906 Mb,x,Rd=186022.609 Mb,y,Rd=92120.672
chilt =0.967 lambdalt.ad 0.484

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=-0.001 x=35 fy=0.001 x=85 rapp. luce/freccia = 126212.231; freccia < luce/400

Inizio asta 404: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.2
MEd=13084.408 Mpl,Rd=82552.766 MEd/Mpl,Rd=0.158<1 in comb. SLV 13
NEd=4.063 Npl,Rd=47593.367 NEd/Npl,Rd=0<0.15 in comb. SLV 9

Fine asta 404: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 145

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.2
MEd=12954.362 Mpl,Rd=82557.524 MEd/Mpl,Rd=0.157<1 in comb. SLV 13
NEd=4.063 Npl,Rd=47593.367 NEd/Npl,Rd=0<0.15 in comb. SLV 9

Asta 405: Trave in acciaio livello Copertura fili 68-107

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Lunghezza= 150 Nodo iniziale n.1543 Nodo finale n.1544 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA100; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 42 curva X b curva Y c chix= 0.973 chiy= 0.873 Ncr,x=657216.813 Ncr,y=251587.734 betam=0.7 betan=0.7

Verifiche di resistenza SLE (§ 7.3.7.1) omesse in quanto garantite da uno spettro SLD sempre minore di quello SLV

Resistenza: trazione p. 4.2.4.1.2 (4.2.6) NTC08
R1 =0.009 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=0
rox =0 roy =0 NEd=437.764 Nt,Rd=47593.371

Resistenza: compressione p. 4.2.4.1.2 (4.2.10) NTC08
R2 =0.014 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=0
rox =0 roy =0 NEd=-669.229 Nc,Rd=47593.371 classe 1

Resistenza: flessione semplice con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R4 =0.09 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=140
NEd=-620.966 My,Ed=-7093.741 Npl,Rd=47593.371 Mn,y,Rd=92120.672

formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: flessione deviata con forza assiale p. 4.2.4.1.2 NTC08
R5 =0.193 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=150
NEd=-194.103 Mx,Ed=-962.218 My,Ed=-16962.092
Npl,Rd=47593.371 Mn,x,Rd=186022.609 Mn,y,Rd=92120.672
formula conservativa (6.2) p. 6.2.1 EN 1993-1-1:2005
rox =0 roy =0 classe 1

Resistenza: taglio X p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R6 =0.01 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
VEd=-222.92 Vc,Rd=22301.195

Resistenza: taglio Y p. 4.2.4.1.2 (4.2.17) NTC08
R7 =0.003 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=150
VEd=-26.35 Vc,Rd=9797.998

Resistenza: torsione p. 4.2.4.1.2 (4.2.29) NTC08
R8 =0.001 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0
TEd=-5.553 taut,Ed =1.186 TRd=6051.639

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.084 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-194.103 Mx,Ed=962.218 My,Ed=16962.092
NRk=49973.035 Mx,Rk=195323.719 My,Rk=96726.695
cm.x=0.538 cm.y=0.4 kxx=0.538 kxy=0.24 kyx=0.999 kyy=0.401
chilt =0.967 lambdalt.ad =0.484 cmLT =0.538

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.175 in comb. Famiglia "SLV" 15 x=150 classe 1
Nt,Sd=123.515 Mx,sd=-1102.059 My,Sd=-15688.464 Mx,eff,Sd=805.932 Mb,x,Rd=186022.609 Mb,y,Rd=92120.672
chilt =0.967 lambdalt.ad =0.484

Freccie massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=0.003 x=115 fy=0.001 x=70 rapp. luce/freccia = 47745.134; freccia < luce/400

Inizio asta 405: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 5

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.2
MEd=15385.479 Mpl,Rd=89773.838 MEd/Mpl,Rd=0.171<1 in comb. SLV 13
NEd=669.229 Npl,Rd=47593.367 NEd/Npl,Rd=0.014<0.15 in comb. SLV 5

Fine asta 405: Estremo dissipativo per rotazione attorno all'asse x

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Distanza dell'estremo dal nodo iniziale dell'asta: 145

Parti compresse e/o inflesse delle zone dissipative Punto 7.5.3.1 Classificazione secondo EC3
classe sezione=1<=3 in comb. SLV 1

Verifica a resistenza dell'estremo dissipativo di trave Punto 7.5.4.1 Formule (7.5.3)(7.5.4)(7.5.5)
gammaRd=1.2
MEd=15869.785 Mpl,Rd=89888.199 MEd/Mpl,Rd=0.177<1 in comb. SLV 13
NEd=669.229 Npl,Rd=47593.367 NEd/Npl,Rd=0.014<0.15 in comb. SLV 5

8.5 Verifiche superelementi in acciaio

Fy: tensione di snervamento

Fy eff: tensione di snervamento efficace del materiale del profilo tale da modificare il parametro $\epsilon=(235/f_y)0.5$ in modo da riportare i rapporti lunghezza spessore dei piatti costituenti la sezione nei limiti della classe 3

lambda: snellezza massima dell'asta

betax: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse X dell'asta

betay: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse Y dell'asta

betam: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse M dell'asta

betan: coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse N dell'asta

chi: coefficiente chi per verifica ad instabilità

chix: coefficiente chi.x per verifica ad instabilità secondo asse X dell'asta

chiy: coefficiente chi.y per verifica ad instabilità secondo asse Y dell'asta

chilt: coefficiente chi.lt per verifica ad instabilità flessotorsionale

lambdalt.ad: coefficiente adimensionale lambda.lt per verifica ad instabilità flessotorsionale

bm.x: coefficiente di momento equivalente per Mx

bm.y: coefficiente di momento equivalente per My

bm.lt: coefficiente di momento equivalente per instabilità flessotorsionale

kx: coefficiente per verifica ad instabilità secondo asse X dell'asta

ky: coefficiente per verifica ad instabilità secondo asse Y dell'asta

klt: coefficiente per verifica ad instabilità flessotorsionale

rox: rapporto di taglio ro per verifica di resistenza per flessione e/o compressione con taglio x

roy: rapporto di taglio ro per verifica di resistenza per flessione e/o compressione con taglio y

alfa: costante alfa per verifica di resistenza a flessione deviata

beta: costante beta per verifica di resistenza a flessione deviata

VEd: taglio agente

Vx,Ed: taglio agente Tx

Vy,Ed: taglio agente Ty

Vc,Rd: taglio resistente

Vbw,Rd: taglio resistente di progetto dell'anima

Mx,Ed: momento agente Mx attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

My,Ed: momento agente My attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mc,x,Rd: momento resistente Mx attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mc,y,Rd: momento resistente My attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mn,x,Rd: momento resistente Mx, ridotto per la presenza di sforzo normale, attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mn,y,Rd: momento resistente My, ridotto per la presenza di sforzo normale, attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

Npl,Rd: sforzo normale plastico resistente a compressione, eventualmente ridotto per la presenza del taglio

Mb,Rd: momento resistente di progetto per instabilità

Mb,x,Rd: momento resistente di progetto per instabilità Mx attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mb,y,Rd: momento resistente di progetto per instabilità My attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mx,Sd: momento agente Mx attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

My,Sd: momento agente My attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione

Mx,eff,Sd: momento interno efficace Mx attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione

NEd: sforzo normale agente

Nt,Rd: sforzo normale resistente a trazione

Nc,Rd: sforzo normale resistente a compressione

Nb,Rd: resistenza di progetto per instabilità della membratura compressa

Nsd: sforzo normale agente

Nt,Sd: valore di progetto della trazione assiale

TEd: momento torcente agente (si considera che il momento torcente del solutore sia solo dovuto alla torsione uniforme)

TRd: resistenza torsionale di progetto

taut,Ed: tensione tangenziale massima dovuta alla torsione uniforme

R1: rapporto di verifica di resistenza a trazione

R2: rapporto di verifica di resistenza a compressione

R3: rapporto di verifica di resistenza a flessione semplice

R4: rapporto di verifica di resistenza a flessione semplice con forza assiale

R5: rapporto di verifica di resistenza a flessione deviata con forza assiale

R6: rapporto di verifica di resistenza a taglio Tx

R7: rapporto di verifica di resistenza a taglio Ty

R8: rapporto di verifica di resistenza a torsione

B1: rapporto di verifica di instabilità a compressione

B2: rapporto di verifica di instabilità a flessione semplice

B3: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata senza svergolamento

B4: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata con compressione senza svergolamento

B5: rapporto di verifica di resistenza a flessione deviata con trazione

B6: rapporto di verifica di instabilità a taglio Tx

B7: rapporto di verifica di instabilità a taglio Ty

S3: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata e svergolamento

S4: rapporto di verifica di instabilità a flessione deviata con compressione e svergolamento

(hw/tw): rapporto altezza-spessore per instabilità al taglio

Mpl,Rd: momento resistente della sezione

Mf,Rd: momento resistente delle ali

MRd,Red: momento resistente ridotto della sezione (7.1) EN 1993-1-5:2007

B8: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y \leq M_{f,Rd}$

B9.1: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$

B9.2: rapporto M_y/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$

B10.1: rapporto $V_{sd,x}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

B10.2: rapporto M_y/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

B10.3: rapporto $M_y/M_{rd,red}$ di verifica di instabilità a taglio Tx con tensioni normali per $M_y > M_{f,Rd}$ e $V_{x,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

B11: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x \leq M_{f,Rd}$

B12.1: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$

B12.2: rapporto M_x/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} \leq 0.5$

B13.1: rapporto $V_{sd,y}/V_{rd}$ di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

B13.2: rapporto M_x/M_{rd} di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

B13.3: rapporto $M_x/M_{rd,red}$ di verifica di instabilità a taglio Ty con tensioni normali per $M_x > M_{f,Rd}$ e $V_{y,Ed}/V_{bw,Rd} > 0.5$

fx: freccia elastica secondo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse x stesso

fy: freccia elastica secondo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse y stesso

comb: combinazione di verifica

x: distanza della sezione di verifica dall'estremità iniziale dell'asta

e.x: distanza in x tra baricentro sezione geometrica - baricentro sezione efficace

e.y: distanza in y tra baricentro sezione geometrica - baricentro sezione efficace

dMsd,x: variazione del momento agente Mx causato da e.x

dMsd,y: variazione del momento agente My da e.y

chi.min: coefficiente chi minimo per verifica ad instabilità

q0: valore massimo del fattore di struttura

comb equiv: combinazione equivalente SLU o SLE avente le condizioni non sismiche con coefficienti combinatori uguali alla parte non sismica delle combinazioni SLV

MEd: valore di progetto del momento flettente delle travi o sollecitazione flessione di progetto calcolata secondo (7.5.7) D.M. 2008 per le colonne
Mpl,Rd: resistenza plastica flessionale di progetto
NEd: valore di progetto della sollecitazione assiale delle travi o sollecitazione assiale di progetto calcolata secondo (7.5.6) D.M. 2008 per le colonne
Npl,Rd: resistenza plastica assiale di progetto
VEd,Gx: sollecitazione di taglio x di progetto dovuta alle azioni non sismiche
VEd,Gy: sollecitazione di taglio y di progetto dovuta alle azioni non sismiche
VEd,Mx: forza di taglio x dovuta all'applicazione dei momenti plastici equiversi nelle sezioni in cui è attesa la formazione della cerniera plastica
VEd,My: forza di taglio y dovuta all'applicazione dei momenti plastici equiversi nelle sezioni in cui è attesa la formazione della cerniera plastica
Lplx: distanza tra due estremi notevoli successivi nella inflessione attorno all'asse y
Lply: distanza tra due estremi notevoli successivi nella inflessione attorno all'asse x
Vpl,Rdx: resistenza plastica tagliante x di progetto
Vpl,Rdy: resistenza plastica tagliante y di progetto
gammaRd: fattore di sovraresistenza del materiale (7.5.1 D.M.2008)
omega: minimo valore tra gli (Mpl,Rd,i/MEd,i) di tutte le travi in cui si attende la formazione di cerniere plastiche
MEd,Gx: sollecitazione di flessione attorno all'asse x dovuta alle azioni non sismiche
MEd,Ex: sollecitazione di flessione attorno all'asse x dovuta alle azioni sismiche
MEd,Gy: sollecitazione di flessione attorno all'asse y dovuta alle azioni non sismiche
MEd,Ey: sollecitazione di flessione attorno all'asse y dovuta alle azioni sismiche
NEd,G: sollecitazione di compressione dovuta alle azioni non sismiche
NEd,E: sollecitazione di compressione dovuta alle azioni sismiche
VEDx: sollecitazione di taglio x di progetto calcolata secondo (7.5.8) D.M. 2008
VEDy: sollecitazione di taglio y di progetto calcolata secondo (7.5.8) D.M. 2008
VED,Ex: sollecitazione di taglio x dovuta alle azioni sismiche
VED,Ey: sollecitazione di taglio y dovuta alle azioni sismiche
MC,pl,Rd: momento resistente della colonna calcolato per i livelli di sollecitazione assiale
Mb,pl,Rd: momento resistente plastico della trave
gammaRD: fattore moltiplicativo (punto 7.5.4.3 D.M.2008 formula (7.5.11))

Superelemento in acciaio composto da 2 aste: 401, 400

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 313 cm composto da:
asta 400: Trave in acciaio livello Copertura fili 70-67 (L = 277 cm)
asta 401: Trave in acciaio livello Copertura fili 70-67 (L = 36 cm)
Nodo iniziale n.1545 Nodo finale n.1526 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
Non sono stati inseriti ritegni torsionali;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 62 curva X b curva Y c chix= 0.923 chiy= 0.747 Ncr,x=446417.594 Ncr,y=168098.203 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08
B2 =0.065 in comb. Famiglia "SLU" 3 x=175.433 classe=1
Mx,Ed=22365.686 Mb,Rd=341611.594
chilt =0.879 lambdalt.ad 0.681

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.167 S3 =0.188 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=277 classe 1
Mx,Sd=-58795.781 My,Sd=-2975.341 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219
chilt =0.879 lambdalt.ad 0.681

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.203 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1
NEd=-52.024 Mx,Ed=60177.898 My,Ed=12335.544
NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469
cm.x=0.838 cm.y=0.4 kxx=0.838 kxy=0.24 kyx=1 kyy=0.4
chilt =0.879 lambdalt.ad =0.681 cmLT =0.838

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.239 in comb. Famiglia "SLV" 5 x=313 classe 1
Nt,Sd=205.415 Mx,sd=-36801.84 My,Sd=-25413.42 Mx,eff,Sd=36090.852 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219
chilt =0.879 lambdalt.ad =0.681

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=0.005 x=147.733 fy=0.076 x=120.033 rapp. luce/freccia = 4134.793; freccia < luce/400

Superelemento in acciaio composto da 2 aste: 403, 402

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 313 cm composto da:
asta 402: Trave in acciaio livello Copertura fili 105-106 (L = 277 cm)
asta 403: Trave in acciaio livello Copertura fili 105-106 (L = 36 cm)
Nodo iniziale n.1546 Nodo finale n.1529 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA140; Materiale: S235; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
Non sono stati inseriti ritegni torsionali;
fy=2350 classe peggiore 1
Snellezza 62 curva X b curva Y c chix= 0.923 chiy= 0.747 Ncr,x=446417.594 Ncr,y=168098.203 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.172 S3 =0.194 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=277 classe 1
Mx,Sd=-61170.922 My,Sd=2835.989 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219
chilt =0.879 lambdalt.ad 0.681

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2

S4 =0.18 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=277 classe 1
NEd=-85.996 Mx,Ed=56496.531 My,Ed=6128.356
NRk=73896.016 Mx,Rk=408079.031 My,Rk=199442.469
cm.x=0.858 cm.y=0.4 kxx=0.858 kxy=0.24 kyx=1 kyy=0.4
chilt =0.879 lambdalt.ad =0.681 cmLT =0.858

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.214 in comb. Famiglia "SLV" 9 x=313 classe 1
Nt,Sd=35.473 Mx,sd=-38057.527 My,Sd=19483.766 Mx,eff,Sd=37934.746 Mb,x,Rd=388646.719 Mb,y,Rd=189945.219
chilt =0.879 lambdalt.ad =0.681

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=0.007 x=156.967 fy=0.08 x=129.267 rapp. luce/freccia = 3902.876; freccia < luce/400

Superelemento in acciaio composto da 3 aste: 331, 332, 333

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 367.5 cm composto da:
asta 331: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6 (L = 162.5 cm)
asta 332: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6 (L = 60 cm)
asta 333: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 6 (L = 145 cm)
Nodo iniziale n.557 Nodo finale n.1419 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.882 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-15284.187 Mx,Ed=168980.984 My,Ed=17559.004
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.959 kxx=0.459 kxy=0.977 kyx=0.276 kyy=1.629
Verifica a instabilità flessione-torsionale (svergolamento) non eseguita

Superelemento in acciaio composto da 6 aste: 219, 220, 221, 222, 223, 224

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 1149 cm composto da:
asta 219: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 290 cm)
asta 220: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 96.5 cm)
asta 221: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 188 cm)
asta 222: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 188 cm)
asta 223: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 96.5 cm)
asta 224: Trave in acciaio livello Copertura fili 2-168 (L = 290 cm)
Nodo iniziale n.1292 Nodo finale n.1300 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
Non sono stati inseriti ritegni torsionali;
fy=2750 classe peggiore 3
curva X a curva Y b chix= 0.882 chiy= 0.145 Ncr,x=521680.375 Ncr,y=33434.441 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.18 S3 =0.632 in comb. Famiglia "SLU" 4 x=386.5 classe 1
Mx,Sd=-479975.375 My,Sd=303.871 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.285 lambdalt.ad 1.837

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.598 in comb. Famiglia "SLV" 11 x=290 classe 3
NEd=-956.066 Mx,Ed=298364.656 My,Ed=127931.5
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.966 cm.y=0.4 kxx=0.968 kxy=0.408 kyx=0.998 kyy=0.408
chilt =0.313 lambdalt.ad =1.729 cmLT =0.966

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.673 in comb. Famiglia "SLU" 8 x=386.5 classe 1
Nt,Sd=82.543 Mx,sd=-511897.5 My,Sd=341.437 Mx,eff,Sd=511179.469 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.285 lambdalt.ad =1.837

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=-0.09 x=624.633 fy=0.085 x=926.667 rapp. luce/freccia = 12746.585; freccia < luce/400

Superelemento in acciaio composto da 6 aste: 334, 335, 336, 337, 338, 339

Unità di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 1149 cm composto da:
asta 334: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 290 cm)
asta 335: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 96.5 cm)
asta 336: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 188 cm)
asta 337: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 188 cm)
asta 338: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 96.5 cm)
asta 339: Trave in acciaio livello Copertura fili 6-172 (L = 290 cm)
Nodo iniziale n.1419 Nodo finale n.1427 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: IPE360; Materiale: S275; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
Non sono stati inseriti ritegni torsionali;
fy=2750 classe peggiore 3
curva X a curva Y b chix= 0.882 chiy= 0.145 Ncr,x=521680.375 Ncr,y=33434.441 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione semplice p. 4.2.4.1.3.2 (4.2.49) NTC08

B2 =0.839 in comb. Famiglia "SLU" 6 x=731.167 classe=1
Mx,Ed=-638035.813 Mb,Rd=760388.938
chilt =0.285 lambdalt.ad 1.837

Instabilità: flessione deviata p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B3 =0.359 S3 =0.849 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=386.5 classe 1
Mx,Sd=-945951.438 My,Sd=-2385.771 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.285 lambdalt.ad 1.837

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
S4 =0.921 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 3
NEd=-143.129 Mx,Ed=946114.438 My,Ed=33077.602
NRk=200184.906 Mx,Rk=2487607.25 My,Rk=337617.469
cm.x=0.954 cm.y=0.4 kxx=0.954 kxy=0.401 kyx=1 kyy=0.401
chilt =0.313 lambdalt.ad =1.729 cmLT =0.954

Instabilità: flessione deviata con trazione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, p. 5.5.3., 5.5.4. ENV 1993-1-1:1994
B5 =0.852 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=386.5 classe 1
Nt,Sd=141.562 Mx,sd=-605076.188 My,Sd=-29056.543 Mx,eff,Sd=603844.813 Mb,x,Rd=2671942.75 Mb,y,Rd=500678.875
chilt =0.285 lambdalt.ad =1.837

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale ad eccezione delle mensole):
comb. Famiglia "SLE rara" 1 fx=-0.081 x=718.633 fy=0.253 x=574.5 rapp. luce/freccia = 4541.849; freccia < luce/400

Superelemento in acciaio composto dall'asta 218

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 367.5 cm composto da:
Asta 218: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 2
Nodo iniziale n.443 Nodo finale n.1292 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.284 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-2079.389 Mx,Ed=161895.781 My,Ed=1711.53
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.4 kxx=0.408 kxy=0.263 kyx=0.245 kyy=0.438
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Superelemento in acciaio composto dall'asta 328

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 367.5 cm composto da:
Asta 328: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 66
Nodo iniziale n.564 Nodo finale n.1422 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.869 in comb. Famiglia "SLU" 7 x=0 classe 1
NEd=-25571.613 Mx,Ed=13317.592 My,Ed=1569.133
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.776 kxx=0.499 kxy=1.01 kyx=0.299 kyy=1.683
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

Superelemento in acciaio composto dall'asta 329

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 367.5 cm composto da:
Asta 329: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 110
Nodo iniziale n.570 Nodo finale n.1427 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.867 in comb. Famiglia "SLU" 5 x=0 classe 1
NEd=-25606.885 Mx,Ed=9383.816 My,Ed=1562.35
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.8 kxx=0.499 kxy=1.042 kyx=0.3 kyy=1.736
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

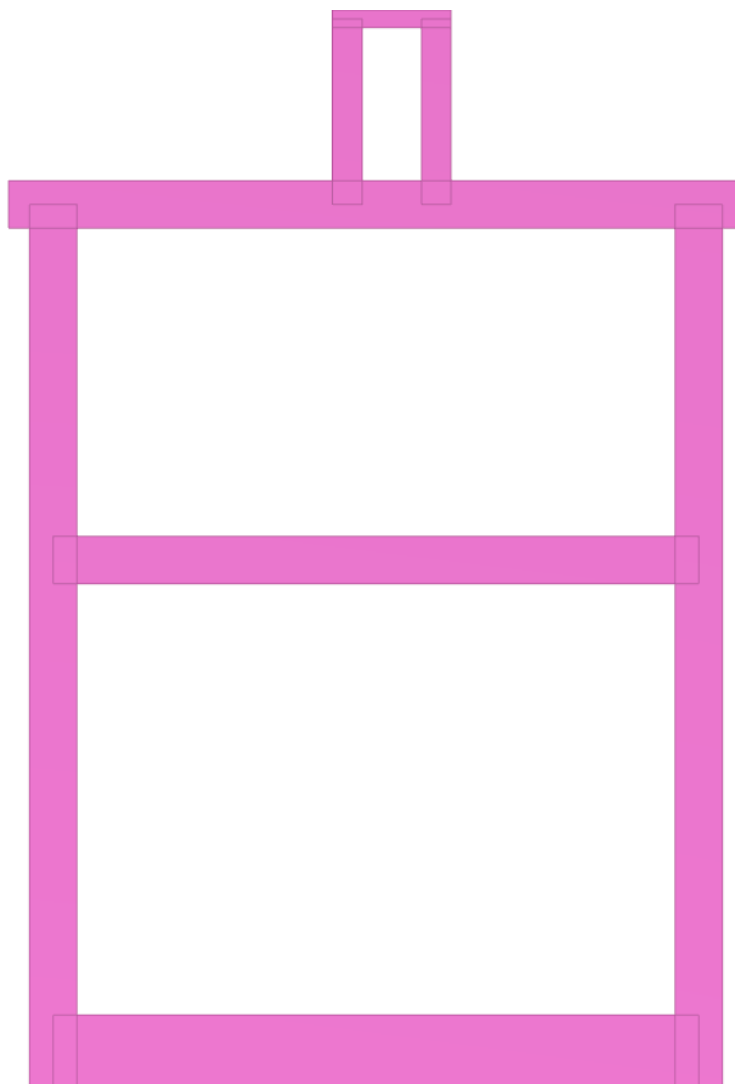
Superelemento in acciaio composto dall'asta 330

Unita' di misura: cm, daN, deg, °C, s
Superelemento di lunghezza complessiva L= 367.5 cm composto da:
Asta 330: Colonna in acciaio tronco Solaio 0.00 - Copertura filo 172
Nodo iniziale n.577 Nodo finale n.1427 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEB100; Materiale: S275; Rotazione: 90°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno;

fy=2750 classe peggiore 1
Snellezza 102 curva X b curva Y c chix= 0.776 chiy= 0.449 Ncr,x=140909.75 Ncr,y=52394.156 betam=0.7 betan=0.7

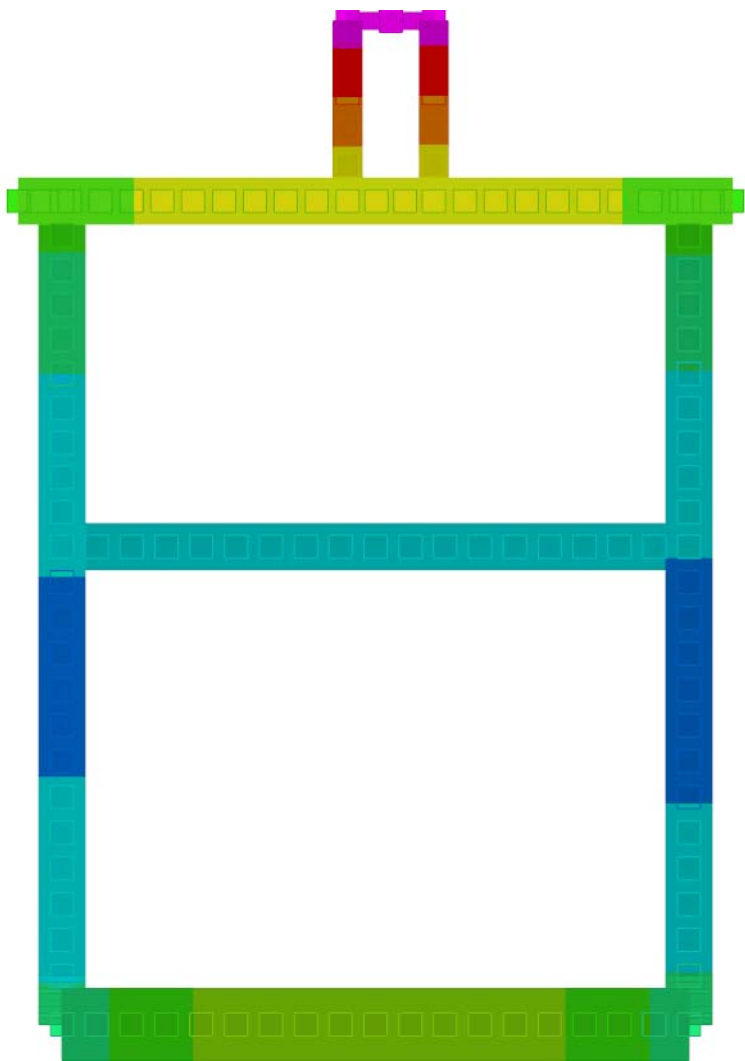
Instabilità: flessione deviata con compressione p. 4.2.4.1.3.3 NTC08, C4.2.4.1.3.3.2
B4 =0.225 in comb. Famiglia "SLV" 13 x=0 classe 1
NEd=-1962.834 Mx,Ed=125426.047 My,Ed=188.898
NRk=71679.078 Mx,Rk=286870.313 My,Rk=141469.734
cm.x=0.4 cm.y=0.991 kxx=0.408 kxy=0.648 kyx=0.245 kyy=1.08
Verifica a instabilità flesso-torsionale (svergolamento) non eseguita

1 Pianta elementi di fondazione



Rappresentazione in pianta di tutti gli elementi strutturali di fondazione.

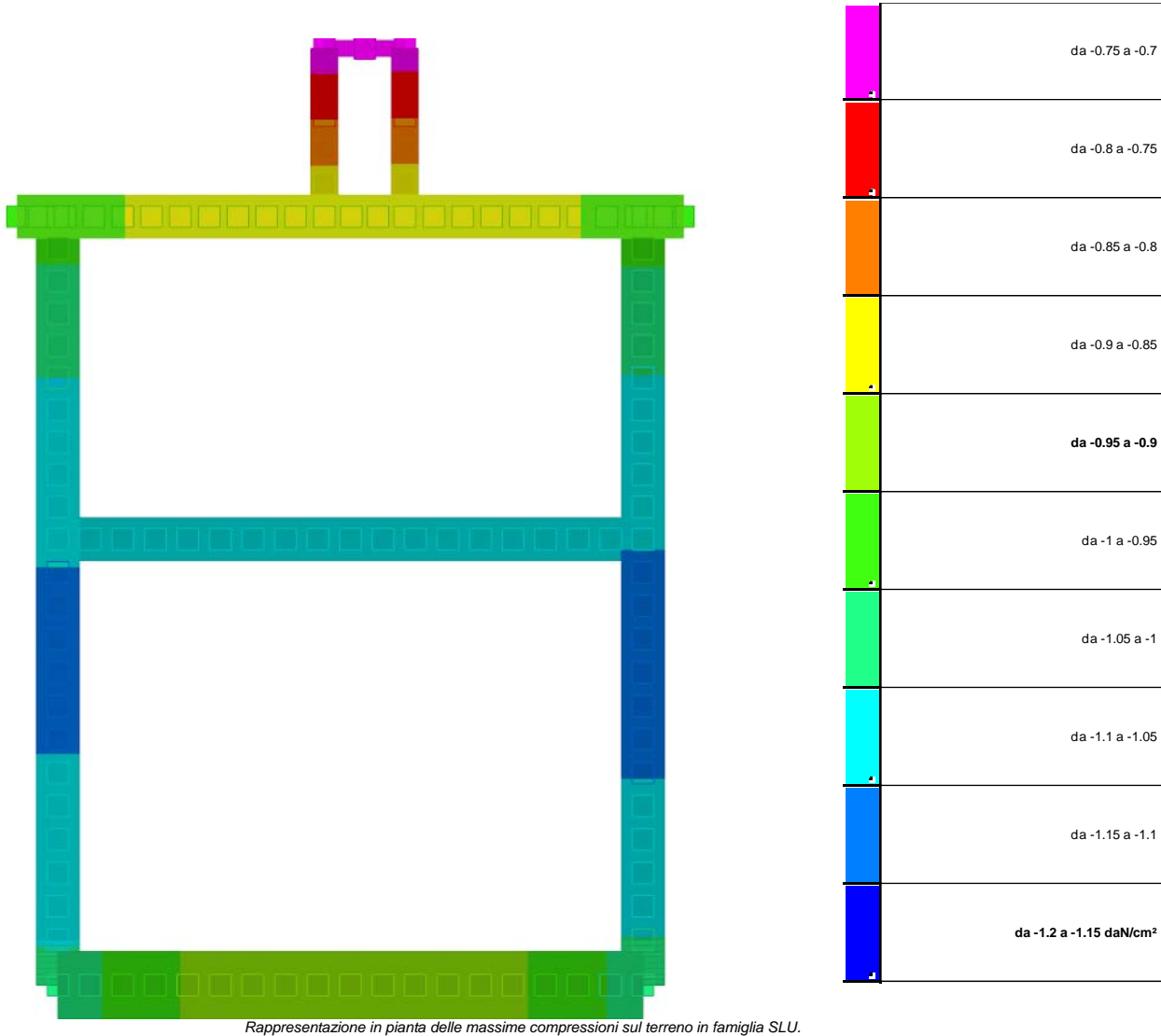
2 Pressioni terreno



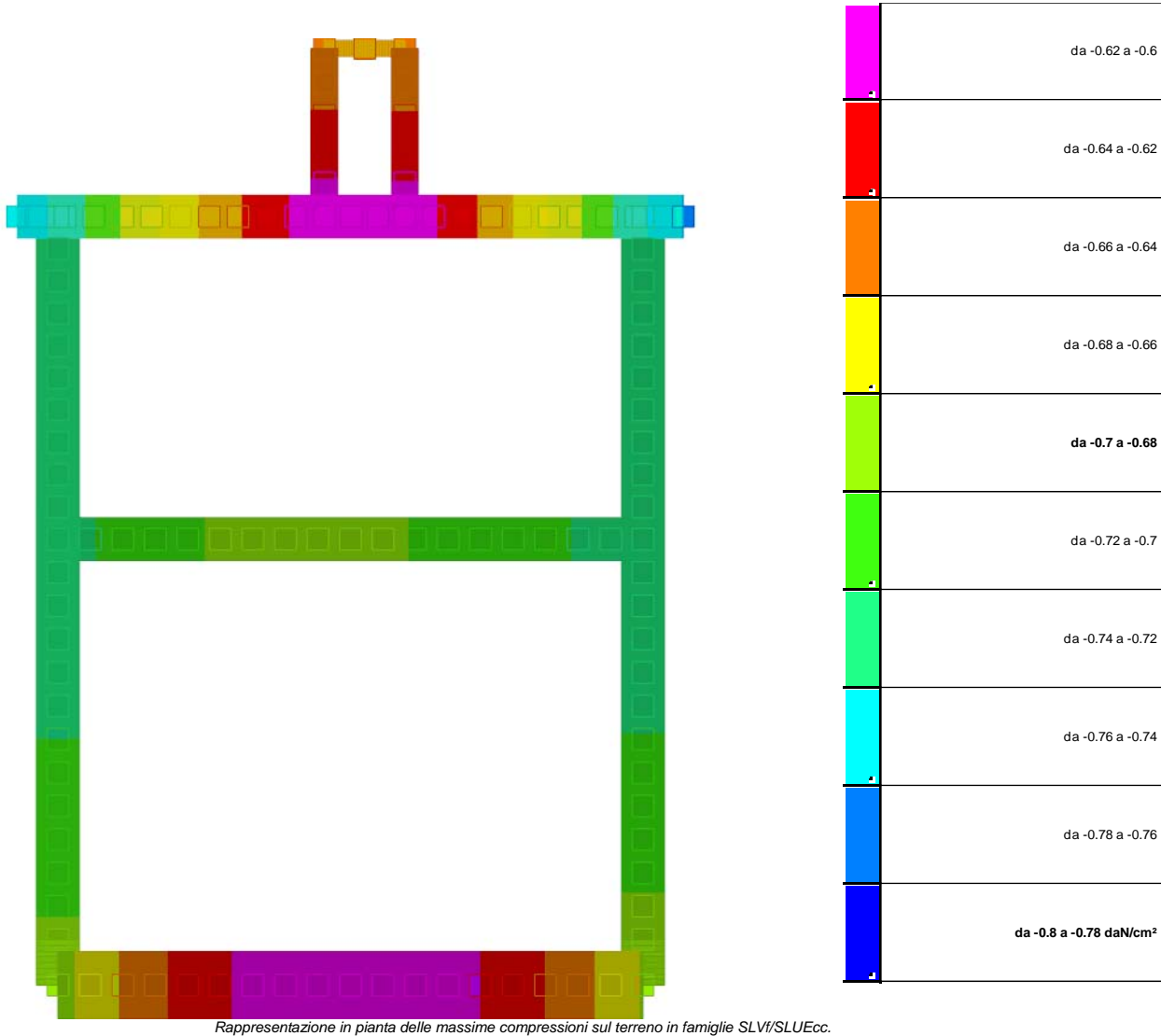
da -0.75 a -0.7
da -0.8 a -0.75
da -0.85 a -0.8
da -0.9 a -0.85
da -0.95 a -0.9
da -1 a -0.95
da -1.05 a -1
da -1.1 a -1.05
da -1.15 a -1.1
da -1.2 a -1.15 daN/cm²

Rappresentazione in pianta delle massime compressioni sul terreno con involuppi predefiniti.

3 Pressioni terreno in SLU



4 Pressioni terreno in SLVf/SLUEcc



5 Pressioni terreno in SLE/SLD

