

PROGETTO DEFINITIVO MARINA DI MARSALA FUTURO PIANO REGOLATORE PORTUALE



Tav.	Stato Progetto	DEFINITIVO	Rev.	Data	Sett. 2011	Scala
------	----------------	------------	------	------	------------	-------

MM

Descrizione

AS4 - Corpo 2 - Relazione di Calcolo

S.08

Committente

M.Y.R. Marsala Yachting Resort S.r.l.
Via Favara 452/c bis- T. +39 0923 722319

myR
Marsala Yachting Resort

Capo Progetto e Marina Designer

Ing. Massimo Ombra

Ordine degli Ing. della Provincia di Trapani n°1046

Timbro e Firma



Progettisti

Coordinamento gruppo di progettazione:

Ing. Francesco Di Noto

Progettazione Architettonica:

Arch. Stefania Bacci

Progettazione Architettonica:

Itinerlab Srl - Architetti Nuzzo

Ingegneria marittima / civile e studi ambientali:

Ing. Antonio D'Arrigo

Collaborazioni

Opere marittime:

Ing. Agostino La Rosa

Analisi strutturali e geotecniche:

Ing. Nicola Rustica

Impianti idrici:

Ing. Giovanni Berbiglia

Impianti elettrici e di illuminazione:

Ing. Pietro Inferrera / Ing. Massimo Brancatelli

Aspetti ambientali:

Ing. Domenico Mangano

Studi geologici e geotecnici:

Dott. Piero Merk Ricordi

REGIONE SICILIANA



COMUNE DI MARSALA

Provincia di Trapani



PROGETTO DEL PORTO TURISTICO

Marina di Marsala

Committente: M.Y.R. Marsala Yachting Resort S.r.l

AREA SERVIZI

EDIFICIO AS4 – Corpo 2– RELAZIONE DI CALCOLO

INDICE

1. GENERALITA'	4
1.1. PREMESSA	4
1.2. NORMATIVA ADOTTATA	4
1.3. RELAZIONI DI RIFERIMENTO	5
1.4. MATERIALI IMPIEGATI	5
1.5. CARATTERIZZAZIONE GEOLOGICA E GEOTECNICA	7
1.6. CODICI DI CALCOLO	8
1.7. AFFIDABILITA' DEI CODICI UTILIZZATI	8
2. AZIONI SULLA STRUTTURA	9
2.1. PREMESSA	9
2.2. ANALISI DEI CARICHI	9
2.3. AZIONE DELLA NEVE	10
2.4. AZIONE DEL VENTO	11
2.5. AZIONE SISMICA	14
3. VERIFICA GEOTECNICA DELLE FONDAZIONI	22
3.1. PREMESSA	22
3.2. VERIFICA A CARICO LIMITE	22
4. TABULATO DI CALCOLO	25
4.1. MATERIALI E COPRIFERRI PER STRUTTURE IN CA	25
4.2. DURABILITA'	26
NELLA GIUNZIONE PER SOVRAPPOSIZIONE DEI FERRI, NON LEGARE I DUE FERRI FRA LORO, MA TENERLI DISTANZIATI DI ALMENO CM 2 (INTERFERRO)	
4.3. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI	28
4.3.1. LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI	28
4.3.2. TABELLA DATI MATERIALI	29
4.4. MODELLAZIONE DELLE SEZIONI	30
4.4.1. LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI	30
4.4.2. TABELLA DATI SEZIONI	31
4.5. MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI	32
4.5.1. LEGENDA TABELLA DATI NODI	32
4.5.2. TABELLA DATI NODI	32
4.6. MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE	34
4.6.1. LEGENDA TABELLA DATI TRAVE	34
4.6.2. TABELLA DATI TRAVE	35
4.7. MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO	40
4.7.1. LEGENDA TABELLA DATI SOLAI	40
4.7.2. TABELLA DATI SOLAIO	42
4.8. MODELLAZIONE DELLE AZIONI	43
4.8.1. LEGENDA TABELLA DATI AZIONI	43
4.9. SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO	45
4.9.1. LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO	45
4.9.2. TABELLA CASI DI CARICO	46
4.10. DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI	47
4.10.1. LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO	47
4.10.2. LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO	47
4.11. AZIONE SISMICA	50
4.11.1. VALUTAZIONE DELL' AZIONE SISMICA	50
Parametri della struttura	50
4.11.2. ANALISI SISMICA	50
4.12. RISULTATI ANALISI SISMICHE	52
4.12.1. LEGENDA TABELLA ANALISI SISMICHE	52

4.12.2.	<i>TABELLA ANALISI SISMICHE</i>	54
4.13.	VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.	74
4.13.1.	<i>LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.</i>	74
4.13.2.	<i>TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.</i>	76
4.14.	STATI LIMITE D' ESERCIZIO	98
4.14.1.	<i>LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO</i>	98
4.15.	TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO	99
4.16.	TRAVI DI FONDAZIONE	111
4.16.1.	<i>TABELLA ELEMENTI TRAVI DI FONDAZIONE SUPERFICIALI</i>	111
4.16.2.	<i>PORTANZA DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI</i>	112

1. GENERALITA'

1.1. PREMESSA

La presente relazione si riferisce ai calcoli delle strutture edilizie da realizzarsi nell'ambito della costruzione del Porto Turistico di Marsala. In particolare la relazione si riferisce ai calcoli delle strutture dell'edificio AS4 – Corpo 2 – posto in corrispondenza dell'Area Servizi.

Si tratta di un edificio irregolare in pianta ed in altezza ad una elevazione interrata e due fuori terra previsto con struttura intelaiata in cemento armato. La prima elevazione è costituita da 5 telai in direzione X e 11 in direzione Y; la seconda, con parte delle campata a doppia altezza, da 7 telai in direzione X e 10 telai in direzione Y; la terza da 6 telai in direzione X e 10 in direzione Y . I pilastri che costituiscono l'edificio sono in totale 51 e tali pilastri sono collegati con travi nelle due direzioni principali.

La forma irregolare della struttura è dovuta alla presenza di due torri per il sostegno di una struttura di copertura in acciaio posta verso la piazza, e per la presenza di un ampio vano che costituisce la copertura della scala di ingresso alla piazza realizzato con travi in acciaio visto che la luce di tali travi è di circa 12.10 m. Per superare tale luce le travi in acciaio sono state appoggiate in nicchie ricavate all'interno di grossi pilastri in c.a. di dimensioni 50*130 cm.

I solai di copertura della prima elevazione e della prima fuoriterza sono calpestabili con funzione di terrazzo e locali commerciali quindi si applica il carico locali soggetti ad affollamento; il solaio di copertura della seconda non è praticabile quindi si è previsto il carico per manutenzione o in alternativa per neve e vento. La fondazione è stata prevista con travi rovesce con sezione a T rovescia ed L.

1.2. NORMATIVA ADOTTATA

Nei calcoli si sono adottate le seguenti norme:

- D.M. 14.Gen.2008 Norme Tecniche sulle Costruzioni
- Circ. 02.Feb.2009 n.ro 617 Istruzioni per l'applicazione delle “Nuove norme tecniche per le costruzioni” di cui al D.M. 14.Gen.2008
- Linee Guida sul calcestruzzo strutturale

1.3. RELAZIONI DI RIFERIMENTO

Per la redazione della presente relazione si è fatto riferimento alle seguenti relazioni generali:

[1] Relazione geologica – redatta dal Dott. Geol. Piero Merk Ricordi

[2] Relazione Geotecnica

1.4. MATERIALI IMPIEGATI

Per la scelta delle caratteristiche dei calcestruzzi si fa riferimento alle Linee Guida sul Calcestruzzo strutturale redatte dalla Presidenza del Consiglio dei Ministri. Ai fini della classe di esposizione gli edifici in oggetto sono “*strutture sulla costa o in prossimità di essa*” che sono “*esposte ad atmosfera salina ma non in contatto diretto con l’acqua di mare*” per cui la classe di esposizione deve essere XS1. Le caratteristiche che deve avere il calcestruzzo per ottenere una classe di esposizione XS1 sono:

- contenuto minimo di cemento 320 kg/mc
- resistenza caratteristica minima 37-40 N/mmq.

Pertanto si assume con classe di resistenza la C30/37 (Tabella 6.2.2 delle linee guida” che nella nuova norma corrisponde ad una classe di resistenza C32/40 (Tabella 4.1.1 – Classi di resistenza delle NTC 2008).

Per le strutture in c.a. si utilizzano quindi i materiali con le seguenti caratteristiche:

<u>CLS classe C32/40</u>	$R_{ck} = 400 \text{ kg/cm}^2$	(resistenza caratt. cubica a compressione)
	$f_{ck} = 320 \text{ kg/cm}^2$	(resistenza caratt. cilindrica a compr.)
<u>Armatura tipo B450C</u>	$f_{yk} = 4.500 \text{ kg/cm}^2$	(tensione caratteristica di snervamento)
	$f_{tk} = 5.400 \text{ kg/cm}^2$	(tensione caratteristica di rottura)

I valori nominali delle altre proprietà del materiale saranno determinati con le seguenti relazioni di Normativa (§ 11.2.10 e § 4.1.2.1.1.4 D.M. 14/01/2008):

- Resistenza cil. media a compr. $f_{cm} = f_{ck} + 80 \text{ [kg/cm}^2\text{]}$
- Modulo elastico longitudinale $E_c = 220.000 \cdot (f_{cm}/100)^{0,3}$
- Resistenza cil. media a trazione $f_{ctm} = 3,0 \cdot (f_{ck}/10)^{2/3} \text{ [kg/cm}^2\text{]}$
- Resistenza cil. caratt. a trazione $f_{ctk} = 0,7 \cdot f_{ctm} \text{ [kg/cm}^2\text{]}$
- Resist. tang. caratt. di aderenza $f_{bk} = 2,25 \cdot 1,00 \cdot f_{ctk} \text{ [kg/cm}^2\text{]}$

- Coefficiente di Poisson $\nu_c = 0,00$ (CLS fessurato)
 $\nu_c = 0,20$ (CLS non fessurato)
- Coeff. espansione termica lin. $\alpha_c = 1,0 \times 10^{-5}$ per $^{\circ}\text{C}^{-1}$
- Peso specifico $\gamma_c = 2.500$ [kg/m^3]

Valori delle resistenze		
Classe del calcestruzzo	C32/40	
Resistenza cilindrica caratteristica a compr.	$f_{ck} =$	320 kg/cmq
Resistenza cubica caratteristica a compr.	$R_{ck} =$	400 kg/cmq
Resistenza cilindrica media a compr.	$f_{cm} =$	400 kg/cmq
Modulo elastico longitudinale	$E =$	333458 kg/cmq
Resistenza media a trazione	$f_{ctm} =$	30.24 kg/cmq
Resistenza caratteristica a trazione	$f_{ctk} =$	21.17 kg/cmq
Res. Tang. Caratteristica di aderenza	$f_{bk} =$	47.63 kg/cmq

Tabella 1.1 – Valori di resistenza del materiale

Ai fini delle verifiche agli SLU, i valori di calcolo delle resistenze del c.a. valgono, rispettivamente:

- Resist. di calcolo a compr. CLS $f_{cd} = \alpha_{cc} \cdot f_{ck} / \gamma_c$ [kg/cm^2]
- Coeff. carichi di lunga durata $\alpha_{cc} = 0,85$
- Coeff. parz. di sicurezza CLS $\gamma_c = 1,50$
- Resist. di calcolo a traz. CLS $f_{ctd} = f_{ctk} / \gamma_c$ [kg/cm^2]
- Resist. di calcolo acciaio $f_{yd} = f_{yk} / \gamma_s$ [kg/cm^2]
- Coeff. parz. di sicurezza acciaio $\gamma_s = 1,15$
- Resist. tang. aderenza di calcolo $f_{bd} = f_{bk} / \gamma_c$ [kg/cm^2]
- " per sovr. in zona tesa $f'_{bd} = f_{bd} / 1,5$ [kg/cm^2]

I calcoli delle resistenze sono riportati nella Tabella 1.2.

Calcolo delle resistenze allo SLU		
Coeff. Carichi lunga durata	acc =	0.85
Coeff. Parziale di sicurezza	γ_c =	1.50
Resistenza di calcolo a compressione	fcd =	181.33 kg/cmq
Resistenza a trazione del calcestruzzo	fctd =	14.11 kg/cmq
Acciaio tipo B450 C	fyk =	4500.00 kg/cmq
Coeff. Parziale di sicurezza acciaio	γ_s =	1.15
Resistenza di calcolo dell'acciaio	fyd =	3913.04 kg/cmq
Resistenza tang. Aderenza di calcolo	fbd =	31.75 kg/cmq
Rest. Aderenza sovr. In zona tesa	f'bd =	21.17 kg/cmq

Tabella 1.2 – Valori delle resistenze allo SLU

1.5. CARATTERIZZAZIONE GEOLOGICA E GEOTECNICA

Per la caratterizzazione geologica e geotecnica dei terreni in corrispondenza all'edificio oggetto di calcolo, si è fatto riferimento alla Relazione Geologica [1] e alla Relazione Geotecnica [2].

I terreni in corrispondenza dell'area dei servizi sono caratterizzati dal sondaggio meccanico a rotazione a carotaggio continuo SM6. I terreni in corrispondenza dell'area in oggetto sono costituiti da uno strato di riporto dello spessore di 2.00 m cui segue uno strato dello spessore di 1.00 m di calcarenite alterata mista a sabbia e limo.

I terreni superficiali sono quindi costituiti da riporti cui possono essere assegnate le seguenti caratteristiche geotecniche.

- terreni di riporto

$$\gamma = 1.80 \text{ ton/mc}$$

$$\gamma_{\text{sat}} = 1.90 \text{ ton/mc}$$

$$c = 0.00 \text{ kg/cmq}$$

$$\varphi = 25^\circ$$

$$E = 200 \text{ kg/cmq}$$

$$\nu = 0.30$$

$$k(\text{Wincler}) = 1.16 \text{ kg/cm}$$

Qualora le fondazioni dei fabbricati o la presenza di vani seminterrati dovesse portare a realizzare il piano di fondazione a quota inferiore a -2.00 m dal p.c., si prevede la bonifica del piano di fondazione previa asportazione del terreno in sito fino al rinvenimento delle calcarenite miste a sabbia e ghiaia compatte e la sostituzione con uno strato di bonifica in tout-venant rullato.

1.6. CODICI DI CALCOLO

Per la redazione del presente progetto sono stati utilizzati i seguenti codici di calcolo:

- a) Fogli elettronici autoprodotti;
- b) Programma di calcolo PRO-SAP – Professional Structural Analysis Program – Versione ENTRY (build 2011-06-155) – Produttore –Distributore – 2SI – Software e Servizi per l’Ingegneria srl – Ferrara – Licenza free-ware

1.7. AFFIDABILITA’ DEI CODICI UTILIZZATI

Il codice di calcolo è stato verificato dal produttore che ha verificato l’affidabilità e la robustezza attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell’analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.

- $G_{2\text{copertura}}$ CP solaio di copertura = 200,00 kg/m²

Tale carico va considerato permanente, non strutturale e compiutamente definito.

In merito ai carichi variabili d'esercizio della copertura, essendo quest'ultima non accessibile se non per la sola manutenzione, si adotta il valore relativo alla Cat. H1 della tabella 3.1.II del D.M 14/01/2008, ovvero:

- $Q_{k1\text{ Cop}}$ CE solaio copertura: = 50,00 kg/m²

I solai internedi sono solai di piano suscetyibili di grande affollamento in quanto si tratta di ambienti destinati all'intrattenimento. In considerazione della luce e dei carichi applicati si adotta un solaio tipo H = 4+18+4 dello spessore complessivo di 26 cm. Tale solaio ha un peso proprio pari a 198.80 kg/mq per cui

- $G_{1\text{sol}}$ PP solai = 198.80 kg/m²

Il carico permanente G_2 relativo al solaio di calpestio è costituito dalle seguenti voci:

▪	G_{2a}	CP massetto:	0,05·2200	= 110,00 kg/m ²
▪	G_{2b}	CP pavimentazione:		= 80,00 kg/m ²
▪	$G_{2\text{calpestio}}$	CP solaio di calpestio		= 190,00 kg/m ²

I carichi variabili di esercizio del solaio di calpestio, potendosi definire la destinazione degli ambienti in progetto assimilabile a quella di negozi, si adottano pari a (Cat. D1 della tabella 3.1.II del D.M 14/01/2008):

- $Q_{k1\text{ P0}}$ CE solaio calpestio: = 400,00 kg/m²

2.3. AZIONE DELLA NEVE

Il carico neve q_s è valutato con la seguente espressione (§ 3.4 D.M. 14/01/2008):

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t$$

in cui q_s è il carico neve sulla copertura, μ_i è il coefficiente di forma della copertura, q_{sk} è il valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo, C_E è il coefficiente di esposizione ed infine C_t è il coefficiente termico.

Trovandoci in Zona III ed essendo il sito in cui è localizzato l'immobile posto a quota $a_s \leq 200$ ml sul l.m.m., si assume $q_{sk} = 60$ kg/mq.

Il coefficiente di forma μ_i è funzione del numero e dell'angolo α di inclinazione delle falde. La copertura in oggetto è piana ed orizzontale, per cui si assume $\mu_i = 0,80$.

I coefficienti C_t e C_E sono posti pari all'unità, trattandosi di un'area classificabile nella categoria normale di topografia e di una struttura con normali caratteristiche di isolamento termico. Nel caso in oggetto, il carico neve vale, dunque:

$$q_s = 0,8 \cdot 60,0 \cdot 1,0 \cdot 1,0 = 48,0 \text{ kg/m}^2$$

2.4. AZIONE DEL VENTO

La pressione p trasmessa dal vento sulla struttura è valutata quale azione statica equivalente normale alla superficie, con la relazione (§ 3.3.4 D.M. 14/01/2008):

$$p = q_b \cdot c_e \cdot c_p \cdot c_d$$

in cui q_b è la pressione cinetica di riferimento, c_e è il coefficiente di esposizione, c_p è il coefficiente di forma o aerodinamico, ed infine c_d è il coefficiente dinamico.

La pressione cinetica di riferimento q_b in N/m^2 viene determinata con la relazione:

$$q_b = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot v_b^2$$

in cui $\rho = 1,25 \text{ kg/m}^3$ è la densità dell'aria e v_b è la velocità di riferimento del vento, data dall'espressione:

$$\begin{cases} v_b = v_{b,0} & \text{per } a_s \leq a_0 \\ v_b = v_{b,0} + k_a \cdot (a_s - a_0) & \text{per } a_0 \leq a_s \leq 1500 \text{ m} \end{cases}$$

in cui $v_{b,0}$, a_0 , e k_a sono parametri tabellati in funzione della macrozonazione del territorio (tab. 3.3.1 D.M. 14/01/2008).

Nel nostro caso si ha: $v_{ref,0} = 28$ m/s, $a_0 = 500$ m, $k_a = 0.020$ 1/s (zona 4). L'altitudine a_s del sito ove sorge la costruzione sul l.m.m., è inferiore a 1500 m, per cui si ha, $v_b = v_{b,0} = 28,0$ m/s. Si ottiene dunque che la pressione cinetica di riferimento è pari a:

$$q_b = \frac{1}{2} \cdot 1,25 \cdot 28^2 = 490,00 \text{ N/m}^2 = 49,00 \text{ kg/m}^2$$

Per calcolare il coefficiente di esposizione $c_e(z)$, si adotta la seguente relazione:

$$c_e(z) = \begin{cases} k_r^2 \cdot c_t \cdot \ln(z/z_0) \cdot [7 + c_t \cdot \ln(z/z_0)] & \text{per } z \geq z_{\min} \\ c_e(z_{\min}) & \text{per } z < z_{\min} \end{cases} \Rightarrow c_e = 1,80 \text{ m/s}$$

in cui $z = 2,00 \text{ ml}$, $z_0 = 0,05 \text{ ml}$, $k_r = 0,19$, $c_t = 1,00$, $z_{\min} = 4,00$, $\ln(z/z_0) = \ln(2,00/0,05) = 3,69$, $\ln(z_{\min}/z_0) = \ln(4,00/0,05) = 4,38$ (zona 4, classe di rugosità D, categoria di esposizione del sito II).

Il coefficiente di forma c_p si determina in funzione della tipologia e della geometria della costruzione. La pressione esterna per edifici a pianta rettangolare con coperture piane a falda inclinate o curve si valuta come segue:

- per elementi sopravento con inclinazione $\alpha \geq 60^\circ$, si pone $c_{pe} = +0,80$;
- per elem. sopravento con inclin. $20^\circ < \alpha < 60^\circ$, si pone $c_{pe} = +0,03 \cdot \alpha - 1$;
- per elem. sopravento con inclin. $0^\circ \leq \alpha \leq 20^\circ$ e per elementi sottovento, si pone $c_{pe} = -0,40$.

Per la valutazione della pressione interna si fa riferimento alle seguenti regole:

- per costruzioni che hanno (o possono anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie minore di 1/3 di quella totale, si pone $c_{pi} = \pm 0,20$
- per costruzioni che hanno (o possono anche avere in condizioni eccezionali) una parete con aperture di superficie non minore di 1/3 di quella totale, si pone:
 - $c_{pi} = +0,80$ quando la parete aperta è sopravento,
 - $c_{pi} = -0,50$ quando la parete aperta è sottovento o parallela al vento;
- per costruzioni che presentano su due pareti opposte, normali alla direzione del vento, aperture di superficie non minore di 1/3 di quella totale, si pone:
 - $c_{pe} + c_{pi} = \pm 1,2$ per gli elementi normali alla direzione del vento,
 - $c_{pi} = \pm 0,2$ per i rimanenti elementi.

I casi sopra enunciati sono riassunti nella seguente figura:

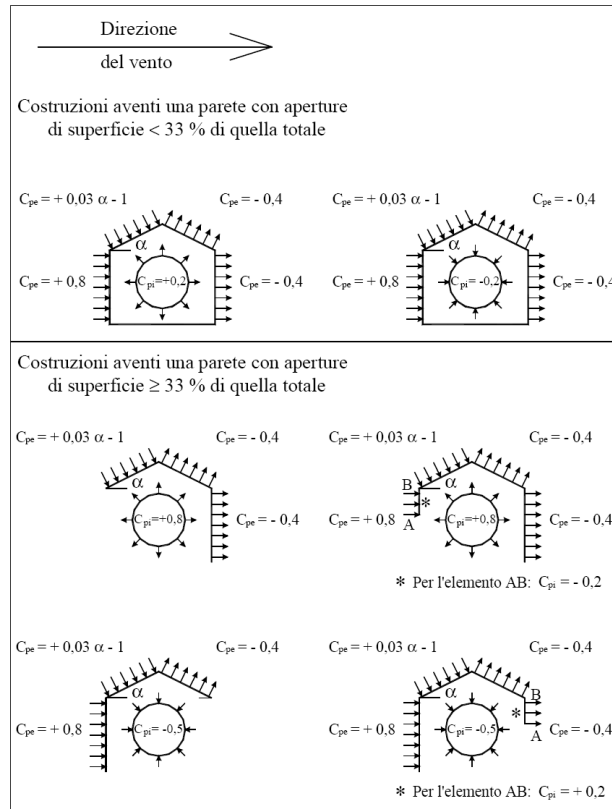


Figura 2.1 – Rif. C.3.3.3 Istruzioni D.M. 14/01/2008 (Cons. Sup. LL.PP.) Coefficienti di forma per edifici

Per quanto riguarda la pensilina perimetrale sbalzante dalla copertura, si fa riferimento al par. C3.3.10.3.2 delle Istruzioni per l'applicazione del D.M. 14/01/2008 a cura del Consiglio Superiore dei LL.PP., che suggerisce l'adozione del valore $c_p = \pm 1,20$ per tettoie e pensiline di qualsiasi tipologia, con spioventi orizzontali.

Nel nostro caso si assumono i seguenti valori:

- $C_{pe\ PV+}$ pressione esterna pareti verticali sopravvento = + 0,80
- $C_{pe\ PV-}$ pressione esterna pareti verticali sottovento = - 0,40
- $C_{pi\ PV}$ pressione interna pareti verticali = $\pm 0,20$
- $C_p\ PH$ pressione sbalzi copertura = $\pm 1,20$

Assumendo infine $c_d = 1,00$, la pressione netta ortogonale sui vari elementi considerati, risulta pari a:

- $p_{pe\ PV+}$ $49,00 \cdot 1,80 \cdot 1,00 \cdot 0,80$ = + 70,56 kg/m²
- $p_{pe\ PV-}$ $49,00 \cdot 1,80 \cdot 1,00 \cdot (-0,40)$ = - 35,28 kg/m²
- $p_{pi\ PV}$ $49,00 \cdot 1,80 \cdot 1,00 \cdot (\pm 0,20)$ = $\pm 17,64$ kg/m²

- $p_{pPH} = 49,00 \cdot 1,80 \cdot 1,00 \cdot (\pm 1,20) = \pm 105,84 \text{ kg/m}^2$

2.5. AZIONE SISMICA

Ai fini delle norme NTC 2008, l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X ed Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti.

Le azioni sismiche di progetto in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla “pericolosità sismica di base” del sito di costruzione, definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale, nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente $S_e(T)$, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza P_{VR} nel periodo di riferimento V_R . In alternativa è ammesso l'uso di accelerogrammi, purché correttamente commisurati alla *pericolosità sismica* del sito.

Nei confronti delle azioni sismiche gli stati limite di esercizio ed ultimi, sono individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

Gli stati limite di esercizio sono:

- *Stato Limite di Operatività (SLO)*: a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, non deve subire danni ed interruzioni d'uso significativi;
- *Stato Limite di Danno (SLD)*: a seguito del terremoto la costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali, le apparecchiature rilevanti alla sua funzione, subisce danni tali da non mettere a rischio gli utenti e da non compromettere significativamente la capacità di resistenza e di rigidità nei confronti delle azioni verticali ed orizzontali, mantenendosi immediatamente utilizzabile pur nell'interruzione d'uso di parte delle apparecchiature.

Gli stati limite ultimi sono:

- *Stato Limite di salvaguardia della Vita (SLV)*: a seguito del terremoto la costruzione subisce rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e significativi danni dei componenti strutturali cui si associa una perdita significativa di rigidità nei confronti delle azioni orizzontali; la costruzione conserva invece una parte della resistenza e rigidità per azioni verticali e un margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni sismiche orizzontali;
- *Stato Limite di prevenzione del Collasso (SLC)*: a seguito del terremoto la costruzione subisce gravi rotture e crolli dei componenti non strutturali ed impiantistici e danni molto gravi dei componenti strutturali; la costruzione conserva ancora un margine di sicurezza per azioni verticali ed un esiguo margine di sicurezza nei confronti del collasso per azioni orizzontali.

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} cui riferirsi per individuare l'azione sismica per gli stati limite considerati, sono riportate nella tabella successiva:

Stati Limite		P_{VR} : Probabilità di superamento nel periodo di riferimento V_R
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Tabella 2.1 – Rif. Tab. 3.2.I D.M. 14/01/2008

Le condizioni del sito di riferimento rigido in generale non corrispondono a quelle effettive. È necessario, pertanto, tenere conto delle condizioni stratigrafiche del volume di terreno interessato dall'opera ed anche delle condizioni topografiche, poiché entrambi questi fattori concorrono a modificare l'azione sismica in superficie rispetto a quella attesa su un sito rigido con superficie orizzontale. Tali modifiche, in ampiezza, durata e contenuto in frequenza, sono il risultato della *risposta sismica locale*. Le modifiche sopra citate corrispondono a:

- *effetti stratigrafici*, legati alla successione stratigrafica, alle proprietà meccaniche dei terreni, alla geometria del contatto tra il substrato rigido e i terreni sovrastanti ed alla geometria dei contatti tra gli strati di terreno;
- *effetti topografici*, legati alla configurazione topografica del piano campagna. La modifica delle caratteristiche del moto sismico per effetto della geometria

superficiale del terreno va attribuita alla focalizzazione delle onde sismiche in prossimità della cresta dei rilievi a seguito dei fenomeni di riflessione delle onde sismiche ed all'interazione tra il campo d'onda incidente e quello diffratto.

Ai fini della definizione dell'azione sismica di progetto, si rende dunque necessario valutare l'effetto della risposta sismica locale che si basa sull'individuazione di categorie di sottosuolo di riferimento, come riportate nelle seguenti tabelle:

Categoria	Descrizione
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi</i> caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3 m.
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti</i> con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina).
C	<i>Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti</i> con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15 < N_{SPT,30} < 50$ nei terreni a grana grossa e $70 < c_{u,30} < 250$ kPa nei terreni a grana fina).
D	<i>Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti</i> , con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 180 m/s (ovvero $N_{SPT,30} < 15$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} < 70$ kPa nei terreni a grana fina).
E	<i>Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m</i> , posti sul substrato di riferimento (con $V_s > 800$ m/s).

Tabella 2.2 – Rif. Tab. 3.2.II D.M. 14/01/2008

Categoria	Descrizione
S1	Depositati di terreni caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 100 m/s (ovvero $10 < c_{u,30} < 20$ kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche.
S2	Depositati di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

Tabella 2.3 – Rif. Tab. 3.2.III D.M. 14/01/2008

In riferimento alle possibili configurazioni topografiche si può fare riferimento alla seguente classificazione:

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$

Tabella 2.4 – Rif. Tab. 3.2.IV D.M. 14/01/2008

Lo spettro di risposta elastico in accelerazione delle componenti orizzontali X ed Y è espresso da una forma spettrale (spettro normalizzato) riferita ad uno smorzamento convenzionale del 5%, moltiplicata per il valore della accelerazione orizzontale massima a_g su sito di riferimento rigido orizzontale ed è definito dalle seguenti relazioni:

$$\begin{aligned}
 0 \leq T < T_B & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_0} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\
 T_B \leq T < T_C & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \\
 T_C \leq T < T_D & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\
 T_D \leq T & \quad S_e(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_0 \cdot \left(\frac{T_C T_D}{T^2} \right)
 \end{aligned}$$

nelle quali T ed S_e sono, rispettivamente, il periodo di vibrazione e l'accelerazione spettrale orizzontale, S è il coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la seguente relazione:

$$S = S_S \cdot S_T$$

essendo S_S il coefficiente di amplificazione stratigrafica ed S_T è il coefficiente di amplificazione topografica, definiti nelle seguenti tabelle:

Categoria sottosuolo	S_s
A	1,00
B	$1,00 \leq 1,40 - 0,40 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,20$
C	$1,00 \leq 1,70 - 0,60 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,50$
D	$0,90 \leq 2,40 - 1,50 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,80$
E	$1,00 \leq 2,00 - 1,10 \cdot F_0 \cdot \frac{a_g}{g} \leq 1,60$

Tabella 2.5 – Rif. Tab. 3.2.V D.M. 14/01/2008

Categoria topografica	Ubicazione dell'opera o dell'intervento	S_T
T1	-	1,0
T2	In corrispondenza della sommità del pendio	1,2
T3	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,2
T4	In corrispondenza della cresta del rilievo	1,4

Tabella 2.6 – Rif. Tab. 3.2.VI D.M. 14/01/2008

Nelle espressioni dello spettro elastico, inoltre, η è il fattore che altera lo spettro elastico per coefficienti di smorzamento viscosi convenzionali ξ diversi dal 5%, mediante la relazione

$$\eta = \sqrt{10/(5 + \xi)} \geq 0,55$$

dove ξ (espressa in percentuale) è valutata sulla base di materiali, tipologia strutturale e terreno di fondazione; F_0 è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, su sito di riferimento rigido orizzontale; T_C è il periodo corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro, dato da:

$$T_C = C_C \cdot T_C^*$$

dove T_C^* è il periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale e C_C è un coefficiente funzione della categoria di sottosuolo tabellato come segue:

Categoria sottosuolo	C_C
A	1,00
B	$1,10 \cdot (T_C^*)^{-0,20}$
C	$1,05 \cdot (T_C^*)^{-0,33}$
D	$1,25 \cdot (T_C^*)^{-0,50}$
E	$1,15 \cdot (T_C^*)^{-0,40}$

Tabella 2.7 – Rif. Tab. 3.2.V D.M. 14/01/2008

$T_B = T_C/3$ è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante; T_D , infine, è il periodo corrispondente all'inizio del tratto a spostamento costante dello spettro, espresso in secondi mediante la relazione:

$$T_D = 4,0 \cdot \frac{a_g}{g} + 1,6$$

Lo spettro di risposta elastico in accelerazione della componente verticale Z è definito dalle seguenti espressioni:

$$\begin{array}{ll}
 0 \leq T < T_B & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left[\frac{T}{T_B} + \frac{1}{\eta \cdot F_v} \left(1 - \frac{T}{T_B} \right) \right] \\
 T_B \leq T < T_C & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \\
 T_C \leq T < T_D & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C}{T} \right) \\
 T_D \leq T & S_{ve}(T) = a_g \cdot S \cdot \eta \cdot F_v \cdot \left(\frac{T_C \cdot T_D}{T^2} \right)
 \end{array}$$

nelle quali T e S_{ve} sono, rispettivamente, il periodo di vibrazione e l'accelerazione spettrale verticale, mentre F_v è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, in termini di accelerazione orizzontale massima del terreno a_g su sito di riferimento rigido orizzontale, mediante la relazione:

$$F_v = 1,35 \cdot F_0 \cdot \left(\frac{a_g}{g} \right)^{0,5}$$

Per la componente verticale del sisma, i valori di S_S , T_B , T_C e T_D , sono riportati di seguito:

Categoria di sottosuolo	S_S	T_B	T_C	T_D
A, B, C, D, E	1,0	0,05 s	0,15 s	1,0 s

Tabella 2.8 – Rif. Tab. 3.2.VII D.M. 14/01/2008

Per gli **stati limite di esercizio** lo spettro di progetto $S_d(T)$ da utilizzare, sia per le componenti orizzontali che per la componente verticale, è lo spettro elastico corrispondente riferito alla probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} considerata.

Per gli **stati limite ultimi**, ai fini del progetto o della verifica delle strutture le capacità dissipative delle strutture possono essere messe in conto attraverso una riduzione delle forze elastiche, che tiene conto in modo semplificato della capacità dissipativa anelastica della struttura, della sua sovraresistenza, dell'incremento del suo periodo proprio a seguito delle plasticizzazioni. In tal caso, lo spettro di progetto $S_d(T)$ da utilizzare, sia per le componenti orizzontali, sia per la componente verticale, è lo spettro elastico corrispondente riferito alla probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR} considerata, con le ordinate ridotte sostituendo nelle formule η con $1/q$, dove q è il fattore di struttura, funzione della tipologia strutturale dell'opera. Si assumerà comunque $S_d(T) \geq 0,2 \cdot a_g$.

Nel caso in esame, si assume un terreno appartenente alla categoria di sottosuolo di riferimento C, una categoria topografica T_1 , una Vita Nominale V_N della costruzione di 50 anni, un Coefficiente d'Uso C_U pari ad 1,00.

Il coefficiente V_N si determina attraverso la tabella seguente:

TIPI DI COSTRUZIONE		Vita Nominale V_N (in anni)
1	Opere provvisorie – Opere provvisionali - Strutture in fase costruttiva ¹	≤ 10
2	Opere ordinarie, ponti, opere infrastrutturali e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale	≥ 50
3	Grandi opere, ponti, opere infrastrutturali e dighe di grandi dimensioni o di importanza strategica	≥ 100

Tabella 2.9 – Rif. Tab. 2.4.I D.M. 14/01/2008

Il coefficiente d'uso C_U dipende dalla classe d'uso della costruzione, scelta fra quelle riportate di seguito:

- Classe I:* Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli.
- Classe II:* Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe d'uso III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.
- Classe III:* Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe d'uso IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso.
- Classe IV:* Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie con attività particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie di tipo A o B, di cui al D.M. 5 novembre 2001, n. 6792, "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade", e di tipo C quando appartenenti ad itinerari di collegamento tra capoluoghi di provincia non altresì serviti da strade di tipo A o B. Ponti e reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica.

per come definito nella seguente tabella:

CLASSE D'USO	I	II	III	IV
COEFFICIENTE C_U	0,7	1,0	1,5	2,0

Tabella 2.10 – Rif. Tab. 2.4.II D.M. 14/01/2008

Il fattore di struttura $q = K_R \cdot q_0$ è stato infine desunto dal valore del fattore riduttivo $K_R = 1,00$ trattandosi di struttura regolare in altezza (§ 7.3.1 D.M. 14/01/2008) e dalla seguente tabella relativa alle costruzioni in calcestruzzo (Tabella 7.4.1).

Tipologia	q_0	
	CD" B "	CD" A "
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste	$3,0 \alpha_u / \alpha_1$	$4,5 \alpha_u / \alpha_1$
Strutture a pareti non accoppiate	3,0	$4,0 \alpha_u / \alpha_1$
Strutture deformabili torsionalmente	2,0	3,0
Strutture a pendolo inverso	1,5	2,0

Tabella 2.11 – Rif. Tab. 7.4.I D.M. 14/01/2008

Trattandosi di strutture a telaio in classe di duttilità CD" B " e trattandosi di strutture regolari in pianta, a telaio e ad una elevazione si assume $\alpha_u / \alpha_1 = 1.1$ per cui il coefficiente di struttura è pari a $q = 3.00 \cdot 1.10 = 3.30$. Ai fini della caratterizzazione del suolo di fondazione, come si evince dai risultati delle prove riportate nella Relazione Geotecnica [2], la categoria del suolo che deve essere assunta nei calcoli è la categoria B.

3. VERIFICA GEOTECNICA DELLE FONDAZIONI

3.1. PREMESSA

Nel presente Capitolo si conducono le verifiche strutturali e geotecniche delle opere di fondazione.

3.2. VERIFICA A CARICO LIMITE

La verifica a carico limite per fondazioni superficiali si esegue, in accordo al par. 6.4.2 del D.M. 14/01/2008, adottando la combinazione di SLU di tipo Geotecnico (GEO), ovvero quella corrispondente all'Approccio 1 - combinazione 2: (A2, M2, R2).

Le analisi agli SLU svolte sulle strutture del fabbricato hanno comportato l'adozione di coefficienti di combinazione superiori a quelli previsti per il caso A2, pertanto il confronto carico limite con la pressione sul terreno così calcolata conduce ad una verifica a favore di sicurezza.

Le tensioni calcolate alla base delle travi di fondazione, riportate nel § 4.16.2 sono sempre inferiori alle tensioni di progetto come determinate nella Tabella di calcolo del carico limite che segue.

Il calcolo del carico limite per fondazioni superficiali su plinto, in assenza di falda, si esegue con la relazione:

$$q_l = c \cdot N_c \cdot \zeta_c + \gamma_1 \cdot D \cdot N_q \cdot \zeta_q + \gamma_2 \cdot B \cdot N_\gamma \cdot \zeta_\gamma / 2$$

in cui:

- c è la coesione del terreno di fondazione;
- γ_1 è il peso dell'unità di volume del materiale di riempimento;
- γ_2 è il peso dell'unità di volume del terreno di fondazione;
- D è l'affondamento della fondazione rispetto al p.d.c.;
- B è la base della fondazione;
- N_c, N_q, N_γ sono parametri adimensionali funzione dell'angolo di attrito interno del terreno di fondazione;
- $\zeta_c, \zeta_q, \zeta_\gamma$ sono i fattori di forma che tengono conto del rapporto B/L tra la larghezza B e la lunghezza L del plinto.

Nel caso in oggetto, il carico limite è determinato nella Tabella seguente:

CARATTERISTICHE GEOTECNICHE DEL TERRENO DI FONDAZIONE

$\phi =$	25.0°	(angolo di attrito nominale del terreno di fond.)
$\tan(\phi) =$	0.4663	
$c =$	0.0000 ton/m ²	(coesione nominale)
$\gamma_1 =$	1.80 ton/m ³	(peso di volume nominale del terreno di riemp.)
$\gamma_2 =$	1.80 ton/m ³	(peso di volume nominale del terreno di fondaz.)
$\gamma_{M\phi} =$	1.25	(coefficiente parziale M2 da applicare a $\tan\phi$)
$\gamma_{Mc} =$	1.25	(coefficiente parziale M2 da applicare a c)
$\gamma_{Mc_u} =$	1.40	(coefficiente parziale M2 da applicare a c_u)
$\gamma_{M\gamma} =$	1.00	(coefficiente parziale M2 da applicare a γ)
$\phi_{M2} =$	20.5°	(angolo di attrito ridotto del terreno di fond.)
$\tan(\phi_{M2}) =$	0.3730	
$c_{M2} =$	0.0000 ton/m ²	(coesione ridotta)
$\gamma_{1,M2} =$	1.80 ton/m ³	(peso di volume ridotto del terreno di riemp.)
$\gamma_{2,M2} =$	1.80 ton/m ³	(peso di volume ridotto del terreno di di fondaz.)

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE DELLA FONDAZIONE

B =	1.20	ml	(base della fondazione)
L =	10.00	ml	(lunghezza della fondazione)
D =	1.10	ml	(profondità fondazione)

COEFFICIENTI PER IL CALCOLO DEL Q_{LIM}

$N_c =$	15.27	(coefficiente adimensionale)
$N_q =$	6.70	(" ")
$N_\gamma =$	5.74	(" ")
$\zeta_c =$	1.05	(fattore di forma)
$\zeta_q =$	1.04	(" ")
$\zeta_\gamma =$	0.95	(" ")

CALCOLO DEL CARICO LIMITE DEL COMPLESSO TERRENO-FONDAZIONI

$q_{lim} =$	19.76	ton/m ²	=	1.98	kg/cm ²
$\gamma_{R2} =$	1.80				(coefficiente parziale per la verifica allo SLU)
$q_d =$	10.98	ton/m ²	=	1.10	kg/cm ²

CARATTERISTICHE GEOTECNICHE DEL TERRENO DI FONDAZIONE			
$\phi =$	25,0°		(angolo di attrito nominale del terreno di fond.)
$\tan(\phi) =$	0,4663		
$c =$	0,0000	ton/m ²	(coesione nominale)
$\gamma_1 =$	1,70	ton/m ³	(peso di volume nominale del terreno di riemp.)
$\gamma_2 =$	1,70	ton/m ³	(peso di volume nominale del terreno di fondaz.)
$\gamma_{M\phi} =$	1,25		(coefficiente parziale M2 da applicare a $\tan\phi$)
$\gamma_{Mc} =$	1,25		(coefficiente parziale M2 da applicare a c)
$\gamma_{Mc_u} =$	1,40		(coefficiente parziale M2 da applicare a c _u)
$\gamma_{M\gamma} =$	1,00		(coefficiente parziale M2 da applicare a γ)
$\phi_{M2} =$	20,5°		(angolo di attrito ridotto del terreno di fond.)
$\tan(\phi_{M2}) =$	0,3730		
$c_{M2} =$	0,0000	ton/m ²	(coesione ridotta)
$\gamma_{1, M2} =$	1,70	ton/m ³	(peso di volume ridotto del terreno di riemp.)
$\gamma_{2, M2} =$	1,70	ton/m ³	(peso di volume ridotto del terreno di di fondaz.)
CARATTERISTICHE GEOMETRICHE DELLA FONDAZIONE			
$B =$	0,90	ml	(base della fondazione)
$L =$	10,00	ml	(lunghezza della fondazione)
$D =$	1,10	ml	(profondità fondazione)
COEFFICIENTI PER IL CALCOLO DEL Q_{LIM}			
$N_c =$	15,27		(coefficiente adimensionale)
$N_\phi =$	6,70		(" ")
$N_\gamma =$	5,74		(" ")
$\zeta_c =$	1,04		(fattore di forma)
$\zeta_\phi =$	1,03		(" ")
$\zeta_\gamma =$	0,96		(" ")
CALCOLO DEL CARICO LIMITE DEL COMPLESSO TERRENO-FONDAZIONI			
$q_{lim} =$	17,18	ton/m ²	= 1,72 kg/cm ²
$\gamma_{R2} =$	1,80		(coefficiente parziale per la verifica allo SLU)
$q_d =$	9,54	ton/m ²	= 0,95 kg/cm ²

Tabella 3.1 – Calcolo del carico limite per le fondazioni in progetto

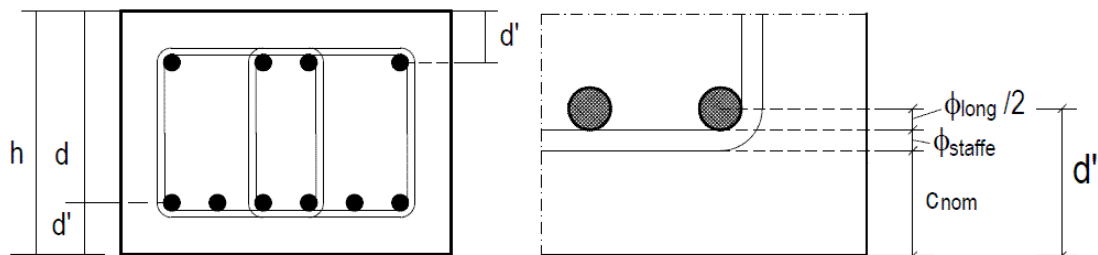
4. TABULATO DI CALCOLO

4.1. MATERIALI E COPRIFERRI PER STRUTTURE IN CA

Classe di esposizione ambientale	Copriferro $c_{min,dur}$ [mm]								
	15	25	30	35	40	45	50	55	
XC1	C25/30, 0.60, 300								
XC2	C25/30, 0.60, 300								
XC3	C28/35, 0.55, 320								
XC4	C32/40, 0.50, 340								
XD1	C28/35, 0.55, 320								
XD2	C35/45, 0.45, 360								
XD3	C35/45, 0.45, 360								
XS1	C28/35, 0.55, 320								
XS2	C35/45, 0.45, 360								
XS3	C35/45, 0.45, 360								
XF1	C28/35, 0.50, 320								
XF2 – XF3	C25/30, 0.50, 340								
XF4	C28/35, 0.45, 360								
XA1	C28/35, 0.55, 320								
XA2	C32/40, 0.50, 340								
XA3	C35/45, 0.45, 360								

$$c_{nom} = \max(c_{min,b}, c_{min,dur}) + 10 \text{ (mm)} \geq 20 \text{ mm}$$

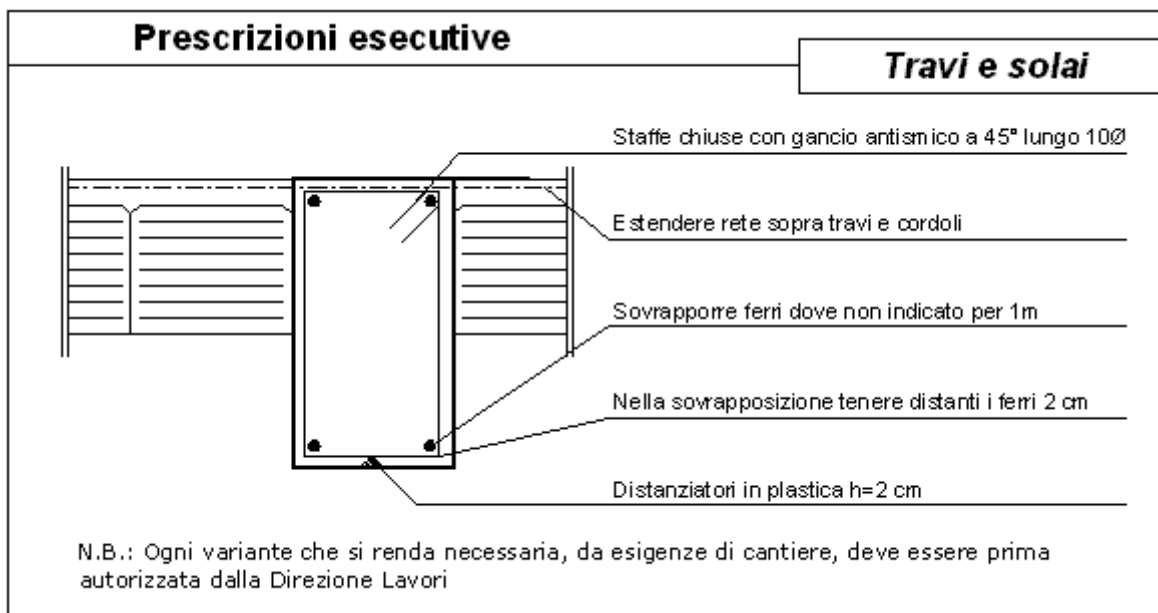
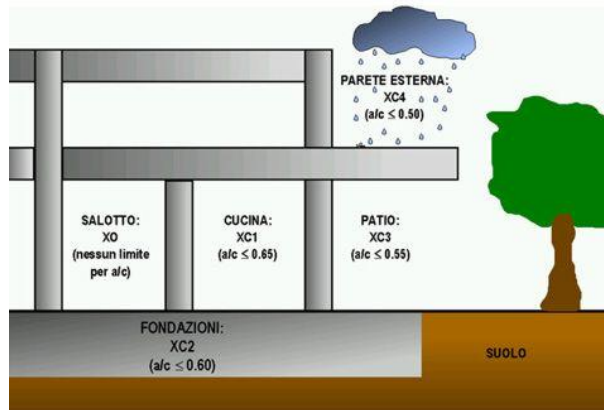
$c_{min,b} = \phi \sqrt{n_b}$ n_b numero di barre di un eventuale gruppo di barre; per barra singola $n_b = 1$.



Altezze d e d'

4.2. DURABILITA'

1 Nessun rischio di corrosione o di attacco		
X0	Calcestruzzo privo di armatura o inserti metallici: tutte le esposizioni eccetto dove c'è gelo/disgelo, abrasione o attacco chimico. Calcestruzzo con armatura o inserti metallici molto asciutto.	Calcestruzzo all'interno di edifici con umidità dell'aria molto bassa.
2 Corrosione indotta da carbonatazione		
XC1	Asciutto o permanentemente bagnato	Calcestruzzo all'interno di edifici con bassa umidità relativa. Calcestruzzo costantemente immerso in acqua
XC2	Bagnato, raramente asciutto	Superfici di calcestruzzo a contatto con acqua per lungo tempo. Molte fondazioni
XC3	Umidità moderata	Calcestruzzo all'interno di edifici con umidità dell'aria moderata oppure elevata. Calcestruzzo esposto all'esterno protetto dalla pioggia
XC4	Ciclicamente bagnato e asciutto	Superfici di calcestruzzo soggette al contatto con acqua, non nella classe di esposizione XC2
3 Corrosione indotta da cloruri		
XD1	Umidità moderata	Superfici di calcestruzzo esposte a nebbia salina
XD2	Bagnato, raramente asciutto	Piscine. Calcestruzzo esposto ad acque industriali contenenti cloruri
XD3	Ciclicamente bagnato ed asciutto	Parti di ponti esposte a spruzzi contenenti cloruri Pavimentazioni stradali e di parcheggi
4 Corrosione indotta da cloruri presenti nell'acqua di mare		
XS1	Esposto a nebbia salina ma non in contatto diretto con acqua di mare	Strutture prossime oppure sulla costa
XS2	Permanentemente sommerso	Parti di strutture marine
XS3	Zone esposte alle onde, agli spruzzi oppure alle maree	Parti di strutture marine
5 Attacco di cicli gelo/disgelo		
XF1	Moderata saturazione d'acqua, senza impiego di agente antigelo	Superfici verticali di calcestruzzo esposte alla pioggia e al gelo
XF2	Moderata saturazione d'acqua, con uso di agente antigelo	Superfici verticali di calcestruzzo di strutture stradali esposte al gelo e nebbia di agenti antigelo
XF3	Elevata saturazione d'acqua, senza antigelo	Superfici orizzontali di calcestruzzo esposte alla pioggia e al gelo
XF4	Elevata saturazione d'acqua, con antigelo oppure acqua di mare	Strade e impalcati da ponte esposti agli agenti antigelo Superfici di calcestruzzo esposte direttamente a nebbia contenente agenti antigelo e al gelo
6. Attacco chimico		
XA1	Ambiente chimico debolmente aggressivo	Suoli naturali ed acqua del terreno
XA2	Ambiente chimico moderatamente aggressivo	Suoli naturali ed acqua del terreno
XA3	Ambiente chimico fortemente aggressivo	Suoli naturali ed acqua del terreno



- Sovrapporre i ferri nelle riprese per almeno 60 diametri ;
- Impiegare distanziatori in plastica o pasta di cemento per garantire un copriferro (misurato dall'esterno ferro e non dal baricentro ferro) di almeno cm 2,5 per le travi e cm 3 per i pilastri (a meno di prescrizioni superiori per esigenze di REI) ;
- Estendere la rete nella soletta dei solai fino all'esterno cordolo o travi ;
- Sovrapporre le reti di cui sopra per almeno cm 20 ;
- Ancorare i ferri aggiuntivi superiori dei solai all'esterno delle travi di bordo, curando di tenere il baricentro a circa 2.5 cm dal filo superiore del getto della caldana del solaio ;

NELLA GIUNZIONE PER SOVRAPPOSIZIONE DEI FERRI, NON LEGARE I DUE FERRI FRA LORO, MA TENERLI DISTANZIATI DI ALMENO CM 2 (INTERFERRO).

4.3. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

4.3.1. LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI

Il programma consente l'uso di materiali diversi. Sono previsti i seguenti tipi di materiale:

1	materiale tipo cemento armato
2	materiale tipo acciaio
3	materiale tipo muratura
4	materiale tipo legno
5	materiale tipo generico

I materiali utilizzati nella modellazione sono individuati da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni materiale vengono riportati in tabella i seguenti dati:

<i>Young</i>	modulo di elasticità normale
<i>Poisson</i>	coefficiente di contrazione trasversale
<i>G</i>	modulo di elasticità tangenziale
<i>Gamma</i>	peso specifico
<i>Alfa</i>	coefficiente di dilatazione termica

I dati soprariportati vengono utilizzati per la modellazione dello schema statico e per la determinazione dei carichi inerziali e termici. In relazione al tipo di materiale vengono riportati inoltre:

1	cemento armato	Rck	resistenza caratteristica cubica
		Fctm	resistenza media a trazione semplice
2	acciaio	Ft	tensione di rottura a trazione
		Fy	tensione di snervamento
		Fd	resistenza di calcolo
		Fdt	resistenza di calcolo per spess. t>40 mm
		Sadm	tensione ammissibile
		Sadmt	tensione ammissibile per spess. t>40 mm
3	muratura	Resist. Fk	resistenza caratteristica a compressione
		Resist. Fvko	resistenza caratteristica a taglio
4	legno	Resist. fc0k	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per compressione
		Resist. ft0k	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per trazione
		Resist. fmk	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per flessione
		Resist. fvk	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per taglio
		Modulo E0,05	Modulo elastico parallelo caratteristico
		Lamellare	lamellare o massiccio

4.3.2. TABELLA DATI MATERIALI

Id	Tipo / Note		Young	Poisson	G	Gamma	Alfa
		daN/cm2	daN/cm2		daN/cm2	daN/cm3	
4	Calcestruzzo Classe C32/40		3.360e+05	0.12	1.500e+05	2.50e-03	1.00e-05
	Rck	400.0					
	fctm	31.0					

4.4. MODELLOZIONE DELLE SEZIONI

4.4.1. LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI

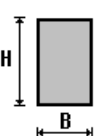
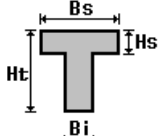
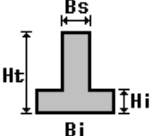
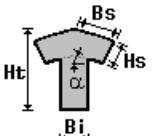
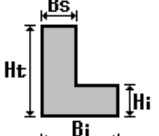
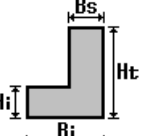
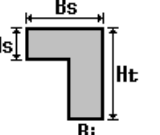
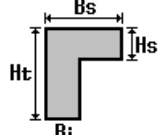
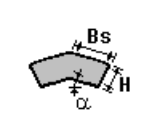
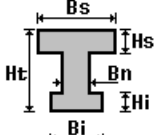
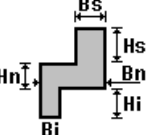
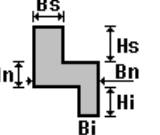
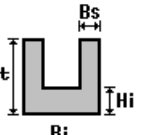
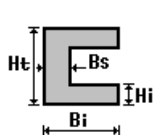
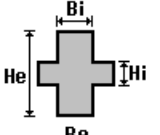
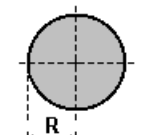
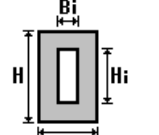
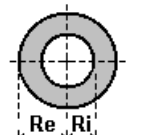
Il programma consente l'uso di sezioni diverse. Sono previsti i seguenti tipi di sezione:

- 1 sezione di tipo generico
- 2 profilati semplici
- 3 profilati accoppiati e speciali

Le sezioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni sezione vengono riportati in tabella i seguenti dati:

Area	area della sezione
A V2	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 2)
A V3	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 3)
Jt	fattore torsionale di rigidezza
J2-2	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 2
J3-3	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 3
W2-2	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 2
W3-3	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 3
Wp2-2	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 2
Wp3-3	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 3

I dati soprariportati vengono utilizzati per la determinazione dei carichi inerziali e per la definizione delle rigidezze degli elementi strutturali; qualora il valore di Area V2 (e/o Area V3) sia nullo la deformabilità per taglio V2 (e/o V3) è trascurata. La valutazione delle caratteristiche inerziali delle sezioni è condotta nel riferimento 2-3 dell'elemento.

					
rettangolare	a T	a T rovescia	a T di colmo	a L	a L specchiata
					
a L specchiata rovescia	a L rovescia	a L di colmo	a doppio T	a quattro specchiata	a quattro
					
a U	a C	a croce	circolare	rettangolare cava	circolare cava

Per quanto concerne i profilati semplici ed accoppiati l'asse 2 del riferimento coincide con l'asse x riportato nei più diffusi profilati.

Per quanto concerne le sezioni di tipo generico (tipo 1.):

i valori dimensionali con prefisso B sono riferiti all'asse 2

i valori dimensionali con prefisso H sono riferiti all'asse 3

4.4.2. TABELLA DATI SEZIONI

Id	Tipo	Area	A V2	A V3	Jt	J 2-2	J 3-3	W 2-2	W 3-3	Wp 2-2	Wp 3-3
		cm2	cm2	cm2	cm4	cm4	cm4	cm3	cm3	cm3	cm3
3	Rettangolare: b=30.00 h=70.00	2100.00	1750.00	1750.00	4.599e+05	1.575e+05	8.575e+05	1.050e+04	2.450e+04	1.575e+04	3.675e+04
36	HEB 400	197.80	0.0	0.0	355.70	1.082e+04	5.768e+04	721.30	2884.00	1104.00	3231.70
37	T rovescia: bi=120.00 ht=90.00 bs=40.00 hi=30.00	6000.00	0.0	0.0	2.292e+06	4.640e+06	3.906e+06	7.733e+04	6.853e+04	9.280e+04	8.223e+04
38	L regolare: bi=75.00 ht=90.00 bs=35.00 hi=30.00	4350.00	0.0	0.0	1.476e+06	1.704e+06	2.998e+06	3.613e+04	5.628e+04	4.335e+04	6.753e+04
39	L inversa: bi=75.00 ht=90.00 bs=35.00 hi=30.00	4350.00	0.0	0.0	1.476e+06	1.704e+06	2.998e+06	3.613e+04	5.628e+04	4.335e+04	6.753e+04
43	Rettangolare: b=60.00 h=30.00	1800.00	1500.00	1500.00	3.699e+05	5.400e+05	1.350e+05	1.800e+04	9000.00	2.700e+04	1.350e+04
44	Rettangolare: b=30.00 h=60.00	1800.00	1500.00	1500.00	3.699e+05	1.350e+05	5.400e+05	9000.00	1.800e+04	1.350e+04	2.700e+04
55	Rettangolare: b=70.00 h=30.00	2100.00	1750.00	1750.00	4.599e+05	8.575e+05	1.575e+05	2.450e+04	1.050e+04	3.675e+04	1.575e+04
56	Rettangolare: b=130.00 h=50.00	6500.00	5416.67	5416.67	4.104e+06	9.154e+06	1.354e+06	1.408e+05	5.417e+04	2.112e+05	8.125e+04
57	T rovescia: bi=160.00 ht=90.00 bs=80.00 hi=30.00	9600.00	0.0	0.0	8.501e+06	1.280e+07	6.660e+06	1.600e+05	1.269e+05	1.920e+05	1.522e+05
58	T rovescia: bi=140.00 ht=100.00 bs=60.00 hi=30.00	8400.00	0.0	0.0	5.568e+06	8.120e+06	7.280e+06	1.160e+05	1.213e+05	1.392e+05	1.456e+05

4.5. MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI

4.5.1. LEGENDA TABELLA DATI NODI

Il programma utilizza per la modellazione nodi strutturali.

Ogni nodo è individuato dalle coordinate cartesiane nel sistema di riferimento globale (X Y Z).

Ad ogni nodo è eventualmente associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale, ed un set di sei molle (tre per le traslazioni, tre per le rotazioni). Le tabelle sottoriportate riflettono le succitate possibilità. In particolare per ogni nodo viene indicato in tabella:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	valore della coordinata Z

Per i nodi ai quali sia associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale o un set di molle viene indicato in tabella:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	valore della coordinata Z
Note	eventuale codice di vincolo (es. v=110010 sei valori relativi ai sei gradi di libertà previsti per il nodo TxTyTzRxRyRz, il valore 1 indica che lo spostamento o rotazione relativo è impedito, il valore 0 indica che lo spostamento o rotazione relativo è libero).
Note	(FS = 1, 2,...) eventuale codice del tipo di fondazione speciale (1, 2,... fanno riferimento alle tipologie: plinto, palo, plinto su pali,...) che è collegato al nodo. (ISO = "id SIGLA") indice e sigla identificativa dell' eventuale isolatore sismico assegnato al nodo
Rig. TX	valore della rigidezza dei vincoli elastici eventualmente applicati al nodo, nello specifico TX (idem per TY, TZ, RX, RY, RZ).

Per strutture sismicamente isolate viene inoltre inserita la tabella delle caratteristiche per gli isolatori utilizzati; le caratteristiche sono indicate in conformità al cap. 7.10 del D.M. 14/01/08

4.5.2. TABELLA DATI NODI

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
	cm	cm	cm		cm	cm	cm		cm	cm	cm
1	2770.5	730.2	695.0	2	2770.5	309.8	1070.0	3	0.0	1590.3	0.0
4	0.0	1590.3	695.0	5	0.0	0.0	0.0	6	0.0	0.0	320.0
7	562.6	0.0	0.0	8	562.6	0.0	320.0	9	1095.9	0.0	0.0
10	1095.9	0.0	320.0	11	1450.0	0.0	0.0	12	1450.0	0.0	320.0
13	3040.5	0.0	0.0	14	3040.5	0.0	320.0	15	3394.5	0.0	0.0
16	3394.5	0.0	320.0	17	3394.5	730.0	0.0	18	3394.5	730.0	320.0
19	2.21e-06	1139.7	0.0	20	2.21e-06	1139.7	695.0	21	562.7	1139.7	0.0
22	562.7	1139.7	695.0	23	1095.9	1139.7	0.0	24	1095.9	1139.7	695.0
25	1095.9	730.0	0.0	26	1095.9	730.0	320.0	27	562.7	730.0	0.0
28	562.7	730.0	320.0	29	2.17e-04	730.0	0.0	30	2.17e-04	730.0	320.0
31	3394.5	730.0	695.0	32	1095.9	0.0	695.0	33	1095.9	730.0	695.0

34	3040.5	0.0	695.0	35	3394.5	0.0	695.0	36	1450.0	0.0	695.0
37	3394.5	1139.7	0.0	38	3394.5	1139.7	695.0	39	4470.4	1139.7	0.0
40	4470.4	1139.7	695.0	41	562.7	1590.3	0.0	42	562.7	1590.3	695.0
43	1450.0	310.0	0.0	44	1450.0	310.0	320.0	45	0.0	309.8	0.0
46	0.0	309.8	320.0	47	3040.5	310.0	0.0	48	3040.5	310.0	320.0
49	3927.8	1590.3	0.0	50	3927.8	1590.3	695.0	51	4470.4	1590.3	0.0
52	4470.4	1590.3	695.0	53	4470.4	730.0	0.0	54	4470.4	730.0	320.0
55	1095.9	1590.3	0.0	56	1095.9	1590.3	695.0	57	562.6	0.0	695.0
58	1095.9	309.8	695.0	59	2770.5	730.0	1070.0	60	4470.4	730.0	695.0
61	3394.5	1590.3	0.0	62	3394.5	1590.3	695.0	63	2245.3	309.8	0.0
64	2245.3	309.8	320.0	65	2245.3	-5.13e-06	0.0	66	2245.3	-5.13e-06	320.0
67	2245.3	730.0	0.0	68	2245.3	730.0	320.0	69	1720.2	0.0	0.0
70	1720.2	0.0	320.0	71	2770.5	0.0	0.0	72	2770.5	0.0	320.0
73	562.6	309.8	0.0	74	562.6	309.8	320.0	75	1095.9	309.8	0.0
76	1095.9	309.8	320.0	77	3927.8	1139.7	0.0	78	3927.8	1139.7	695.0
79	1720.2	730.0	0.0	80	1720.2	730.0	320.0	81	1720.2	1139.7	0.0
82	1720.2	1139.7	695.0	83	1720.2	1590.3	0.0	84	1720.2	1590.3	695.0
85	3040.5	310.0	695.0	86	562.7	730.0	695.0	87	2770.5	730.0	0.0
88	2770.5	730.0	320.0	89	2770.5	1139.7	0.0	90	2770.5	1139.7	695.0
91	2770.5	1590.3	0.0	92	2770.5	1590.3	695.0	93	1450.0	310.0	695.0
94	2.17e-04	730.0	695.0	95	3927.8	730.0	0.0	96	3927.8	730.0	320.0
97	3927.8	0.0	0.0	98	3927.8	0.0	320.0	99	1720.2	309.8	695.0
100	1720.2	730.0	695.0	101	2770.5	309.8	695.0	102	2770.5	730.0	695.0
103	3927.8	0.0	695.0	104	3927.8	730.0	695.0	105	1720.2	309.8	0.0
106	1720.2	309.8	320.0	107	2770.5	310.0	0.0	108	2770.5	310.0	320.0
109	2.21e-06	1139.7	320.0	110	562.7	1139.7	320.0	111	1095.9	1139.7	320.0
112	3394.5	1139.7	320.0	113	4470.4	1139.7	320.0	114	3927.8	1139.7	320.0
115	1720.2	1139.7	320.0	116	2770.5	1139.7	320.0	117	3927.8	0.0	1070.0
118	2770.5	310.0	695.0	119	2770.5	730.2	320.0	120	2770.5	730.2	1070.0
121	3927.8	730.0	1070.0	122	0.0	1590.3	1070.0	123	2.21e-06	1139.7	1070.0
124	562.7	1139.7	1070.0	125	1095.9	1139.7	1070.0	126	3394.5	730.0	1070.0
127	1095.9	0.0	1070.0	128	1095.9	730.0	1070.0	129	3040.5	0.0	1070.0
130	3394.5	0.0	1070.0	131	1450.0	0.0	1070.0	132	3394.5	1139.7	1070.0
133	2.17e-04	730.0	1070.0	134	562.7	1590.3	1070.0	135	3927.8	1590.3	1070.0
136	1720.2	309.8	1070.0	137	1095.9	1590.3	1070.0	138	562.6	0.0	1070.0
139	1095.9	309.8	1070.0	140	2770.5	310.0	1070.0	141	1720.2	730.0	1070.0
142	3394.5	1590.3	1070.0	143	3927.8	1139.7	1070.0	144	1720.2	1139.7	1070.0
145	1720.2	1590.3	1070.0	146	3040.5	310.0	1070.0	147	562.7	730.0	1070.0
148	2770.5	1139.7	1070.0	149	2770.5	1590.3	1070.0	150	1450.0	310.0	1070.0

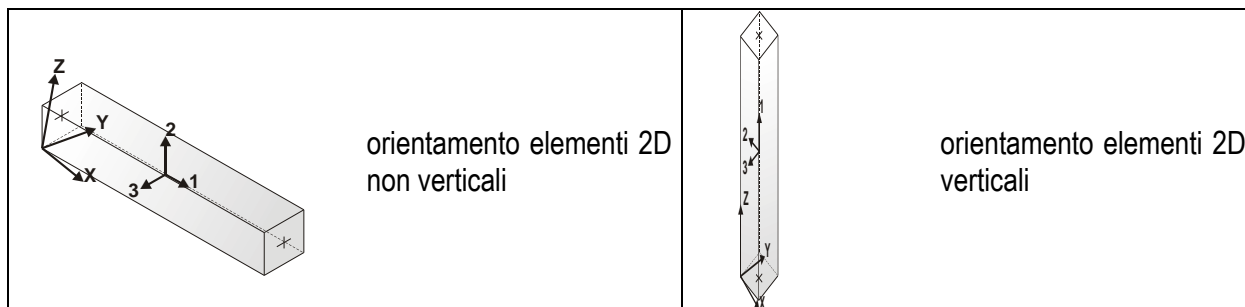
4.6. MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE

4.6.1. LEGENDA TABELLA DATI TRAVE

Il programma utilizza per la modellazione elementi a due nodi denominati in generale travi.

Ogni elemento trave è individuato dal nodo iniziale e dal nodo finale.

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione.



In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

Elem.	numero dell'elemento
Note	codice di comportamento: trave, trave di fondazione, pilastro, asta, asta tesa, asta compressa
Nodo I (J)	numero del nodo iniziale (finale)
Mat.	codice del materiale assegnato all'elemento
Sez.	codice della sezione assegnata all'elemento
Rotaz.	valore della rotazione dell'elemento, attorno al proprio asse, nel caso in cui l'orientamento di default non sia adottabile; l'orientamento di default prevede per gli elementi non verticali l'asse 2 contenuto nel piano verticale e l'asse 3 orizzontale, per gli elementi verticali l'asse 2 diretto secondo X negativo e l'asse 3 diretto secondo Y negativo
Svincolo I (J)	codici di svincolo per le azioni interne; i primi sei codici si riferiscono al nodo iniziale, i restanti sei al nodo finale (il valore 1 indica che la relativa azione interna non è attiva)
Wink V	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione della trave su suolo elastico
Wink O	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

4.6.2. TABELLA DATI TRAVE

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Rotaz. gradi	Svincolo I	Svincolo J	Wink V daN/cm3	Wink O daN/cm3
1	Trave	58	33	4	44					
2	Trave	138	147	4	44					
3	Pilas.	5	6	4	55					
4	Pilas.	7	8	4	55					
5	Pilas.	9	10	4	55					
6	Pilas.	11	12	4	55					
7	Pilas.	13	14	4	55					
8	Pilas.	15	16	4	55					
9	Pilas.	17	18	4	55					
10	Pilas.	19	109	4	55					
11	Pilas.	21	110	4	55					
12	Pilas.	23	111	4	55					
13	Pilas.	25	26	4	55					
14	Pilas.	27	28	4	55					
15	Pilas.	29	30	4	55					
16	Trave	22	24	4	44					
17	Trave	58	99	4	44					
18	Trave	143	135	4	44					
19	Pilas.	37	112	4	55					
20	Pilas.	39	113	4	55					
21	Pilas.	41	42	4	3					
22	Pilas.	43	44	4	3					
23	Pilas.	45	46	4	3					
24	Pilas.	47	48	4	3					
25	Pilas.	49	50	4	3					
26	Pilas.	51	52	4	3					
27	Pilas.	53	54	4	3					
28	Pilas.	3	4	4	55					
29	Trave	99	100	4	44					
30	Trave	38	78	4	44					
31	Pilas.	61	62	4	3					
32	Pilas.	63	64	4	3					
33	Pilas.	65	66	4	3					
34	Pilas.	67	68	4	3					
35	Pilas.	69	70	4	3					
36	Pilas.	71	72	4	3					
37	Pilas.	73	74	4	3					
38	Pilas.	75	76	4	3					
39	Pilas.	77	114	4	3					
40	Pilas.	79	80	4	56	0.0				
41	Pilas.	81	115	4	56	0.0				
42	Pilas.	83	84	4	56	0.0				
43	Trave	100	82	4	44					
44	Pilas.	87	88	4	56	0.0				
45	Pilas.	89	116	4	56	0.0				
46	Pilas.	91	92	4	56	0.0				
47	Trave	94	20	4	44					
48	Pilas.	95	96	4	3					
49	Pilas.	97	98	4	55					
50	Trave	32	36	4	44					
51	Trave	149	142	4	44					
52	Trave	118	101	4	44					
53	Pilas.	105	106	4	56	0.0				
54	Pilas.	107	108	4	56	0.0				
55	Trave f.	7	73	4	37				1.16	1.16
56	Trave f.	9	75	4	37				1.16	1.16
57	Trave f.	15	17	4	37				1.16	1.16
58	Trave f.	97	95	4	37				1.16	1.16
59	Trave f.	53	39	4	37				1.16	1.16
60	Trave	132	142	4	44					
61	Pilas.	108	118	4	56	0.0				
62	Trave f.	3	41	4	37				1.16	1.16
63	Trave f.	19	21	4	37				1.16	1.16
64	Trave f.	29	27	4	37				1.16	1.16
65	Trave f.	45	73	4	37				1.16	1.16
66	Trave f.	55	83	4	37				1.16	1.16

67	Trave f.	23	81	4	37		1.16	1.16
68	Trave f.	25	79	4	37		1.16	1.16
69	Trave f.	89	37	4	37		1.16	1.16
70	Trave f.	87	17	4	37		1.16	1.16
71	Trave f.	107	87	4	57		1.16	1.16
72	Trave f.	79	67	4	37		1.16	1.16
73	Trave f.	81	89	4	37		1.16	1.16
74	Trave f.	83	91	4	37		1.16	1.16
75	Trave f.	91	61	4	37		1.16	1.16
76	Trave f.	75	43	4	37		1.16	1.16
77	Trave f.	65	63	4	37		1.16	1.16
78	Trave f.	5	45	4	38		1.16	1.16
79	Trave f.	5	7	4	39		1.16	1.16
80	Trave f.	11	43	4	39		1.16	1.16
81	Trave f.	43	105	4	39		1.16	1.16
82	Trave f.	69	65	4	39		1.16	1.16
83	Trave f.	107	47	4	39		1.16	1.16
84	Trave f.	71	107	4	39		1.16	1.16
85	Trave f.	13	15	4	39		1.16	1.16
86	Trave f.	69	105	4	38		1.16	1.16
87	Trave f.	13	47	4	38		1.16	1.16
88	Trave f.	105	79	4	57		1.16	1.16
89	Trave f.	105	63	4	58		1.16	1.16
90	Trave	86	33	4	44			
91	Pilas.	30	94	4	43			
92	Trave	57	32	4	44			
93	Trave f.	19	3	4	38		1.16	1.16
94	Trave f.	29	19	4	38		1.16	1.16
95	Trave f.	21	41	4	37		1.16	1.16
96	Trave f.	27	21	4	37		1.16	1.16
97	Trave	148	149	4	44			
98	Pilas.	8	57	4	43			
99	Trave f.	23	55	4	37		1.16	1.16
100	Trave f.	25	23	4	37		1.16	1.16
101	Pilas.	119	1	4	56	0.0		
102	Trave	78	40	4	44			
103	Trave f.	75	25	4	37		1.16	1.16
104	Trave f.	7	9	4	39		1.16	1.16
105	Trave f.	9	11	4	39		1.16	1.16
106	Trave f.	73	75	4	37		1.16	1.16
107	Trave f.	27	25	4	37		1.16	1.16
108	Trave	31	104	4	44			
109	Trave f.	41	55	4	37		1.16	1.16
110	Trave f.	21	23	4	37		1.16	1.16
111	Pilas.	62	142	4	44			
112	Trave	35	103	4	44			
113	Trave	102	1	4	44			
114	Trave	31	38	4	44			
115	Trave	86	22	4	44			
116	Trave f.	79	81	4	57		1.16	1.16
117	Trave f.	81	83	4	57		1.16	1.16
118	Trave	104	78	4	44			
119	Trave f.	87	89	4	57		1.16	1.16
120	Trave f.	89	91	4	57		1.16	1.16
121	Trave	33	24	4	44			
122	Trave f.	17	37	4	37		1.16	1.16
123	Trave f.	37	61	4	37		1.16	1.16
124	Pilas.	18	31	4	43			
125	Trave	104	60	4	44			
126	Trave f.	77	49	4	37		1.16	1.16
127	Trave f.	95	77	4	37		1.16	1.16
128	Trave f.	39	51	4	37		1.16	1.16
129	Trave f.	37	77	4	37		1.16	1.16
130	Trave f.	77	39	4	37		1.16	1.16
131	Trave f.	49	51	4	37		1.16	1.16
132	Trave f.	61	49	4	37		1.16	1.16
133	Trave f.	17	95	4	37		1.16	1.16
134	Trave f.	95	53	4	37		1.16	1.16
135	Trave f.	15	97	4	39		1.16	1.16
136	Trave f.	65	71	4	39		1.16	1.16
137	Trave f.	67	87	4	37		1.16	1.16
138	Trave f.	63	107	4	58		1.16	1.16
139	Trave f.	45	29	4	38		1.16	1.16
140	Pilas.	10	32	4	43			

141	Trave f.	73	27	4	37		1.16	1.16
142	Trave f.	63	67	4	37		1.16	1.16
143	Pilas.	12	36	4	43			
144	Pilas.	109	20	4	43			
145	Pilas.	110	22	4	43			
146	Pilas.	111	24	4	43			
147	Pilas.	112	38	4	43			
148	Pilas.	113	40	4	43			
149	Pilas.	114	78	4	44			
150	Pilas.	115	82	4	56	0.0		
151	Pilas.	116	90	4	56	0.0		
152	Trave	6	46	4	44			
153	Trave	8	74	4	44			
154	Trave	10	76	4	44			
155	Trave	12	44	4	44			
156	Trave	70	106	4	44			
157	Trave	66	64	4	44			
158	Trave	72	108	4	44			
159	Trave	14	48	4	44			
160	Trave	16	18	4	44			
161	Trave	98	96	4	44			
162	Trave	54	113	4	44			
163	Trave	88	18	4	44			
164	Trave	116	112	4	44			
165	Trave	108	48	4	44			
166	Trave	14	16	4	44			
167	Trave	80	68	4	44			
168	Trave	106	64	4	44			
169	Trave	70	66	4	44			
170	Trave	46	74	4	44			
171	Trave	6	8	4	44			
172	Trave	30	28	4	44			
173	Trave	109	110	4	44			
174	Trave	26	80	4	44			
175	Trave	111	115	4	44			
176	Trave	74	76	4	44			
177	Trave	28	26	4	44			
178	Trave	110	111	4	44			
179	Trave	76	106	4	44			
180	Trave	18	96	4	44			
181	Trave	16	98	4	44			
182	Trave	68	88	4	44			
183	Trave	66	72	4	44			
184	Trave	96	54	4	44			
185	Trave	30	109	4	44			
186	Trave	28	110	4	44			
187	Trave	26	111	4	44			
188	Trave	80	115	4	44			
189	Trave	64	68	4	44			
190	Trave	88	119	4	44			
191	Trave	18	112	4	44			
192	Trave	96	114	4	44			
193	Trave	112	114	4	44			
194	Trave	64	108	4	44			
195	Trave	8	10	4	44			
196	Trave	46	30	4	44			
197	Trave	74	28	4	44			
198	Trave	76	26	4	44			
199	Trave	106	80	4	44			
200	Trave	108	88	4	44			
201	Trave	114	113	4	44			
202	Trave	10	12	4	44			
203	Trave	122	134	4	44			
204	Pilas.	103	117	4	43			
205	Trave	32	58	4	44			
206	Trave	36	93	4	44			
207	Trave	34	85	4	44			
208	Trave	35	31	4	44			
209	Trave	103	104	4	44			
210	Trave	60	40	4	44			
211	Trave	102	31	4	44			
212	Trave	90	38	4	44			
213	Trave	101	85	4	44			
214	Trave	34	35	4	44			

215	Pilas.	48	85	4	44		
216	Pilas.	96	104	4	44		
217	Trave	144	145	4	44		
218	Pilas.	92	149	4	56	0.0	
219	Trave	94	86	4	44		
220	Trave	20	22	4	44		
221	Trave	33	100	4	44		
222	Trave	24	82	4	44		
223	Trave	144	148	11	36	000011	000011
224	Pilas.	76	58	4	44		
225	Pilas.	44	93	4	44		
226	Pilas.	28	86	4	43		
227	Pilas.	26	33	4	43		
228	Pilas.	106	99	4	56	0.0	
229	Pilas.	80	100	4	56	0.0	
230	Pilas.	14	34	4	43		
231	Pilas.	16	35	4	43		
232	Pilas.	98	103	4	43		
233	Pilas.	54	60	4	44		
234	Trave	99	101	11	36	000011	000011
235	Trave	100	1	11	36	000011	000011
236	Trave	82	90	11	36	000011	000011
237	Trave	84	92	11	36	000011	000011
238	Trave	40	52	4	44		
239	Trave	78	50	4	44		
240	Trave	38	62	4	44		
241	Trave	90	92	4	44		
242	Trave	82	84	4	44		
243	Trave	24	56	4	44		
244	Trave	22	42	4	44		
245	Trave	20	4	4	44		
246	Trave	92	62	4	44		
247	Trave	4	42	4	44		
248	Trave	50	52	4	44		
249	Trave	62	50	4	44		
250	Trave	42	56	4	44		
251	Trave	56	84	4	44		
252	Trave	139	128	4	44		
253	Trave	57	86	4	44		
254	Trave	124	125	4	44		
255	Trave	139	136	4	44		
256	Pilas.	84	145	4	56	0.0	
257	Pilas.	34	129	4	43		
258	Pilas.	55	56	4	3		
259	Pilas.	35	130	4	43		
260	Pilas.	4	122	4	43		
261	Trave	136	141	4	44		
262	Trave	132	143	4	44		
263	Pilas.	56	137	4	44		
264	Pilas.	50	135	4	44		
265	Trave	141	144	4	44		
266	Trave	118	102	4	44		
267	Trave	133	123	4	44		
268	Trave	127	131	4	44		
269	Trave	142	135	4	44		
270	Trave	140	2	4	44		
271	Trave	125	137	4	44		
272	Pilas.	118	140	4	56	0.0	
273	Trave	147	128	4	44		
274	Pilas.	94	133	4	43		
275	Trave	138	127	4	44		
276	Trave	124	134	4	44		
277	Pilas.	57	138	4	43		
278	Pilas.	1	120	4	56	0.0	
279	Trave	1	90	4	44		
280	Trave	126	121	4	44		
281	Trave	136	2	11	36	000011	000011
282	Trave	130	117	4	44		
283	Trave	59	120	4	44		
284	Trave	126	132	4	44		
285	Trave	147	124	4	44		
286	Trave	121	143	4	44		
287	Trave	128	125	4	44		
288	Pilas.	31	126	4	43		

289	Trave	119	116	4	44		
290	Pilas.	32	127	4	43		
291	Pilas.	36	131	4	43		
292	Pilas.	20	123	4	43		
293	Pilas.	22	124	4	43		
294	Pilas.	24	125	4	43		
295	Pilas.	38	132	4	43		
296	Trave	140	59	4	44		
297	Pilas.	78	143	4	44		
298	Pilas.	82	144	4	56	0.0	
299	Pilas.	90	148	4	56	0.0	
300	Trave	134	137	4	44		
301	Trave	141	120	11	36	000011	000011
302	Trave	127	139	4	44		
303	Trave	131	150	4	44		
304	Trave	129	146	4	44		
305	Trave	130	126	4	44		
306	Trave	117	121	4	44		
307	Trave	120	148	4	44		
308	Trave	59	126	4	44		
309	Trave	148	132	4	44		
310	Trave	2	146	4	44		
311	Trave	129	130	4	44		
312	Pilas.	85	146	4	44		
313	Pilas.	104	121	4	44		
314	Trave	123	122	4	44		
315	Trave	137	145	4	44		
316	Trave	133	147	4	44		
317	Trave	123	124	4	44		
318	Trave	128	141	4	44		
319	Trave	125	144	4	44		
320	Trave	145	149	11	36	000011	000011
321	Pilas.	58	139	4	44		
322	Pilas.	93	150	4	44		
323	Pilas.	86	147	4	43		
324	Pilas.	33	128	4	43		
325	Pilas.	99	136	4	56	0.0	
326	Pilas.	100	141	4	56	0.0	
327	Pilas.	42	134	4	44		

4.7. MODELLO DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO

4.7.1. LEGENDA TABELLA DATI SOLAI

Il programma utilizza per la modellazione elementi a tre o più nodi denominati in generale solaio.

Ogni elemento solaio è individuato da una poligonale di nodi 1,2, ..., N.

L'elemento solaio è utilizzato in primo luogo per la modellazione dei carichi agenti sugli elementi strutturali. In secondo luogo può essere utilizzato per la corretta ripartizione delle forze orizzontali agenti nel proprio piano. L'elemento balcone è derivato dall'elemento solaio.

I carichi agenti sugli elementi, raccolti in un archivio, sono direttamente assegnati agli elementi utilizzando le informazioni raccolte nell'archivio (es. i coefficienti combinatori). La tabella seguente riporta i dati utilizzati per la definizione dei carichi e delle masse.

Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Tipo	Tipo di carico Variab. Carico variabile generico Var. rid. Carico variabile generico con riduzione in funzione dell' area (c.5.5. ...) Neve Carico di neve
G1k	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
G2k	carico permanente non strutturale e non compiutamente definito
Qk	carico variabile
Fatt. A	fattore di riduzione del carico variabile (0.5 o 0.75) per tipo "Var.rid."
S sis.	fattore di riduzione del carico variabile per la definizione delle masse sismiche per D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento")
Psi 0	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore raro
Psi 1	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore frequente
Psi 2	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore quasi permanente
Psi S 2	Coefficiente di combinazione che fornisce il valore quasi-permanente dell'azione variabile: per la definizione delle masse sismiche
Fatt. Fi	Coefficiente di correlazione dei carichi per edifici

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione. In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

Elem	numero dell'elemento
Tipo	codice di comportamento S elemento utilizzato solo per scarico C elemento utilizzato per scarico e per modellazione piano rigido M scarico monodirezionale B scarico bidirezionale
Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Mat	codice del materiale assegnato all'elemento
Spessore	spessore dell'elemento (costante)
Orditura	angolo (rispetto all'asse X) della direzione dei travetti principali
Gk	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
Qk	carico variabile

Nodi	numero dei nodi che definiscono l'elemento (5 per riga)
-------------	---

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale); nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d e le verifiche per sollecitazioni proporzionali nonché le verifiche in esercizio.

In particolare i simboli utilizzati in tabella assumono il seguente significato:

Elem.	numero identificativo dell'elemento
Stato	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
Note	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m);
Pos.	Ascissa del punto di verifica
F ist, F infi	Frecce istantanee e a tempo infinito
Momento	Momento flettente
Taglio	Sollecitazione di taglio
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
Af sup.	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
AfV	Area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
Beff	Base della sezione di cls per l'assorbimento del taglio
simboli utilizzati con il metodo delle tensioni ammissibili:	
sc max	Massima tensione di compressione del calcestruzzo
sf max	Massima tensione nell'acciaio
tau max	Massima tensione tangenziale nel cls
simboli utilizzati con il metodo degli stati limite:	
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)
verif.	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Verif.V	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni taglianti proporzionali valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
rRfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rFfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rPfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione f_{ck} in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
rRfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rFyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rPfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione f_{yk} in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
wR	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm]
wF	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm]
wP	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm]

4.7.2. TABELLA DATI SOLAIO

ID Arch.	Tipo	G1k daN/cm2	G2k daN/cm2	Qk daN/cm2	Fatt. A	s sis.	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Psi S 2	Fatt. Fi
1	Variab.	5.00e-02		4.80e-03		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00
6	Variab.	4.50e-02		3.00e-02		1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00

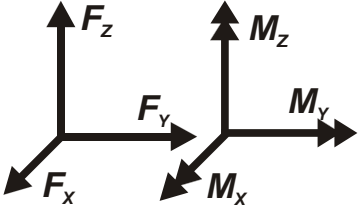
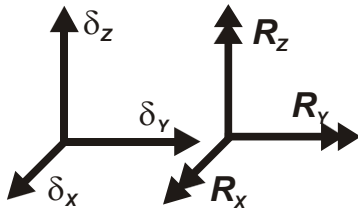
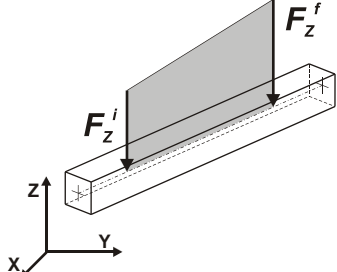
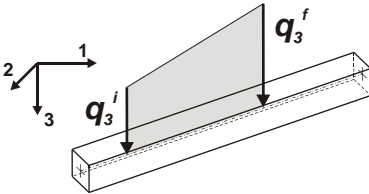
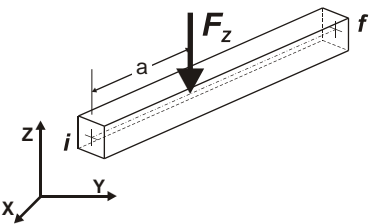
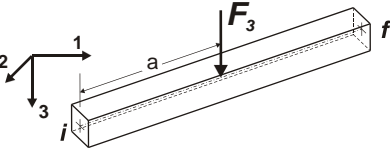
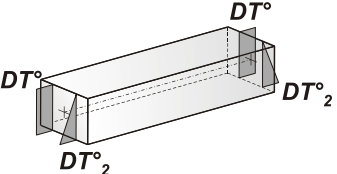
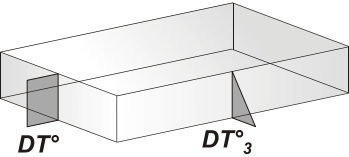
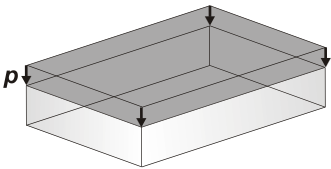
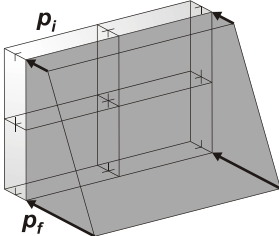
Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k daN/cm2	G2k daN/cm2	Qk daN/cm2	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
1	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	8	74	46	6	
2	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	74	28	30	46	
3	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	28	110	109	30	
4	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	10	76	74	8	
5	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	76	26	28	74	
6	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	26	111	110	28	
7	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	106	80	26	76	
8	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	80	115	111	26	
9	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	66	64	106	70	
10	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	64	68	80	106	
11	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	72	108	64	66	
12	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	108	88	68	64	
13	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	131	150	139	127	
14	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	18	112	116	119	88
15	CM	6	m=4	4.0	0.0	4.50e-02		3.00e-02	98	96	18	16	
16	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	96	114	112	18	
17	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	143	135	142	132	
18	CM	6	m=4	4.0	0.0	4.50e-02		3.00e-02	12	44	76	10	
19	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	22	42	4	20	
20	CM	6	m=4	4.0	0.0	4.50e-02		3.00e-02	32	58	33	86	57
21	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	33	24	22	86	
22	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	24	56	42	22	
23	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	99	100	33	58	
24	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	100	82	24	33	
25	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	82	84	56	24	
26	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	101	118	102	1	100
27	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	99	1	82	100	
28	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	1	90	84	82	
29	CM	6	m=4	4.0	0.0	4.50e-02		3.00e-02	90	92	58	32	
30	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	36	93	58	32	
31	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	31	38	90	1	102
32	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	38	62	92	90	
33	CM	6	m=4	4.0	0.0	4.50e-02		3.00e-02	103	104	31	35	
34	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	104	78	38	31	
35	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	78	50	62	38	
36	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	60	40	78	104	
37	CM	6	m=4	4.0	90.0	4.50e-02		3.00e-02	40	52	50	78	
38	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	147	124	123	133	
39	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	124	134	122	123	
40	CM	1	m=4	4.0	0.0	5.00e-02		4.80e-03	127	139	128	147	138
41	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	128	125	124	147	
42	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	125	137	134	124	
43	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	136	141	128	139	
44	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	141	144	125	128	
45	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	144	145	137	125	
46	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	2	140	59	120	141
47	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	136	120	144	141	
48	CM	1	m=4	4.0	0.0	5.00e-02		4.80e-03	120	148	144	141	
49	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	148	149	145	144	
50	CM	1	m=4	4.0	0.0	5.00e-02		4.80e-03	146	129	130	126	59
51	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	140	2	148	120	59
52	CM	1	m=4	4.0	90.0	5.00e-02		4.80e-03	126	132	148	120	
									132	142	149	148	
									117	121	126	130	
									121	143	132	126	

4.8. MODELLOAZIONE DELLE AZIONI

4.8.1. LEGENDA TABELLA DATI AZIONI

Il programma consente l'uso di diverse tipologie di carico (azioni). Le azioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni azione applicata alla struttura viene di riportato il codice, il tipo e la sigla identificativa. Le tabelle successive dettagliano i valori caratteristici di ogni azione in relazione al tipo. Le tabelle riportano infatti i seguenti dati in relazione al tipo:

1	carico concentrato nodale 6 dati (forza F_x , F_y , F_z , momento M_x , M_y , M_z)
2	spostamento nodale impresso 6 dati (spostamento T_x , T_y , T_z , rotazione R_x , R_y , R_z)
3	carico distribuito globale su elemento tipo trave 7 dati (f_x , f_y , f_z , m_x , m_y , m_z , ascissa di inizio carico) 7 dati (f_x , f_y , f_z , m_x , m_y , m_z , ascissa di fine carico)
4	carico distribuito locale su elemento tipo trave 7 dati (f_1 , f_2 , f_3 , m_1 , m_2 , m_3 , ascissa di inizio carico) 7 dati (f_1 , f_2 , f_3 , m_1 , m_2 , m_3 , ascissa di fine carico)
5	carico concentrato globale su elemento tipo trave 7 dati (F_x , F_y , F_z , M_x , M_y , M_z , ascissa di carico)
6	carico concentrato locale su elemento tipo trave 7 dati (F_1 , F_2 , F_3 , M_1 , M_2 , M_3 , ascissa di carico)
7	variazione termica applicata ad elemento tipo trave 7 dati (variazioni termiche: uniforme, media e differenza in altezza e larghezza al nodo iniziale e finale)
8	carico di pressione uniforme su elemento tipo piastra 1 dato (pressione)
9	carico di pressione variabile su elemento tipo piastra 4 dati (pressione, quota, pressione, quota)
10	variazione termica applicata ad elemento tipo piastra 2 dati (variazioni termiche: media e differenza nello spessore)
11	carico variabile generale su elementi tipo trave e piastra 1 dato descrizione della tipologia 4 dati per segmento (posizione, valore, posizione, valore) la tipologia precisa l'ascissa di definizione, la direzione del carico, la modalità di carico e la larghezza d'influenza per gli elementi tipo trave
12	gruppo di carichi con impronta su piastra 9 dati (numero di ripetizioni in direzione X e Y, valore di ciascun carico, posizione centrale del primo, dimensioni dell'impronta, interasse tra i carichi)

 <p>Carico concentrato nodale</p>	 <p>Spostamento impresso</p>
 <p>Carico distribuito globale</p>	 <p>Carico distribuito locale</p>
 <p>Carico concentrato globale</p>	 <p>Carico concentrato locale</p>
 <p>Carico termico 2D</p>	 <p>Carico termico 3D</p>
 <p>Carico pressione uniforme</p>	 <p>Carico pressione variabile</p>

4.9. SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO

4.9.1. LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO

Il programma consente l'applicazione di diverse tipologie di casi di carico.

Sono previsti i seguenti 11 tipi di casi di carico:

	Sigla	Tipo	Descrizione
1	Ggk	A	caso di carico comprensivo del peso proprio struttura
2	Gk	NA	caso di carico con azioni permanenti
3	Qk	NA	caso di carico con azioni variabili
4	Gsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi permanenti sui solai e sulle coperture
5	Qsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi variabili sui solai
6	Qnk	A	caso di carico comprensivo dei carichi di neve sulle coperture
7	Qtk	SA	caso di carico comprensivo di una variazione termica agente sulla struttura
8	Qvk	NA	caso di carico comprensivo di azioni da vento sulla struttura
9	Esk	SA	caso di carico sismico con analisi statica equivalente
10	Edk	SA	caso di carico sismico con analisi dinamica
11	Pk	NA	caso di carico comprensivo di azioni derivanti da coazioni, cedimenti e precompressioni

Sono di tipo automatico A (ossia non prevedono introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico: 1-Ggk; 4-Gsk; 5-Qsk; 6-Qnk.

Sono di tipo semi-automatico SA (ossia prevedono una minima introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico:

7-Qtk, in quanto richiede solo il valore della variazione termica;

9-Esk e 10-Edk, in quanto richiedono il valore dell'angolo di ingresso del sisma e l'individuazione dei casi di carico partecipanti alla definizione delle masse.

Sono di tipo non automatico NA ossia prevedono la diretta applicazione di carichi generici agli elementi strutturali (si veda il precedente punto Modellazione delle Azioni) i restanti casi di carico.

Nella tabella successiva vengono riportati i casi di carico agenti sulla struttura, con l'indicazione dei dati relativi al caso di carico stesso:

Numero Tipo e Sigla identificativa, Valore di riferimento del caso di carico (se previsto).

In successione, per i casi di carico non automatici, viene riportato l'elenco di nodi ed elementi direttamente caricati con la sigla identificativa del carico.

Per i casi di carico di tipo sismico (9-Esk e 10-Edk), viene riportata la tabella di definizione delle masse: per ogni caso di carico partecipante alla definizione delle masse viene indicata la relativa aliquota (partecipazione) considerata. Si precisa che per i caso di carico 5-Qsk e 6-Qnk la partecipazione è prevista localmente per ogni elemento solaio o copertura presente nel modello (si confronti il valore Sksol nel capitolo relativo agli elementi solaio) e pertanto la loro partecipazione è di norma pari a uno.

4.9.2. TABELLA CASI DI CARICO

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)	
2	Gsk	CDC=G1sk (permanente solai-coperture)	
3	Qsk	CDC=Qsk (variabile solai)	
4	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. +)	partecipazione:1.00 per 1 CDC=Ggk (peso proprio della struttura)
			partecipazione:1.00 per 2 CDC=G1sk (permanente solai-coperture)
			partecipazione:1.00 per 3 CDC=Qsk (variabile solai)
5	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
6	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
7	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
8	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
9	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
10	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico

4.10. DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI

4.10.1. LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO

Il programma combina i diversi tipi di casi di carico (CDC) secondo le regole previste dalla normativa vigente. Le combinazioni previste sono destinate al controllo di sicurezza della struttura ed alla verifica degli spostamenti e delle sollecitazioni.

La prima tabella delle combinazioni riportata di seguito comprende le seguenti informazioni: *Numero, Tipo, Sigla identificativa*. Una seconda tabella riporta il *peso nella combinazione*, assunto per ogni caso di carico.

4.10.2. LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto P-delta
1	SLU	Comb. SLU A1 1	
2	SLU	Comb. SLU A1 2	
3	SLU	Comb. SLU A1 3	
4	SLU	Comb. SLU A1 4	
5	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 5	
6	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 6	
7	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 7	
8	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 8	
9	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 9	
10	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 10	
11	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 11	
12	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 12	
13	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 13	
14	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 14	
15	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 15	
16	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 16	
17	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 17	
18	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 18	
19	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 19	
20	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 20	
21	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 21	
22	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 22	
23	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 23	
24	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 24	
25	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 25	
26	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 26	
27	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 27	
28	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 28	
29	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 29	
30	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 30	
31	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 31	
32	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 32	
33	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 33	
34	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 34	
35	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 35	
36	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 36	
37	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 37	
38	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 38	
39	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 39	
40	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 40	
41	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 41	
42	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 42	
43	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 43	
44	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 44	
45	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 45	
46	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 46	
47	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 47	
48	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 48	
49	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 49	

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto P-delta
50	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 50	
51	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 51	
52	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 52	
53	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 53	
54	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 54	
55	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 55	
56	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 56	
57	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 57	
58	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 58	
59	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 59	
60	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 60	
61	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 61	
62	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 62	
63	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 63	
64	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 64	
65	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 65	
66	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 66	
67	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 67	
68	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 68	
69	SLU(acc.)	Comb. SLU (Accid.) 69	
70	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 70	
71	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 71	
72	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 72	
73	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 73	
74	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 74	

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
1	1.30	1.30	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
2	1.30	1.30	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
3	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
4	1.00	1.00	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
5	1.00	1.00	0.0	-1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
6	1.00	1.00	0.0	-1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
7	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
8	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
9	1.00	1.00	0.0	-1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0				
10	1.00	1.00	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0				
11	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0				
12	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0				
13	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
14	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
15	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	-0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
16	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.30	0.0	0.0	0.0	0.0				
17	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0				
18	1.00	1.00	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0				
19	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	0.0				
20	1.00	1.00	0.0	0.0	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	0.0				
21	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
22	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
23	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
24	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
25	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
26	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
27	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	-1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
28	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0				
29	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0				
30	1.00	1.00	0.0	-0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0				
31	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0				
32	1.00	1.00	0.0	0.30	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0				
33	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0				
34	1.00	1.00	0.0	0.0	-0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0				
35	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	0.0	-1.00	0.0	0.0	0.0				
36	1.00	1.00	0.0	0.0	0.30	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0				
37	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	-0.30				
38	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.30				
39	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	-0.30				
40	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.30				
41	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0				

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
42	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0	0.0				
43	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0				
44	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0	0.0				
45	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	-0.30				
46	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.30				
47	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	-0.30				
48	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.30				
49	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0				
50	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00	0.0				
51	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0				
52	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00	0.0				
53	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0	-1.00				
54	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0	1.00				
55	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0	-1.00				
56	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0	1.00				
57	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	-1.00				
58	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	1.00				
59	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	-1.00				
60	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	1.00				
61	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0				
62	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0	0.0				
63	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0				
64	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0	0.0				
65	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0				
66	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-0.30	0.0				
67	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0				
68	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.30	0.0				
69	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
70	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
71	1.00	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
72	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
73	1.00	1.00	0.20	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				
74	1.00	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0				

4.11. AZIONE SISMICA

4.11.1. VALUTAZIONE DELL' AZIONE SISMICA

L'azione sismica sulle costruzioni è valutata a partire dalla "pericolosità sismica di base", in condizioni ideali di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale.

Allo stato attuale, la pericolosità sismica su reticolo di riferimento nell'intervallo di riferimento è fornita dai dati pubblicati sul sito <http://esse1.mi.ingv.it/>. Per punti non coincidenti con il reticolo di riferimento e periodi di ritorno non contemplati direttamente si opera come indicato nell' allegato alle NTC (rispettivamente media pesata e interpolazione).

L' azione sismica viene definita in relazione ad un periodo di riferimento V_r che si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale per il coefficiente d'uso (vedi tabella Parametri della struttura). Fissato il periodo di riferimento V_r e la probabilità di superamento P_{ver} associata a ciascuno degli stati limite considerati, si ottiene il periodo di ritorno T_r e i relativi parametri di pericolosità sismica (vedi tabella successiva):

ag: accelerazione orizzontale massima del terreno;

Fo: valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T*c: periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

Parametri della struttura					
Classe d'uso	Vita V_n [anni]	Coeff. Uso	Periodo V_r [anni]	Tipo di suolo	Categoria topografica
II	50.0	1.0	50.0	B	T1

Individuati su reticolo di riferimento i parametri di pericolosità sismica si valutano i parametri spettrali riportati in tabella:

S è il coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la relazione seguente $S = S_s * S_t$ (3.2.5)

Fo è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, su sito di riferimento rigido orizzontale

Fv è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima verticale, in termini di accelerazione orizzontale massima del terreno ag su sito di riferimento rigido orizzontale

Tb è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante.

Tc è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a velocità costante.

Td è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante.

4.11.2. ANALISI SISMICA

Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza
			Km
Loc.	12.447	37.797	
46714	12.419	37.780	3.093
46715	12.482	37.780	3.598
46493	12.481	37.830	4.716
46492	12.418	37.830	4.452

SL	P _{ver}	T _r	ag	Fo	T*c
		Anni	g		sec
SLO	81.0	30.0	0.014	2.530	0.140

SL	Pver	Tr	ag	Fo	T*c
SLD	63.0	50.0	0.019	2.530	0.150
SLV	10.0	475.0	0.049	2.470	0.310
SLC	5.0	975.0	0.062	2.550	0.340

SL	ag	S	Fo	Fv	Tb	Tc	Td
	g				sec	sec	sec
SLO	0.014	1.200	2.530	0.400	0.076	0.228	1.655
SLD	0.019	1.200	2.530	0.466	0.080	0.241	1.674
SLV	0.049	1.200	2.470	0.737	0.144	0.431	1.795
SLC	0.062	1.200	2.550	0.855	0.155	0.464	1.847

4.12. RISULTATI ANALISI SISMICHE

4.12.1. LEGENDA TABELLA ANALISI SISMICHE

Il programma consente l'analisi di diverse configurazioni sismiche.

Sono previsti, infatti, i seguenti casi di carico:

- 9. Esk caso di carico sismico con analisi statica equivalente
- 10. Edk caso di carico sismico con analisi dinamica

Ciascun caso di carico è caratterizzato da un angolo di ingresso e da una configurazione di masse determinante la forza sismica complessiva (si rimanda al capitolo relativo ai casi di carico per chiarimenti inerenti questo aspetto).

Nella colonna Note, in funzione della norma in uso sono riportati i parametri fondamentali che caratterizzano l'azione sismica: in particolare possono essere presenti i seguenti valori:

Angolo di ingresso	di	Angolo di ingresso dell'azione sismica orizzontale
Fattore di importanza	di	Fattore di importanza dell'edificio, in base alla categoria di appartenenza
Zona sismica		Zona sismica
Accelerazione ag		Accelerazione orizzontale massima sul suolo
Categoria suolo		Categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione
Fattore di struttura q	di	Fattore dipendente dalla tipologia strutturale
Fattore di sito S		Fattore dipendente dalla stratigrafia e dal profilo topografico
Classe di duttilità CD	di	Classe di duttilità della struttura – "A" duttilità alta, "B" duttilità bassa
Fattore di riduzione SLD	riduz.	Fattore di riduzione dello spettro elastico per lo stato limite di danno
Periodo proprio T1		Periodo proprio di vibrazione della struttura
Coefficiente Lambda		Coefficiente dipendente dal periodo proprio T1 e dal numero di piani della struttura
Ordinata spettro Sd(T1)		Valore delle ordinate dello spettro di progetto per lo stato limite ultimo, componente orizzontale (verticale Svd)
Ordinata spettro Se(T1)		Valore delle ordinate dello spettro elastico ridotta del fattore SLD per lo stato limite di danno, componente orizzontale (verticale Sve)
Ordinata spettro S (Tb-Tc)		Valore dell' ordinata dello spettro in uso nel tratto costante
numero di modi considerati		Numero di modi di vibrare della struttura considerati nell'analisi dinamica

Per ciascun caso di carico sismico viene riportato l'insieme di dati sottoriportati (le masse sono espresse in unità di forza):

- a) **analisi sismica statica equivalente:**
 - quota, posizione del centro di applicazione e azione orizzontale risultante, posizione del

baricentro delle rigidezze, rapporto r/Ls (per strutture a nucleo), indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2

- azione sismica complessiva
- b) **analisi sismica dinamica con spettro di risposta:**
 - quota, posizione del centro di massa e massa risultante, posizione del baricentro delle rigidezze, rapporto r/Ls (per strutture a nucleo) , indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2
 - frequenza, periodo, accelerazione spettrale, massa eccitata nelle tre direzioni globali per tutti i modi
 - massa complessiva ed aliquota di massa complessiva eccitata.

Per ciascuna combinazione sismica definita SLD o SLO viene riportato il livello di deformazione η_T (dr) degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso anche in unità $1000 \cdot \eta_T/h$ da confrontare direttamente con i valori forniti nella norma (es. 5 per edifici con tamponamenti collegati rigidamente alla struttura, 10.0 per edifici con tamponamenti collegati elasticamente, 3 per edifici in muratura ordinaria, 4 per edifici in muratura armata).

Qualora si applichi il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") l'analisi sismica dinamica può essere comprensiva di sollecitazione verticale contemporanea a quella orizzontale, nel qual caso è effettuata una sovrapposizione degli effetti in ragione della radice dei quadrati degli effetti stessi. Per ciascuna combinazione sismica - analisi effettuate con il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") - viene riportato il livello di deformazione η_T , η_P e η_D degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso in unità $1000 \cdot \eta_T/h$ da confrontare direttamente con il valore 2 o 4 per la verifica.

Per gli edifici sismicamente isolati si riportano di seguito le verifiche condotte sui dispositivi di isolamento. Le verifiche sono effettuate secondo l' allegato 10.A dell'Ordinanza 3274 e smi. In particolare la tabella, per ogni combinazione SLU (SLC per il DM 14-01-2008) sismica riporta il codice di verifica e i valori utilizzati per la verifica: spostamento dE , area ridotta e dimensione A_2 , azione verticale, deformazioni di taglio dell' elastomero e tensioni nell' acciaio.

Nodo	Nodo di appoggio dell' isolatore
Cmb	Combinazione oggetto della verifica
Verif.	Codice di verifica ok – verifica positiva , NV – verifica negativa, ND – verifica non completata
dE	Spostamento relativo tra le due facce (amplificato del 20% per Ordinanza 3274 e smi) combinato con la regola del 30%
Ang fi	Angolo utilizzato per il calcolo dell' area ridotta A_r (per dispositivi circolari)
V	Azione verticale agente
Ar	Area ridotta efficace
Dim A2	Dimensione utile per il calcolo della deformazione per rotazione
Sig s	Tensione nell' inserto in acciaio
Gam c(a,s,t)	Deformazioni di taglio dell' elastomero
Vcr	Carico critico per instabilità

Affinchè la verifica sia positiva deve essere:

- 1) $V > 0$
- 2) $Sig s < f_{yk}$

- 3) $\Gamma_m t < 5$
- 4) $\Gamma_m s < \Gamma_m *$ (caratteristica dell' elastomero)
- 5) $\Gamma_m s < 2$
- 6) $V < 0.5 V_{cr}$

4.12.2. TABELLA ANALISI SISMICHE

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
4	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.053 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.445 sec.
			fattore di struttura q: 2.760
			fattore per spost. μ d: 2.760
			classe di duttilità CD: B
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	0.0	-79.51	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	0.0	-79.51	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	0.0	-56.99	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.248	0.445	0.051	1.100e+06	80.4	1873.06	0.1	0.03	2.13e-06
2	2.472	0.405	0.053	1.470e+04	1.1	2.976e+05	21.8	112.40	8.22e-03
3	2.620	0.382	0.053	411.85	3.01e-02	8.344e+05	61.0	72.42	5.30e-03
4	6.931	0.144	0.053	8.906e+04	6.5	4901.32	0.4	797.76	5.83e-02
5	7.598	0.132	0.053	8.028e+04	5.9	7818.83	0.6	160.39	1.17e-02
6	7.882	0.127	0.053	3043.67	0.2	3336.10	0.2	3.191e+05	23.3
7	8.106	0.123	0.054	6058.88	0.4	136.66	9.99e-03	7.240e+05	52.9
8	8.626	0.116	0.054	1479.61	0.1	1325.04	9.69e-02	1.489e+05	10.9
9	8.789	0.114	0.054	1109.80	8.12e-02	1.984e+04	1.5	4.648e+04	3.4
10	9.151	0.109	0.054	1.41	1.03e-04	2.620e+04	1.9	4.962e+04	3.6
11	9.590	0.104	0.054	117.64	8.60e-03	3071.20	0.2	508.33	3.72e-02
12	9.682	0.103	0.054	2495.83	0.2	82.88	6.06e-03	6548.88	0.5
13	10.181	0.098	0.055	757.16	5.54e-02	1.008e+05	7.4	3613.50	0.3
14	10.421	0.096	0.055	2967.41	0.2	3937.02	0.3	2915.81	0.2
15	10.482	0.095	0.055	1847.93	0.1	2927.99	0.2	367.25	2.69e-02
16	10.688	0.094	0.055	349.21	2.55e-02	980.88	7.17e-02	134.37	9.83e-03
17	11.369	0.088	0.055	1757.36	0.1	1358.27	9.93e-02	7649.33	0.6
18	11.943	0.084	0.055	1.831e+04	1.3	1335.12	9.76e-02	8448.31	0.6
19	11.983	0.083	0.055	3088.55	0.2	1794.89	0.1	4630.25	0.3
20	12.123	0.082	0.055	2.390e+04	1.7	350.48	2.56e-02	3079.59	0.2
Risulta				1.352e+06		1.314e+06		1.327e+06	
In percentuale				98.85		96.10		97.05	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
5	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.053 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
			periodo proprio T1: 0.459 sec.
			fattore di struttura q: 2.760
			fattore per spost. mu d: 2.760
			classe di duttilità CD: B
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	0.0	79.51	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	0.0	79.51	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	0.0	56.99	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.179	0.459	0.049	9.257e+05	67.7	8079.58	0.6	3.41	2.49e-04
2	2.536	0.394	0.053	1.162e+05	8.5	6.565e+05	48.0	164.48	1.20e-02
3	2.650	0.377	0.053	7.512e+04	5.5	4.693e+05	34.3	19.10	1.40e-03
4	7.307	0.137	0.053	1.644e+05	12.0	1026.49	7.51e-02	1617.30	0.1
5	7.435	0.134	0.053	2713.62	0.2	1.175e+04	0.9	926.61	6.78e-02
6	7.878	0.127	0.053	1058.97	7.74e-02	2352.85	0.2	2.956e+05	21.6
7	8.100	0.123	0.054	3696.82	0.3	1220.89	8.93e-02	7.406e+05	54.2
8	8.620	0.116	0.054	841.09	6.15e-02	2868.15	0.2	1.648e+05	12.0
9	8.916	0.112	0.054	3862.92	0.3	1.715e+04	1.3	5.356e+04	3.9
10	9.186	0.109	0.054	1427.88	0.1	5.724e+04	4.2	3.231e+04	2.4
11	9.591	0.104	0.054	1.41	1.03e-04	4455.65	0.3	135.91	9.94e-03
12	9.705	0.103	0.054	1861.78	0.1	489.27	3.58e-02	7545.53	0.6
13	10.384	0.096	0.055	176.13	1.29e-02	1.139e+04	0.8	5671.58	0.4
14	10.639	0.094	0.055	528.32	3.86e-02	6.034e+04	4.4	99.58	7.28e-03
15	10.694	0.094	0.055	189.28	1.38e-02	4025.49	0.3	103.10	7.54e-03
16	11.218	0.089	0.055	2129.74	0.2	9.51	6.95e-04	236.12	1.73e-02
17	11.472	0.087	0.055	3805.73	0.3	5236.56	0.4	8342.13	0.6
18	11.784	0.085	0.055	4.380e+04	3.2	45.18	3.30e-03	4972.86	0.4
19	12.015	0.083	0.055	442.73	3.24e-02	2023.06	0.1	2486.86	0.2
20	12.076	0.083	0.055	4862.47	0.4	2027.78	0.1	9826.43	0.7
Risulta				1.353e+06		1.318e+06		1.329e+06	
In percentuale				98.93		96.35		97.19	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
6	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.053 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.408 sec.
			fattore di struttura q: 2.760
			fattore per spost. mu d: 2.858
			classe di duttilità CD: B
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	-196.39	0.0	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	-223.52	0.0	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	-223.52	0.0	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
1	2.223	0.450	0.050	1.007e+06	73.7	1.266e+04	0.9	0.19	1.42e-05
2	2.449	0.408	0.053	8.519e+04	6.2	5.810e+05	42.5	17.60	1.29e-03
3	2.723	0.367	0.053	2.342e+04	1.7	5.395e+05	39.5	202.20	1.48e-02
4	7.271	0.138	0.053	1.657e+05	12.1	29.61	2.17e-03	1874.64	0.1
5	7.877	0.127	0.053	64.85	4.74e-03	1788.24	0.1	2.656e+05	19.4
6	8.010	0.125	0.053	3626.22	0.3	1626.74	0.1	4.917e+04	3.6
7	8.098	0.123	0.054	3812.64	0.3	4382.02	0.3	7.243e+05	53.0
8	8.369	0.119	0.054	3476.63	0.3	7.658e+04	5.6	9169.97	0.7
9	8.645	0.116	0.054	2337.44	0.2	184.58	1.35e-02	1.635e+05	12.0
10	9.048	0.111	0.054	159.25	1.16e-02	1.199e+04	0.9	7.515e+04	5.5
11	9.575	0.104	0.054	6.31	4.61e-04	3297.55	0.2	28.95	2.12e-03
12	9.709	0.103	0.054	1926.02	0.1	942.57	6.89e-02	8245.43	0.6
13	10.381	0.096	0.055	54.79	4.01e-03	9424.53	0.7	5051.10	0.4
14	10.612	0.094	0.055	1258.62	9.20e-02	3.934e+04	2.9	69.87	5.11e-03
15	10.817	0.092	0.055	223.68	1.64e-02	1.571e+04	1.1	348.35	2.55e-02
16	11.398	0.088	0.055	4835.77	0.4	9919.26	0.7	8191.47	0.6
17	11.520	0.087	0.055	2.005e+04	1.5	822.71	6.02e-02	1116.40	8.16e-02
18	11.862	0.084	0.055	8222.22	0.6	2152.80	0.2	3110.46	0.2
19	12.006	0.083	0.055	2233.17	0.2	160.48	1.17e-02	1.153e+04	0.8
20	12.151	0.082	0.055	8916.21	0.7	458.60	3.35e-02	1942.41	0.1
Risulta				1.343e+06		1.312e+06		1.329e+06	
In percentuale				98.21		95.94		97.17	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
7	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.058 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.445 sec.
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	0.0	-79.51	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	0.0	-79.51	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	0.0	-56.99	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.248	0.445	0.031	1.100e+06	80.4	1873.06	0.1	0.03	2.13e-06
2	2.472	0.405	0.034	1.470e+04	1.1	2.976e+05	21.8	112.40	8.22e-03
3	2.620	0.382	0.036	411.85	3.01e-02	8.344e+05	61.0	72.42	5.30e-03
4	6.931	0.144	0.058	8.906e+04	6.5	4901.32	0.4	797.76	5.83e-02
5	7.598	0.132	0.058	8.028e+04	5.9	7818.83	0.6	160.39	1.17e-02
6	7.882	0.127	0.058	3043.67	0.2	3336.10	0.2	3.191e+05	23.3
7	8.106	0.123	0.058	6058.88	0.4	136.66	9.99e-03	7.240e+05	52.9
8	8.626	0.116	0.058	1479.61	0.1	1325.04	9.69e-02	1.489e+05	10.9
9	8.789	0.114	0.058	1109.80	8.12e-02	1.984e+04	1.5	4.648e+04	3.4
10	9.151	0.109	0.058	1.41	1.03e-04	2.620e+04	1.9	4.962e+04	3.6
11	9.590	0.104	0.058	117.64	8.60e-03	3071.20	0.2	508.33	3.72e-02
12	9.682	0.103	0.058	2495.83	0.2	82.88	6.06e-03	6548.88	0.5
13	10.181	0.098	0.058	757.16	5.54e-02	1.008e+05	7.4	3613.50	0.3
14	10.421	0.096	0.058	2967.41	0.2	3937.02	0.3	2915.81	0.2
15	10.482	0.095	0.058	1847.93	0.1	2927.99	0.2	367.25	2.69e-02
16	10.688	0.094	0.058	349.21	2.55e-02	980.88	7.17e-02	134.37	9.83e-03
17	11.369	0.088	0.058	1757.36	0.1	1358.27	9.93e-02	7649.33	0.6
18	11.943	0.084	0.058	1.831e+04	1.3	1335.12	9.76e-02	8448.31	0.6
19	11.983	0.083	0.058	3088.55	0.2	1794.89	0.1	4630.25	0.3
20	12.123	0.082	0.058	2.390e+04	1.7	350.48	2.56e-02	3079.59	0.2
Risulta				1.352e+06		1.314e+06		1.327e+06	
In percentuale				98.85		96.10		97.05	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
8	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.058 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.459 sec.
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	0.0	79.51	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	0.0	79.51	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	0.0	56.99	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.179	0.459	0.030	9.257e+05	67.7	8079.58	0.6	3.41	2.49e-04
2	2.536	0.394	0.035	1.162e+05	8.5	6.565e+05	48.0	164.48	1.20e-02
3	2.650	0.377	0.037	7.512e+04	5.5	4.693e+05	34.3	19.10	1.40e-03
4	7.307	0.137	0.058	1.644e+05	12.0	1026.49	7.51e-02	1617.30	0.1
5	7.435	0.134	0.058	2713.62	0.2	1.175e+04	0.9	926.61	6.78e-02
6	7.878	0.127	0.058	1058.97	7.74e-02	2352.85	0.2	2.956e+05	21.6
7	8.100	0.123	0.058	3696.82	0.3	1220.89	8.93e-02	7.406e+05	54.2
8	8.620	0.116	0.058	841.09	6.15e-02	2868.15	0.2	1.648e+05	12.0
9	8.916	0.112	0.058	3862.92	0.3	1.715e+04	1.3	5.356e+04	3.9
10	9.186	0.109	0.058	1427.88	0.1	5.724e+04	4.2	3.231e+04	2.4
11	9.591	0.104	0.058	1.41	1.03e-04	4455.65	0.3	135.91	9.94e-03
12	9.705	0.103	0.058	1861.78	0.1	489.27	3.58e-02	7545.53	0.6
13	10.384	0.096	0.058	176.13	1.29e-02	1.139e+04	0.8	5671.58	0.4
14	10.639	0.094	0.058	528.32	3.86e-02	6.034e+04	4.4	99.58	7.28e-03
15	10.694	0.094	0.058	189.28	1.38e-02	4025.49	0.3	103.10	7.54e-03
16	11.218	0.089	0.058	2129.74	0.2	9.51	6.95e-04	236.12	1.73e-02
17	11.472	0.087	0.058	3805.73	0.3	5236.56	0.4	8342.13	0.6
18	11.784	0.085	0.058	4.380e+04	3.2	45.18	3.30e-03	4972.86	0.4
19	12.015	0.083	0.058	442.73	3.24e-02	2023.06	0.1	2486.86	0.2
20	12.076	0.083	0.058	4862.47	0.4	2027.78	0.1	9826.43	0.7
Risulta				1.353e+06		1.318e+06		1.329e+06	
In percentuale				98.93		96.35		97.19	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
9	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.058 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.351 sec.
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	196.39	0.0	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	223.52	0.0	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	223.52	0.0	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.198	0.455	0.031	7.565e+05	55.3	1.413e+05	10.3	20.48	1.50e-03
2	2.346	0.426	0.033	3.497e+05	25.6	4.602e+05	33.7	100.34	7.34e-03
3	2.846	0.351	0.040	9999.72	0.7	5.324e+05	38.9	47.08	3.44e-03
4	6.738	0.148	0.058	2.001e+04	1.5	2.275e+04	1.7	352.46	2.58e-02
5	7.374	0.136	0.058	1.495e+05	10.9	2857.11	0.2	993.49	7.27e-02
6	7.862	0.127	0.058	1457.65	0.1	1838.62	0.1	2.896e+05	21.2
7	8.103	0.123	0.058	4457.71	0.3	391.36	2.86e-02	7.410e+05	54.2
8	8.606	0.116	0.058	1245.73	9.11e-02	33.17	2.43e-03	1.757e+05	12.8
9	8.988	0.111	0.058	1216.81	8.90e-02	52.95	3.87e-03	7.709e+04	5.6
10	9.563	0.105	0.058	2403.69	0.2	3881.54	0.3	3965.27	0.3
11	9.622	0.104	0.058	2655.41	0.2	1.277e+04	0.9	4506.31	0.3
12	9.750	0.103	0.058	197.69	1.45e-02	2246.08	0.2	198.72	1.45e-02
13	10.069	0.099	0.058	63.32	4.63e-03	4.971e+04	3.6	3042.45	0.2
14	10.409	0.096	0.058	823.18	6.02e-02	1.670e+04	1.2	7352.89	0.5
15	10.524	0.095	0.058	43.56	3.19e-03	5.603e+04	4.1	68.16	4.98e-03
16	10.679	0.094	0.058	200.63	1.47e-02	1.130e+04	0.8	315.42	2.31e-02
17	11.415	0.088	0.058	1627.83	0.1	385.33	2.82e-02	7513.08	0.5
18	11.912	0.084	0.058	3.759e+04	2.7	1.27	9.27e-05	6646.61	0.5
19	12.057	0.083	0.058	0.40	2.94e-05	6086.96	0.4	2357.05	0.2
20	12.080	0.083	0.058	1.653e+04	1.2	109.41	8.00e-03	6072.02	0.4
Risulta				1.356e+06		1.321e+06		1.327e+06	
In percentuale				99.18		96.61		97.03	

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
10	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: B
			fattore di sito S = 1.200
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.058 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.408 sec.
			numero di modi considerati: 20
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
1070.00	4.160e+05	2054.48	878.36	-196.39	0.0	2182.88	924.55	0.612	0.172	0.029
695.00	5.463e+05	2237.23	934.56	-223.52	0.0	2197.41	990.52	0.581	0.050	0.035
320.00	4.052e+05	1924.91	569.71	-223.52	0.0	2150.93	537.35	0.668	0.254	0.020
Risulta	1.367e+06									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
	Hz	sec	g	daN		daN		daN	
1	2.223	0.450	0.031	1.007e+06	73.7	1.266e+04	0.9	0.19	1.42e-05
2	2.449	0.408	0.034	8.519e+04	6.2	5.810e+05	42.5	17.60	1.29e-03
3	2.723	0.367	0.038	2.342e+04	1.7	5.395e+05	39.5	202.20	1.48e-02
4	7.271	0.138	0.058	1.657e+05	12.1	29.61	2.17e-03	1874.64	0.1
5	7.877	0.127	0.058	64.85	4.74e-03	1788.24	0.1	2.656e+05	19.4
6	8.010	0.125	0.058	3626.22	0.3	1626.74	0.1	4.917e+04	3.6
7	8.098	0.123	0.058	3812.64	0.3	4382.02	0.3	7.243e+05	53.0
8	8.369	0.119	0.058	3476.63	0.3	7.658e+04	5.6	9169.97	0.7
9	8.645	0.116	0.058	2337.44	0.2	184.58	1.35e-02	1.635e+05	12.0
10	9.048	0.111	0.058	159.25	1.16e-02	1.199e+04	0.9	7.515e+04	5.5
11	9.575	0.104	0.058	6.31	4.61e-04	3297.55	0.2	28.95	2.12e-03
12	9.709	0.103	0.058	1926.02	0.1	942.57	6.89e-02	8245.43	0.6
13	10.381	0.096	0.058	54.79	4.01e-03	9424.53	0.7	5051.10	0.4
14	10.612	0.094	0.058	1258.62	9.20e-02	3.934e+04	2.9	69.87	5.11e-03
15	10.817	0.092	0.058	223.68	1.64e-02	1.571e+04	1.1	348.35	2.55e-02
16	11.398	0.088	0.058	4835.77	0.4	9919.26	0.7	8191.47	0.6
17	11.520	0.087	0.058	2.005e+04	1.5	822.71	6.02e-02	1116.40	8.16e-02
18	11.862	0.084	0.058	8222.22	0.6	2152.80	0.2	3110.46	0.2
19	12.006	0.083	0.058	2233.17	0.2	160.48	1.17e-02	1.153e+04	0.8
20	12.151	0.082	0.058	8916.21	0.7	458.60	3.35e-02	1942.41	0.1

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M eccitata X x g	%	M eccitata Y x g	%	M eccitata Z x g	%
Risulta				1.343e+06		1.312e+06		1.329e+06	
In percentuale				98.21		95.94		97.17	

Cmb	Pilas. 1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas. 1000 etaT/h	etaT	inter. h	Pilas. 1000 etaT/h	etaT	inter. h			
		cm	cm		cm	cm		cm	cm			
37	3	0.13	0.04	320.0	4	0.11	0.03	320.0	5	0.09	0.03	320.0
	6	0.08	0.03	320.0	7	0.09	0.03	320.0	8	0.10	0.03	320.0
	9	0.16	0.05	320.0	10	0.18	0.06	320.0	11	0.14	0.04	320.0
	12	0.12	0.04	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.10	0.03	320.0
	15	0.15	0.05	320.0	19	0.19	0.06	320.0	20	0.21	0.07	320.0
	21	0.22	0.15	695.0	22	0.10	0.03	320.0	23	0.14	0.05	320.0
	24	0.11	0.04	320.0	25	0.23	0.16	695.0	26	0.24	0.17	695.0
	27	0.17	0.06	320.0	28	0.25	0.17	695.0	31	0.22	0.15	695.0
	32	0.09	0.03	320.0	33	0.06	0.02	320.0	34	0.11	0.03	320.0
	35	0.07	0.02	320.0	36	0.04	0.01	320.0	37	0.11	0.03	320.0
	38	0.09	0.03	320.0	39	0.23	0.08	320.0	40	0.11	0.03	320.0
	41	0.13	0.04	320.0	42	0.20	0.14	695.0	44	0.10	0.03	320.0
	45	0.13	0.04	320.0	46	0.19	0.13	695.0	48	0.20	0.06	320.0
	49	0.14	0.04	320.0	53	0.08	0.03	320.0	54	0.07	0.02	320.0
	61	0.14	0.05	375.0	91	0.25	0.09	375.0	98	0.18	0.07	375.0
	101	0.15	0.06	375.0	111	0.15	0.06	375.0	124	0.19	0.07	375.0
	140	0.15	0.06	375.0	143	0.14	0.05	375.0	144	0.28	0.11	375.0
	145	0.25	0.09	375.0	146	0.23	0.09	375.0	147	0.19	0.07	375.0
	148	0.24	0.09	375.0	149	0.20	0.08	375.0	150	0.21	0.08	375.0
	151	0.18	0.07	375.0	204	0.13	0.05	375.0	215	0.13	0.05	375.0
	216	0.21	0.08	375.0	218	0.16	0.06	375.0	224	0.16	0.06	375.0
	225	0.15	0.06	375.0	226	0.22	0.08	375.0	227	0.19	0.07	375.0
	228	0.15	0.05	375.0	229	0.17	0.06	375.0	230	0.14	0.05	375.0
	231	0.14	0.05	375.0	232	0.15	0.06	375.0	233	0.24	0.09	375.0
	256	0.15	0.06	375.0	257	0.12	0.05	375.0	258	0.20	0.14	695.0
	259	0.13	0.05	375.0	260	0.20	0.07	375.0	263	0.16	0.06	375.0
	264	0.15	0.06	375.0	272	0.12	0.04	375.0	274	0.17	0.06	375.0
	277	0.13	0.05	375.0	278	0.13	0.05	375.0	288	0.10	0.04	375.0
	290	0.10	0.04	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.19	0.07	375.0
	293	0.17	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.15	0.06	375.0
	297	0.15	0.06	375.0	298	0.14	0.05	375.0	299	0.15	0.06	375.0
	312	0.12	0.04	375.0	313	0.11	0.04	375.0	321	0.12	0.04	375.0
322	0.11	0.04	375.0	323	0.14	0.05	375.0	324	0.13	0.05	375.0	
325	0.10	0.04	375.0	326	0.12	0.04	375.0	327	0.18	0.07	375.0	
38	3	0.12	0.04	320.0	4	0.09	0.03	320.0	5	0.10	0.03	320.0
	6	0.10	0.03	320.0	7	0.17	0.05	320.0	8	0.18	0.06	320.0
	9	0.24	0.08	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.10	0.03	320.0
	12	0.10	0.03	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.10	0.03	320.0
	15	0.13	0.04	320.0	19	0.24	0.08	320.0	20	0.29	0.09	320.0
	21	0.17	0.12	695.0	22	0.12	0.04	320.0	23	0.13	0.04	320.0
	24	0.19	0.06	320.0	25	0.29	0.20	695.0	26	0.32	0.22	695.0
	27	0.26	0.08	320.0	28	0.19	0.13	695.0	31	0.26	0.18	695.0
	32	0.13	0.04	320.0	33	0.11	0.04	320.0	34	0.12	0.04	320.0
	35	0.10	0.03	320.0	36	0.13	0.04	320.0	37	0.09	0.03	320.0
	38	0.10	0.03	320.0	39	0.30	0.10	320.0	40	0.12	0.04	320.0
	41	0.12	0.04	320.0	42	0.18	0.13	695.0	44	0.12	0.04	320.0
	45	0.15	0.05	320.0	46	0.20	0.14	695.0	48	0.30	0.10	320.0
	49	0.23	0.07	320.0	53	0.11	0.03	320.0	54	0.12	0.04	320.0
	61	0.22	0.08	375.0	91	0.20	0.07	375.0	98	0.18	0.07	375.0
	101	0.23	0.09	375.0	111	0.19	0.07	375.0	124	0.23	0.09	375.0
	140	0.18	0.07	375.0	143	0.18	0.07	375.0	144	0.20	0.08	375.0
	145	0.20	0.07	375.0	146	0.20	0.07	375.0	147	0.24	0.09	375.0
	148	0.34	0.13	375.0	149	0.26	0.10	375.0	150	0.20	0.08	375.0
	151	0.21	0.08	375.0	204	0.22	0.08	375.0	215	0.22	0.08	375.0
	216	0.24	0.09	375.0	218	0.19	0.07	375.0	224	0.18	0.07	375.0
	225	0.18	0.07	375.0	226	0.19	0.07	375.0	227	0.19	0.07	375.0
	228	0.19	0.07	375.0	229	0.20	0.07	375.0	230	0.23	0.09	375.0
	231	0.24	0.09	375.0	232	0.27	0.10	375.0	233	0.32	0.12	375.0
	256	0.15	0.06	375.0	257	0.20	0.08	375.0	258	0.17	0.12	695.0
	259	0.21	0.08	375.0	260	0.15	0.05	375.0	263	0.14	0.05	375.0
	264	0.20	0.08	375.0	272	0.19	0.07	375.0	274	0.14	0.05	375.0
	277	0.13	0.05	375.0	278	0.19	0.07	375.0	288	0.23	0.09	375.0
	290	0.13	0.05	375.0	291	0.14	0.05	375.0	292	0.13	0.05	375.0
	293	0.13	0.05	375.0	294	0.13	0.05	375.0	295	0.19	0.07	375.0
	297	0.20	0.08	375.0	298	0.14	0.05	375.0	299	0.18	0.07	375.0
	312	0.19	0.07	375.0	313	0.24	0.09	375.0	321	0.14	0.05	375.0
322	0.15	0.06	375.0	323	0.14	0.05	375.0	324	0.14	0.05	375.0	

39

325	0.14	0.05	375.0	326	0.15	0.05	375.0	327	0.14	0.05	375.0
3	0.09	0.03	320.0	4	0.10	0.03	320.0	5	0.10	0.03	320.0
6	0.09	0.03	320.0	7	0.16	0.05	320.0	8	0.16	0.05	320.0
9	0.12	0.04	320.0	10	0.10	0.03	320.0	11	0.14	0.05	320.0
12	0.14	0.04	320.0	13	0.13	0.04	320.0	14	0.14	0.04	320.0
15	0.10	0.03	320.0	19	0.11	0.03	320.0	20	0.14	0.05	320.0
21	0.20	0.14	695.0	22	0.09	0.03	320.0	23	0.08	0.03	320.0
24	0.10	0.03	320.0	25	0.22	0.15	695.0	26	0.24	0.17	695.0
27	0.16	0.05	320.0	28	0.18	0.13	695.0	31	0.20	0.14	695.0
32	0.09	0.03	320.0	33	0.08	0.03	320.0	34	0.10	0.03	320.0
35	0.06	0.02	320.0	36	0.10	0.03	320.0	37	0.11	0.03	320.0
38	0.10	0.03	320.0	39	0.10	0.03	320.0	40	0.11	0.03	320.0
41	0.12	0.04	320.0	42	0.18	0.13	695.0	44	0.13	0.04	320.0
45	0.13	0.04	320.0	46	0.20	0.14	695.0	48	0.12	0.04	320.0
49	0.18	0.06	320.0	53	0.07	0.02	320.0	54	0.12	0.04	320.0
61	0.24	0.09	375.0	91	0.24	0.09	375.0	98	0.23	0.09	375.0
101	0.25	0.09	375.0	111	0.21	0.08	375.0	124	0.25	0.09	375.0
140	0.23	0.09	375.0	143	0.23	0.08	375.0	144	0.23	0.09	375.0
145	0.23	0.08	375.0	146	0.22	0.08	375.0	147	0.27	0.10	375.0
148	0.30	0.11	375.0	149	0.31	0.11	375.0	150	0.21	0.08	375.0
151	0.25	0.09	375.0	204	0.21	0.08	375.0	215	0.24	0.09	375.0
216	0.27	0.10	375.0	218	0.19	0.07	375.0	224	0.23	0.09	375.0
225	0.22	0.08	375.0	226	0.23	0.09	375.0	227	0.22	0.08	375.0
228	0.22	0.08	375.0	229	0.22	0.08	375.0	230	0.22	0.08	375.0
231	0.25	0.09	375.0	232	0.29	0.11	375.0	233	0.27	0.10	375.0
256	0.18	0.07	375.0	257	0.17	0.06	375.0	258	0.20	0.14	695.0
259	0.18	0.07	375.0	260	0.18	0.07	375.0	263	0.18	0.07	375.0
264	0.24	0.09	375.0	272	0.19	0.07	375.0	274	0.19	0.07	375.0
277	0.19	0.07	375.0	278	0.19	0.07	375.0	288	0.23	0.09	375.0
290	0.19	0.07	375.0	291	0.19	0.07	375.0	292	0.17	0.06	375.0
293	0.17	0.06	375.0	294	0.17	0.06	375.0	295	0.20	0.07	375.0
297	0.22	0.08	375.0	298	0.18	0.07	375.0	299	0.18	0.07	375.0
312	0.20	0.08	375.0	313	0.25	0.09	375.0	321	0.19	0.07	375.0
322	0.19	0.07	375.0	323	0.19	0.07	375.0	324	0.19	0.07	375.0
325	0.19	0.07	375.0	326	0.19	0.07	375.0	327	0.18	0.07	375.0

40

3	0.11	0.04	320.0	4	0.13	0.04	320.0	5	0.12	0.04	320.0
6	0.12	0.04	320.0	7	0.13	0.04	320.0	8	0.13	0.04	320.0
9	0.13	0.04	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.19	0.06	320.0
12	0.18	0.06	320.0	13	0.16	0.05	320.0	14	0.18	0.06	320.0
15	0.15	0.05	320.0	19	0.12	0.04	320.0	20	0.12	0.04	320.0
21	0.26	0.18	695.0	22	0.13	0.04	320.0	23	0.13	0.04	320.0
24	0.07	0.02	320.0	25	0.20	0.14	695.0	26	0.21	0.14	695.0
27	0.11	0.04	320.0	28	0.26	0.18	695.0	31	0.20	0.14	695.0
32	0.08	0.02	320.0	33	0.06	0.02	320.0	34	0.12	0.04	320.0
35	0.08	0.02	320.0	36	0.08	0.02	320.0	37	0.15	0.05	320.0
38	0.14	0.04	320.0	39	0.12	0.04	320.0	40	0.12	0.04	320.0
41	0.15	0.05	320.0	42	0.22	0.15	695.0	44	0.14	0.04	320.0
45	0.13	0.04	320.0	46	0.21	0.15	695.0	48	0.11	0.04	320.0
49	0.15	0.05	320.0	53	0.09	0.03	320.0	54	0.10	0.03	320.0
61	0.19	0.07	375.0	91	0.29	0.11	375.0	98	0.24	0.09	375.0
101	0.19	0.07	375.0	111	0.20	0.08	375.0	124	0.22	0.08	375.0
140	0.21	0.08	375.0	143	0.19	0.07	375.0	144	0.32	0.12	375.0
145	0.29	0.11	375.0	146	0.26	0.10	375.0	147	0.25	0.09	375.0
148	0.25	0.09	375.0	149	0.24	0.09	375.0	150	0.24	0.09	375.0
151	0.25	0.09	375.0	204	0.12	0.04	375.0	215	0.18	0.07	375.0
216	0.23	0.09	375.0	218	0.20	0.07	375.0	224	0.22	0.08	375.0
225	0.20	0.08	375.0	226	0.26	0.10	375.0	227	0.23	0.09	375.0
228	0.20	0.07	375.0	229	0.21	0.08	375.0	230	0.14	0.05	375.0
231	0.15	0.06	375.0	232	0.15	0.05	375.0	233	0.24	0.09	375.0
256	0.21	0.08	375.0	257	0.11	0.04	375.0	258	0.24	0.17	695.0
259	0.11	0.04	375.0	260	0.23	0.09	375.0	263	0.21	0.08	375.0
264	0.21	0.08	375.0	272	0.15	0.06	375.0	274	0.22	0.08	375.0
277	0.19	0.07	375.0	278	0.16	0.06	375.0	288	0.12	0.04	375.0
290	0.18	0.07	375.0	291	0.18	0.07	375.0	292	0.23	0.09	375.0
293	0.22	0.08	375.0	294	0.21	0.08	375.0	295	0.18	0.07	375.0
297	0.19	0.07	375.0	298	0.21	0.08	375.0	299	0.18	0.07	375.0
312	0.15	0.05	375.0	313	0.12	0.05	375.0	321	0.18	0.07	375.0
322	0.18	0.07	375.0	323	0.20	0.08	375.0	324	0.19	0.07	375.0
325	0.18	0.07	375.0	326	0.19	0.07	375.0	327	0.22	0.08	375.0

41

3	0.12	0.04	320.0	4	0.09	0.03	320.0	5	0.09	0.03	320.0
6	0.09	0.03	320.0	7	0.13	0.04	320.0	8	0.14	0.04	320.0
9	0.19	0.06	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.11	0.04	320.0
12	0.11	0.03	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.09	0.03	320.0
15	0.14	0.04	320.0	19	0.21	0.07	320.0	20	0.25	0.08	320.0

21	0.19	0.13	695.0	22	0.10	0.03	320.0	23	0.13	0.04	320.0
24	0.15	0.05	320.0	25	0.25	0.18	695.0	26	0.28	0.19	695.0
27	0.22	0.07	320.0	28	0.21	0.15	695.0	31	0.23	0.16	695.0
32	0.10	0.03	320.0	33	0.08	0.03	320.0	34	0.11	0.04	320.0
35	0.09	0.03	320.0	36	0.09	0.03	320.0	37	0.09	0.03	320.0
38	0.09	0.03	320.0	39	0.27	0.09	320.0	40	0.11	0.04	320.0
41	0.12	0.04	320.0	42	0.19	0.13	695.0	44	0.11	0.03	320.0
45	0.14	0.04	320.0	46	0.19	0.13	695.0	48	0.25	0.08	320.0
49	0.18	0.06	320.0	53	0.09	0.03	320.0	54	0.09	0.03	320.0
61	0.18	0.07	375.0	91	0.21	0.08	375.0	98	0.17	0.06	375.0
101	0.19	0.07	375.0	111	0.17	0.06	375.0	124	0.20	0.08	375.0
140	0.15	0.06	375.0	143	0.15	0.06	375.0	144	0.23	0.09	375.0
145	0.22	0.08	375.0	146	0.21	0.08	375.0	147	0.21	0.08	375.0
148	0.29	0.11	375.0	149	0.23	0.08	375.0	150	0.20	0.08	375.0
151	0.19	0.07	375.0	204	0.17	0.06	375.0	215	0.17	0.06	375.0
216	0.22	0.08	375.0	218	0.17	0.06	375.0	224	0.16	0.06	375.0
225	0.15	0.06	375.0	226	0.19	0.07	375.0	227	0.18	0.07	375.0
228	0.16	0.06	375.0	229	0.18	0.07	375.0	230	0.18	0.07	375.0
231	0.19	0.07	375.0	232	0.20	0.08	375.0	233	0.28	0.10	375.0
256	0.15	0.05	375.0	257	0.16	0.06	375.0	258	0.18	0.13	695.0
259	0.16	0.06	375.0	260	0.17	0.06	375.0	263	0.15	0.06	375.0
264	0.17	0.06	375.0	272	0.15	0.06	375.0	274	0.15	0.06	375.0
277	0.12	0.05	375.0	278	0.16	0.06	375.0	288	0.17	0.06	375.0
290	0.11	0.04	375.0	291	0.11	0.04	375.0	292	0.16	0.06	375.0
293	0.14	0.05	375.0	294	0.14	0.05	375.0	295	0.17	0.06	375.0
297	0.17	0.06	375.0	298	0.13	0.05	375.0	299	0.16	0.06	375.0
312	0.15	0.06	375.0	313	0.17	0.06	375.0	321	0.12	0.05	375.0
322	0.12	0.05	375.0	323	0.13	0.05	375.0	324	0.13	0.05	375.0
325	0.12	0.04	375.0	326	0.13	0.05	375.0	327	0.15	0.06	375.0
42	3	0.12	320.0	4	0.09	0.03	320.0	5	0.09	0.03	320.0
	6	0.09	320.0	7	0.13	0.04	320.0	8	0.14	0.04	320.0
	9	0.19	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.11	0.04	320.0
	12	0.11	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.09	0.03	320.0
	15	0.14	320.0	19	0.21	0.07	320.0	20	0.25	0.08	320.0
	21	0.19	695.0	22	0.10	0.03	320.0	23	0.13	0.04	320.0
	24	0.15	320.0	25	0.25	0.18	695.0	26	0.28	0.19	695.0
	27	0.22	320.0	28	0.21	0.15	695.0	31	0.23	0.16	695.0
	32	0.10	320.0	33	0.08	0.03	320.0	34	0.11	0.04	320.0
	35	0.09	320.0	36	0.09	0.03	320.0	37	0.09	0.03	320.0
	38	0.09	320.0	39	0.27	0.09	320.0	40	0.11	0.04	320.0
	41	0.12	320.0	42	0.19	0.13	695.0	44	0.11	0.03	320.0
	45	0.14	320.0	46	0.19	0.13	695.0	48	0.25	0.08	320.0
	49	0.18	320.0	53	0.09	0.03	320.0	54	0.09	0.03	320.0
	61	0.18	375.0	91	0.21	0.08	375.0	98	0.17	0.06	375.0
	101	0.19	375.0	111	0.17	0.06	375.0	124	0.20	0.08	375.0
	140	0.15	375.0	143	0.15	0.06	375.0	144	0.23	0.09	375.0
	145	0.22	375.0	146	0.21	0.08	375.0	147	0.21	0.08	375.0
	148	0.29	375.0	149	0.23	0.08	375.0	150	0.20	0.08	375.0
	151	0.19	375.0	204	0.17	0.06	375.0	215	0.17	0.06	375.0
	216	0.22	375.0	218	0.17	0.06	375.0	224	0.16	0.06	375.0
	225	0.15	375.0	226	0.19	0.07	375.0	227	0.18	0.07	375.0
	228	0.16	375.0	229	0.18	0.07	375.0	230	0.18	0.07	375.0
	231	0.19	375.0	232	0.20	0.08	375.0	233	0.28	0.10	375.0
	256	0.15	375.0	257	0.16	0.06	375.0	258	0.18	0.13	695.0
	259	0.16	375.0	260	0.17	0.06	375.0	263	0.15	0.06	375.0
	264	0.17	375.0	272	0.15	0.06	375.0	274	0.15	0.06	375.0
	277	0.12	375.0	278	0.16	0.06	375.0	288	0.17	0.06	375.0
	290	0.11	375.0	291	0.11	0.04	375.0	292	0.16	0.06	375.0
	293	0.14	375.0	294	0.14	0.05	375.0	295	0.17	0.06	375.0
	297	0.17	375.0	298	0.13	0.05	375.0	299	0.16	0.06	375.0
	312	0.15	375.0	313	0.17	0.06	375.0	321	0.12	0.05	375.0
	322	0.12	375.0	323	0.13	0.05	375.0	324	0.13	0.05	375.0
	325	0.12	375.0	326	0.13	0.05	375.0	327	0.15	0.06	375.0
43	3	0.09	320.0	4	0.11	0.03	320.0	5	0.10	0.03	320.0
	6	0.10	320.0	7	0.14	0.05	320.0	8	0.14	0.05	320.0
	9	0.12	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.16	0.05	320.0
	12	0.16	320.0	13	0.14	0.04	320.0	14	0.15	0.05	320.0
	15	0.12	320.0	19	0.11	0.03	320.0	20	0.12	0.04	320.0
	21	0.22	695.0	22	0.10	0.03	320.0	23	0.10	0.03	320.0
	24	0.08	320.0	25	0.20	0.14	695.0	26	0.22	0.15	695.0
	27	0.13	320.0	28	0.22	0.15	695.0	31	0.19	0.13	695.0
	32	0.08	320.0	33	0.07	0.02	320.0	34	0.11	0.03	320.0
	35	0.05	320.0	36	0.09	0.03	320.0	37	0.12	0.04	320.0
	38	0.12	320.0	39	0.11	0.03	320.0	40	0.11	0.03	320.0

41	0.13	0.04	320.0	42	0.20	0.14	695.0	44	0.13	0.04	320.0	
45	0.12	0.04	320.0	46	0.20	0.14	695.0	48	0.12	0.04	320.0	
49	0.17	0.05	320.0	53	0.06	0.02	320.0	54	0.11	0.03	320.0	
61	0.21	0.08	375.0	91	0.26	0.10	375.0	98	0.23	0.09	375.0	
101	0.21	0.08	375.0	111	0.20	0.08	375.0	124	0.23	0.09	375.0	
140	0.21	0.08	375.0	143	0.20	0.08	375.0	144	0.27	0.10	375.0	
145	0.25	0.09	375.0	146	0.24	0.09	375.0	147	0.26	0.10	375.0	
148	0.27	0.10	375.0	149	0.27	0.10	375.0	150	0.22	0.08	375.0	
151	0.24	0.09	375.0	204	0.16	0.06	375.0	215	0.21	0.08	375.0	
216	0.25	0.09	375.0	218	0.19	0.07	375.0	224	0.22	0.08	375.0	
225	0.21	0.08	375.0	226	0.24	0.09	375.0	227	0.22	0.08	375.0	
228	0.20	0.08	375.0	229	0.21	0.08	375.0	230	0.18	0.07	375.0	
231	0.19	0.07	375.0	232	0.21	0.08	375.0	233	0.24	0.09	375.0	
256	0.19	0.07	375.0	257	0.14	0.05	375.0	258	0.22	0.15	695.0	
259	0.14	0.05	375.0	260	0.20	0.08	375.0	263	0.19	0.07	375.0	
264	0.22	0.08	375.0	272	0.17	0.06	375.0	274	0.20	0.07	375.0	
277	0.18	0.07	375.0	278	0.17	0.06	375.0	288	0.17	0.06	375.0	
290	0.18	0.07	375.0	291	0.18	0.07	375.0	292	0.20	0.07	375.0	
293	0.19	0.07	375.0	294	0.19	0.07	375.0	295	0.19	0.07	375.0	
297	0.20	0.08	375.0	298	0.19	0.07	375.0	299	0.18	0.07	375.0	
312	0.17	0.06	375.0	313	0.19	0.07	375.0	321	0.18	0.07	375.0	
322	0.18	0.07	375.0	323	0.19	0.07	375.0	324	0.18	0.07	375.0	
325	0.18	0.07	375.0	326	0.18	0.07	375.0	327	0.20	0.07	375.0	
44	3	0.09	0.03	320.0	4	0.11	0.03	320.0	5	0.10	0.03	320.0
	6	0.10	0.03	320.0	7	0.14	0.05	320.0	8	0.14	0.05	320.0
	9	0.12	0.04	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.16	0.05	320.0
	12	0.16	0.05	320.0	13	0.14	0.04	320.0	14	0.15	0.05	320.0
	15	0.12	0.04	320.0	19	0.11	0.03	320.0	20	0.12	0.04	320.0
	21	0.22	0.15	695.0	22	0.10	0.03	320.0	23	0.10	0.03	320.0
	24	0.08	0.03	320.0	25	0.20	0.14	695.0	26	0.22	0.15	695.0
	27	0.13	0.04	320.0	28	0.22	0.15	695.0	31	0.19	0.13	695.0
	32	0.08	0.03	320.0	33	0.07	0.02	320.0	34	0.11	0.03	320.0
	35	0.05	0.02	320.0	36	0.09	0.03	320.0	37	0.12	0.04	320.0
	38	0.12	0.04	320.0	39	0.11	0.03	320.0	40	0.11	0.03	320.0
	41	0.13	0.04	320.0	42	0.20	0.14	695.0	44	0.13	0.04	320.0
	45	0.12	0.04	320.0	46	0.20	0.14	695.0	48	0.12	0.04	320.0
	49	0.17	0.05	320.0	53	0.06	0.02	320.0	54	0.11	0.03	320.0
	61	0.21	0.08	375.0	91	0.26	0.10	375.0	98	0.23	0.09	375.0
	101	0.21	0.08	375.0	111	0.20	0.08	375.0	124	0.23	0.09	375.0
	140	0.21	0.08	375.0	143	0.20	0.08	375.0	144	0.27	0.10	375.0
	145	0.25	0.09	375.0	146	0.24	0.09	375.0	147	0.26	0.10	375.0
	148	0.27	0.10	375.0	149	0.27	0.10	375.0	150	0.22	0.08	375.0
	151	0.24	0.09	375.0	204	0.16	0.06	375.0	215	0.21	0.08	375.0
	216	0.25	0.09	375.0	218	0.19	0.07	375.0	224	0.22	0.08	375.0
	225	0.21	0.08	375.0	226	0.24	0.09	375.0	227	0.22	0.08	375.0
	228	0.20	0.08	375.0	229	0.21	0.08	375.0	230	0.18	0.07	375.0
	231	0.19	0.07	375.0	232	0.21	0.08	375.0	233	0.24	0.09	375.0
	256	0.19	0.07	375.0	257	0.14	0.05	375.0	258	0.22	0.15	695.0
	259	0.14	0.05	375.0	260	0.20	0.08	375.0	263	0.19	0.07	375.0
	264	0.22	0.08	375.0	272	0.17	0.06	375.0	274	0.20	0.07	375.0
	277	0.18	0.07	375.0	278	0.17	0.06	375.0	288	0.17	0.06	375.0
	290	0.18	0.07	375.0	291	0.18	0.07	375.0	292	0.20	0.07	375.0
	293	0.19	0.07	375.0	294	0.19	0.07	375.0	295	0.19	0.07	375.0
	297	0.20	0.08	375.0	298	0.19	0.07	375.0	299	0.18	0.07	375.0
	312	0.17	0.06	375.0	313	0.19	0.07	375.0	321	0.18	0.07	375.0
	322	0.18	0.07	375.0	323	0.19	0.07	375.0	324	0.18	0.07	375.0
	325	0.18	0.07	375.0	326	0.18	0.07	375.0	327	0.20	0.07	375.0
45	3	0.16	0.05	320.0	4	0.15	0.05	320.0	5	0.12	0.04	320.0
	6	0.11	0.04	320.0	7	0.10	0.03	320.0	8	0.10	0.03	320.0
	9	0.07	0.02	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.15	0.05	320.0
	12	0.13	0.04	320.0	13	0.12	0.04	320.0	14	0.12	0.04	320.0
	15	0.15	0.05	320.0	19	0.09	0.03	320.0	20	0.15	0.05	320.0
	21	0.20	0.14	695.0	22	0.11	0.03	320.0	23	0.16	0.05	320.0
	24	0.09	0.03	320.0	25	0.19	0.13	695.0	26	0.22	0.15	695.0
	27	0.16	0.05	320.0	28	0.23	0.16	695.0	31	0.16	0.11	695.0
	32	0.11	0.04	320.0	33	0.11	0.04	320.0	34	0.10	0.03	320.0
	35	0.08	0.03	320.0	36	0.08	0.03	320.0	37	0.14	0.04	320.0
	38	0.12	0.04	320.0	39	0.09	0.03	320.0	40	0.11	0.03	320.0
	41	0.10	0.03	320.0	42	0.13	0.09	695.0	44	0.10	0.03	320.0
	45	0.10	0.03	320.0	46	0.13	0.09	695.0	48	0.08	0.02	320.0
	49	0.09	0.03	320.0	53	0.10	0.03	320.0	54	0.10	0.03	320.0
	61	0.14	0.05	375.0	91	0.30	0.11	375.0	98	0.25	0.09	375.0
	101	0.15	0.06	375.0	111	0.18	0.07	375.0	124	0.23	0.09	375.0
	140	0.20	0.07	375.0	143	0.18	0.07	375.0	144	0.30	0.11	375.0

	145	0.25	0.09	375.0	146	0.20	0.08	375.0	147	0.24	0.09	375.0
	148	0.28	0.10	375.0	149	0.29	0.11	375.0	150	0.16	0.06	375.0
	151	0.17	0.06	375.0	204	0.22	0.08	375.0	215	0.16	0.06	375.0
	216	0.28	0.11	375.0	218	0.15	0.05	375.0	224	0.20	0.07	375.0
	225	0.17	0.06	375.0	226	0.26	0.10	375.0	227	0.21	0.08	375.0
	228	0.15	0.05	375.0	229	0.17	0.06	375.0	230	0.18	0.07	375.0
	231	0.24	0.09	375.0	232	0.29	0.11	375.0	233	0.27	0.10	375.0
	256	0.14	0.05	375.0	257	0.17	0.06	375.0	258	0.17	0.12	695.0
	259	0.19	0.07	375.0	260	0.21	0.08	375.0	263	0.15	0.06	375.0
	264	0.21	0.08	375.0	272	0.14	0.05	375.0	274	0.22	0.08	375.0
	277	0.18	0.07	375.0	278	0.14	0.05	375.0	288	0.16	0.06	375.0
	290	0.14	0.05	375.0	291	0.12	0.05	375.0	292	0.21	0.08	375.0
	293	0.17	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.17	0.06	375.0
	297	0.21	0.08	375.0	298	0.14	0.05	375.0	299	0.14	0.05	375.0
	312	0.16	0.06	375.0	313	0.20	0.08	375.0	321	0.14	0.05	375.0
	322	0.12	0.05	375.0	323	0.18	0.07	375.0	324	0.15	0.06	375.0
	325	0.13	0.05	375.0	326	0.14	0.05	375.0	327	0.17	0.06	375.0
46	3	0.11	0.04	320.0	4	0.09	0.03	320.0	5	0.07	0.02	320.0
	6	0.07	0.02	320.0	7	0.05	0.02	320.0	8	0.05	0.02	320.0
	9	0.06	0.02	320.0	10	0.09	0.03	320.0	11	0.08	0.02	320.0
	12	0.06	0.02	320.0	13	0.04	0.01	320.0	14	0.05	0.02	320.0
	15	0.08	0.02	320.0	19	0.027.09e-03		320.0	20	0.06	0.02	320.0
	21	0.12	0.09	695.0	22	0.07	0.02	320.0	23	0.09	0.03	320.0
	24	0.05	0.02	320.0	25	0.10	0.07	695.0	26	0.12	0.08	695.0
	27	0.07	0.02	320.0	28	0.13	0.09	695.0	31	0.10	0.07	695.0
	32	0.07	0.02	320.0	33	0.07	0.02	320.0	34	0.05	0.02	320.0
	35	0.07	0.02	320.0	36	0.04	0.01	320.0	37	0.07	0.02	320.0
	38	0.06	0.02	320.0	39	0.026.13e-03		320.0	40	0.05	0.02	320.0
	41	0.05	0.02	320.0	42	0.09	0.06	695.0	44	0.05	0.02	320.0
	45	0.04	0.01	320.0	46	0.09	0.06	695.0	48	0.04	0.01	320.0
	49	0.05	0.02	320.0	53	0.05	0.02	320.0	54	0.05	0.02	320.0
	61	0.09	0.04	375.0	91	0.17	0.06	375.0	98	0.17	0.06	375.0
	101	0.07	0.03	375.0	111	0.11	0.04	375.0	124	0.12	0.04	375.0
	140	0.15	0.06	375.0	143	0.14	0.05	375.0	144	0.17	0.06	375.0
	145	0.14	0.05	375.0	146	0.11	0.04	375.0	147	0.15	0.06	375.0
	148	0.16	0.06	375.0	149	0.18	0.07	375.0	150	0.09	0.03	375.0
	151	0.11	0.04	375.0	204	0.16	0.06	375.0	215	0.11	0.04	375.0
	216	0.16	0.06	375.0	218	0.09	0.03	375.0	224	0.12	0.05	375.0
	225	0.11	0.04	375.0	226	0.14	0.05	375.0	227	0.11	0.04	375.0
	228	0.11	0.04	375.0	229	0.08	0.03	375.0	230	0.15	0.06	375.0
	231	0.18	0.07	375.0	232	0.21	0.08	375.0	233	0.14	0.05	375.0
	256	0.09	0.03	375.0	257	0.13	0.05	375.0	258	0.10	0.07	695.0
	259	0.14	0.05	375.0	260	0.12	0.05	375.0	263	0.09	0.03	375.0
	264	0.14	0.05	375.0	272	0.10	0.04	375.0	274	0.11	0.04	375.0
	277	0.12	0.04	375.0	278	0.07	0.03	375.0	288	0.12	0.04	375.0
	290	0.10	0.04	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.12	0.05	375.0
	293	0.10	0.04	375.0	294	0.09	0.03	375.0	295	0.10	0.04	375.0
	297	0.13	0.05	375.0	298	0.08	0.03	375.0	299	0.08	0.03	375.0
	312	0.11	0.04	375.0	313	0.14	0.05	375.0	321	0.09	0.03	375.0
	322	0.08	0.03	375.0	323	0.09	0.03	375.0	324	0.07	0.03	375.0
	325	0.08	0.03	375.0	326	0.06	0.02	375.0	327	0.10	0.04	375.0
47	3	0.09	0.03	320.0	4	0.11	0.03	320.0	5	0.11	0.03	320.0
	6	0.11	0.03	320.0	7	0.19	0.06	320.0	8	0.19	0.06	320.0
	9	0.19	0.06	320.0	10	0.09	0.03	320.0	11	0.10	0.03	320.0
	12	0.09	0.03	320.0	13	0.11	0.04	320.0	14	0.12	0.04	320.0
	15	0.10	0.03	320.0	19	0.18	0.06	320.0	20	0.22	0.07	320.0
	21	0.14	0.10	695.0	22	0.11	0.03	320.0	23	0.10	0.03	320.0
	24	0.16	0.05	320.0	25	0.21	0.15	695.0	26	0.25	0.17	695.0
	27	0.21	0.07	320.0	28	0.15	0.10	695.0	31	0.17	0.12	695.0
	32	0.09	0.03	320.0	33	0.09	0.03	320.0	34	0.09	0.03	320.0
	35	0.09	0.03	320.0	36	0.13	0.04	320.0	37	0.12	0.04	320.0
	38	0.11	0.04	320.0	39	0.25	0.08	320.0	40	0.08	0.03	320.0
	41	0.09	0.03	320.0	42	0.12	0.08	695.0	44	0.09	0.03	320.0
	45	0.10	0.03	320.0	46	0.12	0.09	695.0	48	0.25	0.08	320.0
	49	0.24	0.08	320.0	53	0.08	0.02	320.0	54	0.10	0.03	320.0
	61	0.19	0.07	375.0	91	0.18	0.07	375.0	98	0.23	0.08	375.0
	101	0.17	0.06	375.0	111	0.13	0.05	375.0	124	0.16	0.06	375.0
	140	0.21	0.08	375.0	143	0.19	0.07	375.0	144	0.18	0.07	375.0
	145	0.15	0.06	375.0	146	0.13	0.05	375.0	147	0.14	0.05	375.0
	148	0.24	0.09	375.0	149	0.16	0.06	375.0	150	0.12	0.04	375.0
	151	0.13	0.05	375.0	204	0.15	0.06	375.0	215	0.18	0.07	375.0
	216	0.18	0.07	375.0	218	0.13	0.05	375.0	224	0.18	0.07	375.0
	225	0.17	0.06	375.0	226	0.15	0.06	375.0	227	0.13	0.05	375.0
	228	0.17	0.06	375.0	229	0.11	0.04	375.0	230	0.19	0.07	375.0

231	0.20	0.08	375.0	232	0.21	0.08	375.0	233	0.26	0.10	375.0	
256	0.11	0.04	375.0	257	0.15	0.05	375.0	258	0.13	0.09	695.0	
259	0.15	0.06	375.0	260	0.14	0.05	375.0	263	0.11	0.04	375.0	
264	0.13	0.05	375.0	272	0.17	0.06	375.0	274	0.21	0.08	375.0	
277	0.18	0.07	375.0	278	0.15	0.05	375.0	288	0.17	0.06	375.0	
290	0.18	0.07	375.0	291	0.18	0.07	375.0	292	0.13	0.05	375.0	
293	0.12	0.04	375.0	294	0.11	0.04	375.0	295	0.13	0.05	375.0	
297	0.13	0.05	375.0	298	0.11	0.04	375.0	299	0.13	0.05	375.0	
312	0.16	0.06	375.0	313	0.17	0.06	375.0	321	0.16	0.06	375.0	
322	0.16	0.06	375.0	323	0.20	0.07	375.0	324	0.20	0.07	375.0	
325	0.16	0.06	375.0	326	0.20	0.07	375.0	327	0.12	0.05	375.0	
48	3	0.15	0.05	320.0	4	0.16	0.05	320.0	5	0.16	0.05	320.0
	6	0.16	0.05	320.0	7	0.23	0.07	320.0	8	0.23	0.07	320.0
	9	0.27	0.09	320.0	10	0.17	0.05	320.0	11	0.17	0.05	320.0
	12	0.16	0.05	320.0	13	0.18	0.06	320.0	14	0.20	0.06	320.0
	15	0.18	0.06	320.0	19	0.25	0.08	320.0	20	0.32	0.10	320.0
	21	0.23	0.16	695.0	22	0.17	0.05	320.0	23	0.18	0.06	320.0
	24	0.22	0.07	320.0	25	0.31	0.22	695.0	26	0.36	0.25	695.0
	27	0.30	0.10	320.0	28	0.25	0.17	695.0	31	0.26	0.18	695.0
	32	0.14	0.05	320.0	33	0.15	0.05	320.0	34	0.15	0.05	320.0
	35	0.16	0.05	320.0	36	0.17	0.06	320.0	37	0.19	0.06	320.0
	38	0.18	0.06	320.0	39	0.33	0.11	320.0	40	0.14	0.04	320.0
	41	0.14	0.04	320.0	42	0.17	0.12	695.0	44	0.15	0.05	320.0
	45	0.15	0.05	320.0	46	0.19	0.13	695.0	48	0.35	0.11	320.0
	49	0.29	0.09	320.0	53	0.14	0.04	320.0	54	0.15	0.05	320.0
	61	0.24	0.09	375.0	91	0.32	0.12	375.0	98	0.29	0.11	375.0
	101	0.23	0.09	375.0	111	0.21	0.08	375.0	124	0.27	0.10	375.0
	140	0.25	0.09	375.0	143	0.22	0.08	375.0	144	0.31	0.12	375.0
	145	0.27	0.10	375.0	146	0.23	0.09	375.0	147	0.24	0.09	375.0
	148	0.38	0.14	375.0	149	0.27	0.10	375.0	150	0.19	0.07	375.0
	151	0.21	0.08	375.0	204	0.22	0.08	375.0	215	0.23	0.09	375.0
	216	0.30	0.11	375.0	218	0.20	0.08	375.0	224	0.24	0.09	375.0
	225	0.21	0.08	375.0	226	0.27	0.10	375.0	227	0.23	0.09	375.0
	228	0.21	0.08	375.0	229	0.20	0.08	375.0	230	0.23	0.08	375.0
	231	0.26	0.10	375.0	232	0.29	0.11	375.0	233	0.39	0.15	375.0
	256	0.19	0.07	375.0	257	0.20	0.07	375.0	258	0.21	0.14	695.0
	259	0.20	0.08	375.0	260	0.23	0.09	375.0	263	0.19	0.07	375.0
	264	0.22	0.08	375.0	272	0.22	0.08	375.0	274	0.24	0.09	375.0
	277	0.22	0.08	375.0	278	0.21	0.08	375.0	288	0.21	0.08	375.0
	290	0.21	0.08	375.0	291	0.21	0.08	375.0	292	0.23	0.09	375.0
	293	0.20	0.08	375.0	294	0.19	0.07	375.0	295	0.21	0.08	375.0
	297	0.22	0.08	375.0	298	0.19	0.07	375.0	299	0.20	0.08	375.0
	312	0.20	0.08	375.0	313	0.22	0.08	375.0	321	0.21	0.08	375.0
	322	0.21	0.08	375.0	323	0.21	0.08	375.0	324	0.20	0.08	375.0
	325	0.20	0.08	375.0	326	0.20	0.07	375.0	327	0.21	0.08	375.0
49	3	0.13	0.04	320.0	4	0.11	0.04	320.0	5	0.09	0.03	320.0
	6	0.09	0.03	320.0	7	0.07	0.02	320.0	8	0.06	0.02	320.0
	9	0.05	0.02	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.11	0.03	320.0
	12	0.09	0.03	320.0	13	0.08	0.03	320.0	14	0.09	0.03	320.0
	15	0.12	0.04	320.0	19	0.05	0.02	320.0	20	0.10	0.03	320.0
	21	0.16	0.11	695.0	22	0.08	0.03	320.0	23	0.12	0.04	320.0
	24	0.06	0.02	320.0	25	0.14	0.10	695.0	26	0.17	0.12	695.0
	27	0.12	0.04	320.0	28	0.18	0.13	695.0	31	0.13	0.09	695.0
	32	0.09	0.03	320.0	33	0.09	0.03	320.0	34	0.08	0.02	320.0
	35	0.06	0.02	320.0	36	0.06	0.02	320.0	37	0.10	0.03	320.0
	38	0.08	0.03	320.0	39	0.04	0.01	320.0	40	0.08	0.02	320.0
	41	0.07	0.02	320.0	42	0.10	0.07	695.0	44	0.08	0.02	320.0
	45	0.07	0.02	320.0	46	0.11	0.07	695.0	48	0.04	0.01	320.0
	49	0.05	0.02	320.0	53	0.07	0.02	320.0	54	0.07	0.02	320.0
	61	0.11	0.04	375.0	91	0.23	0.09	375.0	98	0.20	0.07	375.0
	101	0.11	0.04	375.0	111	0.14	0.05	375.0	124	0.17	0.06	375.0
	140	0.17	0.06	375.0	143	0.15	0.06	375.0	144	0.23	0.09	375.0
	145	0.19	0.07	375.0	146	0.16	0.06	375.0	147	0.19	0.07	375.0
	148	0.22	0.08	375.0	149	0.23	0.09	375.0	150	0.12	0.05	375.0
	151	0.14	0.05	375.0	204	0.19	0.07	375.0	215	0.13	0.05	375.0
	216	0.22	0.08	375.0	218	0.11	0.04	375.0	224	0.15	0.06	375.0
	225	0.14	0.05	375.0	226	0.20	0.07	375.0	227	0.16	0.06	375.0
	228	0.12	0.04	375.0	229	0.13	0.05	375.0	230	0.16	0.06	375.0
	231	0.20	0.08	375.0	232	0.25	0.09	375.0	233	0.20	0.08	375.0
	256	0.11	0.04	375.0	257	0.14	0.05	375.0	258	0.13	0.09	695.0
	259	0.16	0.06	375.0	260	0.16	0.06	375.0	263	0.11	0.04	375.0
	264	0.17	0.06	375.0	272	0.11	0.04	375.0	274	0.16	0.06	375.0
	277	0.14	0.05	375.0	278	0.10	0.04	375.0	288	0.13	0.05	375.0
	290	0.11	0.04	375.0	291	0.10	0.04	375.0	292	0.16	0.06	375.0

50

293	0.13	0.05	375.0	294	0.11	0.04	375.0	295	0.13	0.05	375.0
297	0.17	0.06	375.0	298	0.11	0.04	375.0	299	0.11	0.04	375.0
312	0.13	0.05	375.0	313	0.16	0.06	375.0	321	0.11	0.04	375.0
322	0.09	0.04	375.0	323	0.12	0.05	375.0	324	0.10	0.04	375.0
325	0.10	0.04	375.0	326	0.09	0.03	375.0	327	0.13	0.05	375.0
3	0.13	0.04	320.0	4	0.11	0.04	320.0	5	0.09	0.03	320.0
6	0.09	0.03	320.0	7	0.07	0.02	320.0	8	0.06	0.02	320.0
9	0.05	0.02	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.11	0.03	320.0
12	0.09	0.03	320.0	13	0.08	0.03	320.0	14	0.09	0.03	320.0
15	0.12	0.04	320.0	19	0.05	0.02	320.0	20	0.10	0.03	320.0
21	0.16	0.11	695.0	22	0.08	0.03	320.0	23	0.12	0.04	320.0
24	0.06	0.02	320.0	25	0.14	0.10	695.0	26	0.17	0.12	695.0
27	0.12	0.04	320.0	28	0.18	0.13	695.0	31	0.13	0.09	695.0
32	0.09	0.03	320.0	33	0.09	0.03	320.0	34	0.08	0.02	320.0
35	0.06	0.02	320.0	36	0.06	0.02	320.0	37	0.10	0.03	320.0
38	0.08	0.03	320.0	39	0.04	0.01	320.0	40	0.08	0.02	320.0
41	0.07	0.02	320.0	42	0.10	0.07	695.0	44	0.08	0.02	320.0
45	0.07	0.02	320.0	46	0.11	0.07	695.0	48	0.04	0.01	320.0
49	0.05	0.02	320.0	53	0.07	0.02	320.0	54	0.07	0.02	320.0
61	0.11	0.04	375.0	91	0.23	0.09	375.0	98	0.20	0.07	375.0
101	0.11	0.04	375.0	111	0.14	0.05	375.0	124	0.17	0.06	375.0
140	0.17	0.06	375.0	143	0.15	0.06	375.0	144	0.23	0.09	375.0
145	0.19	0.07	375.0	146	0.16	0.06	375.0	147	0.19	0.07	375.0
148	0.22	0.08	375.0	149	0.23	0.09	375.0	150	0.12	0.05	375.0
151	0.14	0.05	375.0	204	0.19	0.07	375.0	215	0.13	0.05	375.0
216	0.22	0.08	375.0	218	0.11	0.04	375.0	224	0.15	0.06	375.0
225	0.14	0.05	375.0	226	0.20	0.07	375.0	227	0.16	0.06	375.0
228	0.12	0.04	375.0	229	0.13	0.05	375.0	230	0.16	0.06	375.0
231	0.20	0.08	375.0	232	0.25	0.09	375.0	233	0.20	0.08	375.0
256	0.11	0.04	375.0	257	0.14	0.05	375.0	258	0.13	0.09	695.0
259	0.16	0.06	375.0	260	0.16	0.06	375.0	263	0.11	0.04	375.0
264	0.17	0.06	375.0	272	0.11	0.04	375.0	274	0.16	0.06	375.0
277	0.14	0.05	375.0	278	0.10	0.04	375.0	288	0.13	0.05	375.0
290	0.11	0.04	375.0	291	0.10	0.04	375.0	292	0.16	0.06	375.0
293	0.13	0.05	375.0	294	0.11	0.04	375.0	295	0.13	0.05	375.0
297	0.17	0.06	375.0	298	0.11	0.04	375.0	299	0.11	0.04	375.0
312	0.13	0.05	375.0	313	0.16	0.06	375.0	321	0.11	0.04	375.0
322	0.09	0.04	375.0	323	0.12	0.05	375.0	324	0.10	0.04	375.0
325	0.10	0.04	375.0	326	0.09	0.03	375.0	327	0.13	0.05	375.0
3	0.12	0.04	320.0	4	0.13	0.04	320.0	5	0.13	0.04	320.0
6	0.13	0.04	320.0	7	0.21	0.07	320.0	8	0.21	0.07	320.0
9	0.23	0.07	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.13	0.04	320.0
12	0.13	0.04	320.0	13	0.15	0.05	320.0	14	0.16	0.05	320.0
15	0.14	0.04	320.0	19	0.21	0.07	320.0	20	0.27	0.09	320.0
21	0.18	0.13	695.0	22	0.14	0.04	320.0	23	0.14	0.05	320.0
24	0.19	0.06	320.0	25	0.26	0.18	695.0	26	0.30	0.21	695.0
27	0.26	0.08	320.0	28	0.20	0.14	695.0	31	0.21	0.15	695.0
32	0.12	0.04	320.0	33	0.12	0.04	320.0	34	0.12	0.04	320.0
35	0.13	0.04	320.0	36	0.15	0.05	320.0	37	0.15	0.05	320.0
38	0.15	0.05	320.0	39	0.29	0.09	320.0	40	0.11	0.03	320.0
41	0.11	0.04	320.0	42	0.14	0.10	695.0	44	0.12	0.04	320.0
45	0.12	0.04	320.0	46	0.15	0.11	695.0	48	0.30	0.10	320.0
49	0.26	0.08	320.0	53	0.11	0.03	320.0	54	0.12	0.04	320.0
61	0.21	0.08	375.0	91	0.25	0.09	375.0	98	0.25	0.09	375.0
101	0.19	0.07	375.0	111	0.17	0.06	375.0	124	0.22	0.08	375.0
140	0.22	0.08	375.0	143	0.20	0.07	375.0	144	0.25	0.09	375.0
145	0.21	0.08	375.0	146	0.18	0.07	375.0	147	0.19	0.07	375.0
148	0.31	0.12	375.0	149	0.22	0.08	375.0	150	0.15	0.06	375.0
151	0.17	0.06	375.0	204	0.18	0.07	375.0	215	0.20	0.07	375.0
216	0.24	0.09	375.0	218	0.16	0.06	375.0	224	0.21	0.08	375.0
225	0.18	0.07	375.0	226	0.21	0.08	375.0	227	0.18	0.07	375.0
228	0.19	0.07	375.0	229	0.16	0.06	375.0	230	0.20	0.08	375.0
231	0.22	0.08	375.0	232	0.24	0.09	375.0	233	0.32	0.12	375.0
256	0.15	0.06	375.0	257	0.17	0.06	375.0	258	0.16	0.11	695.0
259	0.17	0.06	375.0	260	0.18	0.07	375.0	263	0.15	0.06	375.0
264	0.17	0.07	375.0	272	0.19	0.07	375.0	274	0.21	0.08	375.0
277	0.19	0.07	375.0	278	0.18	0.07	375.0	288	0.18	0.07	375.0
290	0.19	0.07	375.0	291	0.19	0.07	375.0	292	0.18	0.07	375.0
293	0.16	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.17	0.06	375.0
297	0.17	0.07	375.0	298	0.15	0.06	375.0	299	0.16	0.06	375.0
312	0.18	0.07	375.0	313	0.18	0.07	375.0	321	0.18	0.07	375.0
322	0.18	0.07	375.0	323	0.20	0.07	375.0	324	0.19	0.07	375.0
325	0.18	0.07	375.0	326	0.19	0.07	375.0	327	0.16	0.06	375.0
3	0.12	0.04	320.0	4	0.13	0.04	320.0	5	0.13	0.04	320.0

52

6	0.13	0.04	320.0	7	0.21	0.07	320.0	8	0.21	0.07	320.0
9	0.23	0.07	320.0	10	0.13	0.04	320.0	11	0.13	0.04	320.0
12	0.13	0.04	320.0	13	0.15	0.05	320.0	14	0.16	0.05	320.0
15	0.14	0.04	320.0	19	0.21	0.07	320.0	20	0.27	0.09	320.0
21	0.18	0.13	695.0	22	0.14	0.04	320.0	23	0.14	0.05	320.0
24	0.19	0.06	320.0	25	0.26	0.18	695.0	26	0.30	0.21	695.0
27	0.26	0.08	320.0	28	0.20	0.14	695.0	31	0.21	0.15	695.0
32	0.12	0.04	320.0	33	0.12	0.04	320.0	34	0.12	0.04	320.0
35	0.13	0.04	320.0	36	0.15	0.05	320.0	37	0.15	0.05	320.0
38	0.15	0.05	320.0	39	0.29	0.09	320.0	40	0.11	0.03	320.0
41	0.11	0.04	320.0	42	0.14	0.10	695.0	44	0.12	0.04	320.0
45	0.12	0.04	320.0	46	0.15	0.11	695.0	48	0.30	0.10	320.0
49	0.26	0.08	320.0	53	0.11	0.03	320.0	54	0.12	0.04	320.0
61	0.21	0.08	375.0	91	0.25	0.09	375.0	98	0.25	0.09	375.0
101	0.19	0.07	375.0	111	0.17	0.06	375.0	124	0.22	0.08	375.0
140	0.22	0.08	375.0	143	0.20	0.07	375.0	144	0.25	0.09	375.0
145	0.21	0.08	375.0	146	0.18	0.07	375.0	147	0.19	0.07	375.0
148	0.31	0.12	375.0	149	0.22	0.08	375.0	150	0.15	0.06	375.0
151	0.17	0.06	375.0	204	0.18	0.07	375.0	215	0.20	0.07	375.0
216	0.24	0.09	375.0	218	0.16	0.06	375.0	224	0.21	0.08	375.0
225	0.18	0.07	375.0	226	0.21	0.08	375.0	227	0.18	0.07	375.0
228	0.19	0.07	375.0	229	0.16	0.06	375.0	230	0.20	0.08	375.0
231	0.22	0.08	375.0	232	0.24	0.09	375.0	233	0.32	0.12	375.0
256	0.15	0.06	375.0	257	0.17	0.06	375.0	258	0.16	0.11	695.0
259	0.17	0.06	375.0	260	0.18	0.07	375.0	263	0.15	0.06	375.0
264	0.17	0.07	375.0	272	0.19	0.07	375.0	274	0.21	0.08	375.0
277	0.19	0.07	375.0	278	0.18	0.07	375.0	288	0.18	0.07	375.0
290	0.19	0.07	375.0	291	0.19	0.07	375.0	292	0.18	0.07	375.0
293	0.16	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.17	0.06	375.0
297	0.17	0.07	375.0	298	0.15	0.06	375.0	299	0.16	0.06	375.0
312	0.18	0.07	375.0	313	0.18	0.07	375.0	321	0.18	0.07	375.0
322	0.18	0.07	375.0	323	0.20	0.07	375.0	324	0.19	0.07	375.0
325	0.18	0.07	375.0	326	0.19	0.07	375.0	327	0.16	0.06	375.0
3	0.15	0.05	320.0	4	0.13	0.04	320.0	5	0.10	0.03	320.0
6	0.10	0.03	320.0	7	0.08	0.02	320.0	8	0.06	0.02	320.0
9	0.05	0.02	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.14	0.04	320.0
12	0.12	0.04	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.11	0.04	320.0
15	0.14	0.04	320.0	19	0.08	0.02	320.0	20	0.07	0.02	320.0
21	0.19	0.13	695.0	22	0.09	0.03	320.0	23	0.14	0.05	320.0
24	0.04	0.01	320.0	25	0.12	0.08	695.0	26	0.11	0.08	695.0
27	0.05	0.01	320.0	28	0.22	0.15	695.0	31	0.12	0.08	695.0
32	0.08	0.03	320.0	33	0.08	0.03	320.0	34	0.09	0.03	320.0
35	0.07	0.02	320.0	36	0.05	0.02	320.0	37	0.12	0.04	320.0
38	0.10	0.03	320.0	39	0.07	0.02	320.0	40	0.09	0.03	320.0
41	0.10	0.03	320.0	42	0.14	0.10	695.0	44	0.07	0.02	320.0
45	0.08	0.03	320.0	46	0.11	0.08	695.0	48	0.03852e-03	0.03	320.0
49	0.08	0.03	320.0	53	0.09	0.03	320.0	54	0.07	0.02	320.0
61	0.10	0.04	375.0	91	0.26	0.10	375.0	98	0.23	0.09	375.0
101	0.10	0.04	375.0	111	0.10	0.04	375.0	124	0.15	0.06	375.0
140	0.19	0.07	375.0	143	0.16	0.06	375.0	144	0.27	0.10	375.0
145	0.23	0.09	375.0	146	0.19	0.07	375.0	147	0.14	0.05	375.0
148	0.13	0.05	375.0	149	0.17	0.06	375.0	150	0.15	0.06	375.0
151	0.11	0.04	375.0	204	0.13	0.05	375.0	215	0.11	0.04	375.0
216	0.20	0.07	375.0	218	0.10	0.04	375.0	224	0.18	0.07	375.0
225	0.15	0.06	375.0	226	0.22	0.08	375.0	227	0.17	0.06	375.0
228	0.12	0.05	375.0	229	0.12	0.05	375.0	230	0.11	0.04	375.0
231	0.14	0.05	375.0	232	0.17	0.06	375.0	233	0.16	0.06	375.0
256	0.12	0.04	375.0	257	0.10	0.04	375.0	258	0.16	0.11	695.0
259	0.11	0.04	375.0	260	0.19	0.07	375.0	263	0.13	0.05	375.0
264	0.12	0.05	375.0	272	0.09	0.04	375.0	274	0.18	0.07	375.0
277	0.17	0.06	375.0	278	0.08	0.03	375.0	288	0.15	0.06	375.0
290	0.14	0.05	375.0	291	0.12	0.05	375.0	292	0.19	0.07	375.0
293	0.15	0.06	375.0	294	0.13	0.05	375.0	295	0.11	0.04	375.0
297	0.12	0.05	375.0	298	0.11	0.04	375.0	299	0.10	0.04	375.0
312	0.10	0.04	375.0	313	0.16	0.06	375.0	321	0.13	0.05	375.0
322	0.11	0.04	375.0	323	0.15	0.06	375.0	324	0.12	0.05	375.0
325	0.12	0.04	375.0	326	0.11	0.04	375.0	327	0.15	0.06	375.0
3	0.12	0.04	320.0	4	0.13	0.04	320.0	5	0.14	0.05	320.0
6	0.14	0.05	320.0	7	0.20	0.06	320.0	8	0.20	0.06	320.0
9	0.25	0.08	320.0	10	0.11	0.03	320.0	11	0.12	0.04	320.0
12	0.13	0.04	320.0	13	0.15	0.05	320.0	14	0.15	0.05	320.0
15	0.13	0.04	320.0	19	0.23	0.07	320.0	20	0.28	0.09	320.0
21	0.16	0.11	695.0	22	0.15	0.05	320.0	23	0.13	0.04	320.0
24	0.22	0.07	320.0	25	0.27	0.19	695.0	26	0.32	0.22	695.0

53

54

	27	0.27	0.09	320.0	28	0.16	0.11	695.0	31	0.23	0.16	695.0
	32	0.14	0.05	320.0	33	0.14	0.05	320.0	34	0.14	0.04	320.0
	35	0.15	0.05	320.0	36	0.16	0.05	320.0	37	0.15	0.05	320.0
	38	0.15	0.05	320.0	39	0.30	0.10	320.0	40	0.12	0.04	320.0
	41	0.11	0.04	320.0	42	0.14	0.10	695.0	44	0.14	0.04	320.0
	45	0.14	0.04	320.0	46	0.17	0.12	695.0	48	0.32	0.10	320.0
	49	0.25	0.08	320.0	53	0.12	0.04	320.0	54	0.14	0.04	320.0
	61	0.22	0.08	375.0	91	0.22	0.08	375.0	98	0.22	0.08	375.0
	101	0.23	0.08	375.0	111	0.19	0.07	375.0	124	0.22	0.08	375.0
	140	0.21	0.08	375.0	143	0.20	0.07	375.0	144	0.21	0.08	375.0
	145	0.19	0.07	375.0	146	0.17	0.07	375.0	147	0.22	0.08	375.0
	148	0.33	0.12	375.0	149	0.24	0.09	375.0	150	0.16	0.06	375.0
	151	0.19	0.07	375.0	204	0.22	0.08	375.0	215	0.21	0.08	375.0
	216	0.24	0.09	375.0	218	0.18	0.07	375.0	224	0.20	0.07	375.0
	225	0.18	0.07	375.0	226	0.20	0.08	375.0	227	0.19	0.07	375.0
	228	0.20	0.07	375.0	229	0.18	0.07	375.0	230	0.23	0.09	375.0
	231	0.25	0.09	375.0	232	0.27	0.10	375.0	233	0.33	0.12	375.0
	256	0.16	0.06	375.0	257	0.21	0.08	375.0	258	0.16	0.11	695.0
	259	0.21	0.08	375.0	260	0.15	0.06	375.0	263	0.15	0.06	375.0
	264	0.19	0.07	375.0	272	0.21	0.08	375.0	274	0.17	0.06	375.0
	277	0.16	0.06	375.0	278	0.20	0.07	375.0	288	0.27	0.10	375.0
	290	0.17	0.06	375.0	291	0.18	0.07	375.0	292	0.15	0.06	375.0
	293	0.15	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.19	0.07	375.0
	297	0.19	0.07	375.0	298	0.16	0.06	375.0	299	0.18	0.07	375.0
	312	0.19	0.07	375.0	313	0.27	0.10	375.0	321	0.17	0.06	375.0
	322	0.18	0.07	375.0	323	0.16	0.06	375.0	324	0.16	0.06	375.0
	325	0.17	0.07	375.0	326	0.17	0.06	375.0	327	0.15	0.06	375.0
55	3	0.13	0.04	320.0	4	0.12	0.04	320.0	5	0.10	0.03	320.0
	6	0.09	0.03	320.0	7	0.14	0.05	320.0	8	0.15	0.05	320.0
	9	0.05	0.01	320.0	10	0.11	0.03	320.0	11	0.10	0.03	320.0
	12	0.09	0.03	320.0	13	0.10	0.03	320.0	14	0.09	0.03	320.0
	15	0.10	0.03	320.0	19	0.07	0.02	320.0	20	0.11	0.04	320.0
	21	0.13	0.09	695.0	22	0.08	0.03	320.0	23	0.10	0.03	320.0
	24	0.10	0.03	320.0	25	0.16	0.11	695.0	26	0.18	0.12	695.0
	27	0.14	0.04	320.0	28	0.14	0.10	695.0	31	0.13	0.09	695.0
	32	0.10	0.03	320.0	33	0.10	0.03	320.0	34	0.09	0.03	320.0
	35	0.06	0.02	320.0	36	0.10	0.03	320.0	37	0.10	0.03	320.0
	38	0.10	0.03	320.0	39	0.06	0.02	320.0	40	0.09	0.03	320.0
	41	0.07	0.02	320.0	42	0.10	0.07	695.0	44	0.09	0.03	320.0
	45	0.09	0.03	320.0	46	0.11	0.08	695.0	48	0.07	0.02	320.0
	49	0.16	0.05	320.0	53	0.07	0.02	320.0	54	0.12	0.04	320.0
	61	0.19	0.07	375.0	91	0.22	0.08	375.0	98	0.24	0.09	375.0
	101	0.20	0.08	375.0	111	0.15	0.06	375.0	124	0.20	0.07	375.0
	140	0.22	0.08	375.0	143	0.22	0.08	375.0	144	0.19	0.07	375.0
	145	0.17	0.06	375.0	146	0.15	0.06	375.0	147	0.21	0.08	375.0
	148	0.23	0.09	375.0	149	0.25	0.09	375.0	150	0.13	0.05	375.0
	151	0.15	0.06	375.0	204	0.21	0.08	375.0	215	0.21	0.08	375.0
	216	0.24	0.09	375.0	218	0.12	0.05	375.0	224	0.20	0.08	375.0
	225	0.20	0.07	375.0	226	0.20	0.07	375.0	227	0.18	0.07	375.0
	228	0.18	0.07	375.0	229	0.16	0.06	375.0	230	0.21	0.08	375.0
	231	0.25	0.09	375.0	232	0.29	0.11	375.0	233	0.22	0.08	375.0
	256	0.11	0.04	375.0	257	0.17	0.06	375.0	258	0.11	0.08	695.0
	259	0.19	0.07	375.0	260	0.13	0.05	375.0	263	0.11	0.04	375.0
	264	0.19	0.07	375.0	272	0.17	0.06	375.0	274	0.17	0.06	375.0
	277	0.19	0.07	375.0	278	0.15	0.06	375.0	288	0.26	0.10	375.0
	290	0.18	0.07	375.0	291	0.17	0.06	375.0	292	0.14	0.05	375.0
	293	0.12	0.04	375.0	294	0.11	0.04	375.0	295	0.15	0.06	375.0
	297	0.18	0.07	375.0	298	0.11	0.04	375.0	299	0.12	0.05	375.0
	312	0.18	0.07	375.0	313	0.28	0.11	375.0	321	0.16	0.06	375.0
	322	0.16	0.06	375.0	323	0.15	0.06	375.0	324	0.14	0.05	375.0
	325	0.16	0.06	375.0	326	0.15	0.05	375.0	327	0.12	0.04	375.0
56	3	0.14	0.05	320.0	4	0.15	0.05	320.0	5	0.15	0.05	320.0
	6	0.15	0.05	320.0	7	0.16	0.05	320.0	8	0.15	0.05	320.0
	9	0.21	0.07	320.0	10	0.16	0.05	320.0	11	0.17	0.05	320.0
	12	0.16	0.05	320.0	13	0.17	0.05	320.0	14	0.18	0.06	320.0
	15	0.17	0.05	320.0	19	0.18	0.06	320.0	20	0.21	0.07	320.0
	21	0.23	0.16	695.0	22	0.16	0.05	320.0	23	0.17	0.06	320.0
	24	0.17	0.06	320.0	25	0.21	0.15	695.0	26	0.24	0.17	695.0
	27	0.20	0.06	320.0	28	0.24	0.17	695.0	31	0.19	0.13	695.0
	32	0.12	0.04	320.0	33	0.12	0.04	320.0	34	0.14	0.04	320.0
	35	0.15	0.05	320.0	36	0.13	0.04	320.0	37	0.17	0.06	320.0
	38	0.16	0.05	320.0	39	0.24	0.08	320.0	40	0.13	0.04	320.0
	41	0.14	0.04	320.0	42	0.18	0.12	695.0	44	0.12	0.04	320.0
	45	0.11	0.04	320.0	46	0.17	0.12	695.0	48	0.24	0.08	320.0

	49	0.19	0.06	320.0	53	0.13	0.04	320.0	54	0.11	0.03	320.0
	61	0.16	0.06	375.0	91	0.28	0.11	375.0	98	0.24	0.09	375.0
	101	0.16	0.06	375.0	111	0.17	0.07	375.0	124	0.19	0.07	375.0
	140	0.20	0.08	375.0	143	0.17	0.06	375.0	144	0.30	0.11	375.0
	145	0.26	0.10	375.0	146	0.23	0.08	375.0	147	0.19	0.07	375.0
	148	0.25	0.09	375.0	149	0.19	0.07	375.0	150	0.19	0.07	375.0
	151	0.20	0.07	375.0	204	0.13	0.05	375.0	215	0.15	0.05	375.0
	216	0.22	0.08	375.0	218	0.18	0.07	375.0	224	0.20	0.08	375.0
	225	0.17	0.06	375.0	226	0.25	0.09	375.0	227	0.21	0.08	375.0
	228	0.18	0.07	375.0	229	0.18	0.07	375.0	230	0.15	0.05	375.0
	231	0.15	0.06	375.0	232	0.15	0.06	375.0	233	0.28	0.10	375.0
	256	0.19	0.07	375.0	257	0.14	0.05	375.0	258	0.21	0.15	695.0
	259	0.14	0.05	375.0	260	0.22	0.08	375.0	263	0.19	0.07	375.0
	264	0.17	0.06	375.0	272	0.16	0.06	375.0	274	0.21	0.08	375.0
	277	0.18	0.07	375.0	278	0.16	0.06	375.0	288	0.17	0.07	375.0
	290	0.17	0.06	375.0	291	0.17	0.06	375.0	292	0.22	0.08	375.0
	293	0.20	0.08	375.0	294	0.19	0.07	375.0	295	0.17	0.06	375.0
	297	0.16	0.06	375.0	298	0.19	0.07	375.0	299	0.18	0.07	375.0
	312	0.13	0.05	375.0	313	0.17	0.06	375.0	321	0.17	0.06	375.0
	322	0.17	0.06	375.0	323	0.19	0.07	375.0	324	0.18	0.07	375.0
	325	0.17	0.06	375.0	326	0.17	0.06	375.0	327	0.20	0.08	375.0
57	3	0.16	0.05	320.0	4	0.15	0.05	320.0	5	0.12	0.04	320.0
	6	0.11	0.04	320.0	7	0.12	0.04	320.0	8	0.12	0.04	320.0
	9	0.06	0.02	320.0	10	0.17	0.05	320.0	11	0.15	0.05	320.0
	12	0.13	0.04	320.0	13	0.12	0.04	320.0	14	0.13	0.04	320.0
	15	0.16	0.05	320.0	19	0.09	0.03	320.0	20	0.13	0.04	320.0
	21	0.20	0.14	695.0	22	0.11	0.04	320.0	23	0.16	0.05	320.0
	24	0.09	0.03	320.0	25	0.17	0.12	695.0	26	0.19	0.13	695.0
	27	0.14	0.05	320.0	28	0.23	0.16	695.0	31	0.15	0.11	695.0
	32	0.12	0.04	320.0	33	0.11	0.04	320.0	34	0.11	0.03	320.0
	35	0.09	0.03	320.0	36	0.10	0.03	320.0	37	0.14	0.04	320.0
	38	0.12	0.04	320.0	39	0.07	0.02	320.0	40	0.11	0.04	320.0
	41	0.11	0.03	320.0	42	0.13	0.09	695.0	44	0.10	0.03	320.0
	45	0.10	0.03	320.0	46	0.13	0.09	695.0	48	0.06	0.02	320.0
	49	0.12	0.04	320.0	53	0.11	0.03	320.0	54	0.11	0.03	320.0
	61	0.16	0.06	375.0	91	0.30	0.11	375.0	98	0.26	0.10	375.0
	101	0.16	0.06	375.0	111	0.16	0.06	375.0	124	0.23	0.08	375.0
	140	0.22	0.08	375.0	143	0.20	0.07	375.0	144	0.29	0.11	375.0
	145	0.25	0.09	375.0	146	0.20	0.08	375.0	147	0.22	0.08	375.0
	148	0.25	0.09	375.0	149	0.27	0.10	375.0	150	0.16	0.06	375.0
	151	0.16	0.06	375.0	204	0.21	0.08	375.0	215	0.18	0.07	375.0
	216	0.27	0.10	375.0	218	0.14	0.05	375.0	224	0.21	0.08	375.0
	225	0.19	0.07	375.0	226	0.26	0.10	375.0	227	0.22	0.08	375.0
	228	0.16	0.06	375.0	229	0.17	0.06	375.0	230	0.18	0.07	375.0
	231	0.23	0.09	375.0	232	0.28	0.10	375.0	233	0.25	0.09	375.0
	256	0.13	0.05	375.0	257	0.16	0.06	375.0	258	0.17	0.12	695.0
	259	0.18	0.07	375.0	260	0.20	0.08	375.0	263	0.15	0.05	375.0
	264	0.20	0.07	375.0	272	0.15	0.06	375.0	274	0.21	0.08	375.0
	277	0.20	0.07	375.0	278	0.14	0.05	375.0	288	0.17	0.06	375.0
	290	0.17	0.06	375.0	291	0.15	0.06	375.0	292	0.20	0.08	375.0
	293	0.17	0.06	375.0	294	0.15	0.06	375.0	295	0.16	0.06	375.0
	297	0.20	0.07	375.0	298	0.13	0.05	375.0	299	0.14	0.05	375.0
	312	0.17	0.06	375.0	313	0.20	0.08	375.0	321	0.16	0.06	375.0
	322	0.14	0.05	375.0	323	0.17	0.06	375.0	324	0.15	0.06	375.0
	325	0.15	0.06	375.0	326	0.14	0.05	375.0	327	0.17	0.06	375.0
58	3	0.10	0.03	320.0	4	0.11	0.03	320.0	5	0.12	0.04	320.0
	6	0.12	0.04	320.0	7	0.14	0.05	320.0	8	0.14	0.04	320.0
	9	0.18	0.06	320.0	10	0.09	0.03	320.0	11	0.11	0.03	320.0
	12	0.11	0.04	320.0	13	0.12	0.04	320.0	14	0.13	0.04	320.0
	15	0.11	0.03	320.0	19	0.16	0.05	320.0	20	0.19	0.06	320.0
	21	0.15	0.10	695.0	22	0.13	0.04	320.0	23	0.11	0.03	320.0
	24	0.16	0.05	320.0	25	0.18	0.12	695.0	26	0.20	0.14	695.0
	27	0.18	0.06	320.0	28	0.15	0.10	695.0	31	0.16	0.11	695.0
	32	0.11	0.03	320.0	33	0.11	0.03	320.0	34	0.11	0.03	320.0
	35	0.13	0.04	320.0	36	0.12	0.04	320.0	37	0.12	0.04	320.0
	38	0.12	0.04	320.0	39	0.22	0.07	320.0	40	0.09	0.03	320.0
	41	0.10	0.03	320.0	42	0.12	0.09	695.0	44	0.10	0.03	320.0
	45	0.10	0.03	320.0	46	0.13	0.09	695.0	48	0.22	0.07	320.0
	49	0.17	0.06	320.0	53	0.09	0.03	320.0	54	0.09	0.03	320.0
	61	0.15	0.06	375.0	91	0.17	0.07	375.0	98	0.19	0.07	375.0
	101	0.14	0.05	375.0	111	0.14	0.05	375.0	124	0.13	0.05	375.0
	140	0.18	0.07	375.0	143	0.16	0.06	375.0	144	0.18	0.07	375.0
	145	0.16	0.06	375.0	146	0.15	0.06	375.0	147	0.15	0.06	375.0
	148	0.21	0.08	375.0	149	0.15	0.05	375.0	150	0.13	0.05	375.0

	151	0.15	0.06	375.0	204	0.15	0.06	375.0	215	0.14	0.05	375.0
	216	0.14	0.05	375.0	218	0.14	0.05	375.0	224	0.16	0.06	375.0
	225	0.14	0.05	375.0	226	0.16	0.06	375.0	227	0.14	0.05	375.0
	228	0.16	0.06	375.0	229	0.13	0.05	375.0	230	0.17	0.06	375.0
	231	0.17	0.06	375.0	232	0.17	0.06	375.0	233	0.21	0.08	375.0
	256	0.14	0.05	375.0	257	0.15	0.06	375.0	258	0.14	0.10	695.0
	259	0.15	0.06	375.0	260	0.14	0.05	375.0	263	0.13	0.05	375.0
	264	0.13	0.05	375.0	272	0.15	0.06	375.0	274	0.16	0.06	375.0
	277	0.14	0.05	375.0	278	0.14	0.05	375.0	288	0.13	0.05	375.0
	290	0.14	0.05	375.0	291	0.15	0.06	375.0	292	0.14	0.05	375.0
	293	0.13	0.05	375.0	294	0.13	0.05	375.0	295	0.13	0.05	375.0
	297	0.13	0.05	375.0	298	0.14	0.05	375.0	299	0.14	0.05	375.0
	312	0.13	0.05	375.0	313	0.12	0.04	375.0	321	0.14	0.05	375.0
	322	0.14	0.05	375.0	323	0.15	0.06	375.0	324	0.15	0.06	375.0
	325	0.14	0.05	375.0	326	0.15	0.06	375.0	327	0.13	0.05	375.0
59	3	0.11	0.04	320.0	4	0.10	0.03	320.0	5	0.08	0.02	320.0
	6	0.07	0.02	320.0	7	0.12	0.04	320.0	8	0.12	0.04	320.0
	9	0.03	0.01	320.0	10	0.09	0.03	320.0	11	0.08	0.02	320.0
	12	0.07	0.02	320.0	13	0.05	0.02	320.0	14	0.06	0.02	320.0
	15	0.08	0.03	320.0	19	0.05	0.01	320.0	20	0.04	0.01	320.0
	21	0.11	0.08	695.0	22	0.06	0.02	320.0	23	0.08	0.03	320.0
	24	0.05	0.02	320.0	25	0.08	0.05	695.0	26	0.07	0.05	695.0
	27	0.04	0.01	320.0	28	0.13	0.09	695.0	31	0.08	0.05	695.0
	32	0.07	0.02	320.0	33	0.07	0.02	320.0	34	0.05	0.02	320.0
	35	0.04	0.01	320.0	36	0.07	0.02	320.0	37	0.08	0.02	320.0
	38	0.07	0.02	320.0	39	0.04	0.01	320.0	40	0.05	0.02	320.0
	41	0.06	0.02	320.0	42	0.08	0.06	695.0	44	0.05	0.02	320.0
	45	0.05	0.02	320.0	46	0.07	0.05	695.0	48	0.027.59e-03		320.0
	49	0.14	0.04	320.0	53	0.05	0.02	320.0	54	0.07	0.02	320.0
	61	0.14	0.05	375.0	91	0.16	0.06	375.0	98	0.20	0.08	375.0
	101	0.11	0.04	375.0	111	0.07	0.03	375.0	124	0.11	0.04	375.0
	140	0.19	0.07	375.0	143	0.19	0.07	375.0	144	0.15	0.06	375.0
	145	0.13	0.05	375.0	146	0.11	0.04	375.0	147	0.11	0.04	375.0
	148	0.09	0.03	375.0	149	0.12	0.04	375.0	150	0.09	0.03	375.0
	151	0.07	0.03	375.0	204	0.14	0.05	375.0	215	0.15	0.06	375.0
	216	0.12	0.04	375.0	218	0.06	0.02	375.0	224	0.16	0.06	375.0
	225	0.16	0.06	375.0	226	0.13	0.05	375.0	227	0.11	0.04	375.0
	228	0.14	0.05	375.0	229	0.09	0.03	375.0	230	0.15	0.06	375.0
	231	0.17	0.06	375.0	232	0.17	0.06	375.0	233	0.09	0.04	375.0
	256	0.07	0.02	375.0	257	0.12	0.04	375.0	258	0.09	0.07	695.0
	259	0.13	0.05	375.0	260	0.10	0.04	375.0	263	0.07	0.03	375.0
	264	0.10	0.04	375.0	272	0.12	0.05	375.0	274	0.17	0.06	375.0
	277	0.16	0.06	375.0	278	0.09	0.03	375.0	288	0.20	0.07	375.0
	290	0.15	0.06	375.0	291	0.15	0.05	375.0	292	0.11	0.04	375.0
	293	0.09	0.03	375.0	294	0.07	0.03	375.0	295	0.08	0.03	375.0
	297	0.10	0.04	375.0	298	0.06	0.02	375.0	299	0.06	0.02	375.0
	312	0.13	0.05	375.0	313	0.21	0.08	375.0	321	0.13	0.05	375.0
	322	0.12	0.05	375.0	323	0.16	0.06	375.0	324	0.15	0.06	375.0
	325	0.13	0.05	375.0	326	0.15	0.06	375.0	327	0.09	0.03	375.0
60	3	0.16	0.05	320.0	4	0.17	0.05	320.0	5	0.17	0.05	320.0
	6	0.17	0.05	320.0	7	0.21	0.07	320.0	8	0.21	0.07	320.0
	9	0.27	0.09	320.0	10	0.17	0.05	320.0	11	0.18	0.06	320.0
	12	0.17	0.06	320.0	13	0.19	0.06	320.0	14	0.20	0.06	320.0
	15	0.18	0.06	320.0	19	0.24	0.08	320.0	20	0.30	0.09	320.0
	21	0.23	0.16	695.0	22	0.18	0.06	320.0	23	0.18	0.06	320.0
	24	0.22	0.07	320.0	25	0.29	0.20	695.0	26	0.34	0.23	695.0
	27	0.29	0.09	320.0	28	0.25	0.17	695.0	31	0.25	0.17	695.0
	32	0.15	0.05	320.0	33	0.15	0.05	320.0	34	0.16	0.05	320.0
	35	0.17	0.05	320.0	36	0.17	0.05	320.0	37	0.19	0.06	320.0
	38	0.18	0.06	320.0	39	0.32	0.10	320.0	40	0.15	0.05	320.0
	41	0.15	0.05	320.0	42	0.18	0.12	695.0	44	0.15	0.05	320.0
	45	0.15	0.05	320.0	46	0.19	0.13	695.0	48	0.34	0.11	320.0
	49	0.27	0.08	320.0	53	0.14	0.05	320.0	54	0.15	0.05	320.0
	61	0.22	0.08	375.0	91	0.32	0.12	375.0	98	0.28	0.10	375.0
	101	0.22	0.08	375.0	111	0.21	0.08	375.0	124	0.26	0.10	375.0
	140	0.23	0.09	375.0	143	0.20	0.08	375.0	144	0.31	0.12	375.0
	145	0.27	0.10	375.0	146	0.24	0.09	375.0	147	0.24	0.09	375.0
	148	0.35	0.13	375.0	149	0.26	0.10	375.0	150	0.20	0.08	375.0
	151	0.22	0.08	375.0	204	0.21	0.08	375.0	215	0.21	0.08	375.0
	216	0.28	0.10	375.0	218	0.21	0.08	375.0	224	0.23	0.09	375.0
	225	0.20	0.08	375.0	226	0.28	0.10	375.0	227	0.24	0.09	375.0
	228	0.21	0.08	375.0	229	0.21	0.08	375.0	230	0.21	0.08	375.0
	231	0.24	0.09	375.0	232	0.26	0.10	375.0	233	0.37	0.14	375.0
	256	0.20	0.08	375.0	257	0.20	0.07	375.0	258	0.21	0.15	695.0

259	0.20	0.08	375.0	260	0.23	0.09	375.0	263	0.20	0.08	375.0	
264	0.22	0.08	375.0	272	0.21	0.08	375.0	274	0.24	0.09	375.0	
277	0.20	0.08	375.0	278	0.21	0.08	375.0	288	0.23	0.09	375.0	
290	0.20	0.07	375.0	291	0.20	0.07	375.0	292	0.23	0.09	375.0	
293	0.21	0.08	375.0	294	0.20	0.08	375.0	295	0.21	0.08	375.0	
297	0.22	0.08	375.0	298	0.20	0.07	375.0	299	0.21	0.08	375.0	
312	0.19	0.07	375.0	313	0.24	0.09	375.0	321	0.20	0.07	375.0	
322	0.20	0.07	375.0	323	0.22	0.08	375.0	324	0.21	0.08	375.0	
325	0.20	0.07	375.0	326	0.21	0.08	375.0	327	0.21	0.08	375.0	
61	3	0.038.50e-03	320.0	4	0.027.39e-03		320.0	5	0.039.62e-03		320.0	
	6	0.03	0.01	320.0	7	0.07	0.02	320.0	8	0.07	0.02	320.0
	9	0.10	0.03	320.0	10	0.038.60e-03		320.0	11	0.025.80e-03		320.0
	12	0.026.71e-03		320.0	13	0.026.51e-03		320.0	14	0.027.24e-03		320.0
	15	0.038.30e-03		320.0	19	0.12	0.04	320.0	20	0.13	0.04	320.0
	21	0.05	0.03	695.0	22	0.04	0.01	320.0	23	0.026.41e-03		320.0
	24	0.09	0.03	320.0	25	0.10	0.07	695.0	26	0.11	0.08	695.0
	27	0.11	0.04	320.0	28	0.05	0.03	695.0	31	0.09	0.06	695.0
	32	0.03	0.01	320.0	33	0.03	0.01	320.0	34	0.04	0.01	320.0
	35	0.025.59e-03		320.0	36	0.038.27e-03		320.0	37	0.038.21e-03		320.0
	38	0.027.58e-03		320.0	39	0.16	0.05	320.0	40	0.039.51e-03		320.0
	41	0.04	0.01	320.0	42	0.06	0.04	695.0	44	0.04	0.01	320.0
	45	0.05	0.02	320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.14	0.04	320.0
	49	0.11	0.03	320.0	53	0.014.16e-03		320.0	54	0.03	0.01	320.0
	61	0.06	0.02	375.0	91	0.05	0.02	375.0	98	0.039.87e-03		375.0
	101	0.06	0.02	375.0	111	0.05	0.02	375.0	124	0.05	0.02	375.0
	140	0.039.93e-03		375.0	143	0.03	0.01	375.0	144	0.06	0.02	375.0
	145	0.05	0.02	375.0	146	0.05	0.02	375.0	147	0.05	0.02	375.0
	148	0.11	0.04	375.0	149	0.05	0.02	375.0	150	0.06	0.02	375.0
	151	0.06	0.02	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.05	0.02	375.0
	216	0.05	0.02	375.0	218	0.06	0.02	375.0	224	0.03	0.01	375.0
	225	0.03	0.01	375.0	226	0.04	0.02	375.0	227	0.04	0.02	375.0
	228	0.04	0.02	375.0	229	0.05	0.02	375.0	230	0.05	0.02	375.0
	231	0.04	0.02	375.0	232	0.04	0.01	375.0	233	0.11	0.04	375.0
	256	0.04	0.01	375.0	257	0.06	0.02	375.0	258	0.04	0.03	695.0
	259	0.06	0.02	375.0	260	0.04	0.01	375.0	263	0.04	0.01	375.0
	264	0.04	0.02	375.0	272	0.06	0.02	375.0	274	0.03	0.01	375.0
	277	0.015.58e-03		375.0	278	0.06	0.02	375.0	288	0.05	0.02	375.0
	290	0.026.22e-03		375.0	291	0.03	0.01	375.0	292	0.03	0.01	375.0
	293	0.03	0.01	375.0	294	0.03	0.01	375.0	295	0.05	0.02	375.0
	297	0.05	0.02	375.0	298	0.03	0.01	375.0	299	0.06	0.02	375.0
	312	0.04	0.02	375.0	313	0.05	0.02	375.0	321	0.028.56e-03		375.0
	322	0.03	0.01	375.0	323	0.028.61e-03		375.0	324	0.039.68e-03		375.0
	325	0.03	0.01	375.0	326	0.03	0.01	375.0	327	0.03	0.01	375.0
62	3	0.038.50e-03		320.0	4	0.027.39e-03		320.0	5	0.039.62e-03		320.0
	6	0.03	0.01	320.0	7	0.07	0.02	320.0	8	0.07	0.02	320.0
	9	0.10	0.03	320.0	10	0.038.60e-03		320.0	11	0.025.80e-03		320.0
	12	0.026.71e-03		320.0	13	0.026.51e-03		320.0	14	0.027.24e-03		320.0
	15	0.038.30e-03		320.0	19	0.12	0.04	320.0	20	0.13	0.04	320.0
	21	0.05	0.03	695.0	22	0.04	0.01	320.0	23	0.026.41e-03		320.0
	24	0.09	0.03	320.0	25	0.10	0.07	695.0	26	0.11	0.08	695.0
	27	0.11	0.04	320.0	28	0.05	0.03	695.0	31	0.09	0.06	695.0
	32	0.03	0.01	320.0	33	0.03	0.01	320.0	34	0.04	0.01	320.0
	35	0.025.59e-03		320.0	36	0.038.27e-03		320.0	37	0.038.21e-03		320.0
	38	0.027.58e-03		320.0	39	0.16	0.05	320.0	40	0.039.51e-03		320.0
	41	0.04	0.01	320.0	42	0.06	0.04	695.0	44	0.04	0.01	320.0
	45	0.05	0.02	320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.14	0.04	320.0
	49	0.11	0.03	320.0	53	0.014.16e-03		320.0	54	0.03	0.01	320.0
	61	0.06	0.02	375.0	91	0.05	0.02	375.0	98	0.039.87e-03		375.0
	101	0.06	0.02	375.0	111	0.05	0.02	375.0	124	0.05	0.02	375.0
	140	0.039.93e-03		375.0	143	0.03	0.01	375.0	144	0.06	0.02	375.0
	145	0.05	0.02	375.0	146	0.05	0.02	375.0	147	0.05	0.02	375.0
	148	0.11	0.04	375.0	149	0.05	0.02	375.0	150	0.06	0.02	375.0
	151	0.06	0.02	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.05	0.02	375.0
	216	0.05	0.02	375.0	218	0.06	0.02	375.0	224	0.03	0.01	375.0
	225	0.03	0.01	375.0	226	0.04	0.02	375.0	227	0.04	0.02	375.0
	228	0.04	0.02	375.0	229	0.05	0.02	375.0	230	0.05	0.02	375.0
	231	0.04	0.02	375.0	232	0.04	0.01	375.0	233	0.11	0.04	375.0
	256	0.04	0.01	375.0	257	0.06	0.02	375.0	258	0.04	0.03	695.0
	259	0.06	0.02	375.0	260	0.04	0.01	375.0	263	0.04	0.01	375.0
	264	0.04	0.02	375.0	272	0.06	0.02	375.0	274	0.03	0.01	375.0
	277	0.015.58e-03		375.0	278	0.06	0.02	375.0	288	0.05	0.02	375.0
	290	0.026.22e-03		375.0	291	0.03	0.01	375.0	292	0.03	0.01	375.0
	293	0.03	0.01	375.0	294	0.03	0.01	375.0	295	0.05	0.02	375.0
	297	0.05	0.02	375.0	298	0.03	0.01	375.0	299	0.06	0.02	375.0

312	0.04	0.02	375.0	313	0.05	0.02	375.0	321	0.028.56e-03	375.0	
322	0.03	0.01	375.0	323	0.028.61e-03		375.0	324	0.039.68e-03	375.0	
325	0.03	0.01	375.0	326	0.03	0.01	375.0	327	0.03	0.01	375.0
63	3	0.026.91e-03	320.0	4	0.04	0.01	320.0	5	0.04	0.01	320.0
6	0.04	0.01	320.0	7	0.08	0.03	320.0	8	0.08	0.02	320.0
9	0.05	0.02	320.0	10	0.039.39e-03		320.0	11	0.05	0.01	320.0
12	0.05	0.02	320.0	13	0.05	0.02	320.0	14	0.04	0.01	320.0
15	0.04	0.01	320.0	19	0.06	0.02	320.0	20	0.03	0.01	320.0
21	0.08	0.05	695.0	22	0.05	0.01	320.0	23	0.04	0.01	320.0
24	0.05	0.02	320.0	25	0.06	0.04	695.0	26	0.06	0.04	695.0
27	0.05	0.02	320.0	28	0.06	0.04	695.0	31	0.06	0.04	695.0
32	0.026.82e-03		320.0	33	0.027.06e-03		320.0	34	0.04	0.01	320.0
35	3.94e-031.26e-03		320.0	36	0.03	0.01	320.0	37	0.05	0.02	320.0
38	0.05	0.01	320.0	39	0.08	0.03	320.0	40	0.04	0.01	320.0
41	0.05	0.01	320.0	42	0.07	0.05	695.0	44	0.04	0.01	320.0
45	0.014.26e-03		320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.07	0.02	320.0
49	0.10	0.03	320.0	53	0.026.82e-03		320.0	54	0.027.75e-03		320.0
61	0.09	0.03	375.0	91	0.09	0.03	375.0	98	0.09	0.03	375.0
101	0.08	0.03	375.0	111	0.08	0.03	375.0	124	0.08	0.03	375.0
140	0.08	0.03	375.0	143	0.08	0.03	375.0	144	0.09	0.03	375.0
145	0.09	0.03	375.0	146	0.08	0.03	375.0	147	0.10	0.04	375.0
148	0.09	0.03	375.0	149	0.10	0.04	375.0	150	0.08	0.03	375.0
151	0.10	0.04	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.08	0.03	375.0
216	0.09	0.03	375.0	218	0.08	0.03	375.0	224	0.09	0.03	375.0
225	0.08	0.03	375.0	226	0.09	0.03	375.0	227	0.08	0.03	375.0
228	0.08	0.03	375.0	229	0.08	0.03	375.0	230	0.06	0.02	375.0
231	0.06	0.02	375.0	232	0.08	0.03	375.0	233	0.08	0.03	375.0
256	0.08	0.03	375.0	257	0.03	0.01	375.0	258	0.07	0.05	695.0
259	0.04	0.01	375.0	260	0.07	0.03	375.0	263	0.08	0.03	375.0
264	0.08	0.03	375.0	272	0.06	0.02	375.0	274	0.08	0.03	375.0
277	0.08	0.03	375.0	278	0.06	0.02	375.0	288	0.06	0.02	375.0
290	0.08	0.03	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.07	0.03	375.0
293	0.08	0.03	375.0	294	0.08	0.03	375.0	295	0.07	0.03	375.0
297	0.07	0.03	375.0	298	0.08	0.03	375.0	299	0.07	0.03	375.0
312	0.06	0.02	375.0	313	0.06	0.02	375.0	321	0.08	0.03	375.0
322	0.08	0.03	375.0	323	0.08	0.03	375.0	324	0.08	0.03	375.0
325	0.08	0.03	375.0	326	0.08	0.03	375.0	327	0.07	0.03	375.0
64	3	0.026.91e-03	320.0	4	0.04	0.01	320.0	5	0.04	0.01	320.0
6	0.04	0.01	320.0	7	0.08	0.03	320.0	8	0.08	0.02	320.0
9	0.05	0.02	320.0	10	0.039.39e-03		320.0	11	0.05	0.01	320.0
12	0.05	0.02	320.0	13	0.05	0.02	320.0	14	0.04	0.01	320.0
15	0.04	0.01	320.0	19	0.06	0.02	320.0	20	0.03	0.01	320.0
21	0.08	0.05	695.0	22	0.05	0.01	320.0	23	0.04	0.01	320.0
24	0.05	0.02	320.0	25	0.06	0.04	695.0	26	0.06	0.04	695.0
27	0.05	0.02	320.0	28	0.06	0.04	695.0	31	0.06	0.04	695.0
32	0.026.82e-03		320.0	33	0.027.06e-03		320.0	34	0.04	0.01	320.0
35	3.94e-031.26e-03		320.0	36	0.03	0.01	320.0	37	0.05	0.02	320.0
38	0.05	0.01	320.0	39	0.08	0.03	320.0	40	0.04	0.01	320.0
41	0.05	0.01	320.0	42	0.07	0.05	695.0	44	0.04	0.01	320.0
45	0.014.26e-03		320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.07	0.02	320.0
49	0.10	0.03	320.0	53	0.026.82e-03		320.0	54	0.027.75e-03		320.0
61	0.09	0.03	375.0	91	0.09	0.03	375.0	98	0.09	0.03	375.0
101	0.08	0.03	375.0	111	0.08	0.03	375.0	124	0.08	0.03	375.0
140	0.08	0.03	375.0	143	0.08	0.03	375.0	144	0.09	0.03	375.0
145	0.09	0.03	375.0	146	0.08	0.03	375.0	147	0.10	0.04	375.0
148	0.09	0.03	375.0	149	0.10	0.04	375.0	150	0.08	0.03	375.0
151	0.10	0.04	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.08	0.03	375.0
216	0.09	0.03	375.0	218	0.08	0.03	375.0	224	0.09	0.03	375.0
225	0.08	0.03	375.0	226	0.09	0.03	375.0	227	0.08	0.03	375.0
228	0.08	0.03	375.0	229	0.08	0.03	375.0	230	0.06	0.02	375.0
231	0.06	0.02	375.0	232	0.08	0.03	375.0	233	0.08	0.03	375.0
256	0.08	0.03	375.0	257	0.03	0.01	375.0	258	0.07	0.05	695.0
259	0.04	0.01	375.0	260	0.07	0.03	375.0	263	0.08	0.03	375.0
264	0.08	0.03	375.0	272	0.06	0.02	375.0	274	0.08	0.03	375.0
277	0.08	0.03	375.0	278	0.06	0.02	375.0	288	0.06	0.02	375.0
290	0.08	0.03	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.07	0.03	375.0
293	0.08	0.03	375.0	294	0.08	0.03	375.0	295	0.07	0.03	375.0
297	0.07	0.03	375.0	298	0.08	0.03	375.0	299	0.07	0.03	375.0
312	0.06	0.02	375.0	313	0.06	0.02	375.0	321	0.08	0.03	375.0
322	0.08	0.03	375.0	323	0.08	0.03	375.0	324	0.08	0.03	375.0
325	0.08	0.03	375.0	326	0.08	0.03	375.0	327	0.07	0.03	375.0
65	3	0.039.58e-03	320.0	4	0.014.55e-03		320.0	5	0.025.57e-03		320.0
6	0.014.07e-03		320.0	7	0.039.16e-03		320.0	8	0.027.41e-03		320.0
9	0.026.80e-03		320.0	10	0.039.23e-03		320.0	11	0.027.10e-03		320.0

12	0.013.96e-03	320.0	13	5.31e-031.70e-03	320.0	14	5.26e-031.68e-03	320.0
15	0.038.15e-03	320.0	19	0.04 0.01	320.0	20	3.29e-031.05e-03	320.0
21	0.04 0.03	695.0	22	0.013.44e-03	320.0	23	0.038.19e-03	320.0
24	0.025.12e-03	320.0	25	0.02 0.01	695.0	26	0.02 0.01	695.0
27	0.026.62e-03	320.0	28	0.05 0.03	695.0	31	0.02 0.01	695.0
32	0.013.21e-03	320.0	33	0.013.86e-03	320.0	34	0.014.55e-03	320.0
35	0.027.79e-03	320.0	36	0.014.52e-03	320.0	37	0.014.51e-03	320.0
38	7.61e-032.44e-03	320.0	39	0.06 0.02	320.0	40	8.88e-032.84e-03	320.0
41	0.013.64e-03	320.0	42	0.02 0.02	695.0	44	4.17e-031.34e-03	320.0
45	0.014.45e-03	320.0	46	0.019.79e-03	695.0	48	0.04 0.01	320.0
49	0.04 0.01	320.0	53	0.03 0.01	320.0	54	0.013.39e-03	320.0
61	4.09e-031.53e-03	375.0	91	0.07 0.03	375.0	98	0.04 0.02	375.0
101	0.015.21e-03	375.0	111	0.05 0.02	375.0	124	0.03 0.01	375.0
140	0.03 0.01	375.0	143	0.03 0.01	375.0	144	0.07 0.02	375.0
145	0.05 0.02	375.0	146	0.04 0.02	375.0	147	0.04 0.02	375.0
148	0.04 0.02	375.0	149	0.06 0.02	375.0	150	0.03 0.01	375.0
151	0.04 0.01	375.0	204	0.06 0.02	375.0	215	0.026.89e-03	375.0
216	0.05 0.02	375.0	218	0.04 0.01	375.0	224	0.03 0.01	375.0
225	0.03 0.01	375.0	226	0.06 0.02	375.0	227	0.05 0.02	375.0
228	0.014.52e-03	375.0	229	0.03 0.01	375.0	230	0.03 0.01	375.0
231	0.04 0.01	375.0	232	0.06 0.02	375.0	233	0.014.85e-03	375.0
256	0.03 0.01	375.0	257	0.04 0.01	375.0	258	0.03 0.02	695.0
259	0.04 0.02	375.0	260	0.04 0.02	375.0	263	0.03 0.01	375.0
264	0.06 0.02	375.0	272	7.43e-032.79e-03	375.0	274	0.06 0.02	375.0
277	0.03 0.01	375.0	278	3.71e-031.39e-03	375.0	288	0.027.87e-03	375.0
290	0.015.01e-03	375.0	291	5.14e-031.93e-03	375.0	292	0.05 0.02	375.0
293	0.04 0.01	375.0	294	0.03 0.01	375.0	295	0.04 0.01	375.0
297	0.05 0.02	375.0	298	0.04 0.01	375.0	299	0.03 0.01	375.0
312	0.028.76e-03	375.0	313	0.04 0.02	375.0	321	0.014.65e-03	375.0
322	1.80e-036.74e-04	375.0	323	0.05 0.02	375.0	324	0.05 0.02	375.0
325	7.95e-032.98e-03	375.0	326	0.05 0.02	375.0	327	0.04 0.01	375.0
3	0.039.58e-03	320.0	4	0.014.55e-03	320.0	5	0.025.57e-03	320.0
6	0.014.07e-03	320.0	7	0.039.16e-03	320.0	8	0.027.41e-03	320.0
9	0.026.80e-03	320.0	10	0.039.23e-03	320.0	11	0.027.10e-03	320.0
12	0.013.96e-03	320.0	13	5.31e-031.70e-03	320.0	14	5.26e-031.68e-03	320.0
15	0.038.15e-03	320.0	19	0.04 0.01	320.0	20	3.29e-031.05e-03	320.0
21	0.04 0.03	695.0	22	0.013.44e-03	320.0	23	0.038.19e-03	320.0
24	0.025.12e-03	320.0	25	0.02 0.01	695.0	26	0.02 0.01	695.0
27	0.026.62e-03	320.0	28	0.05 0.03	695.0	31	0.02 0.01	695.0
32	0.013.21e-03	320.0	33	0.013.86e-03	320.0	34	0.014.55e-03	320.0
35	0.027.79e-03	320.0	36	0.014.52e-03	320.0	37	0.014.51e-03	320.0
38	7.61e-032.44e-03	320.0	39	0.06 0.02	320.0	40	8.88e-032.84e-03	320.0
41	0.013.64e-03	320.0	42	0.02 0.02	695.0	44	4.17e-031.34e-03	320.0
45	0.014.45e-03	320.0	46	0.019.79e-03	695.0	48	0.04 0.01	320.0
49	0.04 0.01	320.0	53	0.03 0.01	320.0	54	0.013.39e-03	320.0
61	4.09e-031.53e-03	375.0	91	0.07 0.03	375.0	98	0.04 0.02	375.0
101	0.015.21e-03	375.0	111	0.05 0.02	375.0	124	0.03 0.01	375.0
140	0.03 0.01	375.0	143	0.03 0.01	375.0	144	0.07 0.02	375.0
145	0.05 0.02	375.0	146	0.04 0.02	375.0	147	0.04 0.02	375.0
148	0.04 0.02	375.0	149	0.06 0.02	375.0	150	0.03 0.01	375.0
151	0.04 0.01	375.0	204	0.06 0.02	375.0	215	0.026.89e-03	375.0
216	0.05 0.02	375.0	218	0.04 0.01	375.0	224	0.03 0.01	375.0
225	0.03 0.01	375.0	226	0.06 0.02	375.0	227	0.05 0.02	375.0
228	0.014.52e-03	375.0	229	0.03 0.01	375.0	230	0.03 0.01	375.0
231	0.04 0.01	375.0	232	0.06 0.02	375.0	233	0.014.85e-03	375.0
256	0.03 0.01	375.0	257	0.04 0.01	375.0	258	0.03 0.02	695.0
259	0.04 0.02	375.0	260	0.04 0.02	375.0	263	0.03 0.01	375.0
264	0.06 0.02	375.0	272	7.43e-032.79e-03	375.0	274	0.06 0.02	375.0
277	0.03 0.01	375.0	278	3.71e-031.39e-03	375.0	288	0.027.87e-03	375.0
290	0.015.01e-03	375.0	291	5.14e-031.93e-03	375.0	292	0.05 0.02	375.0
293	0.04 0.01	375.0	294	0.03 0.01	375.0	295	0.04 0.01	375.0
297	0.05 0.02	375.0	298	0.04 0.01	375.0	299	0.03 0.01	375.0
312	0.028.76e-03	375.0	313	0.04 0.02	375.0	321	0.014.65e-03	375.0
322	1.80e-036.74e-04	375.0	323	0.05 0.02	375.0	324	0.05 0.02	375.0
325	7.95e-032.98e-03	375.0	326	0.05 0.02	375.0	327	0.04 0.01	375.0
3	0.03 0.01	320.0	4	0.05 0.01	320.0	5	0.06 0.02	320.0
6	0.06 0.02	320.0	7	0.11 0.04	320.0	8	0.11 0.03	320.0
9	0.11 0.04	320.0	10	0.04 0.01	320.0	11	0.05 0.02	320.0
12	0.05 0.02	320.0	13	0.06 0.02	320.0	14	0.06 0.02	320.0
15	0.05 0.02	320.0	19	0.12 0.04	320.0	20	0.14 0.04	320.0
21	0.07 0.05	695.0	22	0.07 0.02	320.0	23	0.06 0.02	320.0
24	0.10 0.03	320.0	25	0.11 0.08	695.0	26	0.13 0.09	695.0
27	0.13 0.04	320.0	28	0.06 0.04	695.0	31	0.09 0.07	695.0
32	0.05 0.01	320.0	33	0.05 0.02	320.0	34	0.05 0.02	320.0

66

67

35	0.04	0.01	320.0	36	0.05	0.02	320.0	37	0.06	0.02	320.0
38	0.07	0.02	320.0	39	0.17	0.06	320.0	40	0.05	0.02	320.0
41	0.05	0.02	320.0	42	0.06	0.04	695.0	44	0.05	0.02	320.0
45	0.05	0.02	320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.16	0.05	320.0
49	0.14	0.04	320.0	53	0.05	0.02	320.0	54	0.05	0.02	320.0
61	0.10	0.04	375.0	91	0.08	0.03	375.0	98	0.09	0.04	375.0
101	0.09	0.03	375.0	111	0.07	0.03	375.0	124	0.09	0.03	375.0
140	0.09	0.03	375.0	143	0.08	0.03	375.0	144	0.08	0.03	375.0
145	0.07	0.03	375.0	146	0.06	0.02	375.0	147	0.07	0.02	375.0
148	0.13	0.05	375.0	149	0.06	0.02	375.0	150	0.06	0.02	375.0
151	0.07	0.03	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.09	0.03	375.0
216	0.09	0.03	375.0	218	0.07	0.03	375.0	224	0.08	0.03	375.0
225	0.07	0.03	375.0	226	0.07	0.03	375.0	227	0.06	0.02	375.0
228	0.08	0.03	375.0	229	0.06	0.02	375.0	230	0.08	0.03	375.0
231	0.07	0.03	375.0	232	0.07	0.03	375.0	233	0.14	0.05	375.0
256	0.07	0.03	375.0	257	0.06	0.02	375.0	258	0.06	0.04	695.0
259	0.06	0.02	375.0	260	0.06	0.02	375.0	263	0.06	0.02	375.0
264	0.06	0.02	375.0	272	0.08	0.03	375.0	274	0.10	0.04	375.0
277	0.08	0.03	375.0	278	0.08	0.03	375.0	288	0.07	0.03	375.0
290	0.08	0.03	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.06	0.02	375.0
293	0.06	0.02	375.0	294	0.06	0.02	375.0	295	0.07	0.02	375.0
297	0.06	0.02	375.0	298	0.07	0.03	375.0	299	0.07	0.03	375.0
312	0.07	0.03	375.0	313	0.06	0.02	375.0	321	0.08	0.03	375.0
322	0.08	0.03	375.0	323	0.10	0.04	375.0	324	0.10	0.04	375.0
325	0.08	0.03	375.0	326	0.10	0.04	375.0	327	0.06	0.02	375.0
68	3	0.03	320.0	4	0.05	0.01	320.0	5	0.06	0.02	320.0
	6	0.06	320.0	7	0.11	0.04	320.0	8	0.11	0.03	320.0
	9	0.11	320.0	10	0.04	0.01	320.0	11	0.05	0.02	320.0
	12	0.05	320.0	13	0.06	0.02	320.0	14	0.06	0.02	320.0
	15	0.05	320.0	19	0.12	0.04	320.0	20	0.14	0.04	320.0
	21	0.07	695.0	22	0.07	0.02	320.0	23	0.06	0.02	320.0
	24	0.10	320.0	25	0.11	0.08	695.0	26	0.13	0.09	695.0
	27	0.13	320.0	28	0.06	0.04	695.0	31	0.09	0.07	695.0
	32	0.05	320.0	33	0.05	0.02	320.0	34	0.05	0.02	320.0
	35	0.04	320.0	36	0.05	0.02	320.0	37	0.06	0.02	320.0
	38	0.07	320.0	39	0.17	0.06	320.0	40	0.05	0.02	320.0
	41	0.05	320.0	42	0.06	0.04	695.0	44	0.05	0.02	320.0
	45	0.05	320.0	46	0.06	0.04	695.0	48	0.16	0.05	320.0
	49	0.14	320.0	53	0.05	0.02	320.0	54	0.05	0.02	320.0
	61	0.10	375.0	91	0.08	0.03	375.0	98	0.09	0.04	375.0
	101	0.09	375.0	111	0.07	0.03	375.0	124	0.09	0.03	375.0
	140	0.09	375.0	143	0.08	0.03	375.0	144	0.08	0.03	375.0
	145	0.07	375.0	146	0.06	0.02	375.0	147	0.07	0.02	375.0
	148	0.13	375.0	149	0.06	0.02	375.0	150	0.06	0.02	375.0
	151	0.07	375.0	204	0.05	0.02	375.0	215	0.09	0.03	375.0
	216	0.09	375.0	218	0.07	0.03	375.0	224	0.08	0.03	375.0
	225	0.07	375.0	226	0.07	0.03	375.0	227	0.06	0.02	375.0
	228	0.08	375.0	229	0.06	0.02	375.0	230	0.08	0.03	375.0
	231	0.07	375.0	232	0.07	0.03	375.0	233	0.14	0.05	375.0
	256	0.07	375.0	257	0.06	0.02	375.0	258	0.06	0.04	695.0
	259	0.06	375.0	260	0.06	0.02	375.0	263	0.06	0.02	375.0
	264	0.06	375.0	272	0.08	0.03	375.0	274	0.10	0.04	375.0
	277	0.08	375.0	278	0.08	0.03	375.0	288	0.07	0.03	375.0
	290	0.08	375.0	291	0.09	0.03	375.0	292	0.06	0.02	375.0
	293	0.06	375.0	294	0.06	0.02	375.0	295	0.07	0.02	375.0
	297	0.06	375.0	298	0.07	0.03	375.0	299	0.07	0.03	375.0
	312	0.07	375.0	313	0.06	0.02	375.0	321	0.08	0.03	375.0
	322	0.08	375.0	323	0.10	0.04	375.0	324	0.10	0.04	375.0
	325	0.08	375.0	326	0.10	0.04	375.0	327	0.06	0.02	375.0

Cmb 1000 etaT/h
0.39

4.13. VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.

4.13.1. LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.

In tabella vengono riportati per ogni elemento il numero dello stesso ed il codice di verifica.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima compressione media nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale) con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d , le verifiche per sollecitazioni proporzionali e la verifica per compressione media con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Per gli elementi tipo pilastro sono riportati numero e diametro dei ferri di vertice, numero e diametro di ferri disposti lungo i lati L1 (paralleli alla base della sezione) e lungo i lati L2 (paralleli all'altezza della sezione).

Per gli elementi tipo trave sono riportati infine le quantità di armatura inferiore e superiore.

In particolare i simboli utilizzati con il metodo delle tensioni ammissibili assumono il seguente significato:

M_P X Y	Numero della pilastrata e posizione in pianta
M_T Z P P	Numero della travata, quota media pilastrata iniziale e finale (nodo in assenza di pilastrata)
Pilas. o Trave	numero identificativo dell'elemento
Note	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m); nella terza riga viene riportato il valore delle snellezze in direzione 2-2 e 3-3
Stato	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
Quota	Ascissa del punto di verifica
%Af	Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo
Armat. long.	Numero e diametro dei ferri di armatura longitudinale: ferri di vertice + ferri di lato (vedi seguente figura)
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
Af sup	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
Sc max	Massima tensione di compressione del calcestruzzo
Sc med	Massima tensione media di compressione del calcestruzzo
Sf max	Tensione massima nell'acciaio
staffe	Vengono riportati i dati del tratto di staffatura in cui cade la sezione di verifica; in particolare: numero dei bracci, diametro, passo, lunghezza tratto
Tau max	Tensione massima tangenziale nel cls
Rif. comb	Combinazioni in cui si generano i seguenti valori di tensione: Sc max, Sc med, Sf max, Tau max
AfV	area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
AfT	area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di torsione
Scorr. P	Scorrimento dei piegati
Af long.	Area del ferro longitudinale aggiuntivo per assorbire la torsione

Mentre i simboli utilizzati con il metodo degli stati limite assumono il seguente significato:

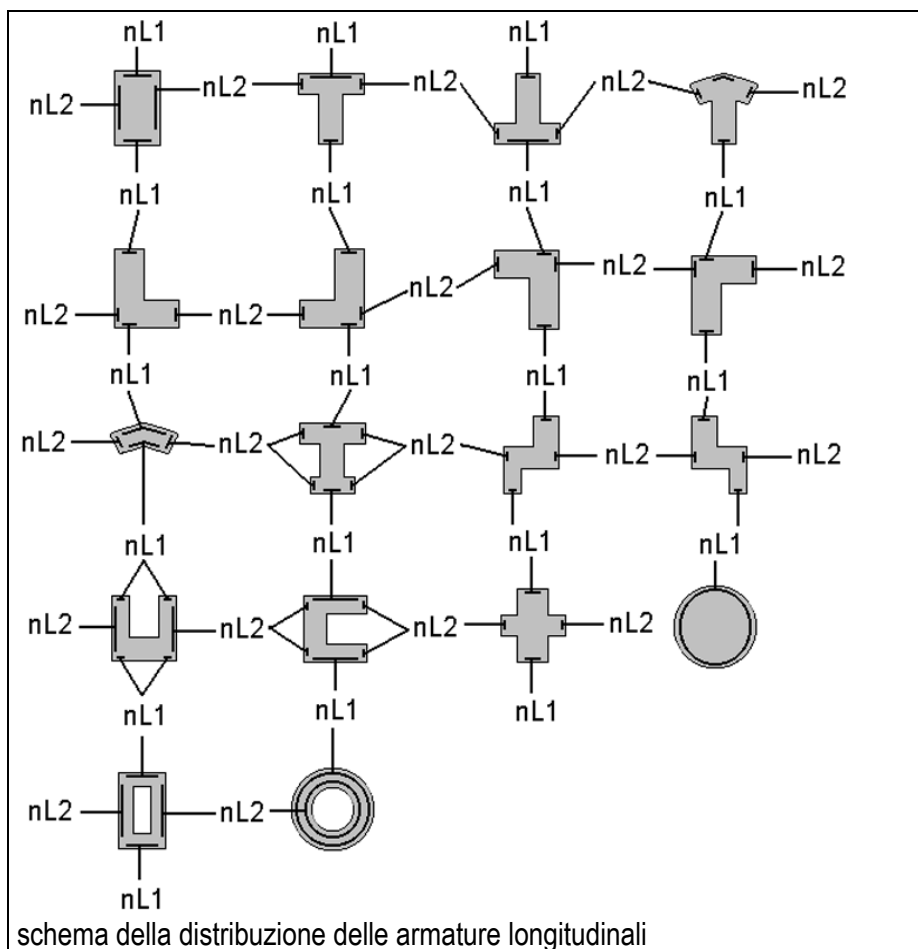
r. snell.	Rapporto λ su λ^* : valore superiore a 1 per elementi snelli, caso in cui viene effettuata la verifica con il metodo diretto dello stato di equilibrio
Verifica(verif.)	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali o a sforzo normale costante: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
ver.sis	rapporto N_d/N_u con N_u calcolato come al punto 7.4.4.2.2.1; valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
ver.V/T	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni taglianti e torcenti proporzionali valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)

Per gli elementi progettati secondo il criterio della gerarchia delle resistenze (pilastri e travi) si riporta una ulteriore tabella di seguito descritta:

M negativo i	Valore del momento resistente negativo (positivo) all' estremità iniziale i (finale f) della trave
V M-i M+f	Taglio generato dai momenti resistenti negativo i e positivo f (positivo i e negativo f)
V totale	Massimo valore assoluto ottenuto per combinazione del taglio isostatico e dei tagli concomitanti (p.to 7.4.4.1.1.)
Verif. V	Rapporto tra il taglio massimo e V_{r1} (p.to 7.4.4.1.2.2);
Sovr. 2-2 i	Sovraresistenza del pilastro (come da formula 7.4.4). Rapporto tra i momenti resistenti delle travi e dei pilastri. Il valore del fattore rispettivamente per il momento 2-2 (3-3) alla base i ed alla sommità f del pilastro deve essere maggiore del γ_{Rd} adottato
M 2-2 i	Valore del momento resistente rispettivamente per 2-2 (3-3) alla base i ed alla sommità f del pilastro (massimo momento in presenza dello sforzo normale di calcolo)
Luce per V	Luce di calcolo per la definizione del taglio (generato dai momenti resistenti)
V M2-2	Valore del taglio generato dai momenti resistenti 2-2 (3-3)

Per i nodi trave-pilastro viene riportata la seguente tabella relativa al calcolo delle armature di confinamento e alla verifica di resistenza del nodo (richiesta solo per strutture in classe di duttilità alta); le caselle vuote indicano parametri non riportati in quanto non necessari.

Stato	Esito della verifica (come da formula 7.4.8) per resistenza a compressione del nodo (solo CDA)
I 7.4.29	Passo delle staffe di confinamento come richiesto dalla formula 7.4.29
Bj2(3)	Dimensione del nodo per il taglio in direzione 2 (3)
Hjc2(2)	Distanza tra le giaciture di armatura del pilastro per il taglio in direzione 2 (3)
V. 7.4.8	Rapporto tra il taglio V_{jbd} e il taglio resistente come da formula 7.4.8 (solo CDA)
I 7.4.10	Passo delle staffe valutato in funzione della formula 7.4.10 (solo CDA)



4.13.2. TABELLA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.

Pilas.	Note	Stato	Quota cm	M_P= 1	X=0.0	Y=0.0	verif.	ver.sis	Staffe L=cm	ver. V/T	Rif. cmb			
				%Af	r. snell.	Armat. long.								
3	s=55,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	0.0	1.17	0.15	4d14 8+4 d14	0.17	0.02	4+2d8/8 L=72	0.44	12,16,27			
			160.0	1.17	0.15	4d14 8+4 d14	0.04	0.02	4+2d8/15 L=176	0.44	2,16,27			
			320.0	1.17	0.15	4d14 8+4 d14	0.22	0.02	4+2d8/8 L=72	0.44	2,16,27			
				M_P= 2	X=562.6	Y=0.0								
4	s=55,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	0.0	1.17	0.35	4d14 8+4 d14	0.20	0.11	4+2d8/8 L=72	0.47	2,28,28			
			160.0	1.17	0.35	4d14 8+4 d14	0.11	0.11	4+2d8/15 L=176	0.47	2,28,28			
			320.0	1.17	0.35	4d14 8+4 d14	0.58	0.11	4+2d8/8 L=72	0.47	35,28,28			
			98	s=43,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	320.0	1.37	0.52	4d14 6+6 d14	0.91	0.09	4+2d8/10 L=70	0.43	5,8,23
			507.5			1.03	0.52	4d14 4+4 d14	0.10	0.09	4+2d8/15 L=235	0.43	2,8,23	
			277	s=43,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	695.0	1.03	0.52	4d14 4+4 d14	0.17	0.09	4+2d8/10 L=70	0.43	12,8,23
882.5	1.03	0.45	4d14 4+4 d14			0.29	0.05	4+2d8/10 L=70	0.33	2,16,28				
1070.0	1.03	0.45	4d14 4+4 d14	0.04	0.04	4+2d8/15 L=235	0.33	1,16,28						
				M_P= 3	X=1095.9	Y=0.0								
5	s=55,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	0.0	1.17	0.53	4d14 8+4 d14	0.12	0.10	4+2d8/8 L=72	0.46	12,28,28			
			160.0	1.17	0.53	4d14 8+4 d14	0.09	0.10	4+2d8/15 L=176	0.46	2,28,28			
			320.0	1.17	0.53	4d14 8+4 d14	0.54	0.09	4+2d8/8 L=72	0.46	31,28,28			
			140	s=43,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	320.0	1.71	0.31	4d14 8+8 d14	0.97	0.08	4+2d8/10 L=70	0.50	14,28,23
			507.5			1.03	0.31	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.50	2,28,23	
			290	s=43,m=4 [b=1.0;1.0]	ok,ok	695.0	1.71	0.31	4d14 8+8 d14	0.89	0.07	4+2d8/10 L=70	0.50	18,28,23
882.5	1.37	0.35	4d14 6+6 d14			0.90	0.04	4+2d8/10 L=70	0.40	31,28,28				
1070.0	1.03	0.35	4d14 4+4 d14	0.03	0.04	4+2d8/15 L=235	0.41	2,28,28						
				M_P= 4	X=1450.0	Y=0.0								

Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	6	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.26	4d14 8+4 d14	0.10	0.05	4+2d8/8 L=72	0.44	2,22,28
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.26	4d14 8+4 d14	0.05	0.05	4+2d8/15 L=176	0.44	2,22,28
	143	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.17	0.26	4d14 8+4 d14	0.04	0.05	4+2d8/8 L=72	0.44	2,22,28
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.03	0.25	4d14 4+4 d14	0.13	0.05	4+2d8/10 L=70	0.33	12,22,23
		[b=1.0;1.0]		507.5	1.03	0.25	4d14 4+4 d14	0.04	0.04	4+2d8/15 L=235	0.33	2,22,23
	291	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.25	4d14 4+4 d14	0.13	0.04	4+2d8/10 L=70	0.33	12,22,23
		[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.45	4d14 4+4 d14	0.07	0.03	4+2d8/10 L=70	0.30	12,22,25
		[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.45	4d14 4+4 d14	0.02	0.02	4+2d8/15 L=235	0.30	2,22,25
		[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.45	4d14 4+4 d14	0.10	0.02	4+2d8/10 L=70	0.30	9,22,25
					M_P= 5	X=1720.2	Y=0.0					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	35	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.35	0.03	2+4d8/8 L=72	0.44	6,24,6
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.08	0.02	2+4d8/15 L=176	0.45	2,24,6
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.18	0.02	2+4d8/8 L=72	0.45	22,24,6
					M_P= 6	X=2245.3Y=-5.13e-06						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	33	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.20	4d14 4+8 d14	0.13	0.05	2+4d8/8 L=72	0.43	6,26,16
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.20	4d14 4+8 d14	0.04	0.04	2+4d8/15 L=176	0.43	2,26,16
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.20	4d14 4+8 d14	0.08	0.04	2+4d8/8 L=72	0.43	22,26,16
					M_P= 7	X=2770.5	Y=0.0					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	36	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.30	0.03	2+4d8/8 L=72	0.44	8,26,16
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.08	0.02	2+4d8/15 L=176	0.44	2,26,16
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.15	4d14 4+8 d14	0.16	0.02	2+4d8/8 L=72	0.44	28,26,16
					M_P= 8	X=3040.5	Y=0.0					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	7	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.48	4d14 8+4 d14	0.15	0.04	4+2d8/8 L=72	0.43	12,28,22
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.48	4d14 8+4 d14	0.04	0.04	4+2d8/15 L=176	0.43	2,28,22
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.48	4d14 8+4 d14	0.07	0.04	4+2d8/8 L=72	0.44	12,28,22
	230	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.15	0.04	4+2d8/10 L=70	0.33	12,26,27
		[b=1.0;1.0]		507.5	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.03	0.03	4+2d8/15 L=235	0.33	2,26,27
		[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.17	0.03	4+2d8/10 L=70	0.33	12,26,27
	257	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.22	4d14 4+4 d14	0.13	0.02	4+2d8/10 L=70	0.30	12,26,23
		[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.22	4d14 4+4 d14	0.02	0.02	4+2d8/15 L=235	0.30	2,26,23
		[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.22	4d14 4+4 d14	0.17	0.01	4+2d8/10 L=70	0.30	12,26,23
					M_P= 9	X=3394.5	Y=0.0					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	8	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.77	4d14 8+4 d14	0.20	0.14	4+2d8/8 L=72	0.49	2,26,23
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.77	4d14 8+4 d14	0.18	0.14	4+2d8/15 L=176	0.49	2,26,23
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.77	4d14 8+4 d14	0.37	0.13	4+2d8/8 L=72	0.49	30,26,23
	231	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.37	0.34	4d14 6+6 d14	0.93	0.11	4+2d8/10 L=70	0.51	35,26,27
		[b=1.0;1.0]		507.5	1.03	0.34	4d14 4+4 d14	0.11	0.11	4+2d8/15 L=235	0.51	2,26,27
		[b=1.0;1.0]		695.0	1.71	0.34	4d14 8+8 d14	0.85	0.11	4+2d8/10 L=70	0.51	31,26,27
	259	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.37	0.26	4d14 6+6 d14	0.84	0.07	4+2d8/10 L=70	0.41	30,26,23
		[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.26	4d14 4+4 d14	0.09	0.06	4+2d8/15 L=235	0.42	1,26,23
		[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.26	4d14 4+4 d14	0.45	0.06	4+2d8/10 L=70	0.42	2,26,23
					M_P= 10	X=3927.8	Y=0.0					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	49	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.62	4d14 8+4 d14	0.33	0.11	4+2d8/8 L=72	0.47	2,14,23
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.62	4d14 8+4 d14	0.19	0.10	4+2d8/15 L=176	0.47	2,14,23
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.62	4d14 8+4 d14	0.14	0.10	4+2d8/8 L=72	0.47	2,14,23
	232	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.73	4d14 4+4 d14	0.16	0.09	4+2d8/10 L=70	0.34	2,14,22
		[b=1.0;1.0]		507.5	1.03	0.73	4d14 4+4 d14	0.08	0.08	4+2d8/15 L=235	0.34	2,14,22
		[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.73	4d14 4+4 d14	0.13	0.08	4+2d8/10 L=70	0.34	2,14,22
	204	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.16	0.04	4+2d8/10 L=70	0.31	2,14,22
		[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.04	0.04	4+2d8/15 L=235	0.32	1,14,22
		[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.24	4d14 4+4 d14	0.23	0.03	4+2d8/10 L=70	0.32	28,14,22
					M_P= 11	X=0.0	Y=309.8					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	23	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.21	4d14 4+8 d14	0.21	0.04	2+4d8/8 L=72	0.45	28,12,16
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.21	4d14 4+8 d14	0.09	0.04	2+4d8/15 L=176	0.45	2,12,16
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.21	4d14 4+8 d14	0.24	0.04	2+4d8/8 L=72	0.45	2,12,16
					M_P= 12	X=562.6	Y=309.8					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	37	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.29	4d14 4+8 d14	0.25	0.08	2+4d8/8 L=72	0.45	12,12,16
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.29	4d14 4+8 d14	0.09	0.08	2+4d8/15 L=176	0.45	2,12,16
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.29	4d14 4+8 d14	0.12	0.07	2+4d8/8 L=72	0.45	12,12,16
					M_P= 13	X=1095.9	Y=309.8					
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
	38	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.81	4d14 4+8 d14	0.21	0.17	2+4d8/8 L=72	0.49	2,12,13
		[b=1.0;1.0]		160.0	1.17	0.81	4d14 4+8 d14	0.18	0.17	2+4d8/15 L=176	0.49	2,12,13
		[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.81	4d14 4+8 d14	0.17	0.16	2+4d8/8 L=72	0.49	2,12,13
	224	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.90	4d14 2+6 d14	0.16	0.14	2+4d8/10 L=70	0.49	12,12,13

			507.5	1.03	0.90	4d14 2+6 d14	0.13	0.13	2+4d8/15 L=235	0.49	2,12,13
[b=1.0;1.0]			695.0	1.71	0.90	4d14 6+10 d14	0.92	0.13	2+4d8/10 L=70	0.49	21,12,13
321	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.37	0.44	4d14 4+8 d14	0.83	0.07	2+4d8/10 L=70	0.39	26,12,16
			882.5	1.03	0.44	4d14 2+6 d14	0.05	0.06	2+4d8/15 L=235	0.39	2,12,16
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.03	0.44	4d14 2+6 d14	0.20	0.06	2+4d8/10 L=70	0.39	12,12,16
			M_P= 14			X=1720.2	Y=309.8				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
53	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.18	4d14 22+18 d14	0.22	0.07	6+2d8/5 L=320	0.77	9,22,22
[b=1.0;1.0]			320.0	1.04	0.18	4d14 22+18 d14	0.08	0.06	6+2d8/5 L=320	0.78	2,22,22
228	s=56,m=4	ok,ok	320.0	1.04	0.42	4d14 22+18 d14	0.13	0.05	6+2d8/8 L=375	0.68	23,22,23
[b=1.0;1.0]			695.0	1.04	0.42	4d14 22+18 d14	0.05	0.04	6+2d8/8 L=375	0.68	9,22,23
325	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.11	4d14 22+18 d14	0.23	0.03	6+2d8/8 L=375	0.65	12,22,25
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.04	0.11	4d14 22+18 d14	0.10	0.02	6+2d8/8 L=375	0.65	9,22,25
			M_P= 15			X=2245.3	Y=309.8				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
32	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.28	4d14 4+8 d14	0.19	0.07	2+4d8/8 L=72	0.44	9,22,14
			160.0	1.17	0.28	4d14 4+8 d14	0.08	0.07	2+4d8/15 L=176	0.44	2,22,14
[b=1.0;1.0]			320.0	1.17	0.28	4d14 4+8 d14	0.11	0.06	2+4d8/8 L=72	0.44	9,22,14
			M_P= 16			X=1450.0	Y=310.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
22	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.22	4d14 4+8 d14	0.10	0.05	2+4d8/8 L=72	0.44	9,21,13
			160.0	1.17	0.22	4d14 4+8 d14	0.06	0.05	2+4d8/15 L=176	0.44	12,21,13
[b=1.0;1.0]			320.0	1.17	0.22	4d14 4+8 d14	0.06	0.05	2+4d8/8 L=72	0.44	9,21,13
225	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.18	4d14 2+6 d14	0.09	0.04	2+4d8/10 L=70	0.32	23,21,13
			507.5	1.03	0.18	4d14 2+6 d14	0.03	0.03	2+4d8/15 L=235	0.32	2,21,13
[b=1.0;1.0]			695.0	1.03	0.18	4d14 2+6 d14	0.08	0.03	2+4d8/10 L=70	0.32	21,21,13
322	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.17	4d14 2+6 d14	0.07	0.01	2+4d8/10 L=70	0.30	21,21,13
			882.5	1.03	0.17	4d14 2+6 d14	0.02	0.01	2+4d8/15 L=235	0.30	12,21,13
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.03	0.17	4d14 2+6 d14	0.09	6.78e-03	2+4d8/10 L=70	0.30	21,21,13
			M_P= 17			X=2770.5	Y=310.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
54	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.19	4d14 22+18 d14	0.16	0.07	6+2d8/5 L=320	0.77	8,12,25
[b=1.0;1.0]			320.0	1.04	0.19	4d14 22+18 d14	0.12	0.06	6+2d8/5 L=320	0.78	27,12,25
61	s=56,m=4	ok,ok	320.0	1.04	0.36	4d14 22+18 d14	0.11	0.05	6+2d8/8 L=375	0.68	23,12,23
[b=1.0;1.0]			695.0	1.04	0.36	4d14 22+18 d14	0.09	0.05	6+2d8/8 L=375	0.68	27,12,23
272	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.15	4d14 22+18 d14	0.03	0.03	6+2d8/8 L=375	0.64	9,8,23
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.04	0.15	4d14 22+18 d14	0.06	0.02	6+2d8/8 L=375	0.65	12,8,23
			M_P= 18			X=3040.5	Y=310.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
24	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.41	4d14 4+8 d14	0.12	0.05	2+4d8/8 L=72	0.47	12,9,12
			160.0	1.17	0.41	4d14 4+8 d14	0.05	0.04	2+4d8/15 L=176	0.47	12,9,12
[b=1.0;1.0]			320.0	1.17	0.41	4d14 4+8 d14	0.39	0.04	2+4d8/8 L=72	0.47	17,9,12
215	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.42	4d14 2+6 d14	0.62	0.05	2+4d8/10 L=70	0.33	9,9,20
			507.5	1.03	0.42	4d14 2+6 d14	0.03	0.04	2+4d8/15 L=235	0.33	9,9,20
[b=1.0;1.0]			695.0	1.03	0.42	4d14 2+6 d14	0.26	0.04	2+4d8/10 L=70	0.33	12,9,20
312	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.16	0.02	2+4d8/10 L=70	0.32	12,9,20
			882.5	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.02	0.02	2+4d8/15 L=235	0.32	12,9,20
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.23	0.02	2+4d8/10 L=70	0.32	12,9,20
			M_P= 19			X=2.17e-04	Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
15	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.20	0.09	4+2d8/8 L=72	0.46	28,28,27
			160.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.09	0.09	4+2d8/15 L=176	0.46	2,28,27
[b=1.0;1.0]			320.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.18	0.09	4+2d8/8 L=72	0.46	2,28,27
91	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.66	4d14 4+4 d14	0.23	0.07	4+2d8/10 L=70	0.35	16,28,23
			507.5	1.03	0.66	4d14 4+4 d14	0.06	0.06	4+2d8/15 L=235	0.35	2,28,23
[b=1.0;1.0]			695.0	1.03	0.66	4d14 4+4 d14	0.16	0.06	4+2d8/10 L=70	0.35	20,28,23
274	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.26	4d14 4+4 d14	0.13	0.04	4+2d8/10 L=70	0.32	12,28,23
			882.5	1.03	0.26	4d14 4+4 d14	0.04	0.03	4+2d8/15 L=235	0.32	16,28,23
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.03	0.26	4d14 4+4 d14	0.25	0.03	4+2d8/10 L=70	0.33	12,28,23
			M_P= 20			X=562.7	Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
14	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.71	4d14 8+4 d14	0.23	0.20	4+2d8/8 L=72	0.50	2,28,23
			160.0	1.17	0.71	4d14 8+4 d14	0.20	0.19	4+2d8/15 L=176	0.50	2,28,23
[b=1.0;1.0]			320.0	1.17	0.71	4d14 8+4 d14	0.30	0.19	4+2d8/8 L=72	0.50	16,28,23
226	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.71	0.59	4d14 8+8 d14	0.87	0.15	4+2d8/10 L=70	0.51	31,28,23
			507.5	1.03	0.59	4d14 4+4 d14	0.15	0.15	4+2d8/15 L=235	0.51	2,28,23
[b=1.0;1.0]			695.0	1.03	0.59	4d14 4+4 d14	0.75	0.14	4+2d8/10 L=70	0.51	18,28,23
323	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.71	0.70	4d14 8+8 d14	0.88	0.09	4+2d8/10 L=70	0.49	35,28,23
			882.5	1.03	0.70	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.49	2,28,23
[b=1.0;1.0]			1070.0	1.03	0.70	4d14 4+4 d14	0.18	0.08	4+2d8/10 L=70	0.49	27,28,23
			M_P= 21			X=1095.9	Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
13	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.22	0.20	4+2d8/8 L=72	0.50	2,16,23
			160.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.21	0.19	4+2d8/15 L=176	0.50	2,16,23

	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.63	0.19	4+2d8/8 L=72	0.50	35,16,23
227	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.37	0.57	4d14 6+6 d14	0.93	0.16	4+2d8/10 L=70	0.53	18,12,23
			507.5	1.03	0.57	4d14 4+4 d14	0.17	0.15	4+2d8/15 L=235	0.54	2,12,23
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.88	0.57	4d14 10+8 d14	0.93	0.15	4+2d8/10 L=70	0.54	13,12,23
324	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.37	0.59	4d14 6+6 d14	0.98	0.08	4+2d8/10 L=70	0.43	35,12,23
			882.5	1.03	0.59	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.43	2,12,23
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.59	4d14 4+4 d14	0.22	0.07	4+2d8/10 L=70	0.43	12,12,23
			M_P= 22		X=1720.2		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
40	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.30	4d14 22+18 d14	0.13	0.09	6+2d8/5 L=320	0.78	9,9,22
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.04	0.30	4d14 22+18 d14	0.10	0.08	6+2d8/5 L=320	0.78	2,9,22
229	s=56,m=4	ok,ok	320.0	1.04	0.48	4d14 22+18 d14	0.11	0.07	6+2d8/8 L=375	0.69	22,9,22
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.48	4d14 22+18 d14	0.09	0.06	6+2d8/8 L=375	0.70	25,9,22
326	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.25	0.04	6+2d8/8 L=375	0.67	12,9,25
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.11	0.03	6+2d8/8 L=375	0.67	9,9,25
			M_P= 23		X=2245.3		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
34	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.23	0.05	2+4d8/8 L=72	0.43	9,27,16
			160.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.05	0.05	2+4d8/15 L=176	0.43	2,27,16
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.13	0.04	2+4d8/8 L=72	0.43	9,27,16
			M_P= 24		X=2770.5		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
44	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.41	4d14 22+18 d14	0.13	0.08	6+2d8/5 L=320	0.77	12,12,28
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.04	0.41	4d14 22+18 d14	0.08	0.08	6+2d8/5 L=320	0.78	2,12,28
			M_P= 25		X=3394.5		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
9	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.96	4d14 8+4 d14	0.25	0.23	4+2d8/8 L=72	0.51	2,26,26
			160.0	1.17	0.96	4d14 8+4 d14	0.24	0.23	4+2d8/15 L=176	0.51	2,26,26
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.96	4d14 8+4 d14	0.23	0.22	4+2d8/8 L=72	0.51	2,26,26
124	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.46	4d14 4+4 d14	0.25	0.19	4+2d8/10 L=70	0.51	2,26,25
			507.5	1.03	0.46	4d14 4+4 d14	0.19	0.18	4+2d8/15 L=235	0.51	2,26,25
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.71	0.46	4d14 8+8 d14	0.94	0.18	4+2d8/10 L=70	0.51	30,26,25
288	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.35	4d14 4+4 d14	0.95	0.11	4+2d8/10 L=70	0.36	14,26,22
			882.5	1.03	0.35	4d14 4+4 d14	0.11	0.11	4+2d8/15 L=235	0.36	2,26,22
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.35	4d14 4+4 d14	0.30	0.11	4+2d8/10 L=70	0.36	17,26,22
			M_P= 26		X=3927.8		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
48	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.94	4d14 4+8 d14	0.24	0.19	2+4d8/8 L=72	0.50	2,14,15
			160.0	1.17	0.94	4d14 4+8 d14	0.20	0.18	2+4d8/15 L=176	0.50	2,14,15
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.94	4d14 4+8 d14	0.43	0.18	2+4d8/8 L=72	0.50	26,14,15
216	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.71	0.42	4d14 6+10 d14	0.91	0.15	2+4d8/10 L=70	0.51	28,17,15
			507.5	1.03	0.42	4d14 2+6 d14	0.16	0.14	2+4d8/15 L=235	0.51	2,17,15
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.37	0.42	4d14 4+8 d14	0.87	0.14	2+4d8/10 L=70	0.52	27,17,15
313	s=44,m=4	ok,ok	695.0	2.05	0.32	4d14 8+12 d14	0.98	0.07	2+4d8/10 L=70	0.57	26,9,15
			882.5	1.03	0.32	4d14 2+6 d14	0.06	0.07	2+4d8/15 L=235	0.57	2,9,15
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.32	4d14 2+6 d14	0.31	0.06	2+4d8/10 L=70	0.57	2,9,15
			M_P= 27		X=4470.4		Y=730.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
27	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.13	0.05	2+4d8/8 L=72	0.45	21,14,15
			160.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.04	0.05	2+4d8/15 L=176	0.45	2,14,15
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.38	4d14 4+8 d14	0.07	0.05	2+4d8/8 L=72	0.45	27,14,15
233	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.18	0.04	2+4d8/10 L=70	0.31	9,17,15
			507.5	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.06	0.03	2+4d8/15 L=235	0.32	2,17,15
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.28	4d14 2+6 d14	0.30	0.03	2+4d8/10 L=70	0.32	9,17,15
			M_P= 28		X=2770.5		Y=730.2				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
101	s=56,m=4	ok,ok	320.0	1.04	0.34	4d14 22+18 d14	0.08	0.07	6+2d8/8 L=375	0.69	12,12,28
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.34	4d14 22+18 d14	0.07	0.06	6+2d8/8 L=375	0.70	2,12,28
278	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.14	4d14 22+18 d14	0.05	0.04	6+2d8/8 L=375	0.66	2,12,28
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.14	4d14 22+18 d14	0.07	0.03	6+2d8/8 L=375	0.66	12,12,28
			M_P= 29		X=2.21e-06		Y=1139.7				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
10	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.84	4d14 8+4 d14	0.11	0.10	4+2d8/8 L=72	0.45	13,23,28
			160.0	1.17	0.84	4d14 8+4 d14	0.09	0.09	4+2d8/15 L=176	0.45	2,23,28
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.84	4d14 8+4 d14	0.10	0.09	4+2d8/8 L=72	0.45	2,23,28
144	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.67	4d14 4+4 d14	0.18	0.08	4+2d8/10 L=70	0.35	16,12,28
			507.5	1.03	0.67	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.35	2,12,28
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.67	4d14 4+4 d14	0.19	0.07	4+2d8/10 L=70	0.35	16,12,28
292	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.23	4d14 4+4 d14	0.16	0.05	4+2d8/10 L=70	0.33	16,12,28
			882.5	1.03	0.23	4d14 4+4 d14	0.04	0.04	4+2d8/15 L=235	0.33	2,12,28
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.23	4d14 4+4 d14	0.28	0.04	4+2d8/10 L=70	0.33	16,12,28
			M_P= 30		X=562.7		Y=1139.7				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
11	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.57	4d14 8+4 d14	0.18	0.18	4+2d8/8 L=72	0.49	2,25,28

			160.0	1.17	0.57	4d14 8+4 d14	0.17	0.17	4+2d8/15 L=176	0.49	2,25,28
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.57	4d14 8+4 d14	0.17	0.17	4+2d8/8 L=72	0.49	2,25,28
145	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.53	4d14 4+4 d14	0.15	0.15	4+2d8/10 L=70	0.50	2,27,28
			507.5	1.03	0.53	4d14 4+4 d14	0.15	0.14	4+2d8/15 L=235	0.50	2,27,28
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.71	0.53	4d14 8+8 d14	0.89	0.14	4+2d8/10 L=70	0.50	13,27,28
293	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.61	4d14 4+4 d14	0.97	0.08	4+2d8/10 L=70	0.33	34,23,23
			882.5	1.03	0.61	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.33	2,23,23
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.61	4d14 4+4 d14	0.10	0.07	4+2d8/10 L=70	0.33	9,23,23
			M_P= 31 X=1095.9 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
12	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.21	0.19	4+2d8/8 L=72	0.49	2,23,28
			160.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.19	0.18	4+2d8/15 L=176	0.50	2,23,28
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.69	4d14 8+4 d14	0.19	0.18	4+2d8/8 L=72	0.50	2,23,28
146	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.44	4d14 4+4 d14	0.18	0.16	4+2d8/10 L=70	0.51	12,23,28
			507.5	1.03	0.44	4d14 4+4 d14	0.17	0.16	4+2d8/15 L=235	0.51	2,23,28
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.71	0.44	4d14 8+8 d14	0.95	0.16	4+2d8/10 L=70	0.51	18,23,28
294	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.71	0.30	4d14 8+8 d14	0.93	0.08	4+2d8/10 L=70	0.49	31,7,23
			882.5	1.03	0.30	4d14 4+4 d14	0.07	0.08	4+2d8/15 L=235	0.49	2,7,23
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.30	4d14 4+4 d14	0.17	0.08	4+2d8/10 L=70	0.49	12,7,23
			M_P= 32 X=1720.2 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
41	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.38	4d14 22+18 d14	0.13	0.09	6+2d8/5 L=320	0.78	2,25,25
			320.0	1.04	0.38	4d14 22+18 d14	0.09	0.08	6+2d8/5 L=320	0.78	2,25,25
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.04	0.33	4d14 22+18 d14	0.07	0.07	6+2d8/8 L=375	0.70	2,9,25
150	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.33	4d14 22+18 d14	0.09	0.06	6+2d8/8 L=375	0.70	25,9,25
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.24	0.04	6+2d8/8 L=375	0.67	12,17,25
298	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.10	0.03	6+2d8/8 L=375	0.67	9,17,25
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.10	0.03	6+2d8/8 L=375	0.67	9,17,25
			M_P= 33 X=2770.5 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
45	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.33	4d14 22+18 d14	0.13	0.09	6+2d8/5 L=320	0.77	20,15,23
			320.0	1.04	0.33	4d14 22+18 d14	0.08	0.08	6+2d8/5 L=320	0.78	2,15,23
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.04	0.28	4d14 22+18 d14	0.08	0.07	6+2d8/8 L=375	0.70	2,15,28
151	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.28	4d14 22+18 d14	0.08	0.06	6+2d8/8 L=375	0.70	2,15,28
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.24	0.04	6+2d8/8 L=375	0.67	9,15,28
299	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.10	0.03	6+2d8/8 L=375	0.67	12,15,28
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.10	0.03	6+2d8/8 L=375	0.67	12,15,28
			M_P= 34 X=3394.5 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
19	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.40	4d14 8+4 d14	0.18	0.18	4+2d8/8 L=72	0.50	2,27,26
			160.0	1.17	0.40	4d14 8+4 d14	0.18	0.17	4+2d8/15 L=176	0.50	2,27,26
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.40	4d14 8+4 d14	0.18	0.17	4+2d8/8 L=72	0.51	2,27,26
147	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.52	4d14 4+4 d14	0.18	0.15	4+2d8/10 L=70	0.43	9,25,25
			507.5	1.03	0.52	4d14 4+4 d14	0.16	0.15	4+2d8/15 L=235	0.44	2,25,25
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.37	0.52	4d14 6+6 d14	0.82	0.15	4+2d8/10 L=70	0.44	19,25,25
295	s=43,m=4	ok,ok	695.0	2.05	0.30	4d14 12+8 d14	0.94	0.08	4+2d8/10 L=70	0.54	30,27,25
			882.5	1.03	0.30	4d14 4+4 d14	0.07	0.07	4+2d8/15 L=235	0.55	2,27,25
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.30	4d14 4+4 d14	0.18	0.07	4+2d8/10 L=70	0.55	9,27,25
			M_P= 35 X=3927.8 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
39	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.59	4d14 4+8 d14	0.25	0.13	2+4d8/8 L=72	0.48	17,25,14
			160.0	1.17	0.59	4d14 4+8 d14	0.13	0.13	2+4d8/15 L=176	0.48	2,25,14
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.59	4d14 4+8 d14	0.18	0.12	2+4d8/8 L=72	0.48	2,25,14
149	s=44,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.40	4d14 2+6 d14	0.14	0.12	2+4d8/10 L=70	0.41	9,9,15
			507.5	1.03	0.40	4d14 2+6 d14	0.13	0.12	2+4d8/15 L=235	0.41	2,9,15
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.37	0.40	4d14 4+8 d14	0.96	0.11	2+4d8/10 L=70	0.42	22,9,15
297	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.37	0.26	4d14 4+8 d14	0.94	0.04	2+4d8/10 L=70	0.39	24,9,15
			882.5	1.03	0.26	4d14 2+6 d14	0.06	0.04	2+4d8/15 L=235	0.39	2,9,15
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.26	4d14 2+6 d14	0.27	0.03	2+4d8/10 L=70	0.39	9,9,15
			M_P= 36 X=4470.4 Y=1139.7								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
20	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.16	0.07	4+2d8/8 L=72	0.45	14,5,25
			160.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.06	0.06	4+2d8/15 L=176	0.45	2,5,25
	[b=1.0;1.0]		320.0	1.17	0.49	4d14 8+4 d14	0.07	0.06	4+2d8/8 L=72	0.45	17,5,25
148	s=43,m=4	ok,ok	320.0	1.03	0.56	4d14 4+4 d14	0.20	0.05	4+2d8/10 L=70	0.34	9,9,25
			507.5	1.03	0.56	4d14 4+4 d14	0.07	0.05	4+2d8/15 L=235	0.34	2,9,25
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.56	4d14 4+4 d14	0.33	0.04	4+2d8/10 L=70	0.34	17,9,25
			M_P= 37 X=0.0 Y=1590.3								
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
28	s=55,m=4	ok,ok	0.0	1.17	1.68	4d14 8+4 d14	0.12	0.06	4+2d8/8 L=120	0.20	2,23,25
			347.5	1.17	1.68	4d14 8+4 d14	0.10	0.06	4+2d8/15 L=455	0.20	2,23,25
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.17	1.68	4d14 8+4 d14	0.09	0.05	4+2d8/8 L=120	0.20	2,23,25
260	s=43,m=4	ok,ok	695.0	1.03	0.41	4d14 4+4 d14	0.19	0.03	4+2d8/10 L=70	0.32	20,23,28
			882.5	1.03	0.41	4d14 4+4 d14	0.03	0.03	4+2d8/15 L=235	0.32	13,23,28
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.41	4d14 4+4 d14	0.23	0.02	4+2d8/10 L=70	0.32	20,23,28
			M_P= 38 X=562.7 Y=1590.3								

Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
21	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	1.48	4d14 4+8 d14	0.21	0.11	2+4d8/8 L=120	0.21	15,27,13	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.17	1.48	4d14 4+8 d14	0.14	0.11	2+4d8/15 L=455	0.21	15,27,13	
327	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.17	1.48	4d14 4+8 d14	0.16	0.10	2+4d8/8 L=120	0.21	15,27,13	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.25	4d14 2+6 d14	0.13	0.06	2+4d8/10 L=70	0.33	13,27,13	
	[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.25	4d14 2+6 d14	0.05	0.06	2+4d8/15 L=235	0.33	2,27,13	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.25	4d14 2+6 d14	0.18	0.05	2+4d8/10 L=70	0.33	17,27,13	
M_P= 39						X=1095.9 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
258	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.79	4d14 4+8 d14	0.16	0.11	2+4d8/8 L=120	0.21	20,25,13	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.17	0.79	4d14 4+8 d14	0.10	0.10	2+4d8/15 L=455	0.21	2,25,13	
263	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.17	0.79	4d14 4+8 d14	0.11	0.09	2+4d8/8 L=120	0.21	20,25,13	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.34	4d14 2+6 d14	0.16	0.06	2+4d8/10 L=70	0.32	20,27,15	
	[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.34	4d14 2+6 d14	0.05	0.06	2+4d8/15 L=235	0.32	2,27,15	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.34	4d14 2+6 d14	0.23	0.05	2+4d8/10 L=70	0.32	20,27,15	
M_P= 40						X=1720.2 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
42	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.11	0.06	6+2d8/5 L=130	0.33	17,25,25	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.05	0.05	6+2d8/15 L=435	0.33	2,25,25	
256	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.06	0.04	6+2d8/5 L=130	0.34	25,25,25	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.20	0.03	6+2d8/8 L=375	0.65	20,25,22	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.13	4d14 22+18 d14	0.08	0.02	6+2d8/8 L=375	0.65	9,25,22	
M_P= 41						X=2770.5 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
46	s=56,m=4	ok,ok	0.0	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.11	0.06	6+2d8/5 L=130	0.33	20,27,28	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.05	0.05	6+2d8/15 L=435	0.33	2,27,28	
218	s=56,m=4	ok,ok	695.0	1.04	0.31	4d14 22+18 d14	0.05	0.04	6+2d8/5 L=130	0.34	20,27,28	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.04	0.12	4d14 22+18 d14	0.21	0.03	6+2d8/8 L=375	0.65	17,27,28	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.04	0.12	4d14 22+18 d14	0.08	0.02	6+2d8/8 L=375	0.65	12,27,28	
M_P= 42						X=3394.5 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
31	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	1.28	4d14 4+8 d14	0.22	0.11	2+4d8/8 L=120	0.21	33,27,13	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.17	1.28	4d14 4+8 d14	0.12	0.10	2+4d8/15 L=455	0.21	33,27,13	
111	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.17	1.28	4d14 4+8 d14	0.17	0.09	2+4d8/8 L=120	0.21	33,27,13	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.49	4d14 2+6 d14	0.16	0.06	2+4d8/10 L=70	0.33	9,27,19	
	[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.49	4d14 2+6 d14	0.05	0.06	2+4d8/15 L=235	0.33	2,27,19	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.49	4d14 2+6 d14	0.23	0.05	2+4d8/10 L=70	0.33	9,27,19	
M_P= 43						X=3927.8 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
25	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	1.00	4d14 4+8 d14	0.18	0.09	2+4d8/8 L=120	0.20	17,21,13	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.17	1.00	4d14 4+8 d14	0.10	0.08	2+4d8/15 L=455	0.20	31,21,13	
264	s=44,m=4	ok,ok	695.0	1.17	1.00	4d14 4+8 d14	0.11	0.07	2+4d8/8 L=120	0.20	17,21,13	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.03	0.22	4d14 2+6 d14	0.15	0.04	2+4d8/10 L=70	0.32	9,9,19	
	[b=1.0;1.0]		882.5	1.03	0.22	4d14 2+6 d14	0.04	0.03	2+4d8/15 L=235	0.32	2,9,19	
	[b=1.0;1.0]		1070.0	1.03	0.22	4d14 2+6 d14	0.25	0.03	2+4d8/10 L=70	0.32	9,9,19	
M_P= 44						X=4470.4 Y=1590.3						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb	
26	s=3,m=4	ok,ok	0.0	1.17	0.97	4d14 4+8 d14	0.20	0.04	2+4d8/8 L=120	0.19	14,9,17	
	[b=1.0;1.0]		347.5	1.17	0.97	4d14 4+8 d14	0.04	0.03	2+4d8/15 L=455	0.19	2,9,17	
	[b=1.0;1.0]		695.0	1.17	0.97	4d14 4+8 d14	0.20	0.02	2+4d8/8 L=120	0.20	17,9,17	
Pilas.				%Af	r. snell.			verif.	ver.sis	ver. V/T		
				2.05	1.68			0.98	0.23	0.78		

Pilas.	sovr. Xi	sovr. Xf	sovr. Yi	sovr. Yf	M 2-2 i	M 2-2 f	M 3-3 i	M 3-3 f	Luce per V	V M2-2	V M3-3
					daN cm	daN cm	daN cm	daN cm	cm	daN	daN
3	0.0	0.0	0.0	0.0	3.046e+06	3.006e+06	1.167e+06	1.150e+06	290.00	2.310e+04	8853.09
4	0.0	1.11	0.0	5.39	3.544e+06	3.508e+06	1.383e+06	1.368e+06	290.00	2.689e+04	1.049e+04
5	0.0	1.17	0.0	5.70	3.483e+06	3.447e+06	1.357e+06	1.341e+06	290.00	2.643e+04	1.029e+04
6	0.0	1.81	0.0	4.40	3.210e+06	3.173e+06	1.237e+06	1.221e+06	290.00	2.435e+04	9387.01
7	0.0	1.80	0.0	4.37	3.155e+06	3.117e+06	1.213e+06	1.197e+06	290.00	2.393e+04	9202.63
8	0.0	1.15	0.0	4.62	3.695e+06	3.660e+06	1.449e+06	1.434e+06	290.00	2.803e+04	1.100e+04
9	0.0	1.21	0.0	2.51	4.117e+06	4.091e+06	1.628e+06	1.616e+06	290.00	3.123e+04	1.235e+04
10	0.0	1.97	0.0	4.77	3.450e+06	3.414e+06	1.342e+06	1.326e+06	290.00	2.617e+04	1.018e+04
11	0.0	1.13	0.0	5.45	3.884e+06	3.850e+06	1.527e+06	1.514e+06	290.00	2.946e+04	1.159e+04
12	0.0	1.16	0.0	5.57	3.938e+06	3.905e+06	1.548e+06	1.536e+06	290.00	2.987e+04	1.175e+04
13	0.0	1.14	0.0	3.03	3.989e+06	3.956e+06	1.568e+06	1.556e+06	290.00	3.026e+04	1.190e+04
14	0.0	1.18	0.0	3.21	3.978e+06	3.945e+06	1.564e+06	1.551e+06	290.00	3.018e+04	1.187e+04
15	0.0	1.89	0.0	2.30	3.447e+06	3.410e+06	1.341e+06	1.325e+06	290.00	2.615e+04	1.017e+04
19	0.0	1.14	0.0	5.51	3.880e+06	3.847e+06	1.526e+06	1.513e+06	290.00	2.943e+04	1.158e+04
20	0.0	1.86	0.0	4.52	3.291e+06	3.254e+06	1.273e+06	1.257e+06	290.00	2.497e+04	9655.80
21	0.0	2.37	0.0	1.97	1.385e+06	1.351e+06	3.547e+06	3.469e+06	665.00	4581.27	1.174e+04
22	0.0	0.0	0.0	1.81	1.238e+06	1.221e+06	3.211e+06	3.174e+06	290.00	9389.25	2.436e+04
23	0.0	0.0	0.0	0.0	1.212e+06	1.196e+06	3.152e+06	3.115e+06	290.00	9194.49	2.391e+04

24	0.0	4.09	0.0	1.69	1.223e+06	1.207e+06	3.179e+06	3.141e+06	290.00	9281.70	2.411e+04
25	0.0	2.27	0.0	1.88	1.319e+06	1.285e+06	3.398e+06	3.318e+06	665.00	4364.89	1.124e+04
26	0.0	0.0	0.0	0.0	1.199e+06	1.163e+06	3.122e+06	3.037e+06	665.00	3966.49	1.033e+04
27	0.0	4.32	0.0	1.78	1.242e+06	1.225e+06	3.220e+06	3.183e+06	290.00	9419.64	2.443e+04
28	0.0	1.81	0.0	4.40	3.278e+06	3.197e+06	1.267e+06	1.232e+06	665.00	1.084e+04	4191.20
31	0.0	2.37	0.0	1.96	1.370e+06	1.336e+06	3.515e+06	3.436e+06	665.00	4533.82	1.163e+04
32	0.0	0.0	0.0	0.0	1.280e+06	1.264e+06	3.307e+06	3.270e+06	290.00	9708.53	2.509e+04
33	0.0	0.0	0.0	0.0	1.220e+06	1.204e+06	3.171e+06	3.134e+06	290.00	9256.68	2.406e+04
34	0.0	0.0	0.0	0.0	1.228e+06	1.211e+06	3.188e+06	3.150e+06	290.00	9312.29	2.418e+04
35	0.0	0.0	0.0	0.0	1.171e+06	1.155e+06	3.056e+06	3.016e+06	290.00	8884.24	2.318e+04
36	0.0	0.0	0.0	0.0	1.171e+06	1.155e+06	3.056e+06	3.016e+06	290.00	8886.49	2.319e+04
37	0.0	0.0	0.0	0.0	1.304e+06	1.288e+06	3.362e+06	3.325e+06	290.00	9889.49	2.550e+04
38	0.0	2.64	0.0	1.11	1.516e+06	1.503e+06	3.854e+06	3.821e+06	290.00	1.150e+04	2.924e+04
39	0.0	2.56	0.0	2.15	1.421e+06	1.405e+06	3.630e+06	3.594e+06	290.00	1.078e+04	2.754e+04
40	0.0	4.67	0.0	15.78	1.885e+07	1.862e+07	6.767e+06	6.677e+06	290.00	1.430e+05	5.133e+04
41	0.0	11.27	0.0	31.47	1.879e+07	1.855e+07	6.743e+06	6.653e+06	290.00	1.425e+05	5.115e+04
42	0.0	10.28	0.0	28.86	1.775e+07	1.721e+07	6.352e+06	6.146e+06	665.00	5.871e+04	2.982e+04
44	0.0	0.0	0.0	0.0	1.863e+07	1.839e+07	6.681e+06	6.591e+06	290.00	1.413e+05	5.068e+04
45	0.0	11.26	0.0	31.42	1.879e+07	1.855e+07	6.741e+06	6.652e+06	290.00	1.425e+05	5.114e+04
46	0.0	10.27	0.0	28.84	1.776e+07	1.722e+07	6.355e+06	6.149e+06	665.00	5.874e+04	2.103e+04
48	0.0	3.16	0.0	1.14	1.546e+06	1.533e+06	3.931e+06	3.899e+06	290.00	1.173e+04	2.982e+04
49	0.0	2.01	0.0	4.87	3.518e+06	3.483e+06	1.372e+06	1.356e+06	290.00	2.669e+04	1.041e+04
53	0.0	5.37	0.0	15.03	1.819e+07	1.795e+07	6.517e+06	6.426e+06	290.00	1.380e+05	4.944e+04
54	0.0	5.29	0.0	14.81	1.822e+07	1.798e+07	6.528e+06	6.437e+06	290.00	1.382e+05	4.952e+04
61	5.29	0.0	14.81	14.30	1.757e+07	1.728e+07	6.282e+06	6.170e+06	315.00	1.227e+05	4.387e+04
91	1.89	1.58	2.30	3.48	2.192e+06	2.153e+06	9.899e+05	9.735e+05	315.00	1.531e+04	6913.65
98	1.11	1.68	5.39	2.79	2.870e+06	2.289e+06	1.255e+06	1.031e+06	315.00	2.004e+04	8764.77
101	0.0	0.0	0.0	14.90	1.803e+07	1.774e+07	6.457e+06	6.350e+06	315.00	1.259e+05	4.509e+04
111	2.37	0.0	1.96	0.0	9.772e+05	9.605e+05	2.143e+06	2.106e+06	315.00	6824.54	1.497e+04
124	1.21	1.16	2.51	2.26	2.748e+06	3.693e+06	1.225e+06	1.599e+06	315.00	2.579e+04	1.117e+04
140	1.17	1.11	5.70	5.07	3.324e+06	3.294e+06	1.441e+06	1.427e+06	315.00	2.322e+04	1.006e+04
143	1.81	1.55	4.40	3.41	2.087e+06	2.047e+06	9.457e+05	9.291e+05	315.00	1.457e+04	6604.62
144	1.97	1.66	4.77	1.83	2.267e+06	2.228e+06	1.021e+06	1.005e+06	315.00	1.583e+04	7133.30
145	1.13	1.06	5.45	2.51	2.582e+06	3.546e+06	1.156e+06	1.539e+06	315.00	2.477e+04	1.075e+04
146	1.16	1.11	5.57	2.99	2.654e+06	3.609e+06	1.187e+06	1.564e+06	315.00	2.520e+04	1.093e+04
147	1.14	1.18	5.51	2.94	2.617e+06	3.071e+06	1.172e+06	1.351e+06	315.00	2.145e+04	9432.52
148	1.86	0.0	4.52	0.0	2.122e+06	2.083e+06	9.604e+05	9.439e+05	315.00	1.482e+04	6707.60
149	2.56	2.00	2.15	1.06	1.102e+06	1.313e+06	2.378e+06	2.853e+06	315.00	9167.22	1.992e+04
150	11.27	7.33	31.47	15.01	1.822e+07	1.794e+07	6.529e+06	6.423e+06	315.00	1.273e+05	4.560e+04
151	11.26	7.10	31.42	15.00	1.822e+07	1.793e+07	6.528e+06	6.422e+06	315.00	1.272e+05	4.559e+04
204	1.66	0.0	3.38	0.0	2.074e+06	2.034e+06	9.402e+05	9.236e+05	315.00	1.448e+04	6566.18
215	4.47	3.22	1.69	1.48	9.447e+05	9.280e+05	2.071e+06	2.034e+06	315.00	6598.16	1.447e+04
216	3.16	2.87	1.14	1.11	1.574e+06	1.367e+06	3.472e+06	2.963e+06	315.00	1.100e+04	2.425e+04
218	10.27	0.0	28.84	0.0	1.654e+07	1.624e+07	5.887e+06	5.774e+06	315.00	1.155e+05	4.112e+04
224	2.64	5.18	1.11	1.17	1.140e+06	1.541e+06	2.445e+06	3.412e+06	315.00	1.076e+04	2.383e+04
225	0.0	0.0	1.81	1.52	9.272e+05	9.104e+05	2.032e+06	1.994e+06	315.00	6475.54	1.419e+04
226	1.18	1.11	3.21	2.30	3.597e+06	2.575e+06	1.560e+06	1.153e+06	315.00	2.513e+04	1.089e+04
227	1.14	1.15	3.03	2.84	3.112e+06	3.775e+06	1.370e+06	1.667e+06	315.00	2.636e+04	1.164e+04
228	5.37	10.25	15.03	28.79	1.753e+07	1.724e+07	6.266e+06	6.155e+06	315.00	1.224e+05	4.377e+04
229	4.67	7.11	15.78	14.94	1.814e+07	1.786e+07	6.499e+06	6.393e+06	315.00	1.267e+05	4.539e+04
230	1.80	1.54	4.37	3.37	2.037e+06	1.997e+06	9.245e+05	9.078e+05	315.00	1.422e+04	6456.89
231	1.15	1.15	4.62	4.24	2.951e+06	3.425e+06	1.293e+06	1.487e+06	315.00	2.392e+04	1.039e+04
232	2.01	1.66	4.87	3.38	2.289e+06	2.251e+06	1.031e+06	1.015e+06	315.00	1.599e+04	7199.47
233	4.32	0.0	1.78	0.0	9.218e+05	9.050e+05	2.020e+06	1.982e+06	315.00	6438.09	1.411e+04
256	10.28	0.0	28.86	0.0	1.654e+07	1.624e+07	5.886e+06	5.772e+06	315.00	1.155e+05	4.111e+04
257	1.54	0.0	3.37	0.0	1.957e+06	1.917e+06	8.913e+05	8.745e+05	315.00	1.367e+04	6224.75
258	0.0	2.37	0.0	1.96	1.372e+06	1.338e+06	3.519e+06	3.441e+06	665.00	4540.42	1.164e+04
259	1.15	0.0	4.24	0.0	2.759e+06	2.156e+06	1.208e+06	9.749e+05	315.00	1.927e+04	8433.64
260	1.81	0.0	4.40	0.0	2.022e+06	1.982e+06	9.182e+05	9.015e+05	315.00	1.412e+04	6412.92
263	2.37	0.0	1.96	0.0	9.734e+05	9.568e+05	2.135e+06	2.098e+06	315.00	6798.52	1.491e+04
264	2.27	0.0	1.88	0.0	9.250e+05	9.082e+05	2.027e+06	1.989e+06	315.00	6460.61	1.416e+04
272	0.0	0.0	14.30	0.0	1.658e+07	1.629e+07	5.904e+06	5.791e+06	315.00	1.158e+05	4.123e+04
274	1.58	0.0	3.48	0.0	2.036e+06	1.996e+06	9.241e+05	9.074e+05	315.00	1.422e+04	6453.98
277	1.68	0.0	2.79	0.0	2.087e+06	2.048e+06	9.458e+05	9.292e+05	315.00	1.458e+04	6605.50
278	0.0	0.0	14.90	0.0	1.690e+07	1.660e+07	6.024e+06	5.912e+06	315.00	1.180e+05	4.208e+04
288	1.16	0.0	2.26	0.0	2.424e+06	2.387e+06	1.088e+06	1.072e+06	315.00	1.693e+04	7599.14
290	1.11	0.0	5.07	0.0	2.647e+06	2.038e+06	1.166e+06	9.253e+05	315.00	1.848e+04	8142.20
291	1.55	0.0	3.41	0.0	1.983e+06	1.943e+06	9.022e+05	8.855e+05	315.00	1.385e+04	6301.37
292	1.66	0.0	1.83	0.0	2.089e+06	2.050e+06	9.467e+05	9.301e+05	315.00	1.459e+04	6612.05
293	1.06	0.0	2.51	0.0	2.273e+06	2.235e+06	1.024e+06	1.008e+06	315.00	1.588e+04	7153.83
294	1.11	0.0	2.99	0.0	3.333e+06	2.241e+06	1.445e+06	1.011e+06	315.00	2.328e+04	1.009e+04
295	1.18	0.0	2.94	0.0	3.729e+06	2.217e+06	1.659e+06	1.000e+06	315.00	2.605e+04	1.159e+04
297	2.00	0.0	1.06	0.0	1.171e+06	9.211e+05	2.577e+06	2.018e+06	315.00	8177.37	1.800e+04
298	7.33	0.0	15.01	0.0	1.693e+07	1.663e+07	6.036e+06	5.924e+06	315.00	1.182e+05	4.216e+04

299	7.10	0.0	15.00	0.0	1.692e+07	1.663e+07	6.033e+06	5.920e+06	315.00	1.182e+05	4.213e+04
312	3.22	0.0	1.48	0.0	8.954e+05	8.785e+05	1.960e+06	1.922e+06	315.00	6253.44	1.369e+04
313	2.87	0.0	1.11	0.0	1.645e+06	9.827e+05	3.703e+06	2.155e+06	315.00	1.149e+04	2.587e+04
321	5.18	0.0	1.17	0.0	1.220e+06	9.721e+05	2.675e+06	2.132e+06	315.00	8518.56	1.868e+04
322	0.0	0.0	1.52	0.0	8.760e+05	8.591e+05	1.916e+06	1.877e+06	315.00	6118.13	1.338e+04
323	1.11	0.0	2.30	0.0	3.344e+06	2.255e+06	1.450e+06	1.016e+06	315.00	2.335e+04	1.013e+04
324	1.15	0.0	2.84	0.0	2.824e+06	2.234e+06	1.235e+06	1.008e+06	315.00	1.973e+04	8626.62
325	10.25	0.0	28.79	0.0	1.655e+07	1.625e+07	5.890e+06	5.777e+06	315.00	1.156e+05	4.114e+04
326	7.11	0.0	14.94	0.0	1.689e+07	1.659e+07	6.020e+06	5.907e+06	315.00	1.179e+05	4.204e+04
327	2.37	0.0	1.97	0.0	9.792e+05	9.626e+05	2.147e+06	2.111e+06	315.00	6838.94	1.500e+04

Pilas.

M 2-2 i	M 2-2 f	M 3-3 i	M 3-3 f	V M2-2	V M3-3
1.885e+07	1.862e+07	6.767e+06	6.677e+06	1.430e+05	5.133e+04

Nodo	Stato	Pilas.	Diam st mm	I 7.4.29 cm	n. br. 2	Bj2 cm	Hjc2 cm	n. br. 3	Bj3 cm	Hjc3 cm	V. 7.4.8	I 7.4.10	Rif. cmb
1		101	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
4		28	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
6		3	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
8		4	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
10		5	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
12		6	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
14		7	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
16		8	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
18		9	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
20		144	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
22		145	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
24		146	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
26		13	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
28		14	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
30		15	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
31		124	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
32		140	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
33		227	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
34		230	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
35		231	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
36		143	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
38		147	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
40		148	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
42		21	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
44		22	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
46		23	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
48		24	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
50		25	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
52		26	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
54		27	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
56		258	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
57		98	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
58		224	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
60		233	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
62		31	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
64		32	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
66		33	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
68		34	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
70		35	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
72		36	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
74		37	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
76		38	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
78		149	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
80		40	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
82		150	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
84		42	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
85		215	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
86		226	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
88		44	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
90		151	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
92		46	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
93		225	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
94		91	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
96		48	8	8.0	2	30.0		4	45.0				
98		49	8	8.0	4	45.0		2	30.0				
99		228	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
100		229	8	5.0	6	55.0		2	50.0				
103		232	8	8.0	4	45.0		2	30.0				

104	216	8	8.0	2	30.0	4	45.0
106	53	8	5.0	6	55.0	2	50.0
108	54	8	5.0	6	55.0	2	50.0
109	10	8	8.0	4	45.0	2	30.0
110	11	8	8.0	4	45.0	2	30.0
111	12	8	8.0	4	45.0	2	30.0
112	19	8	8.0	4	45.0	2	30.0
113	20	8	8.0	4	45.0	2	30.0
114	39	8	8.0	2	30.0	4	45.0
115	41	8	5.0	6	55.0	2	50.0
116	45	8	5.0	6	55.0	2	50.0
117	204	8	8.0	4	45.0	2	30.0
118	61	8	5.0	6	130.0	2	50.0
120	278	8	5.0	6	55.0	2	50.0
121	313	8	8.0	2	30.0	4	45.0
122	260	8	8.0	4	45.0	2	30.0
123	292	8	8.0	4	45.0	2	30.0
124	293	8	8.0	4	45.0	2	30.0
125	294	8	8.0	4	45.0	2	30.0
126	288	8	8.0	4	45.0	2	30.0
127	290	8	8.0	4	45.0	2	30.0
128	324	8	8.0	4	45.0	2	30.0
129	257	8	8.0	4	45.0	2	30.0
130	259	8	8.0	4	45.0	2	30.0
131	291	8	8.0	4	45.0	2	30.0
132	295	8	8.0	4	45.0	2	30.0
133	274	8	8.0	4	45.0	2	30.0
134	327	8	8.0	2	30.0	4	45.0
135	264	8	8.0	2	30.0	4	45.0
136	325	8	5.0	6	55.0	2	50.0
137	263	8	8.0	2	30.0	4	45.0
138	277	8	8.0	4	45.0	2	30.0
139	321	8	8.0	2	30.0	4	45.0
140	272	8	5.0	6	130.0	2	50.0
141	326	8	5.0	6	55.0	2	50.0
142	111	8	8.0	2	30.0	4	45.0
143	297	8	8.0	2	30.0	4	45.0
144	298	8	5.0	6	55.0	2	50.0
145	256	8	5.0	6	55.0	2	50.0
146	312	8	8.0	2	30.0	4	45.0
147	323	8	8.0	4	45.0	2	30.0
148	299	8	5.0	6	55.0	2	50.0
149	218	8	5.0	6	55.0	2	50.0
150	322	8	8.0	2	30.0	4	45.0

Nodo

I 7.4.29
5.00

V. 7.4.8 I 7.4.10

Trave	Note	Pos. cm	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	M_T= 12		Z=0.0 P=2 P=38		Staffe L=cm	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
							verif.	ver. V/T	Af V	Af T				
55	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.16	0.22	2.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
		154.9	0.31	18.7	18.7	0.07	0.16	0.12	1.1	0.0	4d8/30 L=130	0.0	0.0	28,2
		309.8	0.31	18.7	18.7	0.07	0.25	0.04	0.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
141	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.25	0.06	0.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,28
		210.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.13	1.4	0.0	4d8/30 L=240	0.0	0.0	2,2
		420.2	0.31	18.7	18.7	0.10	0.48	0.28	3.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
96	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.36	0.20	2.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
		204.9	0.31	18.7	18.7	0.10	0.05	0.05	0.2	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	2,2
		409.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.25	0.16	1.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
95	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.32	0.22	2.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
		225.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.07	0.6	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	2,2
		450.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.03	0.12	1.2	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	28,2
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	M_T= 13		Z=0.0 P=3 P=39		Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
							verif.	ver. V/T	Af V	Af T				
56	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.06	0.14	1.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
		154.9	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.03	0.1	0.0	4d8/30 L=130	0.0	0.0	28,21
		309.8	0.31	18.7	18.7	0.10	0.08	0.15	1.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
103	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.12	0.18	1.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
		210.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.08	0.6	0.0	4d8/30 L=240	0.0	0.0	2,25
		420.2	0.31	18.7	18.7	0.10	0.34	0.26	2.9	0.0	4d8/30 L=240	0.0	0.0	2,2
100	ok,ok s=37,m=4	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.34	0.19	2.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
		204.9	0.31	18.7	18.7	0.07	0.02	0.02	0.2	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	12,16
		409.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.26	0.16	2.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2

99	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.37	0.22	2.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	225.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.05	0.7	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	2,2
		450.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.03	0.10	1.3	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	28,2
M_T= 14 Z=0.0 P=9 P=42														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
57	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.18	0.28	3.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	21,2
	s=37,m=4	365.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.43	0.06	0.5	0.0	4d8/30 L=550	0.0	0.0	2,2
		730.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.58	0.33	4.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
122	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.47	0.22	2.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	204.9	0.31	18.7	18.7	0.10	0.07	0.06	0.4	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	2,2
		409.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.23	0.15	1.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
123	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.29	0.20	2.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	225.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.14	0.05	0.5	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	2,2
		450.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.02	0.11	1.4	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	28,2
M_T= 15 Z=0.0 P=10 P=43														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
58	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.26	0.37	3.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	365.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.44	0.10	0.3	0.0	4d8/30 L=550	0.0	0.0	2,2
		730.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.35	0.34	3.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
127	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.35	0.17	2.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	204.9	0.31	18.7	18.7	0.10	0.02	0.04	0.4	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	2,2
		409.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.13	0.10	1.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
126	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.15	0.15	1.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	225.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.13	0.02	0.3	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	2,2
		450.6	0.31	18.7	18.7	0.10	9.64e-03	0.09	1.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	28,2
M_T= 16 Z=0.0 P=27 P=44														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
59	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.04	0.09	1.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	21,20
	s=37,m=4	204.9	0.31	18.7	18.7	0.07	0.09	0.03	0.1	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	20,13
		409.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.07	0.10	1.2	0.0	4d8/30 L=230	0.0	0.0	2,2
128	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.13	0.12	1.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
	s=37,m=4	225.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.04	0.3	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	16,16
		450.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.03	0.10	0.9	0.0	4d8/30 L=271	0.0	0.0	13,2
M_T= 18 Z=0.0 P=37 P=44														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
62	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.05	0.18	2.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	13,2
	s=37,m=4	281.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.26	0.05	0.3	0.0	4d8/30 L=383	0.0	0.0	2,28
		562.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.21	0.22	2.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
109	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.22	0.17	2.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	17,2
	s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.13	0.03	0.2	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,12
		533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.25	0.18	2.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
66	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.21	0.17	2.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	312.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.07	0.6	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,25
		624.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.71	0.27	3.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
74	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.78	0.30	4.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	525.2	0.31	18.7	18.7	0.07	0.43	0.02	0.1	0.0	4d8/30 L=870	0.0	0.0	2,13
		1050.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.79	0.30	4.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
75	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.70	0.27	3.3	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	312.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.09	0.07	0.5	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,28
		624.1	0.31	18.7	18.7	0.10	0.26	0.17	2.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
132	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.32	0.17	2.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.09	0.03	0.3	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,12
		533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.18	0.12	1.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	17,2
131	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.23	0.16	1.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	271.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.15	0.05	0.5	0.0	4d8/30 L=363	0.0	0.0	2,2
		542.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.12	0.09	0.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	20,2
M_T= 19 Z=0.0 P=29 P=36														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
63	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.03	0.19	2.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	17,2
	s=37,m=4	281.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.26	0.07	0.4	0.0	4d8/30 L=383	0.0	0.0	2,2
		562.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.31	0.25	2.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
110	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.29	0.19	2.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.03	0.2	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,2
		533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.39	0.23	2.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
67	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.38	0.23	2.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	312.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.15	0.05	0.4	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,2
		624.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.71	0.29	3.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
73	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.89	0.35	4.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	525.2	0.31	18.7	18.7	0.07	0.48	0.02	0.1	0.0	4d8/30 L=870	0.0	0.0	2,17
		1050.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.86	0.34	4.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
69	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.68	0.29	3.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
	s=37,m=4	312.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.13	0.05	0.3	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,2
		624.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.45	0.25	2.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
129	ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.49	0.22	2.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2

s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.04	0.4	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,16
	533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.20	0.15	1.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
130 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.38	0.21	2.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	271.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.12	0.07	0.6	0.0	4d8/30 L=363	0.0	0.0	2,2
	542.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.06	0.09	0.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	20,2
M_T= 20 Z=0.0 P=19 P=27													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup.	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
64 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.03	0.16	1.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	281.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.27	0.06	0.5	0.0	4d8/30 L=383	0.0	0.0	2,2
	562.7	0.31	18.7	18.7	0.10	0.34	0.24	3.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
107 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.31	0.22	2.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.05	0.2	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,2
	533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.50	0.27	3.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
68 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.49	0.25	3.3	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	312.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.18	0.03	0.3	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,25
	624.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.69	0.29	3.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
72 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.81	0.36	4.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	262.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.17	0.15	1.6	0.0	4d8/30 L=345	0.0	0.0	2,2
	525.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.32	0.08	0.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	12,2
137 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.32	0.09	0.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	12,2
s=37,m=4	262.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.20	0.14	1.5	0.0	4d8/30 L=345	0.0	0.0	2,2
	525.2	0.31	18.7	18.7	0.10	0.71	0.34	4.1	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
70 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.62	0.28	3.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	312.0	0.31	18.7	18.7	0.07	0.18	0.04	0.3	0.0	4d8/30 L=444	0.0	0.0	2,12
	624.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.52	0.26	3.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
133 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.53	0.26	3.0	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.13	0.05	0.4	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	20,2
	533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.29	0.19	2.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
134 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.47	0.26	2.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	271.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.15	0.09	0.7	0.0	4d8/30 L=363	0.0	0.0	2,2
	542.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.08	0.13	1.2	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	24,2
M_T= 21 Z=0.0 P=11 P=18													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup.	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
65 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.07	0.16	1.5	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	12,2
s=37,m=4	281.3	0.31	18.7	18.7	0.07	0.24	0.07	0.4	0.0	4d8/30 L=383	0.0	0.0	2,2
	562.6	0.31	18.7	18.7	0.10	0.30	0.24	2.6	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
106 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.16	0.15	1.8	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	9,2
s=37,m=4	266.6	0.31	18.7	18.7	0.07	0.14	0.06	0.6	0.0	4d8/30 L=353	0.0	0.0	2,2
	533.3	0.31	18.7	18.7	0.10	0.59	0.27	3.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
76 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.47	0.23	2.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	177.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.09	0.08	0.7	0.0	4d8/30 L=174	0.0	0.0	2,2
	354.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.17	0.13	1.4	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
81 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.33	0.10	0.7	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	9,9
s=39,m=4	135.1	0.31	13.5	13.5	0.09	0.33	0.15	0.8	0.0	2d8/15 L=90	0.0	0.0	2,9
	270.2	0.31	13.5	13.5	0.09	0.61	0.21	1.7	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,9
89 ok,ok	0.0	0.31	26.1	26.1	0.09	0.52	0.23	4.5	0.0	2d8/10 L=525	0.0	0.0	2,2
s=58,m=4	525.1	0.31	26.1	26.1	0.06	0.38	0.03	0.3	0.0	2d8/10 L=525	0.0	0.0	2,25
138 ok,ok	0.0	0.31	26.1	26.1	0.06	0.33	0.05	0.6	0.0	2d8/10 L=525	0.0	0.0	2,12
s=58,m=4	525.2	0.31	26.1	26.1	0.09	0.40	0.21	4.0	0.0	2d8/10 L=525	0.0	0.0	9,2
83 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.42	0.24	1.5	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	5,8
s=39,m=4	135.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.15	0.19	0.9	0.0	2d8/15 L=90	0.0	0.0	9,8
	270.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.10	0.14	0.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	21,12
M_T= 22 Z=0.0 P=7 P=41													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup.	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
84 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.11	0.05	0.5	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,9
s=39,m=4	155.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.13	0.11	1.2	0.0	2d8/15 L=130	0.0	0.0	21,2
	310.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.56	0.19	2.1	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
71 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.20	0.15	2.1	0.0	2d8/8 L=420	0.0	0.0	25,2
s=57,m=4	420.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.33	0.21	3.6	0.0	2d0/8 L=83	0.0	0.0	2,2
119 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.27	0.12	2.8	0.0	2d8/8 L=410	0.0	0.0	25,2
s=57,m=4	409.7	0.31	29.9	29.9	0.09	0.24	0.12	2.6	0.0	2d8/8 L=410	0.0	0.0	25,2
120 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.35	0.16	3.9	0.0	2d8/8 L=451	0.0	0.0	2,2
s=57,m=4	450.6	0.31	29.9	29.9	0.09	0.13	0.07	1.7	0.0	2d8/8 L=451	0.0	0.0	28,2
M_T= 23 Z=0.0 P=6 P=23													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup.	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
77 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.02	0.07	0.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	25,9
s=37,m=4	154.9	0.31	18.7	18.7	0.07	0.02	0.06	0.4	0.0	4d8/30 L=130	0.0	0.0	2,9
	309.8	0.31	18.7	18.7	0.10	0.19	0.14	1.7	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
142 ok,ok	0.0	0.31	18.7	18.7	0.10	0.17	0.15	1.9	0.0	4d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=37,m=4	210.1	0.31	18.7	18.7	0.07	0.11	0.03	0.2	0.0	4d8/30 L=240	0.0	0.0	2,8
	420.2	0.31	18.7	18.7	0.10	0.05	0.12	1.5	0.0	4d8/30 L=240	0.0	0.0	25,2
M_T= 24 Z=0.0 P=1 P=37													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup.	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
78 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.15	0.12	0.5	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	28,2

s=38,m=4	154.9	0.31	13.5	13.5	0.07	0.18	0.08	0.1	0.0	2d8/15 L=130	0.0	0.0	28,2
	309.8	0.31	13.5	13.5	0.07	0.09	0.13	0.6	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	28,2
139 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.20	0.06	0.4	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	28,28
s=38,m=4	210.1	0.31	13.5	13.5	0.07	0.06	0.10	0.8	0.0	2d8/15 L=240	0.0	0.0	28,25
	420.2	0.31	13.5	13.5	0.09	0.42	0.17	1.6	0.0	2d8/15 L=240	0.0	0.0	25,2
94 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.19	0.11	0.9	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=38,m=4	204.9	0.31	13.5	13.5	0.09	0.04	0.04	0.1	0.0	2d8/15 L=230	0.0	0.0	9,25
	409.7	0.31	13.5	13.5	0.09	0.26	0.13	1.2	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
93 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.22	0.16	1.4	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=38,m=4	225.3	0.31	13.5	13.5	0.07	0.11	0.05	0.4	0.0	2d8/15 L=271	0.0	0.0	24,2
	450.6	0.31	13.5	13.5	0.09	0.11	0.12	1.0	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
M_T= 25 Z=0.0 P=1 P=4													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
79 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.10	0.11	0.7	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=39,m=4	281.3	0.31	13.5	13.5	0.07	0.17	0.09	0.4	0.0	2d8/15 L=383	0.0	0.0	2,2
	562.6	0.31	13.5	13.5	0.09	0.38	0.21	1.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
104 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.29	0.16	1.6	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=39,m=4	266.6	0.31	13.5	13.5	0.07	0.09	0.03	0.1	0.0	2d8/15 L=353	0.0	0.0	2,9
	533.3	0.31	13.5	13.5	0.09	0.33	0.17	1.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
105 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.28	0.17	1.7	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=39,m=4	177.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.05	0.06	0.4	0.0	2d8/15 L=174	0.0	0.0	8,2
	354.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.06	0.10	0.9	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	25,2
M_T= 26 Z=0.0 P=4 P=16													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
80 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.13	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	5,2
s=39,m=4	155.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.11	0.08	0.4	0.0	2d8/15 L=130	0.0	0.0	2,2
	310.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.08	0.11	0.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	12,2
M_T= 27 Z=0.0 P=5 P=7													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
82 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.26	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	5,2
s=39,m=4	262.6	0.31	13.5	13.5	0.07	0.19	0.08	0.5	0.0	2d8/15 L=345	0.0	0.0	2,12
	525.1	0.31	13.5	13.5	0.07	0.14	0.12	0.9	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	8,2
136 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.11	0.11	0.9	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	8,2
s=39,m=4	262.6	0.31	13.5	13.5	0.07	0.19	0.07	0.4	0.0	2d8/15 L=345	0.0	0.0	2,9
	525.2	0.31	13.5	13.5	0.09	0.22	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	5,2
M_T= 28 Z=0.0 P=8 P=10													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
85 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.06	0.18	0.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	12,2
s=39,m=4	177.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.06	0.16	0.5	0.0	2d8/15 L=174	0.0	0.0	8,2
	354.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.28	0.27	1.8	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
135 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.23	0.23	2.1	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
s=39,m=4	266.6	0.31	13.5	13.5	0.07	0.25	0.06	0.2	0.0	2d8/15 L=353	0.0	0.0	2,2
	533.3	0.31	13.5	13.5	0.09	0.13	0.22	1.9	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
M_T= 29 Z=0.0 P=5 P=40													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
86 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.14	0.09	0.6	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,5
s=38,m=4	154.9	0.31	13.5	13.5	0.09	0.16	0.14	1.4	0.0	2d8/15 L=130	0.0	0.0	2,5
	309.8	0.31	13.5	13.5	0.09	0.67	0.23	2.4	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	2,2
88 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.21	0.16	2.2	0.0	2d8/8 L=420	0.0	0.0	25,2
s=57,m=4	420.2	0.31	29.9	29.9	0.09	0.37	0.21	3.8	0.0	2d8/8 L=420	0.0	0.0	2,2
116 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.35	0.14	3.5	0.0	2d8/8 L=410	0.0	0.0	2,2
s=57,m=4	409.7	0.31	29.9	29.9	0.09	0.22	0.10	2.2	0.0	2d0/8 L=83	0.0	0.0	25,25
117 ok,ok	0.0	0.31	29.9	29.9	0.09	0.36	0.17	4.1	0.0	2d8/8 L=451	0.0	0.0	2,2
s=57,m=4	450.6	0.31	29.9	29.9	0.09	0.15	0.07	1.6	0.0	2d8/8 L=451	0.0	0.0	28,2
M_T= 30 Z=0.0 P=8 P=18													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
87 ok,ok	0.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.10	0.16	1.1	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	9,12
s=38,m=4	155.0	0.31	13.5	13.5	0.07	0.12	0.10	0.3	0.0	2d8/15 L=130	0.0	0.0	2,12
	310.0	0.31	13.5	13.5	0.09	0.05	0.11	1.0	0.0	2d8/10 L=90	0.0	0.0	12,1
M_T= 38 Z=320.0 P=1 P=29													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
152 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.25	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12
s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.24	1.9	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	28,12
	309.8	0.31	5.6	5.6	0.10	0.13	0.25	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,12
196 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.33	0.20	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,17
s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.11	0.18	1.5	0.0	2d8/20 L=300	0.0	0.0	28,17
	420.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.44	0.16	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,17
185 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.47	0.21	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,16
s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.19	1.6	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	20,16
	409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.42	0.18	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,16
M_T= 39 Z=320.0 P=2 P=30													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
153 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.51	0.23	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,16
s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.16	0.25	2.3	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	28,16

														2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,16	
197	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.52	0.26	2.4	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,26		
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.11	0.18	1.6	0.0			2d8/20 L=300	0.0	0.0	28,26		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,26	
186	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.37	0.16	1.6	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,15		
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.15	1.5	0.0			2d8/20 L=290	0.0	0.0	28,15		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,15	
														M_T= 40 Z=320.0 P=3 P=31				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
154	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.22	0.25	2.2	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12		
	s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.13	0.23	2.0	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	25,12		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,12	
198	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.27	2.4	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,12		
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.18	1.4	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12		
														2d8/20 L=300	0.0	0.0	28,12	
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12	
187	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.20	1.6	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,22		
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.16	1.5	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,22		
														2d8/20 L=290	0.0	0.0	28,22	
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,22	
														M_T= 41 Z=320.0 P=4 P=16				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
155	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.23	0.26	2.1	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,12		
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.19	0.25	2.0	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	2,12		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,12	
														M_T= 42 Z=320.0 P=5 P=32				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
156	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.25	0.31	2.6	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,12		
	s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.14	0.30	2.5	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	22,12		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	22,12	
199	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.22	2.0	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,16		
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.02	0.20	1.8	0.0			2d8/20 L=300	0.0	0.0	2,16		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,16	
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,16	
188	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.21	1.8	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,17		
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.02	0.20	1.8	0.0			2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,17		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,17	
														M_T= 43 Z=320.0 P=6 P=23				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
157	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.19	1.9	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,7		
	s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.03	0.18	1.7	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	25,7		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,7	
189	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.13	0.15	1.5	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,16		
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.13	1.3	0.0			2d8/20 L=300	0.0	0.0	2,16		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,16	
														M_T= 44 Z=320.0 P=7 P=33				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
158	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.22	0.30	2.6	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,9		
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.14	0.29	2.4	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	28,9		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,9	
200	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.40	0.22	2.0	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,13		
	s=44,m=4	210.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.02	0.20	1.8	0.0			2d8/20 L=300	0.0	0.0	2,13		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,13	
190	ok,NV	0.0	1.15	20.6	10.6	0.19	0.26	533.461.928e+0412.4					2d8/0 L=0	0.0	16.8	25,25		
	s=44,m=4	0.2	1.15	20.6	10.6	0.19	0.26	533.461.928e+0412.4					2d8/0 L=0	0.0	16.8	25,25		
289	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.21	1.9	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,16		
	s=44,m=4	204.8	0.31	5.6	5.6	0.10	0.01	0.19	1.7	0.0			2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,16		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,16	
														M_T= 45 Z=320.0 P=8 P=18				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
159	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.29	0.21	1.9	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	7,12		
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.22	2.0	0.0			2d8/20 L=190	0.0	0.0	7,12		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	7,12	
														M_T= 46 Z=320.0 P=9 P=34				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
160	ok,ok	0.0	0.38	5.6	6.9	0.11	0.96	0.28	2.5	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2		
	s=44,m=4	365.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.85	0.11	0.9	0.0			2d8/20 L=610	0.0	0.0	2,25		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2	
191	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.51	0.18	1.7	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,25		
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.16	1.5	0.0			2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,25		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,25	
														M_T= 47 Z=320.0 P=10 P=35				
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T			Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb		
161	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.98	0.25	2.4	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2		
	s=44,m=4	365.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.90	0.10	0.9	0.0			2d8/20 L=610	0.0	0.0	2,15		
														2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2	
192	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.64	0.18	1.7	0.0			2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,13		

s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.16	1.5	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,13
	409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.14	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,13
M_T= 48 Z=320.0 P=27 P=36													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
162 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.25	0.18	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,9
s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.17	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	26,9
	409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.19	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,9
M_T= 49 Z=320.0 P=19 P=27													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
172 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.66	0.27	2.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.74	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,26
	562.7	0.38	5.6	6.9	0.11	0.95	0.31	3.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
177 ok,ok	0.0	0.39	5.6	7.1	0.11	0.99	0.30	2.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.40	0.13	1.2	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,25
	533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.85	0.26	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
174 ok,ok	0.0	0.38	5.6	6.9	0.11	0.97	0.31	3.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.73	0.11	1.0	0.0	2d8/10 L=504	0.0	0.0	2,27
	624.3	0.45	5.6	8.2	0.12	0.97	0.33	3.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
167 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.45	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.16	1.4	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,25
	525.1	0.34	5.6	6.2	0.10	0.95	0.23	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
182 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.98	0.23	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.15	1.3	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,27
	525.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,27
163 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.85	0.23	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.36	0.12	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,25
	624.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.53	0.20	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
180 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.43	0.21	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.14	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,27
	533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.68	0.22	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,27
184 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.40	0.17	1.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,15
s=44,m=4	271.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.08	0.17	1.2	0.0	2d8/20 L=423	0.0	0.0	17,15
	542.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.63	0.20	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,15
M_T= 50 Z=320.0 P=33 P=36													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
164 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.80	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.10	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,13
	624.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.60	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,13
193 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,27
	533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.66	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,27
201 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.34	0.14	1.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,14
s=44,m=4	271.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.14	1.1	0.0	2d8/20 L=423	0.0	0.0	9,14
	542.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.47	0.17	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,14
M_T= 51 Z=320.0 P=11 P=18													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
170 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.77	0.27	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.57	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,12
	562.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.96	0.29	2.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
176 ok,ok	0.0	0.45	5.6	8.2	0.12	0.95	0.30	2.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.41	0.17	1.5	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,22
	533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.42	0.21	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,22
179 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.63	0.19	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.29	0.10	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,25
	624.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.19	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
168 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.50	0.22	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,28
s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.47	0.19	1.6	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,28
	525.1	0.48	5.6	8.6	0.12	0.96	0.31	2.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
194 ok,ok	0.0	0.45	5.6	8.2	0.12	0.97	0.30	2.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,26
s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.52	0.19	1.6	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,26
	525.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.52	0.22	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,26
165 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.64	0.35	3.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,12
s=44,m=4	135.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.08	0.34	2.9	0.0	2d8/20 L=150	0.0	0.0	9,12
	270.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.47	0.33	2.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,12
M_T= 52 Z=320.0 P=8 P=10													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
166 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.22	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,20
s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.04	0.21	1.5	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	9,20
	354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.22	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,20
181 ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.14	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,26
s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.12	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,26
	533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.13	1.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,26
M_T= 53 Z=320.0 P=5 P=7													
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb

169	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.17	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	6,9
	s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.16	1.3	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,9
		525.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.91	0.22	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,9
183	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.84	0.22	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,12
	s=44,m=4	262.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.15	1.3	0.0	2d8/20 L=405	0.0	0.0	2,12
		525.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.17	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	8,12
M_T= 54 Z=320.0 P=1 P=4														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
171	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,26
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,26
		562.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.40	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,26
195	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.67	0.19	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.13	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,16
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.16	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,16
202	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.29	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,13
	s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.04	0.18	1.6	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	12,13
		354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.16	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,13
M_T= 55 Z=320.0 P=29 P=32														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
173	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,13
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.43	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,13
		562.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.68	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,13
178	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.73	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,13
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.44	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
175	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.63	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,16
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.09	0.8	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,16
		624.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.76	0.18	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,16
M_T= 1 Z=695.0 P=3 P=39														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
205	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.31	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12
	s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.18	0.25	1.9	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	2,12
		309.8	0.31	5.6	5.6	0.10	0.43	0.33	2.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,12
1	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.53	0.27	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,12
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.20	1.4	0.0	2d8/20 L=300	0.0	0.0	2,12
		420.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.26	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,12
121	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,28
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.15	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,28
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.33	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,28
243	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.28	0.17	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,20
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.17	1.3	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,20
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.19	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,20
M_T= 3 Z=695.0 P=29 P=32														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
220	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.36	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,25
		562.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.84	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
16	ok,ok	0.0	0.34	5.6	6.2	0.10	0.91	0.29	2.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.53	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,27
		533.3	0.35	5.6	6.2	0.10	0.98	0.30	2.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
222	ok,ok	0.0	0.42	5.6	7.6	0.11	0.98	0.33	3.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.3	0.47	5.6	8.4	0.12	0.96	0.34	3.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
M_T= 4 Z=695.0 P=13 P=14														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
17	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.83	0.20	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,26
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.45	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,26
		624.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.88	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,26
M_T= 6 Z=695.0 P=14 P=40														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
29	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.49	0.21	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,13
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.19	1.8	0.0	2d8/20 L=300	0.0	0.0	23,13
		420.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.37	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,13
43	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,27
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.19	1.8	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,27
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.21	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,27
242	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.34	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,27
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.18	1.6	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	1,27
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.47	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,27
M_T= 7 Z=695.0 P=33 P=36														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
212	ok,ok	0.0	0.48	5.6	8.7	0.12	0.98	0.35	3.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,25
		624.0	0.38	5.6	6.9	0.11	0.97	0.32	3.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2

30	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.92	0.27	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.44	0.14	1.3	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,26
		533.3	0.42	5.6	7.6	0.11	0.98	0.30	3.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
102	ok,ok	0.0	0.34	5.6	6.2	0.10	0.98	0.31	3.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	271.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.13	1.1	0.0	2d8/20 L=423	0.0	0.0	2,15
		542.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.48	0.26	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
M_T= 8 Z=695.0 P=19 P=37														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
47	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.56	0.19	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,28
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.17	1.5	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	25,28
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.16	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,28
245	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,12
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.07	0.15	1.3	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,12
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,12
M_T= 9 Z=695.0 P=2 P=4														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
92	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.44	0.16	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.13	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	9,25
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.14	1.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
50	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,13
	s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.08	0.18	1.6	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	12,13
		354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,13
M_T= 11 Z=695.0 P=17 P=41														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
52	ok,NV	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.02	203.297293.9	13.1		2d8/0 L=0	0.0	17.7	7,12
	s=44,m=4	0.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.02	203.297293.9	13.1		2d8/0 L=0	0.0	17.7	7,12
266	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.49	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,13
	s=44,m=4	210.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.06	0.16	1.5	0.0	2d8/20 L=300	0.0	0.0	25,13
		420.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.37	0.16	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,13
113	ok,NV	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	203.017292.2	13.8		2d8/0 L=0	0.0	18.6	28,7
	s=44,m=4	0.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	203.017292.2	13.8		2d8/0 L=0	0.0	18.6	28,7
279	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.38	0.21	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,27
	s=44,m=4	204.8	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.19	1.7	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	25,27
		409.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.41	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,27
241	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,26
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.04	0.18	1.6	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	25,26
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.45	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,26
M_T= 31 Z=695.0 P=19 P=22														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
219	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.38	0.15	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.13	0.9	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	9,25
		562.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.28	0.15	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,25
90	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.43	0.19	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,28
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.28	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,28
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.70	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
221	ok,ok	0.0	0.37	5.6	6.6	0.11	0.94	0.31	3.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.3	0.48	5.6	8.6	0.12	0.96	0.34	3.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
M_T= 33 Z=695.0 P=25 P=27														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
211	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.87	0.21	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.10	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,25
		624.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.51	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,2
108	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.38	0.21	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.23	0.15	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,25
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.72	0.23	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
125	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.45	0.21	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,15
	s=44,m=4	271.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.15	1.1	0.0	2d8/20 L=423	0.0	0.0	2,15
		542.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.57	0.23	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,2
M_T= 34 Z=695.0 P=8 P=10														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
214	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.34	0.20	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,16
	s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.06	0.18	1.5	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	9,16
		354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.19	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,16
112	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.14	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,16
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	12,16
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.13	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,16
M_T= 35 Z=695.0 P=9 P=42														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
208	ok,ok	0.0	0.39	5.6	7.1	0.11	0.98	0.29	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	365.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.75	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=610	0.0	0.0	2,21
		730.0	0.42	5.6	7.6	0.11	0.97	0.29	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
114	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,15
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.03	0.16	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	1,15

		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.18	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,15
240	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.18	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,17
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.11	0.17	1.3	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,17
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.29	0.19	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,17
M_T= 36 Z=695.0 P=2 P=38														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
253	ok,ok	0.0	0.42	5.6	7.6	0.11	0.96	0.27	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	365.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.79	0.10	0.9	0.0	2d8/20 L=610	0.0	0.0	2,7
		730.0	0.38	5.6	6.9	0.11	0.97	0.26	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
115	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.48	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,20
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.16	1.5	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,20
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.16	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,20
244	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.18	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,20
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.11	0.17	1.3	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,20
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.31	0.19	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,20
M_T= 37 Z=695.0 P=10 P=43														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
209	ok,ok	0.0	0.34	5.6	6.2	0.10	0.92	0.26	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	365.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.81	0.10	0.9	0.0	2d8/20 L=610	0.0	0.0	2,15
		730.0	0.42	5.6	7.6	0.11	0.96	0.28	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
118	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.50	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,13
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.15	0.15	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,13
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.16	0.15	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,13
239	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.14	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,6
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.13	1.2	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,6
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.15	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,6
M_T= 57 Z=695.0 P=4 P=16														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
206	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.19	0.27	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,12
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.16	0.26	2.0	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	2,12
		310.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.22	0.30	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,12
M_T= 58 Z=695.0 P=8 P=18														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
207	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.23	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	7,12
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.07	0.24	2.0	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	7,12
		310.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.25	0.26	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	7,12
M_T= 59 Z=695.0 P=27 P=44														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
210	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.14	0.22	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,9
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.03	0.22	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	26,9
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.29	0.24	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,9
238	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.22	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	14,17
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.19	1.2	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	27,17
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.13	0.21	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,17
M_T= 60 Z=695.0 N=85N=101														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
213	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.84	0.30	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,23
	s=44,m=4	135.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.29	2.4	0.0	2d8/20 L=150	0.0	0.0	12,23
		270.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.70	0.27	2.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,23
M_T= 67 Z=695.0 P=41 P=44														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
246	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.85	0.22	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,2
	s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.48	0.12	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.86	0.22	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
249	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.53	0.18	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,27
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.28	0.13	1.2	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,27
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.86	0.21	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
248	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.57	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	20,26
	s=44,m=4	271.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.41	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=423	0.0	0.0	2,26
		542.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.55	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	17,26
M_T= 68 Z=695.0 P=37 P=40														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
247	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.20	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	20,25
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.15	1.1	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,25
		562.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.89	0.24	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
250	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.76	0.20	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	20,24
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,24
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.61	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	17,24
251	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.90	0.23	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,2
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.46	0.12	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.77	0.21	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	17,2
M_T= 2 Z=1070.0 P=2 P=38														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
2	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.80	0.23	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,22

		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.41	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,27
M_T= 69 Z=1070.0 P=3 P=39														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
302	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.15	0.25	2.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,9
	s=44,m=4	154.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.22	2.0	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	25,9
		309.8	0.31	5.6	5.6	0.10	0.28	0.28	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	1,9
252	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.36	0.26	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	26,12
	s=44,m=4	210.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.22	0.18	1.4	0.0	2d8/20 L=300	0.0	0.0	2,12
		420.2	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.25	2.0	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,12
287	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,26
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.04	0.16	1.4	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	2,26
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.17	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,26
271	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.17	1.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,12
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.10	0.16	1.3	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,12
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.20	0.18	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	27,12
M_T= 70 Z=1070.0 P=29 P=32														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
317	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.24	2.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.60	0.13	1.2	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,25
		562.7	0.37	5.6	6.6	0.11	0.79	0.28	2.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
254	ok,ok	0.0	0.35	5.6	6.2	0.10	0.84	0.26	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.27	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,28
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.71	0.25	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
319	ok,ok	0.0	0.34	5.6	6.2	0.10	0.77	0.27	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.59	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.3	0.38	5.6	6.9	0.11	0.79	0.28	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
M_T= 71 Z=1070.0 P=13 P=14														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
255	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.52	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,26
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.34	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,26
		624.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.71	0.21	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,26
M_T= 72 Z=1070.0 P=33 P=35														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
309	ok,ok	0.0	0.38	5.6	6.9	0.11	0.80	0.28	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
	s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.57	0.11	0.9	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,28
		624.0	0.34	5.6	6.2	0.10	0.79	0.27	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
262	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.74	0.26	2.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.42	0.12	1.1	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,27
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.61	0.25	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,27
M_T= 73 Z=1070.0 P=19 P=37														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
267	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.30	0.19	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,28
	s=44,m=4	204.9	0.31	5.6	5.6	0.10	0.04	0.17	1.5	0.0	2d8/20 L=290	0.0	0.0	25,28
		409.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.18	0.17	1.5	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,28
314	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.18	0.19	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	28,25
	s=44,m=4	225.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.06	0.17	1.2	0.0	2d8/20 L=331	0.0	0.0	2,25
		450.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.21	0.19	1.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	25,25
M_T= 74 Z=1070.0 P=2 P=4														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
275	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.23	0.17	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,26
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.08	0.14	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	21,26
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.17	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,26
268	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.22	0.26	2.3	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,14
	s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.26	0.18	1.6	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	2,14
		354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.13	0.24	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,14
M_T= 75 Z=1070.0 P=19 P=22														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
316	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.24	0.21	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	281.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.36	0.14	1.0	0.0	2d8/20 L=443	0.0	0.0	2,25
		562.7	0.31	5.6	5.6	0.10	0.43	0.23	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,25
273	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.51	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,28
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.11	0.12	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,28
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.49	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	1,28
318	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.68	0.26	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
	s=44,m=4	312.1	0.31	5.6	5.6	0.10	0.61	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,27
		624.3	0.37	5.6	6.6	0.11	0.86	0.28	2.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	2,27
M_T= 76 Z=1070.0 P=25 P=26														
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb
308	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.68	0.24	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	312.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.32	0.14	0.8	0.0	2d8/20 L=504	0.0	0.0	2,25
		624.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.39	0.23	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,25
280	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.35	0.19	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.25	0.11	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,25
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.51	0.20	1.8	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,25

												M_T= 78 Z=1070.0 P=8 P=10							
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb					
311	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.18	0.29	1.7	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,12					
	s=44,m=4	177.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.27	1.5	0.0	2d8/20 L=234	0.0	0.0	9,12					
		354.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.12	0.29	1.6	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,12					
282	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.16	0.16	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,25					
	s=44,m=4	266.6	0.31	5.6	5.6	0.10	0.12	0.14	1.0	0.0	2d8/20 L=413	0.0	0.0	2,25					
		533.3	0.31	5.6	5.6	0.10	0.14	0.16	1.2	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	9,25					
												M_T= 80 Z=1070.0 P=4 P=16							
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb					
303	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.12	0.24	1.9	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,9					
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.06	0.25	1.9	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	1,9					
		310.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.09	0.26	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	21,9					
												M_T= 81 Z=1070.0 P=8 P=18							
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb					
304	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.20	0.26	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,12					
	s=44,m=4	155.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.17	0.24	1.9	0.0	2d8/20 L=190	0.0	0.0	2,12					
		310.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.18	0.28	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	7,12					
												M_T= 82 Z=1070.0 N=2N=146							
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Staffe	Scorr. P	Af long.	Rif. cmb					
310	ok,ok	0.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.48	0.31	2.4	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,7					
	s=44,m=4	135.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.05	0.30	2.3	0.0	2d8/20 L=150	0.0	0.0	23,7					
		270.0	0.31	5.6	5.6	0.10	0.36	0.29	2.1	0.0	2d8/10 L=60	0.0	0.0	12,7					

Trave	%Af	Af inf.	Af. sup	x/d	verif.	ver. V/T	Af V	Af T	Scorr. P	Af long.
	1.15	29.87	29.87	0.19	0.99	533.461	1.928e+04	13.77	0.0	18.62

												TraveM negativo iM positivo iM negativo fM positivo fLuce per V V M-i M+f V M+i M-f VEEd,min VEEd,max Vr1 As							
	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	daN	cm	cm2
1	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	375.16	6146.22	6146.22	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	669.99	3441.51	3441.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
16	1.255e+06	1.153e+06	1.267e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	4784.50	4810.14	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
17	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	569.28	4050.38	4050.38	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
18	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	420.58	5482.40	5482.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
29	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	290.16	7946.63	7946.63	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
30	1.153e+06	1.153e+06	1.532e+06	1.153e+06	1.153e+06	488.27	4723.70	5498.23	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
43	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.71	8243.57	8243.57	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
47	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.32	6593.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
50	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.05	7115.61	7115.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
51	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	569.05	4051.99	4051.99	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
52	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	0.17	1.394e+07	1.394e+07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
60	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.58	5685.17	5685.17	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
90	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	4581.68	4581.68	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
92	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.61	4581.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
97	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	320.57	7192.73	7192.73	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
102	1.255e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	497.64	4837.80	4634.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
108	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	488.27	4722.37	4722.37	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
112	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.65	4581.65	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
113	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	0.17	1.393e+07	1.393e+07	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
114	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.71	6593.42	6593.42	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
115	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.32	6593.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
118	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	379.72	6072.41	6072.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
121	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.27	6593.27	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
125	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	482.64	4777.48	4777.48	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
152	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	259.83	8874.06	8874.06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
153	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	259.83	8874.04	8874.04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
154	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	259.83	8874.04	8874.04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
155	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	260.00	8868.41	8868.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
156	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	229.83	1.003e+04	1.003e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
157	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.84	8239.81	8239.81	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
158	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	230.00	1.003e+04	1.003e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
159	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	260.00	8868.41	8868.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
160	1.394e+06	1.153e+06	1.532e+06	1.153e+06	1.153e+06	659.99	3859.39	4068.23	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
161	1.153e+06	1.153e+06	1.549e+06	1.153e+06	1.153e+06	679.99	3391.62	3972.74	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
162	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	359.71	6410.18	6410.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
163	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	584.04	3947.96	3947.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
164	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	584.04	3947.96	3947.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
165	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	209.99	1.098e+04	1.098e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
166	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.04	7115.66	7115.66	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
167	1.153e+06	1.153e+06	1.255e+06	1.153e+06	1.153e+06	465.15	4958.19	5175.69	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
168	1.153e+06	1.153e+06	1.729e+06	1.153e+06	1.153e+06	465.14	4958.57	6196.21	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
169	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	455.14	5066.14												

172	1.153e+06	1.153e+06	1.394e+06	1.153e+06	532.65	4329.58	4780.80	0.0	0.0	0.0	0.0
173	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	532.65	4328.87	4328.87	0.0	0.0	0.0	0.0
174	1.394e+06	1.153e+06	1.640e+06	1.153e+06	584.28	4359.02	4780.23	0.0	0.0	0.0	0.0
175	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	584.27	3946.41	3946.41	0.0	0.0	0.0	0.0
176	1.640e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	463.27	6028.00	4977.98	0.0	0.0	0.0	0.0
177	1.436e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	5143.30	4581.95	0.0	0.0	0.0	0.0
178	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	4581.67	4581.67	0.0	0.0	0.0	0.0
179	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	564.28	4086.27	4086.27	0.0	0.0	0.0	0.0
180	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	483.27	4771.23	4771.23	0.0	0.0	0.0	0.0
181	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.65	4581.65	0.0	0.0	0.0	0.0
182	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	465.16	4957.02	4957.02	0.0	0.0	0.0	0.0
183	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	455.17	5065.80	5065.80	0.0	0.0	0.0	0.0
184	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	472.64	4878.56	4878.56	0.0	0.0	0.0	0.0
185	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	339.72	6787.41	6787.41	0.0	0.0	0.0	0.0
186	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	339.72	6787.41	6787.41	0.0	0.0	0.0	0.0
187	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	339.72	6787.35	6787.35	0.0	0.0	0.0	0.0
188	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.71	8243.57	8243.57	0.0	0.0	0.0	0.0
189	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	390.16	5909.90	5909.90	0.0	0.0	0.0	0.0
190	2.111e+06	3.985e+06	2.111e+06	3.985e+06	0.17	3.683e+07	3.683e+07	0.0	0.0	0.0	0.0
191	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	339.71	6787.51	6787.51	0.0	0.0	0.0	0.0
192	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	379.72	6072.41	6072.41	0.0	0.0	0.0	0.0
193	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	483.27	4771.23	4771.23	0.0	0.0	0.0	0.0
194	1.640e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	465.15	6003.66	4957.88	0.0	0.0	0.0	0.0
195	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.61	4581.61	0.0	0.0	0.0	0.0
196	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	370.16	6229.18	6229.18	0.0	0.0	0.0	0.0
197	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	370.16	6229.20	6229.20	0.0	0.0	0.0	0.0
198	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	370.16	6229.24	6229.24	0.0	0.0	0.0	0.0
199	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	290.16	7946.63	7946.63	0.0	0.0	0.0	0.0
200	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	289.99	7951.18	7951.18	0.0	0.0	0.0	0.0
201	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	492.64	4680.51	4680.51	0.0	0.0	0.0	0.0
202	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.05	7115.61	7115.61	0.0	0.0	0.0	0.0
203	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	517.65	4454.30	4454.30	0.0	0.0	0.0	0.0
205	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	264.84	8706.50	8706.50	0.0	0.0	0.0	0.0
206	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	265.00	8701.08	8701.08	0.0	0.0	0.0	0.0
207	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	265.00	8701.08	8701.08	0.0	0.0	0.0	0.0
208	1.436e+06	1.153e+06	1.532e+06	1.154e+06	669.99	3864.35	4007.14	0.0	0.0	0.0	0.0
209	1.255e+06	1.153e+06	1.532e+06	1.154e+06	684.99	3515.53	3919.92	0.0	0.0	0.0	0.0
210	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	364.71	6322.30	6322.30	0.0	0.0	0.0	0.0
211	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	609.05	3785.90	3785.90	0.0	0.0	0.0	0.0
212	1.741e+06	1.154e+06	1.394e+06	1.153e+06	584.04	4955.42	4361.57	0.0	0.0	0.0	0.0
213	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	239.98	9608.05	9608.05	0.0	0.0	0.0	0.0
214	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.04	7115.66	7115.66	0.0	0.0	0.0	0.0
217	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	320.57	7192.75	7192.75	0.0	0.0	0.0	0.0
219	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	532.65	4328.87	4328.87	0.0	0.0	0.0	0.0
220	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	532.65	4328.87	4328.87	0.0	0.0	0.0	0.0
221	1.345e+06	1.153e+06	1.729e+06	1.154e+06	584.28	4276.37	4933.46	0.0	0.0	0.0	0.0
222	1.532e+06	1.154e+06	1.687e+06	1.153e+06	584.27	4595.32	4862.01	0.0	0.0	0.0	0.0
238	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.58	5685.16	5685.16	0.0	0.0	0.0	0.0
239	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	420.58	5482.40	5482.40	0.0	0.0	0.0	0.0
240	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.58	5685.17	5685.17	0.0	0.0	0.0	0.0
241	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	320.57	7192.73	7192.73	0.0	0.0	0.0	0.0
242	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	320.57	7192.75	7192.75	0.0	0.0	0.0	0.0
243	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.57	5685.27	5685.27	0.0	0.0	0.0	0.0
244	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.57	5685.27	5685.27	0.0	0.0	0.0	0.0
245	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	385.57	5980.17	5980.17	0.0	0.0	0.0	0.0
246	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	564.05	4087.91	4087.91	0.0	0.0	0.0	0.0
247	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	512.65	4497.75	4497.75	0.0	0.0	0.0	0.0
248	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	472.64	4878.57	4878.57	0.0	0.0	0.0	0.0
249	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	463.27	4977.25	4977.25	0.0	0.0	0.0	0.0
250	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	463.26	4977.27	4977.27	0.0	0.0	0.0	0.0
251	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	564.27	4086.28	4086.28	0.0	0.0	0.0	0.0
252	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	375.16	6146.22	6146.22	0.0	0.0	0.0	0.0
253	1.532e+06	1.154e+06	1.394e+06	1.153e+06	669.99	4007.49	3801.77	0.0	0.0	0.0	0.0
254	1.267e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	4809.14	4582.46	0.0	0.0	0.0	0.0
255	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	569.28	4050.38	4050.38	0.0	0.0	0.0	0.0
261	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	290.16	7946.63	7946.63	0.0	0.0	0.0	0.0
262	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	488.27	4722.37	4722.37	0.0	0.0	0.0	0.0
265	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.71	8243.57	8243.57	0.0	0.0	0.0	0.0
266	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	354.99	6495.30	6495.30	0.0	0.0	0.0	0.0
267	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.32	6593.32	0.0	0.0	0.0	0.0
268	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.05	7115.61	7115.61	0.0	0.0	0.0	0.0
269	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	473.27	4872.08	4872.08	0.0	0.0	0.0	0.0
270	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	0.17	1.394e+07	1.394e+07	0.0	0.0	0.0	0.0
271	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.57	5685.27	5685.27	0.0	0.0	0.0	0.0

273	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.26	4581.68	4581.68	0.0	0.0	0.0	0.0
275	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.61	4581.61	0.0	0.0	0.0	0.0
276	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	405.57	5685.27	5685.27	0.0	0.0	0.0	0.0
279	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.55	8248.23	8248.23	0.0	0.0	0.0	0.0
280	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	488.27	4722.37	4722.37	0.0	0.0	0.0	0.0
282	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	503.27	4581.65	4581.65	0.0	0.0	0.0	0.0
283	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	0.17	1.393e+07	1.393e+07	0.0	0.0	0.0	0.0
284	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.71	6593.42	6593.42	0.0	0.0	0.0	0.0
285	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.32	6593.32	0.0	0.0	0.0	0.0
286	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	379.72	6072.41	6072.41	0.0	0.0	0.0	0.0
287	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	349.72	6593.27	6593.27	0.0	0.0	0.0	0.0
289	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.55	8248.23	8248.23	0.0	0.0	0.0	0.0
296	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	354.99	6495.30	6495.30	0.0	0.0	0.0	0.0
300	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	473.26	4872.11	4872.11	0.0	0.0	0.0	0.0
302	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	264.84	8706.50	8706.50	0.0	0.0	0.0	0.0
303	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	265.00	8701.08	8701.08	0.0	0.0	0.0	0.0
304	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	265.00	8701.08	8701.08	0.0	0.0	0.0	0.0
305	1.687e+06	1.153e+06	2.123e+06	1.154e+06	669.99	4240.48	4889.85	0.0	0.0	0.0	0.0
306	1.153e+06	1.153e+06	1.255e+06	1.153e+06	684.99	3366.88	3514.58	0.0	0.0	0.0	0.0
307	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	279.55	8248.23	8248.23	0.0	0.0	0.0	0.0
308	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	609.05	3785.90	3785.90	0.0	0.0	0.0	0.0
309	1.394e+06	1.153e+06	1.255e+06	1.153e+06	584.04	4361.00	4122.71	0.0	0.0	0.0	0.0
310	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	239.98	9608.05	9608.05	0.0	0.0	0.0	0.0
311	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	324.04	7115.66	7115.66	0.0	0.0	0.0	0.0
314	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	390.57	5903.62	5903.62	0.0	0.0	0.0	0.0
315	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	569.27	4050.39	4050.39	0.0	0.0	0.0	0.0
316	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	1.153e+06	532.65	4328.87	4328.87	0.0	0.0	0.0	0.0
317	1.153e+06	1.153e+06	1.345e+06	1.153e+06	532.65	4329.65	4689.65	0.0	0.0	0.0	0.0
318	1.153e+06	1.153e+06	1.345e+06	1.153e+06	584.28	3947.12	4275.31	0.0	0.0	0.0	0.0
319	1.255e+06	1.153e+06	1.394e+06	1.153e+06	584.27	4121.09	4359.28	0.0	0.0	0.0	0.0

	TraveM negativo	iM positivo	iM negativo	fM positivo	f	V M-i	M+f	V M+i	M-f	VEd,min	VEd,max	Vr1	As
	2.111e+06	3.985e+06	2.123e+06	3.985e+06		3.683e+07		3.683e+07		0.0	0.0	0.0	0.0

4.14. STATI LIMITE D' ESERCIZIO

4.14.1. LEGENDA TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO

In tabella vengono riportati i valori di interesse per il controllo degli stati limite d'esercizio.

In particolare vengono riportati, in relazione al tipo di elemento strutturale, i risultati relativi alle tre categorie di combinazione considerate:

- Combinazioni rare
- Combinazioni frequenti
- Combinazioni quasi permanenti.

I valori di interesse sono i seguenti:

rRfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare	[normalizzato a 1]
rRfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare	[normalizzato a 1]
rPfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni quasi permanenti	[normalizzato a 1]
wR	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare	[mm]
wF	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti	[mm]
wP	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti	[mm]
dR	massima deformazione in combinazioni rare	
dF	massima deformazione in combinazioni frequenti	
dP	massima deformazione in combinazioni quasi permanenti	

Per ognuno dei nove valori soprariportati viene indicata (Rif.cmb) la combinazione in cui si è verificato.

In relazione al tipo di elemento strutturale i valori sono selezionati nel modo seguente:

pilastr	rRfck	rRfyk	rPfck	per sezioni significative
travi	rRfck	rRfyk	rPfck	per sezioni significative
	wR	wF	wP	per sezioni significative
	dR	dF	dP	massimi in campata
setti e gusci	rRfck	rRfyk	rPfck	massimi nei nodi dell'elemento
	wR	wF	wP	massimi nei nodi dell'elemento

Si precisa che i valori di massima deformazione per travi sono riferiti al piano verticale (piano locale 1-2 con momenti flettenti 3-3).

4.15. TABELLA STATI LIMITE D' ESERCIZIO

Pilas.	Pos. cm	rRfck	rRfyk	rPfck	Rif. cmb	Pos. cm	rRfck	rRfyk	rPfck	Rif. cmb
3	0.0	0.15	0.14	0.16	71,71,74	160.0	0.04	0.02	0.04	71,71,74
	320.0	0.20	0.23	0.20	71,71,74					
4	0.0	0.25	0.16	0.29	71,71,74	160.0	0.09	0.07	0.10	71,71,74
	320.0	0.15	0.11	0.17	71,71,74					
5	0.0	0.12	0.08	0.16	71,71,74	160.0	0.08	0.06	0.09	71,71,74
	320.0	0.07	0.05	0.08	71,71,74					
6	0.0	0.13	0.09	0.17	71,71,74	160.0	0.05	0.04	0.06	71,71,74
	320.0	0.04	0.03	0.06	71,71,74					
7	0.0	0.10	0.06	0.09	71,71,74	160.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74
	320.0	0.05	0.03	0.04	71,71,74					
8	0.0	0.23	0.17	0.26	71,71,74	160.0	0.17	0.13	0.19	71,71,74
	320.0	0.19	0.14	0.18	71,71,74					
9	0.0	0.23	0.17	0.26	71,71,74	160.0	0.19	0.15	0.20	71,71,74
	320.0	0.19	0.15	0.20	71,71,74					
10	0.0	0.07	0.05	0.10	70,70,74	160.0	0.08	0.06	0.09	71,71,74
	320.0	0.10	0.07	0.09	71,71,74					
11	0.0	0.18	0.14	0.18	71,71,74	160.0	0.13	0.10	0.13	71,71,74
	320.0	0.13	0.10	0.13	71,71,74					
12	0.0	0.21	0.16	0.21	71,71,74	160.0	0.13	0.11	0.14	71,71,74
	320.0	0.17	0.12	0.17	71,71,74					
13	0.0	0.18	0.14	0.19	71,71,74	160.0	0.14	0.11	0.14	71,71,74
	320.0	0.17	0.13	0.18	71,71,74					
14	0.0	0.24	0.18	0.26	71,71,74	160.0	0.14	0.11	0.15	71,71,74
	320.0	0.18	0.14	0.19	71,71,74					
15	0.0	0.17	0.12	0.17	71,71,74	160.0	0.10	0.07	0.11	71,71,74
	320.0	0.23	0.14	0.20	71,71,74					
19	0.0	0.18	0.13	0.20	71,71,74	160.0	0.13	0.10	0.13	71,71,74
	320.0	0.16	0.12	0.17	71,71,74					
20	0.0	0.08	0.06	0.09	71,71,74	160.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74
	320.0	0.07	0.05	0.08	71,71,74					
21	0.0	0.09	0.07	0.09	71,71,74	347.5	0.07	0.06	0.08	71,71,74
	695.0	0.08	0.06	0.08	71,71,74					
22	0.0	0.05	0.03	0.07	70,71,74	160.0	0.03	0.03	0.04	71,71,74
	320.0	0.06	0.04	0.07	71,71,74					
23	0.0	0.12	0.07	0.12	71,71,74	160.0	0.09	0.06	0.09	71,71,74
	320.0	0.28	0.27	0.27	71,71,74					
24	0.0	0.06	0.04	0.08	71,70,74	160.0	0.02	0.01	0.03	71,71,74
	320.0	0.04	0.03	0.06	70,70,74					
25	0.0	0.10	0.07	0.10	71,71,74	347.5	0.06	0.05	0.06	71,71,74
	695.0	0.07	0.06	0.08	71,71,74					
26	0.0	0.07	0.05	0.08	71,71,74	347.5	0.04	0.03	0.04	71,71,74
	695.0	0.13	0.15	0.12	71,71,74					
27	0.0	0.09	0.06	0.08	71,71,74	160.0	0.03	0.03	0.03	71,71,74
	320.0	0.05	0.04	0.05	71,71,74					
28	0.0	0.06	0.04	0.08	70,71,74	347.5	0.05	0.04	0.06	71,71,74
	695.0	0.04	0.03	0.03	71,71,74					
31	0.0	0.11	0.08	0.12	71,71,74	347.5	0.06	0.05	0.07	71,71,74
	695.0	0.11	0.08	0.11	71,71,74					
32	0.0	0.09	0.07	0.09	71,71,74	160.0	0.05	0.04	0.05	71,71,74
	320.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74					
33	0.0	0.07	0.05	0.06	71,71,74	160.0	0.03	0.02	0.03	71,71,74
	320.0	0.06	0.04	0.05	71,71,74					
34	0.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74	160.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74
	320.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74					
35	0.0	0.39	0.42	0.44	71,71,74	160.0	0.08	0.08	0.09	71,71,74
	320.0	0.15	0.16	0.17	71,71,74					
36	0.0	0.33	0.34	0.40	71,71,74	160.0	0.08	0.07	0.08	71,71,74
	320.0	0.13	0.14	0.15	71,71,74					
37	0.0	0.19	0.14	0.19	71,71,74	160.0	0.08	0.06	0.07	71,71,74
	320.0	0.11	0.08	0.11	71,71,74					
38	0.0	0.19	0.14	0.21	71,71,74	160.0	0.13	0.10	0.13	71,71,74
	320.0	0.13	0.10	0.14	71,71,74					
39	0.0	0.21	0.16	0.23	71,71,74	160.0	0.10	0.08	0.10	71,71,74
	320.0	0.18	0.13	0.19	71,71,74					
40	0.0	0.12	0.09	0.13	71,71,74	320.0	0.09	0.07	0.10	71,71,74
41	0.0	0.15	0.11	0.15	71,71,74	320.0	0.08	0.06	0.08	71,71,74
42	0.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74	347.5	0.03	0.03	0.04	71,71,74

	695.0	0.05	0.04	0.05	71,71,74						
44	0.0	0.13	0.09	0.13	71,71,74	320.0	0.07	0.06	0.08	71,71,74	
45	0.0	0.13	0.10	0.13	71,71,74	320.0	0.07	0.06	0.07	71,71,74	
46	0.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74	347.5	0.03	0.03	0.04	71,71,74	
	695.0	0.05	0.04	0.04	71,71,74						
48	0.0	0.22	0.17	0.24	71,71,74	160.0	0.15	0.12	0.16	71,71,74	
	320.0	0.24	0.17	0.23	71,71,74						
49	0.0	0.43	0.28	0.45	71,71,74	160.0	0.21	0.15	0.22	71,71,74	
	320.0	0.16	0.11	0.15	71,71,74						
53	0.0	0.23	0.16	0.26	71,71,74	320.0	0.08	0.06	0.09	71,71,74	
54	0.0	0.19	0.13	0.23	71,71,74	320.0	0.05	0.04	0.07	71,71,74	
61	0.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74	375.0	0.03	0.03	0.04	71,71,74	
91	0.0	0.24	0.20	0.21	71,71,74	187.5	0.06	0.04	0.06	71,71,74	
	375.0	0.12	0.07	0.11	71,71,74						
98	0.0	0.11	0.07	0.11	71,71,74	187.5	0.08	0.06	0.08	71,71,74	
	375.0	0.19	0.13	0.18	71,71,74						
101	0.0	0.06	0.04	0.06	71,71,74	375.0	0.06	0.05	0.06	71,71,74	
111	0.0	0.14	0.09	0.14	71,71,74	187.5	0.03	0.03	0.05	71,71,74	
	375.0	0.16	0.09	0.16	71,71,74						
124	0.0	0.25	0.18	0.26	71,71,74	187.5	0.13	0.10	0.14	71,71,74	
	375.0	0.20	0.15	0.20	71,71,74						
140	0.0	0.07	0.05	0.08	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.05	71,71,74	
	375.0	0.08	0.06	0.08	71,71,74						
143	0.0	0.04	0.03	0.05	71,71,74	187.5	0.03	0.02	0.03	71,71,74	
	375.0	0.04	0.03	0.05	70,70,74						
144	0.0	0.15	0.09	0.14	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.06	71,71,74	
	375.0	0.13	0.08	0.12	71,71,74						
145	0.0	0.10	0.08	0.11	71,71,74	187.5	0.10	0.08	0.11	71,71,74	
	375.0	0.11	0.08	0.11	71,71,74						
146	0.0	0.15	0.11	0.15	71,71,74	187.5	0.11	0.09	0.12	71,71,74	
	375.0	0.14	0.11	0.15	71,71,74						
147	0.0	0.15	0.11	0.16	71,71,74	187.5	0.11	0.09	0.11	71,71,74	
	375.0	0.15	0.11	0.16	71,71,74						
148	0.0	0.15	0.09	0.15	71,71,74	187.5	0.07	0.05	0.07	71,71,74	
	375.0	0.29	0.30	0.26	71,71,74						
149	0.0	0.11	0.09	0.11	71,71,74	187.5	0.09	0.07	0.09	71,71,74	
	375.0	0.10	0.07	0.10	71,71,74						
150	0.0	0.06	0.05	0.06	71,71,74	375.0	0.08	0.06	0.07	71,71,74	
151	0.0	0.07	0.06	0.07	71,71,74	375.0	0.08	0.06	0.07	71,71,74	
204	0.0	0.16	0.15	0.16	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.06	70,70,74	
	375.0	0.21	0.25	0.28	70,71,74						
215	0.0	0.08	0.05	0.11	71,71,74	187.5	0.02	0.01	0.02	71,71,74	
	375.0	0.08	0.06	0.11	70,70,74						
216	0.0	0.26	0.17	0.24	71,71,74	187.5	0.10	0.08	0.11	71,71,74	
	375.0	0.24	0.15	0.23	71,71,74						
218	0.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74	375.0	0.06	0.05	0.08	71,71,74	
224	0.0	0.11	0.09	0.12	71,71,74	187.5	0.09	0.07	0.10	71,71,74	
	375.0	0.12	0.09	0.11	71,71,74						
225	0.0	0.08	0.05	0.10	71,71,74	187.5	0.02	0.02	0.02	71,71,74	
	375.0	0.07	0.04	0.09	71,71,74						
226	0.0	0.11	0.08	0.11	71,71,74	187.5	0.12	0.09	0.13	71,71,74	
	375.0	0.18	0.13	0.17	71,71,74						
227	0.0	0.16	0.11	0.16	71,71,74	187.5	0.11	0.09	0.11	71,71,74	
	375.0	0.16	0.11	0.15	71,71,74						
228	0.0	0.05	0.04	0.05	71,71,74	375.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74	
229	0.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74	375.0	0.07	0.05	0.07	71,71,74	
230	0.0	0.04	0.03	0.05	71,71,74	187.5	0.02	0.02	0.02	71,71,74	
	375.0	0.05	0.03	0.05	71,71,74						
231	0.0	0.19	0.13	0.17	71,71,74	187.5	0.08	0.06	0.09	71,71,74	
	375.0	0.15	0.10	0.13	71,71,74						
232	0.0	0.16	0.11	0.16	71,71,74	187.5	0.06	0.05	0.07	71,71,74	
	375.0	0.12	0.09	0.11	71,71,74						
233	0.0	0.10	0.07	0.10	71,71,74	187.5	0.06	0.04	0.05	71,71,74	
	375.0	0.23	0.32	0.22	71,71,74						
256	0.0	0.04	0.03	0.04	71,71,74	375.0	0.06	0.05	0.07	71,71,74	
257	0.0	0.05	0.03	0.05	71,71,74	187.5	0.02	0.01	0.02	71,71,74	
	375.0	0.07	0.06	0.06	71,71,74						
258	0.0	0.11	0.08	0.11	71,71,74	347.5	0.06	0.05	0.07	71,71,74	
	695.0	0.10	0.07	0.10	71,71,74						
259	0.0	0.23	0.16	0.21	71,71,74	187.5	0.09	0.06	0.11	70,70,74	
	375.0	0.42	0.50	0.47	71,71,74						
260	0.0	0.16	0.15	0.14	71,71,74	187.5	0.02	0.01	0.02	70,70,74	
	375.0	0.16	0.17	0.17	71,71,74						
263	0.0	0.14	0.09	0.14	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.05	71,71,74	

	375.0	0.16	0.10	0.17	71,71,74							
264	0.0	0.13	0.08	0.14	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.05	71,71,74		
	375.0	0.24	0.24	0.27	71,71,74							
272	0.0	0.03	0.02	0.03	71,71,74	375.0	0.04	0.03	0.05	71,71,74		
274	0.0	0.12	0.07	0.13	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.05	71,71,74		
	375.0	0.23	0.25	0.27	71,71,74							
277	0.0	0.32	0.33	0.33	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.05	70,70,74		
	375.0	0.36	0.41	0.43	71,71,74							
278	0.0	0.05	0.04	0.05	71,71,74	375.0	0.07	0.04	0.08	71,71,74		
288	0.0	0.21	0.14	0.22	71,71,74	187.5	0.09	0.07	0.12	71,71,74		
	375.0	0.32	0.23	0.40	71,71,74							
290	0.0	0.10	0.06	0.10	71,71,74	187.5	0.03	0.02	0.03	71,71,74		
	375.0	0.12	0.07	0.13	71,71,74							
291	0.0	0.02	0.02	0.03	70,70,74	187.5	0.02	0.02	0.03	71,71,74		
	375.0	0.03	0.02	0.04	71,71,74							
292	0.0	0.18	0.14	0.18	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.05	70,71,74		
	375.0	0.26	0.28	0.30	71,71,74							
293	0.0	0.07	0.05	0.08	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.07	71,71,74		
	375.0	0.05	0.04	0.06	71,71,74							
294	0.0	0.11	0.07	0.11	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.06	71,71,74		
	375.0	0.13	0.08	0.14	71,71,74							
295	0.0	0.10	0.07	0.11	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.06	71,71,74		
	375.0	0.10	0.06	0.11	71,71,74							
297	0.0	0.08	0.05	0.09	71,71,74	187.5	0.06	0.04	0.07	71,71,74		
	375.0	0.23	0.28	0.26	71,71,74							
298	0.0	0.08	0.05	0.07	71,71,74	375.0	0.11	0.10	0.13	71,71,74		
299	0.0	0.08	0.05	0.07	71,71,74	375.0	0.10	0.10	0.12	71,71,74		
312	0.0	0.08	0.06	0.11	70,70,74	187.5	0.01	0.01	0.02	71,71,74		
	375.0	0.12	0.12	0.16	70,70,74							
313	0.0	0.24	0.14	0.25	71,71,74	187.5	0.06	0.04	0.08	70,70,74		
	375.0	0.39	0.33	0.45	71,71,74							
321	0.0	0.13	0.09	0.13	71,71,74	187.5	0.04	0.03	0.06	70,70,74		
	375.0	0.17	0.11	0.20	71,71,74							
322	0.0	0.06	0.06	0.07	71,71,74	187.5	6.27e-03	4.82e-03	6.46e-03	71,71,74		
	375.0	0.06	0.07	0.07	71,71,74							
323	0.0	0.18	0.12	0.16	71,71,74	187.5	0.06	0.05	0.08	70,70,74		
	375.0	0.17	0.11	0.18	71,71,74							
324	0.0	0.14	0.09	0.14	71,71,74	187.5	0.05	0.04	0.06	70,70,74		
	375.0	0.15	0.09	0.18	71,71,74							
325	0.0	0.06	0.04	0.05	71,71,74	375.0	0.08	0.07	0.09	71,71,74		
326	0.0	0.08	0.05	0.07	71,71,74	375.0	0.11	0.10	0.13	71,71,74		
327	0.0	0.09	0.06	0.10	71,71,74	187.5	0.03	0.03	0.04	70,70,74		
	375.0	0.10	0.06	0.12	71,71,74							

Pilas.		rRfck	rRfyc	rPfck					rRfck	rRfyc	rPfck		
		0.43	0.50	0.47									
Trave	Pos.	rRfck	rRfyc	rPfck	Rif. cmb	wR	wF	wP	Rif. cmb	dR	dF	dP	Rif. cmb
	cm					mm	mm	mm		cm	cm	cm	
1	0.0	0.18	0.45	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.03	0.02	71,73,74
	210.1	0.09	0.23	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.08	0.20	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
2	0.0	0.30	0.70	0.36	71,71,74	0.29	0.28	0.27	71,73,74	0.30	0.26	0.25	71,73,74
	365.0	0.22	0.49	0.28	71,71,74	0.20	0.0	0.0	71,0,0				
	730.0	0.30	0.68	0.38	71,71,74	0.28	0.29	0.29	71,73,74				
16	0.0	0.32	0.77	0.29	71,71,74	0.30	0.23	0.20	71,73,74	0.12	0.10	0.09	71,73,74
	266.6	0.18	0.44	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.35	0.82	0.30	71,71,74	0.33	0.24	0.21	71,73,74				
17	0.0	0.21	0.54	0.21	71,71,74	0.22	0.0	0.0	71,0,0	0.15	0.11	0.10	71,73,74
	312.1	0.15	0.38	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.27	0.69	0.24	71,71,74	0.29	0.21	0.0	71,73,0				
18	0.0	0.03	0.06	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.16	0.12	0.11	71,73,74
	225.3	0.04	0.08	0.05	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.05	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
29	0.0	0.10	0.26	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.03	0.03	71,73,74
	210.1	0.01	0.03	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.05	0.13	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
30	0.0	0.31	0.77	0.25	71,71,74	0.32	0.22	0.0	71,73,0	0.17	0.15	0.15	71,73,74
	266.6	0.15	0.37	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.40	0.82	0.36	71,71,74	0.32	0.26	0.23	71,73,74				
43	0.0	8.20e-03	0.03	3.16e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.04	0.04	71,73,74
	204.9	0.01	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.06	0.16	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
47	0.0	0.09	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	70,72,74

	204.9	0.01	0.04	0.02	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.04	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
50	0.0	0.04	0.11	0.06	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05	70,72,74
	177.0	0.02	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.02	0.05	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
51	0.0	0.19	0.42	0.23	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.13	0.13	71,73,74
	312.0	0.13	0.28	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.1	0.22	0.51	0.28	71,71,74	0.21	0.20	0.0	71,73,0				
52	0.0	3.97e-03	0.01	5.30e-03	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.55e-05	1.30e-05	1.23e-05	71,73,74
	0.2	3.41e-03	0.01	4.55e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
55	0.0	0.08	0.13	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.07	0.07	71,73,74
	154.9	0.05	0.14	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.07	0.22	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
56	0.0	0.02	0.03	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	70,72,74
	154.9	0.03	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.03	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
57	0.0	0.08	0.15	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.17	0.13	0.13	71,73,74
	365.0	0.11	0.37	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	730.0	0.25	0.49	0.26	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
58	0.0	0.12	0.22	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.47	0.31	0.30	71,73,74
	365.0	0.12	0.38	0.13	71,71,74	0.12	0.0	0.0	71,0,0				
	730.0	0.16	0.30	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
59	0.0	0.02	0.03	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.09	0.08	71,73,74
	204.9	0.02	0.08	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.03	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
60	0.0	0.06	0.15	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.19	0.15	0.14	71,73,74
	225.3	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.06	0.16	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
62	0.0	0.01	0.02	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.09	0.09	70,72,74
	281.3	0.07	0.23	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.09	0.18	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
63	0.0	7.07e-03	0.01	9.43e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.04	71,73,74
	281.3	0.07	0.23	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.13	0.26	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
64	0.0	5.09e-03	0.03	6.36e-04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.06	0.05	71,73,74
	281.3	0.07	0.23	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.14	0.29	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
65	0.0	5.60e-03	0.04	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.09	0.09	71,73,74
	281.3	0.06	0.20	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.6	0.12	0.25	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
66	0.0	0.08	0.18	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.07	0.06	71,73,74
	312.1	0.02	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.29	0.61	0.33	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
67	0.0	0.14	0.31	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	70,72,74
	312.1	0.03	0.13	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.28	0.60	0.32	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
68	0.0	0.18	0.41	0.18	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	70,72,74
	312.1	0.03	0.15	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.27	0.59	0.30	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
69	0.0	0.26	0.58	0.31	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05	70,72,74
	312.0	0.02	0.11	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.0	0.16	0.37	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
70	0.0	0.24	0.53	0.28	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	70,72,74
	312.0	0.03	0.15	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.0	0.19	0.43	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
71	0.0	0.03	0.08	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.01	0.01	71,73,74
	420.0	0.11	0.27	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
72	0.0	0.34	0.69	0.37	71,71,74	0.38	0.0	0.0	71,0,0	0.23	0.20	0.19	71,73,74
	262.6	0.04	0.15	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.1	0.08	0.28	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
73	0.0	0.37	0.76	0.41	71,71,74	0.42	0.0	0.0	71,0,0	0.43	0.22	0.21	71,73,74
	525.2	0.12	0.42	0.14	71,71,74	0.13	0.0	0.0	71,0,0				
	1050.3	0.36	0.73	0.40	71,71,74	0.40	0.0	0.0	71,0,0				
74	0.0	0.32	0.66	0.37	71,71,74	0.37	0.0	0.0	71,0,0	0.23	0.20	0.19	71,73,74
	525.2	0.11	0.38	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	1050.3	0.33	0.67	0.37	71,71,74	0.37	0.0	0.0	71,0,0				
75	0.0	0.28	0.60	0.33	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.09	0.09	71,73,74
	312.0	0.02	0.08	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.1	0.10	0.22	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
76	0.0	0.16	0.39	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	70,72,74
	177.0	0.0	0.08	0.0	0,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.05	0.15	0.06	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
77	0.0	3.26e-03	7.87e-03	4.35e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	0.02	0.02	71,73,74
	154.9	5.74e-03	0.02	6.39e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

78	309.8	0.08	0.16	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	0.0	0.01	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	71,73,74
	154.9	0.03	0.11	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.01	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
79	0.0	0.03	0.09	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.23	0.20	0.19	71,73,74
	281.3	0.04	0.15	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.6	0.14	0.32	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
80	0.0	0.05	0.10	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.07	0.07	71,73,74
	155.0	0.03	0.09	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
81	0.0	0.07	0.23	0.09	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.03	0.03	71,73,74
	135.1	0.08	0.28	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	270.2	0.19	0.51	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
82	0.0	0.10	0.20	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.17	0.14	0.14	71,73,74
	262.6	0.06	0.17	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.1	0.03	0.07	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
83	0.0	0.15	0.30	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	70,72,74
	135.0	0.05	0.09	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	270.0	0.04	0.07	0.05	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
84	0.0	0.02	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.08	0.07	71,73,74
	155.0	0.04	0.10	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.21	0.48	0.25	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
85	0.0	6.37e-03	0.01	1.49e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	9.71e-03	4.49e-03	71,73,74
	177.0	0.02	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.11	0.24	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
86	0.0	0.03	0.12	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.09	0.08	71,73,74
	154.9	0.05	0.13	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.25	0.57	0.27	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
87	0.0	0.01	0.01	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	70,72,74
	155.0	0.04	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	4.83e-03	6.29e-03	6.44e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
88	0.0	0.02	0.09	0.03	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	0.02	0.01	71,73,74
	420.2	0.12	0.31	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
89	0.0	0.21	0.44	0.23	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.24	0.21	0.20	71,73,74
	525.1	0.10	0.33	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
90	0.0	0.14	0.35	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.11	0.11	71,73,74
	266.6	0.09	0.23	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.24	0.59	0.20	71,71,74	0.25	0.0	0.0	71,0,0				
92	0.0	0.09	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.16	0.16	71,73,74
	266.6	0.03	0.08	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.02	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
93	0.0	0.08	0.19	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	0.01	0.01	71,72,74
	225.3	0.03	0.09	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.01	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
94	0.0	0.06	0.16	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05	70,72,74
	204.9	3.56e-03	0.03	4.74e-03	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.09	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
95	0.0	0.13	0.27	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.11	0.07	0.07	71,73,74
	225.3	0.03	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	4.35e-03	0.01	3.74e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
96	0.0	0.14	0.31	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.01	0.01	71,73,74
	204.9	0.01	0.04	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.10	0.21	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
97	0.0	0.03	0.07	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.08	0.08	71,73,74
	225.3	0.02	0.03	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.09	0.22	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
99	0.0	0.15	0.31	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.10	0.09	71,73,74
	225.3	0.03	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	6.66e-03	0.02	4.83e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
100	0.0	0.13	0.28	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.05	0.05	71,73,74
	204.9	3.80e-03	0.02	5.07e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.10	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
102	0.0	0.36	0.82	0.30	71,71,74	0.33	0.23	0.20	71,73,74	0.60	0.24	0.22	71,73,74
	271.3	0.28	0.66	0.24	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	542.6	0.17	0.40	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
103	0.0	0.03	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	8.82e-03	8.82e-03	71,72,74
	210.1	0.03	0.09	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.14	0.29	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
104	0.0	0.11	0.25	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.16	0.16	71,73,74
	266.6	0.02	0.08	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.12	0.28	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
105	0.0	0.11	0.24	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.07	0.07	71,73,74
	177.0	9.29e-03	0.03	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

106	0.0	0.04	0.12	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.21	0.19	0.18	71,73,74
	266.6	0.02	0.12	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.22	0.49	0.23	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
107	0.0	0.12	0.26	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.10	0.10	71,73,74
	266.6	0.02	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.19	0.41	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
108	0.0	0.14	0.32	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.16	0.15	0.14	71,73,74
	266.6	0.09	0.20	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.26	0.61	0.25	71,71,74	0.25	0.0	0.0	71,0,0				
109	0.0	0.09	0.18	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.03	0.03	71,73,74
	266.6	0.03	0.11	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.10	0.21	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
110	0.0	0.11	0.24	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.06	0.06	71,73,74
	266.6	0.03	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.15	0.33	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
112	0.0	0.06	0.14	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.05	0.05	71,73,74
	266.6	0.03	0.09	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.02	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
113	0.0	0.07	0.16	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.06e-05	9.14e-06	8.77e-06	71,73,74
	0.2	0.07	0.16	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
114	0.0	0.03	0.08	8.68e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.08	0.08	71,73,74
	204.9	6.89e-03	0.03	9.18e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.05	0.14	0.07	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
115	0.0	0.11	0.30	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	204.9	9.52e-03	0.04	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.02	0.05	5.43e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
116	0.0	0.11	0.29	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.04	0.04	71,73,74
	409.7	0.04	0.12	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
117	0.0	0.13	0.30	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.07	0.07	71,73,74
	450.6	0.02	0.06	8.61e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
118	0.0	0.17	0.42	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.10	0.10	71,73,74
	204.9	0.05	0.12	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.02	0.05	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
119	0.0	0.08	0.21	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	71,73,74
	409.7	0.06	0.18	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
120	0.0	0.13	0.29	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.06	0.06	71,73,74
	450.6	7.78e-03	0.03	9.21e-04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
121	0.0	9.05e-03	0.03	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.06	0.05	71,73,74
	204.9	0.01	0.04	0.02	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
122	0.0	0.19	0.39	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.06	0.05	71,73,74
	204.9	0.03	0.06	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.09	0.19	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
123	0.0	0.12	0.24	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.11	0.10	71,73,74
	225.3	0.04	0.12	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	4.22e-03	0.01	2.05e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
125	0.0	0.11	0.24	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.28	0.22	0.21	71,73,74
	271.3	0.14	0.30	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.21	0.47	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
126	0.0	0.06	0.12	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.09	0.09	71,73,74
	225.3	0.03	0.11	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	1.64e-03	1.17e-03	1.10e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
127	0.0	0.15	0.30	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.08	0.07	71,73,74
	204.9	0.01	0.01	9.16e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.06	0.11	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
128	0.0	0.03	0.05	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.04	0.04	71,73,74
	225.3	0.03	0.09	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	7.43e-03	0.01	7.90e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
129	0.0	0.18	0.41	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.16	0.14	0.14	71,73,74
	266.6	0.02	0.10	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.06	0.17	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
130	0.0	0.16	0.32	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.19	0.15	0.15	71,73,74
	271.3	0.03	0.11	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.01	0.04	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
131	0.0	0.09	0.20	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.10	0.10	71,73,74
	271.3	0.03	0.13	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.01	0.04	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
132	0.0	0.12	0.27	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.13	0.13	71,73,74
	266.6	0.02	0.08	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.07	0.15	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
133	0.0	0.19	0.44	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.12	0.11	71,73,74
	266.6	0.02	0.11	0.02	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.09	0.24	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
134	0.0	0.19	0.39	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.19	0.15	0.14	71,73,74

	271.3	0.04	0.13	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	542.6	0.01	0.06	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
135	0.0	0.09	0.20	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.11	0.06	0.05 71,73,74
	266.6	0.07	0.22	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	533.3	0.05	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
136	0.0	0.02	0.06	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.12	0.12 70,72,74
	262.6	0.06	0.16	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	525.2	0.08	0.15	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
137	0.0	0.08	0.26	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.17	0.16 71,73,74
	262.6	0.05	0.17	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	525.2	0.30	0.61	0.35	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
138	0.0	0.10	0.29	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.18	0.18 71,73,74
	525.2	0.16	0.33	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
139	0.0	0.03	0.10	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.12	0.12 71,73,74
	210.1	0.01	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	420.2	0.14	0.31	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
141	0.0	0.07	0.22	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.08	0.08 71,73,74
	210.1	0.04	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	420.2	0.21	0.40	0.22	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
142	0.0	0.07	0.14	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02 71,73,74
	210.1	0.03	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	420.2	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
152	0.0	0.04	0.09	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04 71,73,74
	154.9	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	309.8	0.04	0.10	0.06	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
153	0.0	0.09	0.30	0.13	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.08	0.07 71,73,74
	154.9	0.0	0.07	0.0	0,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	309.8	0.16	0.45	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
154	0.0	0.04	0.12	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03 70,72,74
	154.9	0.03	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	309.8	0.06	0.18	0.08	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
155	0.0	0.04	0.11	0.05	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.07	0.07 71,73,74
	155.0	0.06	0.17	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	310.0	0.07	0.19	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
156	0.0	0.10	0.21	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.11	0.10	0.09 71,73,74
	154.9	0.06	0.12	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	309.8	0.17	0.39	0.18	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
157	0.0	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03 71,73,74
	154.9	0.01	0.02	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	309.8	0.01	0.02	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
158	0.0	0.08	0.19	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.09	0.08 71,73,74
	155.0	0.05	0.11	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	310.0	0.15	0.34	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
159	0.0	0.03	0.10	0.05	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06 71,73,74
	155.0	0.02	0.07	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	310.0	0.03	0.09	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
160	0.0	0.34	0.80	0.28	71,71,74	0.31	0.23	0.19	71,73,74	0.68	0.43	0.25 71,73,74
	365.0	0.26	0.72	0.24	71,71,74	0.30	0.23	0.0	71,73,0			
	730.0	0.36	0.81	0.34	71,71,74	0.32	0.26	0.23	71,73,74			
161	0.0	0.30	0.82	0.25	71,71,74	0.34	0.24	0.0	71,73,0	1.14	0.86	0.38 71,73,74
	365.0	0.28	0.76	0.25	71,71,74	0.32	0.24	0.0	71,73,0			
	730.0	0.38	0.82	0.36	71,71,74	0.32	0.26	0.24	71,73,74			
162	0.0	4.02e-03	0.02	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.09	0.08 71,73,74
	204.9	0.02	0.05	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	409.7	0.05	0.13	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
163	0.0	0.31	0.72	0.27	71,71,74	0.30	0.22	0.0	71,73,0	0.12	0.08	0.07 71,73,74
	312.0	0.14	0.31	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	624.0	0.20	0.45	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
164	0.0	0.28	0.68	0.25	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0	0.11	0.09	0.09 71,73,74
	312.0	0.14	0.33	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	624.0	0.22	0.51	0.20	71,71,74	0.21	0.0	0.0	71,0,0			
165	0.0	0.19	0.48	0.23	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05 70,72,74
	135.0	0.02	0.06	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	270.0	0.12	0.30	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
166	0.0	0.05	0.12	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.03	0.03 71,73,74
	177.0	3.03e-03	3.89e-03	4.04e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	354.0	0.02	0.05	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
167	0.0	0.03	0.09	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.22	0.19	0.18 71,73,74
	262.6	0.09	0.22	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	525.1	0.34	0.81	0.35	71,71,74	0.32	0.29	0.27	71,73,74			
168	0.0	0.09	0.24	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.22	0.20	0.19 71,73,74
	262.6	0.15	0.40	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0			
	525.1	0.41	0.81	0.40	71,71,74	0.31	0.26	0.24	71,73,74			
169	0.0	0.03	0.14	0.05	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.17	0.14	0.14 71,73,74

	262.6	0.09	0.27	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.1	0.29	0.78	0.30	71,71,74	0.32	0.28	0.25	71,73,74				
170	0.0	0.27	0.65	0.23	71,71,74	0.27	0.0	0.0	71,0,0	0.19	0.15	0.13	71,73,74
	281.3	0.21	0.48	0.18	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.6	0.34	0.81	0.30	71,71,74	0.34	0.25	0.22	71,73,74				
171	0.0	0.12	0.27	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.26	0.22	0.21	71,73,74
	281.3	0.13	0.30	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.6	0.15	0.34	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
172	0.0	0.23	0.55	0.19	71,71,74	0.23	0.0	0.0	71,0,0	0.42	0.16	0.15	71,73,74
	281.3	0.26	0.63	0.22	71,71,74	0.26	0.0	0.0	71,0,0				
	562.7	0.37	0.80	0.33	71,71,74	0.31	0.24	0.21	71,73,74				
173	0.0	0.11	0.28	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.08	0.07	71,73,74
	281.3	0.15	0.36	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.23	0.58	0.23	71,71,74	0.24	0.0	0.0	71,0,0				
174	0.0	0.38	0.81	0.33	71,71,74	0.32	0.24	0.21	71,73,74	0.33	0.13	0.12	71,73,74
	312.1	0.26	0.61	0.23	71,71,74	0.25	0.0	0.0	71,0,0				
	624.3	0.42	0.81	0.35	71,71,74	0.31	0.23	0.19	71,73,74				
175	0.0	0.23	0.54	0.22	71,71,74	0.22	0.0	0.0	71,0,0	0.10	0.08	0.08	71,73,74
	312.1	0.14	0.33	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.27	0.64	0.24	71,71,74	0.27	0.0	0.0	71,0,0				
176	0.0	0.42	0.80	0.40	71,71,74	0.31	0.25	0.23	71,73,74	0.23	0.20	0.19	71,73,74
	266.6	0.16	0.35	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.12	0.26	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
177	0.0	0.39	0.83	0.35	71,71,74	0.33	0.25	0.22	71,73,74	0.12	0.10	0.10	71,73,74
	266.6	0.15	0.34	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.30	0.71	0.26	71,71,74	0.30	0.21	0.0	71,73,0				
178	0.0	0.26	0.62	0.24	71,71,74	0.26	0.0	0.0	71,0,0	0.09	0.07	0.06	71,73,74
	266.6	0.08	0.18	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.16	0.38	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
179	0.0	0.25	0.53	0.23	71,71,74	0.22	0.0	0.0	71,0,0	0.10	0.07	0.06	71,73,74
	312.1	0.13	0.25	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.30	0.67	0.28	71,71,74	0.28	0.21	0.0	71,73,0				
180	0.0	0.15	0.36	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.14	0.13	71,73,74
	266.6	0.10	0.23	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.22	0.53	0.23	71,71,74	0.22	0.0	0.0	71,0,0				
181	0.0	0.08	0.21	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.07	0.06	71,73,74
	266.6	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.04	0.09	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
182	0.0	0.34	0.84	0.35	71,71,74	0.35	0.32	0.29	71,73,74	0.18	0.16	0.17	71,73,74
	262.6	0.09	0.22	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.2	0.03	0.07	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
183	0.0	0.27	0.72	0.29	71,71,74	0.30	0.26	0.24	71,73,74	0.13	0.13	0.12	71,73,74
	262.6	0.08	0.26	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.2	0.02	0.11	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
184	0.0	0.06	0.17	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.24	0.19	0.17	71,73,74
	271.3	0.01	0.06	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.16	0.44	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
185	0.0	0.08	0.18	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05	70,72,74
	204.9	0.02	0.03	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.03	0.07	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
186	0.0	0.01	0.02	9.85e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	204.9	0.02	0.03	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.05	0.12	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
187	0.0	0.03	0.08	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.06	0.05	71,73,74
	204.9	0.01	0.03	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.09	0.22	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
188	0.0	0.02	0.02	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.05	0.04	71,73,74
	204.9	0.01	0.01	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.08	0.11	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
189	0.0	0.03	0.09	0.05	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	210.1	0.03	0.08	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	9.89e-03	0.03	9.17e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
190	0.0	0.03	0.02	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.88e-05	3.35e-05	3.22e-05	71,73,74
	0.2	0.03	0.02	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
191	0.0	0.11	0.28	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.07	0.07	71,73,74
	204.9	0.03	0.08	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.02	0.06	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
192	0.0	0.21	0.54	0.21	71,71,74	0.23	0.0	0.0	71,0,0	0.12	0.10	0.09	71,73,74
	204.9	0.06	0.17	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	6.47e-03	0.04	4.24e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
193	0.0	0.14	0.29	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.16	0.15	71,73,74
	266.6	0.10	0.18	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.25	0.55	0.25	71,71,74	0.23	0.0	0.0	71,0,0				
194	0.0	0.39	0.82	0.39	71,71,74	0.32	0.28	0.25	71,73,74	0.18	0.17	0.17	71,73,74

	262.6	0.15	0.44	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	525.2	0.11	0.34	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
195	0.0	0.24	0.58	0.24	71,71,74	0.24	0.0	0.0	71,0,0	0.18	0.16	0.16	71,73,74
	266.6	0.09	0.20	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.05	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
196	0.0	0.10	0.25	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.14	0.13	71,73,74
	210.1	0.03	0.08	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.09	0.22	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
197	0.0	0.17	0.46	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.11	0.11	71,73,74
	210.1	4.77e-03	0.07	6.35e-03	70,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.11	0.33	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
198	0.0	0.07	0.20	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	8.21e-03	5.99e-03	71,73,74
	210.1	0.01	0.06	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.02	0.08	0.0	71,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
199	0.0	0.09	0.16	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	210.1	0.01	0.01	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.04	0.04	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
200	0.0	0.10	0.18	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.02	0.02	71,73,74
	210.0	0.02	0.01	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.0	0.05	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
201	0.0	0.03	0.10	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.22	0.18	0.17	71,73,74
	271.3	0.03	0.08	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.12	0.31	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
202	0.0	0.09	0.20	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	70,72,74
	177.0	0.01	0.01	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.04	0.08	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
203	0.0	0.05	0.11	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.12	0.12	70,72,74
	281.3	0.12	0.29	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.24	0.57	0.30	71,71,74	0.24	0.23	0.23	71,73,74				
205	0.0	0.10	0.25	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	0.01	0.01	70,72,74
	154.9	0.06	0.15	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.14	0.36	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
206	0.0	0.03	0.06	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.07	0.07	71,73,74
	155.0	0.06	0.14	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.07	0.16	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
207	0.0	0.04	0.10	0.05	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	71,73,74
	155.0	0.02	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.05	0.12	0.06	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
208	0.0	0.36	0.82	0.32	71,71,74	0.33	0.25	0.22	71,73,74	0.52	0.20	0.19	71,73,74
	365.0	0.24	0.63	0.21	71,71,74	0.26	0.0	0.0	71,0,0				
	730.0	0.38	0.82	0.35	71,71,74	0.32	0.27	0.24	71,73,74				
209	0.0	0.32	0.77	0.28	71,71,74	0.30	0.22	0.20	71,73,74	0.91	0.36	0.34	71,73,74
	365.0	0.27	0.68	0.24	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	730.0	0.39	0.81	0.36	71,71,74	0.32	0.26	0.23	71,73,74				
210	0.0	1.68e-03	5.82e-03	2.25e-03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.08	0.08	71,73,74
	204.9	8.02e-03	0.02	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.06	0.15	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
211	0.0	0.31	0.73	0.29	71,71,74	0.31	0.23	0.21	71,73,74	0.14	0.11	0.10	71,73,74
	312.0	0.15	0.33	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.0	0.18	0.41	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
212	0.0	0.43	0.82	0.37	71,71,74	0.32	0.24	0.21	71,73,74	0.39	0.14	0.13	71,73,74
	312.0	0.27	0.66	0.23	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	624.0	0.37	0.81	0.32	71,71,74	0.32	0.24	0.20	71,73,74				
213	0.0	0.12	0.29	0.15	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	70,72,74
	135.0	4.78e-03	0.02	4.03e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	270.0	0.09	0.22	0.12	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
214	0.0	0.05	0.13	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.05	0.05	71,73,74
	177.0	8.05e-03	0.02	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	9.35e-03	0.02	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
217	0.0	0.05	0.11	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.09	0.08	71,73,74
	225.3	0.02	0.03	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.11	0.26	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
219	0.0	0.09	0.23	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.11	0.10	71,73,74
	281.3	9.38e-03	0.02	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.05	0.13	0.07	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
220	0.0	0.15	0.39	0.14	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.07	0.06	71,73,74
	281.3	0.12	0.31	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.28	0.71	0.26	71,71,74	0.30	0.23	0.0	71,73,0				
221	0.0	0.35	0.79	0.31	71,71,74	0.30	0.24	0.20	71,73,74	0.44	0.15	0.14	71,73,74
	312.1	0.27	0.67	0.23	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	624.3	0.42	0.80	0.36	71,71,74	0.31	0.23	0.20	71,73,74				
222	0.0	0.39	0.82	0.34	71,71,74	0.32	0.24	0.21	71,73,74	0.41	0.14	0.13	71,73,74
	312.1	0.26	0.67	0.23	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	624.3	0.41	0.80	0.35	71,71,74	0.31	0.23	0.20	71,73,74				

238	0.0	0.04	0.11	0.06	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.07	0.06	0.05	71,73,74
	225.3	0.03	0.07	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.0	5.76e-03	0.0	0,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
239	0.0	0.03	0.09	9.64e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.12	0.11	71,73,74
	225.3	0.03	0.09	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.06	0.16	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
240	0.0	0.06	0.15	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.19	0.14	0.13	71,73,74
	225.3	0.03	0.10	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.08	0.20	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
241	0.0	0.03	0.08	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.08	0.07	71,73,74
	225.3	0.02	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.10	0.23	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
242	0.0	0.05	0.14	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.12	0.09	0.08	71,73,74
	225.3	0.02	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.12	0.29	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
243	0.0	0.06	0.15	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.20	0.15	0.13	71,73,74
	225.3	0.03	0.09	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.08	0.21	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
244	0.0	0.04	0.10	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.11	0.10	71,73,74
	225.3	0.03	0.09	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.06	0.16	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
245	0.0	0.03	0.07	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	0.01	0.01	71,73,74
	225.3	0.02	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.02	0.06	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
246	0.0	0.25	0.65	0.22	71,71,74	0.27	0.0	0.0	71,0,0	0.14	0.12	0.11	71,73,74
	312.0	0.15	0.40	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.1	0.28	0.73	0.26	71,71,74	0.30	0.23	0.21	71,73,74				
247	0.0	0.08	0.22	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.11	0.11	71,73,74
	281.3	0.15	0.39	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.30	0.75	0.29	71,71,74	0.31	0.25	0.23	71,73,74				
248	0.0	0.19	0.45	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.15	0.14	71,73,74
	271.3	0.14	0.34	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	542.6	0.16	0.39	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
249	0.0	0.14	0.35	0.10	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.14	0.14	71,73,74
	266.6	0.09	0.24	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.29	0.73	0.29	71,71,74	0.30	0.24	0.23	71,73,74				
250	0.0	0.25	0.63	0.23	71,71,74	0.26	0.0	0.0	71,0,0	0.06	0.05	0.04	71,73,74
	266.6	0.09	0.23	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.18	0.44	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
251	0.0	0.30	0.77	0.28	71,71,74	0.32	0.24	0.22	71,73,74	0.12	0.10	0.09	71,73,74
	312.1	0.15	0.39	0.13	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.23	0.60	0.21	71,71,74	0.25	0.0	0.0	71,0,0				
252	0.0	0.13	0.31	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.04	0.03	71,73,74
	210.1	0.08	0.19	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.06	0.14	0.08	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
253	0.0	0.37	0.80	0.34	71,71,74	0.31	0.25	0.22	71,73,74	0.59	0.21	0.19	71,73,74
	365.0	0.25	0.67	0.22	71,71,74	0.28	0.0	0.0	71,0,0				
	730.0	0.35	0.81	0.31	71,71,74	0.32	0.25	0.22	71,73,74				
254	0.0	0.32	0.73	0.39	71,71,74	0.29	0.31	0.30	71,73,74	0.08	0.06	0.05	71,73,74
	266.6	0.11	0.24	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.26	0.63	0.34	71,71,74	0.26	0.26	0.26	71,73,74				
255	0.0	0.14	0.32	0.18	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.13	0.13	71,73,74
	312.1	0.13	0.30	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.22	0.52	0.27	71,71,74	0.22	0.0	0.0	71,0,0				
261	0.0	0.10	0.24	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.03	0.03	71,73,74
	210.1	0.02	0.03	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.2	0.05	0.12	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
262	0.0	0.27	0.65	0.36	71,71,74	0.27	0.28	0.28	71,73,74	0.20	0.18	0.17	71,73,74
	266.6	0.16	0.37	0.19	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.22	0.51	0.26	71,71,74	0.21	0.0	0.0	71,0,0				
265	0.0	7.70e-03	7.72e-03	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.04	0.04	71,73,74
	204.9	0.02	0.02	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.05	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
266	0.0	0.12	0.29	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.03	0.02	71,73,74
	210.0	0.01	0.03	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.0	0.06	0.15	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
267	0.0	0.07	0.16	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	70,72,74
	204.9	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.02	0.05	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
268	0.0	0.07	0.18	0.10	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.05	0.05	71,73,74
	177.0	0.09	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.01	0.02	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
269	0.0	0.15	0.35	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.17	0.15	0.15	71,73,74
	266.6	0.10	0.22	0.12	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

	533.3	0.14	0.31	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
270	0.0	0.01	0.03	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	9.43e-06	9.03e-06	8.93e-06	71,73,74
	0.2	0.01	0.03	0.01	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
271	0.0	0.04	0.10	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.21	0.15	0.14	71,73,74
	225.3	0.04	0.09	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.06	0.15	0.06	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
273	0.0	0.19	0.45	0.23	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.14	0.11	0.10	71,73,74
	266.6	0.05	0.10	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.18	0.43	0.24	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
275	0.0	0.05	0.13	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.16	0.16	71,73,74
	266.6	0.02	0.05	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.03	0.08	0.05	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
276	0.0	0.03	0.08	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.15	0.11	0.10	71,73,74
	225.3	0.04	0.09	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.05	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
279	0.0	0.03	0.08	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	70,72,74
	204.8	0.01	0.03	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.6	0.02	0.05	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
280	0.0	0.12	0.28	0.16	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.18	0.16	0.15	71,73,74
	266.6	0.09	0.22	0.11	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.15	0.37	0.18	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
282	0.0	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.09	0.06	0.05	71,73,74
	266.6	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	9.75e-03	0.02	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
283	0.0	0.07	0.16	0.09	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.32e-05	1.25e-05	1.24e-05	71,73,74
	0.2	0.07	0.16	0.09	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
284	0.0	0.21	0.52	0.28	71,71,74	0.22	0.22	0.22	71,73,74	0.10	0.09	0.09	71,73,74
	204.9	0.06	0.14	0.07	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.03	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
285	0.0	0.13	0.31	0.17	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	204.9	0.01	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.02	0.05	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
286	0.0	0.20	0.48	0.26	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.13	0.11	0.11	71,73,74
	204.9	0.06	0.13	0.08	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.01	8.73e-03	8.99e-03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
287	0.0	0.03	0.06	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.06	0.05	71,73,74
	204.9	0.02	0.04	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.7	0.03	0.05	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
289	0.0	0.02	0.02	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	71,73,74
	204.8	0.01	0.01	0.02	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.6	0.03	0.03	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
296	0.0	0.21	0.50	0.23	71,71,74	0.21	0.0	0.0	71,0,0	0.05	0.04	0.04	71,73,74
	210.0	0.07	0.15	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	420.0	0.06	0.13	0.08	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
300	0.0	0.20	0.49	0.25	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.05	0.04	0.04	71,73,74
	266.6	0.07	0.14	0.08	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	533.3	0.15	0.36	0.20	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
302	0.0	0.05	0.11	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	9.89e-03	6.66e-03	6.66e-03	71,72,74
	154.9	0.02	0.05	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.8	0.10	0.25	0.14	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
303	0.0	0.03	0.07	0.04	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.08	0.08	0.07	71,73,74
	155.0	0.02	0.05	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.03	0.07	0.04	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
304	0.0	0.02	0.06	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.06	0.06	0.06	71,73,74
	155.0	0.06	0.15	0.07	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.0	0.04	0.11	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
305	0.0	0.39	0.72	0.46	71,71,74	0.26	0.27	0.27	71,73,74	0.91	1.00	0.99	71,73,74
	365.0	0.36	0.70	0.44	71,71,74	0.25	0.28	0.28	71,73,74				
	730.0	0.45	0.73	0.57	71,71,74	0.26	0.28	0.27	71,73,74				
306	0.0	0.22	0.49	0.27	71,71,74	0.20	0.0	0.0	71,0,0	0.70	0.80	0.78	71,73,74
	365.0	0.24	0.56	0.31	71,71,74	0.23	0.22	0.22	71,73,74				
	730.0	0.32	0.71	0.40	71,71,74	0.28	0.30	0.29	71,73,74				
307	0.0	0.04	0.09	0.05	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.03	0.03	70,72,74
	204.8	0.01	0.02	0.02	71,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	409.6	0.02	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
308	0.0	0.24	0.57	0.28	71,71,74	0.24	0.21	0.21	71,73,74	0.15	0.13	0.12	71,73,74
	312.0	0.12	0.28	0.16	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.0	0.14	0.33	0.19	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
309	0.0	0.33	0.70	0.39	71,71,74	0.26	0.27	0.26	71,73,74	0.22	0.15	0.15	71,73,74
	312.0	0.22	0.50	0.27	71,71,74	0.21	0.0	0.0	71,0,0				
	624.0	0.31	0.69	0.39	71,71,74	0.27	0.30	0.30	71,73,74				
310	0.0	0.08	0.22	0.11	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.04	0.04	0.04	70,72,74
	135.0	0.0	0.02	0.0	0,71,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	270.0	0.05	0.14	0.06	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

311	0.0	0.04	0.08	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.10	0.07	0.06	71,73,74
	177.0	9.90e-03	0.02	0.01	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	354.0	0.02	0.04	0.02	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
314	0.0	0.02	0.04	0.03	70,70,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	71,73,74
	225.3	0.03	0.06	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	450.6	0.02	0.05	0.03	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
315	0.0	0.23	0.54	0.29	71,71,74	0.22	0.21	0.21	71,73,74	0.12	0.11	0.11	71,73,74
	312.1	0.13	0.29	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	624.3	0.17	0.39	0.21	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
316	0.0	0.08	0.19	0.09	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.19	0.16	0.15	71,73,74
	281.3	0.13	0.32	0.17	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	562.7	0.16	0.38	0.21	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
317	0.0	0.13	0.30	0.15	71,71,74	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.27	0.28	0.20	71,73,74
	281.3	0.22	0.52	0.27	71,71,74	0.22	0.21	0.0	71,73,0				
	562.7	0.31	0.69	0.40	71,71,74	0.26	0.29	0.28	71,73,74				
318	0.0	0.26	0.60	0.33	71,71,74	0.25	0.25	0.25	71,73,74	0.31	0.29	0.28	71,73,74
	312.1	0.23	0.53	0.28	71,71,74	0.22	0.21	0.21	71,73,74				
	624.3	0.34	0.74	0.40	71,71,74	0.28	0.30	0.28	71,73,74				
319	0.0	0.30	0.67	0.38	71,71,74	0.27	0.29	0.29	71,73,74	0.27	0.22	0.22	71,73,74
	312.1	0.22	0.52	0.28	71,71,74	0.22	0.21	0.20	71,73,74				
	624.3	0.33	0.69	0.38	71,71,74	0.26	0.27	0.26	71,73,74				
Trave		rRfck	rRfyk	rPfck		wR	wF	wP		dR	dF	dP	
		0.45	0.84	0.57		0.42	0.32	0.30		1.14	1.00	0.99	

4.16. TRAVI DI FONDAZIONE

4.16.1. TABELLA ELEMENTI TRAVI DI FONDAZIONE SUPERFICIALI

Elemento	Tipologia	Indice Strat. n°	Prof. Fon. cm	Base cm	Altezza cm	Lung. Elem. cm	Lung. Travata cm
TRAVE N° 55	Trave	001	90,00	50,00	90,00	309,84	1590,28
TRAVE N° 56	Trave	001	90,00	50,00	90,00	309,84	1590,28
TRAVE N° 57	Trave	001	90,00	50,00	90,00	729,99	1590,28
TRAVE N° 58	Trave	001	90,00	50,00	90,00	729,99	1590,29
TRAVE N° 59	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,71	860,29
TRAVE N° 62	Trave	001	90,00	50,00	90,00	562,65	4470,45
TRAVE N° 63	Trave	001	90,00	50,00	90,00	562,65	4470,45
TRAVE N° 64	Trave	001	90,00	50,00	90,00	562,65	4470,45
TRAVE N° 65	Trave	001	90,00	50,00	90,00	562,65	3040,50
TRAVE N° 66	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,28	4470,45
TRAVE N° 67	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,28	4470,45
TRAVE N° 68	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,28	4470,45
TRAVE N° 69	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,05	4470,45
TRAVE N° 70	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,05	4470,45
TRAVE N° 71	Trave	001	90,00	50,00	90,00	419,99	1590,28
TRAVE N° 72	Trave	001	90,00	50,00	90,00	525,15	4470,45
TRAVE N° 73	Trave	001	90,00	50,00	90,00	1050,30	4470,45
TRAVE N° 74	Trave	001	90,00	50,00	90,00	1050,30	4470,45
TRAVE N° 75	Trave	001	90,00	50,00	90,00	624,05	4470,45
TRAVE N° 76	Trave	001	90,00	50,00	90,00	354,05	3040,50
TRAVE N° 77	Trave	001	90,00	50,00	90,00	309,84	729,99
TRAVE N° 78	Trave	001	90,00	50,00	90,00	309,83	1590,28
TRAVE N° 79	Trave	001	90,00	50,00	90,00	562,65	1449,96
TRAVE N° 80	Trave	001	90,00	50,00	90,00	310,00	310,00
TRAVE N° 81	Trave	001	90,00	50,00	90,00	270,23	3040,50
TRAVE N° 82	Trave	001	90,00	50,00	90,00	525,14	1050,30
TRAVE N° 83	Trave	001	90,00	50,00	90,00	269,99	3040,50
TRAVE N° 84	Trave	001	90,00	50,00	90,00	310,00	1590,28
TRAVE N° 85	Trave	001	90,00	50,00	90,00	354,04	887,31
TRAVE N° 86	Trave	001	90,00	50,00	90,00	309,84	1590,27
TRAVE N° 87	Trave	001	90,00	50,00	90,00	310,00	310,00
TRAVE N° 88	Trave	001	90,00	50,00	90,00	420,16	1590,27
TRAVE N° 89	Trave	001	100,00	50,00	100,00	525,14	3040,50
TRAVE N° 93	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,57	1590,28
TRAVE N° 94	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,72	1590,28
TRAVE N° 95	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,57	1590,28
TRAVE N° 96	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,72	1590,28
TRAVE N° 99	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,57	1590,28
TRAVE N° 100	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,72	1590,28
TRAVE N° 103	Trave	001	90,00	50,00	90,00	420,16	1590,28
TRAVE N° 104	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	1449,96
TRAVE N° 105	Trave	001	90,00	50,00	90,00	354,05	1449,96
TRAVE N° 106	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	3040,50
TRAVE N° 107	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,26	4470,45
TRAVE N° 109	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,26	4470,45
TRAVE N° 110	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,26	4470,45
TRAVE N° 116	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,71	1590,27
TRAVE N° 117	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,57	1590,27
TRAVE N° 119	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,72	1590,28
TRAVE N° 120	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,57	1590,28
TRAVE N° 122	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,71	1590,28
TRAVE N° 123	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,58	1590,28
TRAVE N° 126	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,58	1590,29
TRAVE N° 127	Trave	001	90,00	50,00	90,00	409,72	1590,29
TRAVE N° 128	Trave	001	90,00	50,00	90,00	450,58	860,29
TRAVE N° 129	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	4470,45
TRAVE N° 130	Trave	001	90,00	50,00	90,00	542,64	4470,45
TRAVE N° 131	Trave	001	90,00	50,00	90,00	542,64	4470,45
TRAVE N° 132	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	4470,45
TRAVE N° 133	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	4470,45
TRAVE N° 134	Trave	001	90,00	50,00	90,00	542,64	4470,45
TRAVE N° 135	Trave	001	90,00	50,00	90,00	533,27	887,31
TRAVE N° 136	Trave	001	90,00	50,00	90,00	525,17	1050,30
TRAVE N° 137	Trave	001	90,00	50,00	90,00	525,16	4470,45

TRAVE N° 138	Trave	001	100,00	50,00	100,00	525,17	3040,50
TRAVE N° 139	Trave	001	90,00	50,00	90,00	420,16	1590,28
TRAVE N° 141	Trave	001	90,00	50,00	90,00	420,16	1590,28
TRAVE N° 142	Trave	001	90,00	50,00	90,00	420,16	729,99

4.16.2. PORTANZA DELLE FONDAZIONI SUPERFICIALI

Ai fini dei calcoli di portanza le sollecitazioni SLU sismiche saranno considerate moltiplicate per un coef. GammaRD = 1.10

N.B. La relazione è redatta in forma sintetica. Verranno riportate le sole combinazioni maggiormente gravose per ogni verifica.

ELEMENTO : TRAVE N° 55

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,5	-2,3	101,9	-101,7	-25906,9	-0,658	-0,752
009	SLV A1	Si	0,4	-2,9	813,4	17,2	-17116,6	-0,433	-0,499
028	SLV A1	Si	0,6	-0,8	131,4	-753,7	-15097,0	-0,391	-0,426

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	8943,6	0,011	7670,8	0,013	-0,162	-1,007	-0,204	0,000	0,000	-1,210	0,621
009/SLV A1	1 di 1	6424,0	0,139	5151,2	0,004	-0,162	-0,909	-0,176	0,000	0,000	-1,085	0,506
028/SLV A1	1 di 1	5845,1	0,025	4572,3	0,181	-0,162	-0,942	-0,180	0,000	0,000	-1,122	0,417

ELEMENTO : TRAVE N° 56

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,3	-0,8	-35,9	101,4	-31849,7	-0,834	-0,886
012	SLV A1	Si	0,4	-1,1	-823,0	-23,3	-19840,0	-0,513	-0,559
028	SLV A1	Si	0,4	0,7	97,5	-602,5	-18661,6	-0,484	-0,518

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	10647,1	0,003	9374,2	0,011	-0,162	-1,010	-0,206	0,000	0,000	-1,217	0,729
012/SLV A1	1 di 1	7204,6	0,126	5931,8	0,004	-0,162	-0,921	-0,179	0,000	0,000	-1,100	0,559
028/SLV A1	1 di 1	6866,9	0,016	5594,0	0,118	-0,162	-0,964	-0,189	0,000	0,000	-1,154	0,494

ELEMENTO : TRAVE N° 57

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,0	-5,1	-407,1	-357,3	-69139,7	-0,745	-0,899
012	SLV A1	Si	-0,1	-4,6	-1732,9	77,3	-43769,7	-0,473	-0,562
026	SLV A1	Si	-0,1	-4,5	147,9	-1606,2	-43272,4	-0,467	-0,554

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	23393,9	0,017	20062,8	0,018	-0,162	-1,002	-0,206	0,000	0,000	-1,209	0,744
012/SLV A1	1 di 1	16122,0	0,118	12790,9	0,007	-0,162	-0,922	-0,182	0,000	0,000	-1,104	0,560
026/SLV A1	1 di 1	15979,4	0,010	12648,3	0,140	-0,162	-0,961	-0,191	0,000	0,000	-1,152	0,529

ELEMENTO : TRAVE N° 58

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,1	-21,3	14,2	-647,2	-67596,3	-0,692	-1,003
012	SLV A1	Si	0,2	-17,2	-1640,1	-301,1	-40766,1	-0,427	-0,587
026	SLV A1	Si	0,1	-19,6	808,2	-1518,1	-42084,6	-0,434	-0,609

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	22951,5	0,001	19620,4	0,033	-0,162	-1,004	-0,205	0,000	0,000	-1,209	0,830
012/SLV A1	1 di 1	15261,0	0,118	11930,0	0,028	-0,162	-0,921	-0,180	0,000	0,000	-1,101	0,587
026/SLV A1	1 di 1	15639,0	0,057	12307,9	0,136	-0,162	-0,963	-0,191	0,000	0,000	-1,154	0,581

ELEMENTO : TRAVE N° 59

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
012	SLV A1	Si	0,3	-3,4	-952,9	-184,1	-13876,8	-0,268	-0,305
015	SLV A1	Si	0,1	-2,6	-737,7	831,8	-14462,3	-0,286	-0,313

017	SLV A1	Si	-0,6	-7,5	1023,0	-542,4	-19377,2	-0,346	-0,455			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
012/SLV A1	1 di 1	5984,6	0,175	4222,5	0,048	-0,162	-0,877	-0,162	0,000	0,000	-1,039	0,322
015/SLV A1	1 di 1	6152,4	0,132	4390,3	0,208	-0,162	-0,912	-0,173	0,000	0,000	-1,085	0,317
017/SLV A1	1 di 1	7561,2	0,149	5799,1	0,103	-0,162	-0,908	-0,169	0,000	0,000	-1,077	0,465

ELEMENTO : TRAVE N° 62

Cmb	Tipologia	Sismica	Ecc. B	Ecc. L	S. Taglio B	S. Taglio L	S. Normale	T.T. min	T.T. max			
n°			cm	cm	daN	daN	daN	daN/cmq	daN/cmq			
002	SLU STR	No	0,0	-4,3	235,1	-363,7	-43678,7	-0,626	-0,709			
012	SLV A1	Si	0,0	-2,6	-46,0	-1306,9	-27710,5	-0,399	-0,441			
028	SLV A1	Si	0,3	-2,0	1532,6	-501,7	-26028,7	-0,372	-0,415			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
002/SLU STR	1 di 1	15276,1	0,015	12764,8	0,028	-0,162	-0,994	-0,208	0,000	0,000	-1,202	0,590
012/SLV A1	1 di 1	10699,1	0,005	8187,7	0,176	-0,162	-0,940	-0,188	0,000	0,000	-1,128	0,430
028/SLV A1	1 di 1	10217,0	0,165	7705,7	0,072	-0,162	-0,876	-0,171	0,000	0,000	-1,046	0,436

ELEMENTO : TRAVE N° 63

Cmb	Tipologia	Sismica	Ecc. B	Ecc. L	S. Taglio B	S. Taglio L	S. Normale	T.T. min	T.T. max			
n°			cm	cm	daN	daN	daN	daN/cmq	daN/cmq			
002	SLU STR	No	0,1	1,6	478,1	33,6	-46773,6	-0,671	-0,735			
012	SLV A1	Si	0,1	2,9	494,2	-1075,1	-29461,9	-0,424	-0,466			
028	SLV A1	Si	0,4	0,4	1717,9	-273,0	-29240,3	-0,417	-0,456			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
002/SLU STR	1 di 1	16163,2	0,030	13651,9	0,002	-0,162	-0,985	-0,204	0,000	0,000	-1,189	0,618
012/SLV A1	1 di 1	11201,1	0,049	8689,8	0,136	-0,162	-0,952	-0,192	0,000	0,000	-1,144	0,448
028/SLV A1	1 di 1	11137,6	0,170	8626,2	0,035	-0,162	-0,876	-0,170	0,000	0,000	-1,046	0,480

ELEMENTO : TRAVE N° 64

Cmb	Tipologia	Sismica	Ecc. B	Ecc. L	S. Taglio B	S. Taglio L	S. Normale	T.T. min	T.T. max			
n°			cm	cm	daN	daN	daN	daN/cmq	daN/cmq			
002	SLU STR	No	-0,2	5,4	-252,7	30,5	-46373,6	-0,654	-0,753			
012	SLV A1	Si	-0,2	6,8	71,3	-1278,6	-28605,8	-0,400	-0,468			
025	SLV A1	Si	-0,4	1,4	-1546,1	370,1	-31038,0	-0,438	-0,490			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
002/SLU STR	1 di 1	16048,6	0,016	13537,2	0,002	-0,162	-0,994	-0,207	0,000	0,000	-1,201	0,627
012/SLV A1	1 di 1	10955,7	0,007	8444,4	0,167	-0,162	-0,943	-0,187	0,000	0,000	-1,130	0,455
025/SLV A1	1 di 1	11652,9	0,146	9141,5	0,045	-0,162	-0,894	-0,175	0,000	0,000	-1,068	0,504

ELEMENTO : TRAVE N° 65

Cmb	Tipologia	Sismica	Ecc. B	Ecc. L	S. Taglio B	S. Taglio L	S. Normale	T.T. min	T.T. max			
n°			cm	cm	daN	daN	daN	daN/cmq	daN/cmq			
002	SLU STR	No	-0,1	7,9	-80,2	-464,8	-40819,7	-0,567	-0,675			
012	SLV A1	Si	-0,1	9,9	222,4	-1916,4	-24507,7	-0,329	-0,414			
028	SLV A1	Si	0,0	8,6	1254,9	-651,0	-24325,9	-0,336	-0,407			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
002/SLU STR	1 di 1	14456,6	0,006	11945,3	0,039	-0,162	-0,995	-0,205	0,000	0,000	-1,200	0,562
012/SLV A1	1 di 1	9781,0	0,025	7269,7	0,290	-0,162	-0,906	-0,173	0,000	0,000	-1,078	0,422
028/SLV A1	1 di 1	9728,9	0,142	7217,6	0,099	-0,162	-0,892	-0,177	0,000	0,000	-1,069	0,419

ELEMENTO : TRAVE N° 66

Cmb	Tipologia	Sismica	Ecc. B	Ecc. L	S. Taglio B	S. Taglio L	S. Normale	T.T. min	T.T. max			
n°			cm	cm	daN	daN	daN	daN/cmq	daN/cmq			
002	SLU STR	No	0,2	5,2	25,9	161,9	-52705,6	-0,666	-0,740			
017	SLV A1	Si	0,0	6,8	-79,1	1296,6	-36957,2	-0,464	-0,523			
028	SLV A1	Si	0,4	2,9	1183,1	-377,4	-30958,7	-0,399	-0,434			
Cmb	Strato Rot.	Ver. TB	S.T.B / TB	Ver. TL	S.T.L / TL	Sgm. Lt.	Qlim q	Qlim g	Qlim c	Qres T	QLIM	T.T. / QLIM
n°	n°	daN		daN		daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	
002/SLU STR	1 di 1	18165,4	0,001	15352,2	0,011	-0,162	-1,001	-0,209	0,000	0,000	-1,210	0,611
017/SLV A1	1 di 1	13651,4	0,006	10838,2	0,132	-0,162	-0,954	-0,193	0,000	0,000	-1,148	0,502
028/SLV A1	1 di 1	11932,0	0,109	9118,8	0,046	-0,162	-0,917	-0,182	0,000	0,000	-1,098	0,435

ELEMENTO : TRAVE N° 67

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,3	1,8	258,3	85,9	-59967,7	-0,780	-0,824
009	SLV A1	Si	0,2	3,9	107,7	1172,1	-38730,0	-0,500	-0,541
028	SLV A1	Si	0,4	2,6	1353,1	-242,8	-36617,1	-0,470	-0,511

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	20247,0	0,013	17433,8	0,005	-0,162	-0,996	-0,207	0,000	0,000	-1,203	0,685
009/SLV A1	1 di 1	14159,5	0,008	11346,3	0,114	-0,162	-0,960	-0,194	0,000	0,000	-1,154	0,515
028/SLV A1	1 di 1	13553,9	0,110	10740,7	0,025	-0,162	-0,919	-0,183	0,000	0,000	-1,102	0,510

ELEMENTO : TRAVE N° 68

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,0	0,8	-251,7	-139,1	-63723,8	-0,841	-0,863
012	SLV A1	Si	0,1	2,2	-120,8	-1359,5	-39865,0	-0,521	-0,545
025	SLV A1	Si	-0,2	2,2	-1371,4	227,6	-40667,9	-0,532	-0,560

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	21323,6	0,012	18510,4	0,008	-0,162	-0,997	-0,209	0,000	0,000	-1,206	0,716
012/SLV A1	1 di 1	14484,9	0,009	11671,6	0,128	-0,162	-0,956	-0,193	0,000	0,000	-1,149	0,522
025/SLV A1	1 di 1	14715,0	0,103	11901,8	0,021	-0,162	-0,926	-0,187	0,000	0,000	-1,112	0,554

ELEMENTO : TRAVE N° 69

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,3	-2,5	374,4	507,6	-58197,2	-0,745	-0,801
009	SLV A1	Si	0,2	-4,5	422,9	1377,4	-38322,1	-0,484	-0,535
026	SLV A1	Si	0,4	-3,5	1466,8	463,9	-36649,9	-0,463	-0,512

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	19738,4	0,019	16926,3	0,030	-0,162	-0,992	-0,206	0,000	0,000	-1,198	0,669
009/SLV A1	1 di 1	14041,5	0,033	11229,4	0,135	-0,162	-0,953	-0,192	0,000	0,000	-1,145	0,514
026/SLV A1	1 di 1	13562,2	0,119	10750,1	0,047	-0,162	-0,913	-0,181	0,000	0,000	-1,094	0,515

ELEMENTO : TRAVE N° 70

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,1	-0,2	-458,4	356,2	-60522,6	-0,799	-0,818
009	SLV A1	Si	-0,1	-2,0	-1,2	1448,5	-39554,4	-0,517	-0,540
027	SLV A1	Si	-0,2	-1,4	-1541,4	-129,1	-39585,3	-0,519	-0,541

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	20404,9	0,022	17592,9	0,020	-0,162	-0,990	-0,207	0,000	0,000	-1,197	0,683
009/SLV A1	1 di 1	14394,7	0,000	11582,6	0,138	-0,162	-0,953	-0,192	0,000	0,000	-1,145	0,519
027/SLV A1	1 di 1	14403,6	0,118	11591,5	0,012	-0,162	-0,915	-0,183	0,000	0,000	-1,099	0,541

ELEMENTO : TRAVE N° 71

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,6	1,2	697,0	-108,6	-53625,9	-0,764	-0,822
009	SLV A1	Si	0,3	0,5	1917,1	-320,6	-35831,8	-0,522	-0,542
026	SLV A1	Si	0,6	2,0	1089,5	-1525,8	-34501,5	-0,482	-0,536

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17428,5	0,040	15616,0	0,007	-0,162	-0,989	-0,198	0,000	0,000	-1,187	0,693
009/SLV A1	1 di 1	12328,1	0,171	10515,6	0,034	-0,162	-0,896	-0,172	0,000	0,000	-1,068	0,558
026/SLV A1	1 di 1	11946,8	0,100	10134,3	0,166	-0,162	-0,940	-0,183	0,000	0,000	-1,123	0,525

ELEMENTO : TRAVE N° 72

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,1	-12,3	-116,2	-276,9	-47383,2	-0,663	-0,859
012	SLV A1	Si	0,0	-10,8	-121,7	-1305,3	-30100,7	-0,429	-0,540

027 SLV A1 Si -0,2 -11,7 -1142,9 -403,5 -30532,1 -0,429 -0,553

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	16154,2	0,007	13826,6	0,020	-0,162	-0,998	-0,209	0,000	0,000	-1,207	0,711
012/SLV A1	1 di 1	11200,5	0,012	8872,9	0,162	-0,162	-0,944	-0,189	0,000	0,000	-1,133	0,524
027/SLV A1	1 di 1	11324,1	0,111	8996,5	0,049	-0,162	-0,919	-0,184	0,000	0,000	-1,103	0,551

ELEMENTO : TRAVE N° 73

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,2	-2,9	532,7	583,6	-86340,6	-0,590	-0,818
009	SLV A1	Si	0,1	-1,0	594,8	2380,3	-58123,4	-0,393	-0,540
026	SLV A1	Si	0,3	-1,6	2901,2	725,1	-55066,1	-0,375	-0,517

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	29893,4	0,018	24993,2	0,023	-0,162	-0,992	-0,206	0,000	0,000	-1,199	0,683
009/SLV A1	1 di 1	21805,4	0,030	16905,2	0,155	-0,162	-0,949	-0,190	0,000	0,000	-1,139	0,521
026/SLV A1	1 di 1	20929,0	0,152	16028,8	0,050	-0,162	-0,886	-0,173	0,000	0,000	-1,059	0,537

ELEMENTO : TRAVE N° 74

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,1	-0,6	261,7	574,6	-78833,3	-0,542	-0,735
017	SLV A1	Si	-0,1	0,5	915,1	2346,1	-56487,3	-0,384	-0,525
026	SLV A1	Si	0,4	0,0	2949,5	563,7	-48187,3	-0,329	-0,450

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	27741,5	0,009	22841,3	0,025	-0,162	-0,997	-0,208	0,000	0,000	-1,204	0,611
017/SLV A1	1 di 1	21336,4	0,047	16436,2	0,157	-0,162	-0,948	-0,190	0,000	0,000	-1,138	0,507
026/SLV A1	1 di 1	18957,3	0,171	14057,1	0,044	-0,162	-0,869	-0,168	0,000	0,000	-1,037	0,477

ELEMENTO : TRAVE N° 75

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,2	-6,9	62,3	389,8	-51721,5	-0,640	-0,733
017	SLV A1	Si	0,0	-8,4	510,5	1414,4	-36652,6	-0,449	-0,525
026	SLV A1	Si	0,3	-5,5	1235,0	329,2	-31747,9	-0,397	-0,450

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17882,2	0,003	15070,1	0,026	-0,162	-0,996	-0,207	0,000	0,000	-1,204	0,609
017/SLV A1	1 di 1	13563,0	0,041	10750,9	0,145	-0,162	-0,950	-0,192	0,000	0,000	-1,142	0,506
026/SLV A1	1 di 1	12157,1	0,112	9345,0	0,039	-0,162	-0,915	-0,182	0,000	0,000	-1,097	0,451

ELEMENTO : TRAVE N° 76

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,1	0,7	-140,9	-115,6	-36594,4	-0,843	-0,876
012	SLV A1	Si	0,2	1,5	-59,1	-994,9	-23028,8	-0,520	-0,560
023	SLV A1	Si	-0,1	1,4	-725,1	-580,5	-24135,3	-0,551	-0,583

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12223,6	0,012	10734,2	0,011	-0,162	-1,000	-0,208	0,000	0,000	-1,208	0,725
012/SLV A1	1 di 1	8335,2	0,008	6845,8	0,160	-0,162	-0,945	-0,187	0,000	0,000	-1,132	0,544
023/SLV A1	1 di 1	8652,4	0,092	7163,0	0,089	-0,162	-0,937	-0,190	0,000	0,000	-1,127	0,569

ELEMENTO : TRAVE N° 77

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,1	0,9	-237,9	-43,1	-23728,1	-0,626	-0,651
012	SLV A1	Si	0,0	0,8	-1070,0	23,1	-15334,2	-0,404	-0,419
026	SLV A1	Si	0,0	1,8	325,3	-583,8	-14480,9	-0,375	-0,403

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	8319,1	0,029	7046,3	0,006	-0,162	-1,012	-0,200	0,000	0,000	-1,213	0,537
012/SLV A1	1 di 1	5913,1	0,199	4640,3	0,005	-0,162	-0,881	-0,163	0,000	0,000	-1,044	0,441
026/SLV A1	1 di 1	5668,5	0,063	4395,7	0,146	-0,162	-0,971	-0,186	0,000	0,000	-1,157	0,383

ELEMENTO : TRAVE N° 78

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,0	1,3	-294,7	-111,0	-13060,3	-0,548	-0,583
012	SLV A1	Si	0,2	2,0	-740,6	-188,4	-7442,5	-0,304	-0,337
028	SLV A1	Si	0,1	3,7	-451,7	-660,7	-7387,4	-0,291	-0,341

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	5261,3	0,056	3988,5	0,028	-0,162	-0,972	-0,197	0,000	0,000	-1,169	0,499
012/SLV A1	1 di 1	3651,1	0,223	2378,2	0,087	-0,162	-0,810	-0,148	0,000	0,000	-0,958	0,387
028/SLV A1	1 di 1	3635,3	0,137	2362,4	0,308	-0,162	-0,883	-0,170	0,000	0,000	-1,053	0,357

ELEMENTO : TRAVE N° 79

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,1	14,2	367,1	-129,0	-26514,0	-0,552	-0,742
012	SLV A1	Si	0,1	17,1	437,5	-980,7	-15589,2	-0,310	-0,447
028	SLV A1	Si	0,3	16,7	1270,9	-264,3	-14673,6	-0,290	-0,424

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	10356,1	0,035	7844,8	0,016	-0,162	-0,989	-0,201	0,000	0,000	-1,189	0,624
012/SLV A1	1 di 1	7224,6	0,067	4713,3	0,229	-0,162	-0,931	-0,178	0,000	0,000	-1,109	0,444
028/SLV A1	1 di 1	6962,2	0,201	4450,9	0,065	-0,162	-0,831	-0,153	0,000	0,000	-0,984	0,474

ELEMENTO : TRAVE N° 80

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,0	-1,6	-146,5	-34,2	-20790,7	-0,869	-0,931
012	SLV A1	Si	0,1	-1,2	-611,6	3,2	-13079,6	-0,550	-0,585
026	SLV A1	Si	0,1	0,0	199,6	-502,8	-12376,3	-0,527	-0,539

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	7477,9	0,020	6204,3	0,006	-0,162	-1,060	-0,195	0,000	0,000	-1,255	0,742
012/SLV A1	1 di 1	5267,7	0,128	3994,0	0,001	-0,162	-0,965	-0,169	0,000	0,000	-1,134	0,567
026/SLV A1	1 di 1	5066,1	0,043	3792,4	0,146	-0,162	-1,011	-0,178	0,000	0,000	-1,189	0,498

ELEMENTO : TRAVE N° 81

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,0	-0,7	-33,3	-306,2	-17473,2	-0,839	-0,874
012	SLV A1	Si	0,0	-0,7	-34,7	-632,7	-11078,1	-0,532	-0,557
026	SLV A1	Si	0,1	-1,0	403,7	17,8	-10666,3	-0,507	-0,542

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	6332,2	0,005	5253,4	0,058	-0,162	-0,987	-0,203	0,000	0,000	-1,190	0,734
012/SLV A1	1 di 1	4499,2	0,008	3420,3	0,203	-0,162	-0,926	-0,182	0,000	0,000	-1,108	0,553
026/SLV A1	1 di 1	4381,1	0,101	3302,3	0,006	-0,162	-0,923	-0,185	0,000	0,000	-1,107	0,538

ELEMENTO : TRAVE N° 82

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	-0,1	-9,1	-290,4	-483,7	-26692,9	-0,626	-0,773
012	SLV A1	Si	-0,1	-7,9	-161,2	-1473,5	-17065,7	-0,406	-0,482
027	SLV A1	Si	-0,2	-9,0	-801,5	-1003,1	-18878,2	-0,442	-0,546

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	10223,6	0,028	7896,1	0,061	-0,162	-1,001	-0,200	0,000	0,000	-1,201	0,643
012/SLV A1	1 di 1	7464,1	0,024	5136,6	0,316	-0,162	-0,908	-0,167	0,000	0,000	-1,076	0,493
027/SLV A1	1 di 1	7983,6	0,110	5656,1	0,195	-0,162	-0,924	-0,179	0,000	0,000	-1,103	0,545

ELEMENTO : TRAVE N° 83

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,0	1,0	12,8	101,9	-16426,1	-0,786	-0,829
009	SLV A1	Si	0,0	2,9	12,3	622,9	-11513,5	-0,531	-0,607

026 SLV A1 Si 0,1 1,8 446,5 164,0 -10563,0 -0,496 -0,547

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	6030,9	0,002	4953,2	0,021	-0,162	-1,000	-0,209	0,000	0,000	-1,208	0,686
009/SLV A1	1 di 1	4622,8	0,003	3545,1	0,193	-0,162	-0,930	-0,183	0,000	0,000	-1,113	0,600
026/SLV A1	1 di 1	4350,3	0,113	3272,7	0,055	-0,162	-0,914	-0,182	0,000	0,000	-1,096	0,549

ELEMENTO : TRAVE N° 84

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,2	2,4	250,4	95,4	-17632,9	-0,710	-0,798
009	SLV A1	Si	0,1	1,5	793,4	-30,9	-12104,9	-0,500	-0,537
027	SLV A1	Si	0,2	1,3	-196,5	553,4	-12627,3	-0,521	-0,560

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	6572,8	0,038	5299,1	0,018	-0,162	-0,987	-0,200	0,000	0,000	-1,188	0,672
009/SLV A1	1 di 1	4988,3	0,175	3714,6	0,009	-0,162	-0,874	-0,167	0,000	0,000	-1,042	0,567
027/SLV A1	1 di 1	5138,0	0,042	3864,4	0,158	-0,162	-0,950	-0,186	0,000	0,000	-1,136	0,542

ELEMENTO : TRAVE N° 85

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,2	1,1	387,3	-239,8	-23404,0	-0,861	-0,919
012	SLV A1	Si	0,3	-0,4	128,7	-630,8	-14996,9	-0,545	-0,579
026	SLV A1	Si	0,3	1,1	771,6	125,7	-14423,0	-0,523	-0,570

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	8442,8	0,046	6953,3	0,034	-0,162	-0,994	-0,197	0,000	0,000	-1,191	0,772
012/SLV A1	1 di 1	6033,0	0,023	4543,6	0,153	-0,162	-0,964	-0,184	0,000	0,000	-1,148	0,555
026/SLV A1	1 di 1	5868,5	0,145	4379,1	0,032	-0,162	-0,907	-0,171	0,000	0,000	-1,078	0,582

ELEMENTO : TRAVE N° 86

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,2	2,7	-502,4	202,4	-18749,7	-0,750	-0,852
012	SLV A1	Si	-0,1	2,9	-923,0	101,3	-11890,6	-0,473	-0,539
027	SLV A1	Si	-0,2	1,5	-653,3	560,3	-12934,1	-0,530	-0,575

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	6892,1	0,073	5619,3	0,036	-0,162	-0,964	-0,193	0,000	0,000	-1,157	0,736
012/SLV A1	1 di 1	4926,1	0,206	3653,2	0,030	-0,162	-0,851	-0,160	0,000	0,000	-1,011	0,586
027/SLV A1	1 di 1	5225,2	0,138	3952,3	0,156	-0,162	-0,904	-0,175	0,000	0,000	-1,079	0,586

ELEMENTO : TRAVE N° 87

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,0	-1,3	-115,4	-79,0	-19601,6	-0,824	-0,870
012	SLV A1	Si	0,1	-3,0	-639,4	-34,2	-12543,0	-0,501	-0,573
026	SLV A1	Si	0,0	0,3	25,9	-558,3	-12451,4	-0,532	-0,544

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	7137,1	0,016	5863,4	0,013	-0,162	-1,063	-0,195	0,000	0,000	-1,258	0,691
012/SLV A1	1 di 1	5113,9	0,138	3840,2	0,010	-0,162	-0,956	-0,166	0,000	0,000	-1,123	0,561
026/SLV A1	1 di 1	5087,6	0,006	3813,9	0,161	-0,162	-1,005	-0,177	0,000	0,000	-1,182	0,506

ELEMENTO : TRAVE N° 88

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,6	0,8	-1047,6	88,2	-56992,6	-0,814	-0,871
012	SLV A1	Si	-0,5	0,6	-2012,6	83,1	-35960,5	-0,518	-0,547
026	SLV A1	Si	-0,6	2,2	-283,5	-1377,1	-35416,4	-0,494	-0,552

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	18394,3	0,057	16581,0	0,005	-0,162	-0,979	-0,194	0,000	0,000	-1,173	0,742
012/SLV A1	1 di 1	12365,8	0,179	10552,5	0,009	-0,162	-0,891	-0,170	0,000	0,000	-1,061	0,567
026/SLV A1	1 di 1	12209,8	0,026	10396,5	0,146	-0,162	-0,958	-0,185	0,000	0,000	-1,142	0,531

ELEMENTO : TRAVE N° 89

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	-0,1	-12,5	-13,2	-1157,0	-53552,2	-0,646	-0,841
012	SLV A1	Si	0,0	-11,6	-65,1	-2285,4	-34217,8	-0,418	-0,532
026	SLV A1	Si	0,2	-11,4	1335,9	-13,9	-32809,8	-0,400	-0,515

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	18525,9	0,001	15652,3	0,074	-0,180	-1,104	-0,201	0,000	0,000	-1,305	0,645
012/SLV A1	1 di 1	12984,0	0,006	10110,4	0,249	-0,180	-1,031	-0,179	0,000	0,000	-1,210	0,484
026/SLV A1	1 di 1	12580,3	0,117	9706,8	0,002	-0,180	-1,026	-0,182	0,000	0,000	-1,208	0,469

ELEMENTO : TRAVE N° 93

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	-0,2	-0,4	-463,1	-252,3	-23768,0	-0,687	-0,720
012	SLV A1	Si	-0,1	-0,1	-878,6	-172,6	-14736,8	-0,429	-0,446
028	SLV A1	Si	-0,2	-3,4	-374,7	-1062,2	-14433,9	-0,402	-0,452

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	9020,0	0,051	7057,7	0,036	-0,162	-0,977	-0,197	0,000	0,000	-1,174	0,613
012/SLV A1	1 di 1	6431,3	0,150	4469,0	0,042	-0,162	-0,883	-0,170	0,000	0,000	-1,053	0,466
028/SLV A1	1 di 1	6344,5	0,065	4382,2	0,267	-0,162	-0,916	-0,173	0,000	0,000	-1,089	0,457

ELEMENTO : TRAVE N° 94

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	-0,1	1,7	-323,5	-165,5	-21431,2	-0,672	-0,719
012	SLV A1	Si	-0,1	2,4	-798,5	-239,7	-13075,2	-0,407	-0,441
028	SLV A1	Si	-0,1	1,9	-374,7	-881,8	-13647,2	-0,418	-0,456

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	8150,0	0,040	6387,9	0,026	-0,162	-0,985	-0,200	0,000	0,000	-1,185	0,607
012/SLV A1	1 di 1	5754,9	0,153	3992,7	0,066	-0,162	-0,881	-0,170	0,000	0,000	-1,051	0,462
028/SLV A1	1 di 1	5918,8	0,070	4156,7	0,233	-0,162	-0,926	-0,177	0,000	0,000	-1,103	0,455

ELEMENTO : TRAVE N° 95

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,2	-5,0	476,5	-167,4	-36635,6	-0,638	-0,735
009	SLV A1	Si	0,0	-3,0	1046,5	-45,9	-24401,5	-0,436	-0,475
028	SLV A1	Si	0,2	-5,5	-20,9	-903,5	-22318,8	-0,386	-0,452

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12708,3	0,037	10746,0	0,016	-0,162	-0,989	-0,201	0,000	0,000	-1,190	0,617
009/SLV A1	1 di 1	9201,5	0,125	7239,3	0,007	-0,162	-0,917	-0,181	0,000	0,000	-1,098	0,476
028/SLV A1	1 di 1	8604,6	0,003	6642,3	0,150	-0,162	-0,956	-0,188	0,000	0,000	-1,144	0,434

ELEMENTO : TRAVE N° 96

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,3	-1,1	564,4	100,7	-36521,4	-0,717	-0,763
009	SLV A1	Si	0,2	-0,6	1037,1	175,0	-23596,0	-0,471	-0,488
025	SLV A1	Si	0,2	0,5	553,5	888,6	-23727,5	-0,474	-0,490

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cmq	Qlim q daN/cmq	Qlim g daN/cmq	Qlim c daN/cmq	Qres T daN/cmq	QLIM daN/cmq	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12475,4	0,045	10713,3	0,009	-0,162	-0,985	-0,198	0,000	0,000	-1,183	0,645
009/SLV A1	1 di 1	8770,5	0,130	7008,4	0,027	-0,162	-0,915	-0,179	0,000	0,000	-1,094	0,490
025/SLV A1	1 di 1	8808,2	0,069	7046,1	0,139	-0,162	-0,959	-0,189	0,000	0,000	-1,148	0,470

ELEMENTO : TRAVE N° 99

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cmq	T.T. max daN/cmq
002	SLU STR	No	0,1	-6,4	433,6	-111,7	-39397,7	-0,671	-0,797
009	SLV A1	Si	0,0	-4,6	1048,3	79,6	-25584,3	-0,451	-0,508

028 SLV A1 Si 0,2 -6,6 -2,8 -720,3 -23699,9 -0,400 -0,484

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	13500,0	0,032	11537,7	0,010	-0,162	-0,993	-0,203	0,000	0,000	-1,195	0,667
009/SLV A1	1 di 1	9540,6	0,121	7578,3	0,012	-0,162	-0,921	-0,182	0,000	0,000	-1,102	0,507
028/SLV A1	1 di 1	9000,4	0,000	7038,2	0,113	-0,162	-0,968	-0,192	0,000	0,000	-1,160	0,459

ELEMENTO : TRAVE N° 100

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm^q	T.T. max daN/cm^q
002	SLU STR	No	0,1	-2,4	277,9	60,0	-40582,0	-0,789	-0,855
009	SLV A1	Si	0,1	-2,1	914,3	127,9	-25727,2	-0,504	-0,540
025	SLV A1	Si	0,1	-0,7	326,9	763,7	-25998,6	-0,521	-0,539

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	13639,3	0,020	11877,2	0,005	-0,162	-1,001	-0,205	0,000	0,000	-1,206	0,709
009/SLV A1	1 di 1	9381,4	0,107	7619,3	0,018	-0,162	-0,932	-0,185	0,000	0,000	-1,117	0,532
025/SLV A1	1 di 1	9459,2	0,038	7697,0	0,109	-0,162	-0,969	-0,193	0,000	0,000	-1,163	0,510

ELEMENTO : TRAVE N° 103

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm^q	T.T. max daN/cm^q
002	SLU STR	No	0,2	0,3	130,0	297,2	-42588,0	-0,831	-0,858
009	SLV A1	Si	0,2	-0,2	1052,8	211,0	-27109,2	-0,531	-0,549
025	SLV A1	Si	0,2	-1,2	70,6	882,7	-27398,0	-0,533	-0,566

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	14265,5	0,009	12452,2	0,024	-0,162	-1,006	-0,205	0,000	0,000	-1,212	0,708
009/SLV A1	1 di 1	9828,7	0,118	8015,4	0,029	-0,162	-0,925	-0,182	0,000	0,000	-1,108	0,545
025/SLV A1	1 di 1	9911,5	0,008	8098,2	0,120	-0,162	-0,966	-0,191	0,000	0,000	-1,157	0,538

ELEMENTO : TRAVE N° 104

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm^q	T.T. max daN/cm^q
002	SLU STR	No	0,1	7,8	173,9	-16,4	-32088,9	-0,724	-0,880
012	SLV A1	Si	0,1	9,6	233,7	-836,5	-19648,7	-0,433	-0,552
028	SLV A1	Si	0,3	8,1	918,1	136,8	-18195,0	-0,402	-0,505

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	11810,2	0,015	9442,7	0,002	-0,162	-1,005	-0,206	0,000	0,000	-1,211	0,727
012/SLV A1	1 di 1	8244,3	0,031	5876,9	0,157	-0,162	-0,955	-0,187	0,000	0,000	-1,142	0,531
028/SLV A1	1 di 1	7827,7	0,129	5460,3	0,028	-0,162	-0,902	-0,174	0,000	0,000	-1,076	0,516

ELEMENTO : TRAVE N° 105

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm^q	T.T. max daN/cm^q
002	SLU STR	No	0,1	1,6	54,6	-120,7	-23898,7	-0,869	-0,933
012	SLV A1	Si	0,1	1,4	49,7	-664,5	-15097,3	-0,543	-0,584
028	SLV A1	Si	0,3	1,1	550,1	48,8	-13446,5	-0,485	-0,528

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	8584,6	0,006	7095,2	0,017	-0,162	-1,010	-0,207	0,000	0,000	-1,217	0,767
012/SLV A1	1 di 1	6061,8	0,009	4572,3	0,160	-0,162	-0,952	-0,186	0,000	0,000	-1,138	0,564
028/SLV A1	1 di 1	5588,6	0,108	4099,2	0,013	-0,162	-0,923	-0,180	0,000	0,000	-1,103	0,527

ELEMENTO : TRAVE N° 106

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm^q	T.T. max daN/cm^q
002	SLU STR	No	0,1	10,7	-277,9	139,8	-48365,3	-0,672	-0,849
009	SLV A1	Si	0,0	10,2	-227,4	1467,5	-31247,5	-0,440	-0,546
025	SLV A1	Si	-0,1	10,4	-1070,8	-49,5	-31964,7	-0,446	-0,561

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm^q	Qlim q daN/cm^q	Qlim g daN/cm^q	Qlim c daN/cm^q	Qres T daN/cm^q	QLIM daN/cm^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	16475,5	0,017	14108,1	0,010	-0,162	-0,996	-0,207	0,000	0,000	-1,203	0,705
009/SLV A1	1 di 1	11569,0	0,022	9201,6	0,175	-0,162	-0,942	-0,187	0,000	0,000	-1,129	0,532
025/SLV A1	1 di 1	11774,5	0,100	9407,1	0,006	-0,162	-0,929	-0,187	0,000	0,000	-1,116	0,553

ELEMENTO : TRAVE N° 107

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,0	5,9	-490,9	496,0	-51076,3	-0,742	-0,852
009	SLV A1	Si	-0,1	5,3	-417,1	1319,5	-32432,3	-0,476	-0,538
025	SLV A1	Si	-0,2	5,0	-1289,2	500,2	-32395,7	-0,473	-0,539

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17252,6	0,028	14885,2	0,033	-0,162	-0,986	-0,206	0,000	0,000	-1,192	0,715
009/SLV A1	1 di 1	11908,5	0,039	9541,2	0,152	-0,162	-0,947	-0,190	0,000	0,000	-1,137	0,520
025/SLV A1	1 di 1	11898,0	0,119	9530,7	0,058	-0,162	-0,914	-0,182	0,000	0,000	-1,096	0,541

ELEMENTO : TRAVE N° 109

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,2	2,4	48,6	476,9	-41629,0	-0,634	-0,685
017	SLV A1	Si	0,1	2,3	-356,9	1306,3	-28609,3	-0,440	-0,468
025	SLV A1	Si	0,0	2,0	-921,8	761,6	-29956,9	-0,461	-0,487

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	14544,6	0,003	12177,3	0,039	-0,162	-0,992	-0,205	0,000	0,000	-1,197	0,572
017/SLV A1	1 di 1	10812,7	0,036	8445,4	0,170	-0,162	-0,941	-0,188	0,000	0,000	-1,130	0,455
025/SLV A1	1 di 1	11199,0	0,091	8831,6	0,095	-0,162	-0,932	-0,190	0,000	0,000	-1,122	0,478

ELEMENTO : TRAVE N° 110

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,3	4,1	281,7	600,2	-48389,7	-0,716	-0,806
009	SLV A1	Si	0,2	3,2	22,8	1220,3	-31072,2	-0,469	-0,512
028	SLV A1	Si	0,4	3,3	1113,1	95,5	-29485,9	-0,438	-0,491

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	16482,5	0,017	14115,1	0,043	-0,162	-0,991	-0,204	0,000	0,000	-1,195	0,675
009/SLV A1	1 di 1	11518,7	0,002	9151,3	0,147	-0,162	-0,949	-0,190	0,000	0,000	-1,139	0,494
028/SLV A1	1 di 1	11064,0	0,111	8696,6	0,012	-0,162	-0,918	-0,182	0,000	0,000	-1,100	0,491

ELEMENTO : TRAVE N° 116

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,4	-2,0	-417,1	-85,8	-54723,5	-0,796	-0,870
012	SLV A1	Si	-0,2	-2,0	-1349,3	-10,8	-34373,4	-0,505	-0,543
026	SLV A1	Si	-0,4	-2,5	-111,3	-1398,9	-34701,0	-0,500	-0,553

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17692,7	0,024	15930,6	0,005	-0,162	-0,999	-0,202	0,000	0,000	-1,201	0,724
012/SLV A1	1 di 1	11859,7	0,125	10097,6	0,001	-0,162	-0,924	-0,182	0,000	0,000	-1,106	0,540
026/SLV A1	1 di 1	11953,6	0,010	10191,5	0,151	-0,162	-0,956	-0,186	0,000	0,000	-1,141	0,533

ELEMENTO : TRAVE N° 117

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,5	-4,2	-339,6	-124,6	-55242,3	-0,718	-0,825
020	SLV A1	Si	-0,3	-4,7	-1253,1	129,0	-34118,1	-0,442	-0,508
026	SLV A1	Si	-0,5	-5,4	-41,5	-1600,6	-34116,4	-0,433	-0,517

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	18041,6	0,019	16079,3	0,008	-0,162	-1,002	-0,202	0,000	0,000	-1,205	0,685
020/SLV A1	1 di 1	11986,7	0,115	10024,4	0,014	-0,162	-0,929	-0,183	0,000	0,000	-1,112	0,503
026/SLV A1	1 di 1	11986,2	0,004	10023,9	0,176	-0,162	-0,948	-0,182	0,000	0,000	-1,131	0,503

ELEMENTO : TRAVE N° 119

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,4	-0,9	784,3	-243,7	-52549,3	-0,777	-0,822
009	SLV A1	Si	0,2	-0,4	1631,2	-377,3	-35077,4	-0,528	-0,541

026 SLV A1 Si 0,4 -1,9 808,3 -1522,7 -33995,4 -0,494 -0,537

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17069,6	0,046	15307,4	0,016	-0,162	-0,986	-0,198	0,000	0,000	-1,184	0,695
009/SLV A1	1 di 1	12061,5	0,149	10299,4	0,040	-0,162	-0,910	-0,178	0,000	0,000	-1,088	0,548
026/SLV A1	1 di 1	11751,4	0,076	9989,2	0,168	-0,162	-0,950	-0,184	0,000	0,000	-1,134	0,521

ELEMENTO : TRAVE N° 120

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	0,4	-3,5	1002,1	-329,7	-54368,4	-0,714	-0,803
009	SLV A1	Si	0,2	-2,1	1730,3	-426,7	-37237,7	-0,503	-0,536
026	SLV A1	Si	0,4	-4,9	778,7	-1745,9	-33882,2	-0,434	-0,509

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17791,1	0,056	15828,8	0,021	-0,162	-0,979	-0,196	0,000	0,000	-1,174	0,684
009/SLV A1	1 di 1	12880,9	0,148	10918,6	0,043	-0,162	-0,910	-0,177	0,000	0,000	-1,087	0,542
026/SLV A1	1 di 1	11919,1	0,072	9956,8	0,193	-0,162	-0,942	-0,181	0,000	0,000	-1,123	0,499

ELEMENTO : TRAVE N° 122

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,2	-2,4	-21,1	238,0	-39060,3	-0,752	-0,818
012	SLV A1	Si	-0,2	-2,5	-760,5	307,8	-24615,9	-0,473	-0,517
027	SLV A1	Si	-0,2	-1,9	-130,7	820,4	-25071,2	-0,489	-0,528

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	13203,1	0,002	11441,0	0,021	-0,162	-1,007	-0,206	0,000	0,000	-1,213	0,674
012/SLV A1	1 di 1	9062,8	0,092	7300,7	0,046	-0,162	-0,941	-0,187	0,000	0,000	-1,128	0,504
027/SLV A1	1 di 1	9193,3	0,016	7431,2	0,121	-0,162	-0,965	-0,191	0,000	0,000	-1,156	0,502

ELEMENTO : TRAVE N° 123

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,3	-6,3	-103,6	-68,0	-37638,3	-0,638	-0,768
020	SLV A1	Si	-0,2	-6,2	-852,1	390,7	-23392,3	-0,400	-0,478
027	SLV A1	Si	-0,3	-3,7	-154,4	705,4	-25360,1	-0,444	-0,502

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12995,7	0,008	11033,4	0,006	-0,162	-1,009	-0,206	0,000	0,000	-1,215	0,632
020/SLV A1	1 di 1	8912,3	0,105	6950,0	0,062	-0,162	-0,930	-0,183	0,000	0,000	-1,113	0,473
027/SLV A1	1 di 1	9476,4	0,018	7514,0	0,103	-0,162	-0,971	-0,192	0,000	0,000	-1,164	0,475

ELEMENTO : TRAVE N° 126

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,5	-6,5	-248,4	258,0	-30936,5	-0,519	-0,643
020	SLV A1	Si	-0,2	-6,1	-1010,2	192,1	-19638,6	-0,334	-0,401
021	SLV A1	Si	-0,5	-3,5	209,5	680,9	-20978,9	-0,367	-0,421

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	11074,7	0,022	9112,4	0,028	-0,162	-0,999	-0,201	0,000	0,000	-1,200	0,536
020/SLV A1	1 di 1	7836,4	0,142	5874,1	0,036	-0,162	-0,900	-0,174	0,000	0,000	-1,074	0,411
021/SLV A1	1 di 1	8220,6	0,028	6258,2	0,120	-0,162	-0,966	-0,189	0,000	0,000	-1,154	0,401

ELEMENTO : TRAVE N° 127

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q
002	SLU STR	No	-0,4	-4,0	-243,9	362,7	-33069,6	-0,615	-0,718
012	SLV A1	Si	-0,2	-3,5	-1032,6	104,0	-20620,2	-0,392	-0,439
027	SLV A1	Si	-0,3	-3,7	-372,2	720,5	-21142,6	-0,400	-0,459

Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	11486,0	0,021	9723,8	0,037	-0,162	-1,000	-0,202	0,000	0,000	-1,202	0,597
012/SLV A1	1 di 1	7917,5	0,143	6155,4	0,019	-0,162	-0,903	-0,176	0,000	0,000	-1,078	0,448
027/SLV A1	1 di 1	8067,3	0,051	6305,1	0,126	-0,162	-0,963	-0,189	0,000	0,000	-1,153	0,438

ELEMENTO : TRAVE N° 128

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,2	-3,4	187,6	454,8	-24253,3	-0,434	-0,484
017	SLV A1	Si	-0,5	-3,3	1159,6	206,2	-18017,0	-0,317	-0,365
027	SLV A1	Si	-0,1	-0,6	23,3	927,4	-16774,3	-0,307	-0,318

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	9159,1	0,020	7196,8	0,063	-0,162	-1,005	-0,198	0,000	0,000	-1,203	0,402
017/SLV A1	1 di 1	7371,6	0,173	5409,3	0,042	-0,162	-0,885	-0,163	0,000	0,000	-1,047	0,384
027/SLV A1	1 di 1	7015,4	0,004	5053,0	0,202	-0,162	-0,949	-0,180	0,000	0,000	-1,129	0,309

ELEMENTO : TRAVE N° 129

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,4	-8,8	131,8	-154,9	-44289,1	-0,613	-0,775
012	SLV A1	Si	0,4	-8,5	18,9	-1070,4	-27920,6	-0,385	-0,488
026	SLV A1	Si	0,5	-8,3	781,4	45,9	-27739,8	-0,386	-0,486

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	15307,2	0,009	12939,8	0,012	-0,162	-0,999	-0,206	0,000	0,000	-1,205	0,643
012/SLV A1	1 di 1	10615,4	0,002	8248,0	0,143	-0,162	-0,950	-0,188	0,000	0,000	-1,138	0,472
026/SLV A1	1 di 1	10563,5	0,081	8196,1	0,006	-0,162	-0,937	-0,187	0,000	0,000	-1,125	0,475

ELEMENTO : TRAVE N° 130

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,4	-13,6	-169,1	-108,5	-35396,5	-0,466	-0,645
012	SLV A1	Si	0,5	-17,9	102,0	-1165,5	-21366,5	-0,261	-0,405
027	SLV A1	Si	0,2	-12,6	-985,7	-200,4	-23119,4	-0,312	-0,415

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12804,1	0,013	10390,8	0,010	-0,162	-0,995	-0,205	0,000	0,000	-1,201	0,537
012/SLV A1	1 di 1	8782,6	0,013	6369,3	0,201	-0,162	-0,931	-0,180	0,000	0,000	-1,111	0,401
027/SLV A1	1 di 1	9285,1	0,117	6871,8	0,032	-0,162	-0,908	-0,181	0,000	0,000	-1,089	0,419

ELEMENTO : TRAVE N° 131

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,2	-9,8	-689,2	35,2	-30672,8	-0,434	-0,538
020	SLV A1	Si	0,2	-12,5	42,4	-1112,5	-19292,2	-0,257	-0,343
025	SLV A1	Si	-0,1	-7,0	-1190,1	539,1	-22207,6	-0,323	-0,376

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	11450,1	0,060	9036,8	0,004	-0,162	-0,962	-0,197	0,000	0,000	-1,159	0,465
020/SLV A1	1 di 1	8188,0	0,006	5774,8	0,212	-0,162	-0,927	-0,182	0,000	0,000	-1,109	0,340
025/SLV A1	1 di 1	9023,7	0,145	6610,4	0,090	-0,162	-0,886	-0,175	0,000	0,000	-1,062	0,390

ELEMENTO : TRAVE N° 132

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,2	-8,9	-356,7	-261,6	-37558,5	-0,525	-0,656
020	SLV A1	Si	0,2	-8,1	-286,8	-1162,2	-23696,9	-0,335	-0,409
021	SLV A1	Si	0,0	-9,3	-915,7	290,5	-26533,8	-0,376	-0,462

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	13377,9	0,027	11010,5	0,024	-0,162	-0,986	-0,204	0,000	0,000	-1,190	0,551
020/SLV A1	1 di 1	9404,7	0,034	7037,3	0,182	-0,162	-0,937	-0,185	0,000	0,000	-1,122	0,400
021/SLV A1	1 di 1	10217,8	0,099	7850,4	0,041	-0,162	-0,925	-0,187	0,000	0,000	-1,112	0,457

ELEMENTO : TRAVE N° 133

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,0	-6,6	-913,6	-190,1	-48455,9	-0,703	-0,816
012	SLV A1	Si	0,1	-7,2	-554,9	-1263,4	-30431,7	-0,433	-0,513

027	SLV A1	Si	-0,1	-6,8	-1279,8	-404,0	-31112,5	-0,452	-0,529			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	16501,5	0,055	14134,1	0,013	-0,162	-0,969	-0,200	0,000	0,000	-1,169	0,699
012/SLV A1	1 di 1	11335,1	0,054	8967,7	0,155	-0,162	-0,946	-0,190	0,000	0,000	-1,136	0,497
027/SLV A1	1 di 1	11530,3	0,122	9162,9	0,049	-0,162	-0,911	-0,183	0,000	0,000	-1,094	0,532

ELEMENTO : TRAVE N° 134

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q			
002	SLU STR	No	0,3	-12,1	-442,7	-177,2	-40225,6	-0,537	-0,707			
012	SLV A1	Si	0,4	-17,7	4,1	-1464,1	-23706,9	-0,285	-0,439			
015	SLV A1	Si	0,5	-16,6	-1070,7	-1176,4	-24032,9	-0,294	-0,441			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	14188,3	0,031	11775,0	0,015	-0,162	-0,983	-0,203	0,000	0,000	-1,186	0,596
012/SLV A1	1 di 1	9453,5	0,000	7040,2	0,229	-0,162	-0,922	-0,178	0,000	0,000	-1,100	0,439
015/SLV A1	1 di 1	9546,9	0,123	7133,6	0,181	-0,162	-0,904	-0,178	0,000	0,000	-1,082	0,448

ELEMENTO : TRAVE N° 135

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q			
002	SLU STR	No	0,4	4,0	1029,6	-60,6	-36784,6	-0,874	-1,013			
012	SLV A1	Si	0,4	0,8	449,0	-750,4	-22241,5	-0,530	-0,594			
026	SLV A1	Si	0,4	3,4	1292,2	381,3	-22567,8	-0,534	-0,620			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	13156,1	0,078	10788,7	0,006	-0,162	-0,971	-0,189	0,000	0,000	-1,160	0,874
012/SLV A1	1 di 1	8987,5	0,055	6620,1	0,125	-0,162	-0,976	-0,187	0,000	0,000	-1,163	0,562
026/SLV A1	1 di 1	9081,0	0,157	6713,7	0,062	-0,162	-0,897	-0,167	0,000	0,000	-1,065	0,640

ELEMENTO : TRAVE N° 136

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q			
002	SLU STR	No	-0,1	6,5	-175,3	108,8	-25867,9	-0,624	-0,729			
009	SLV A1	Si	-0,1	9,0	7,7	1192,9	-17571,5	-0,414	-0,512			
027	SLV A1	Si	-0,1	8,0	-809,4	-641,7	-18662,6	-0,442	-0,535			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	9987,3	0,018	7659,6	0,014	-0,162	-1,008	-0,204	0,000	0,000	-1,212	0,602
009/SLV A1	1 di 1	7609,2	0,001	5281,5	0,248	-0,162	-0,931	-0,175	0,000	0,000	-1,105	0,510
027/SLV A1	1 di 1	7922,0	0,112	5594,3	0,126	-0,162	-0,922	-0,178	0,000	0,000	-1,100	0,535

ELEMENTO : TRAVE N° 137

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q			
002	SLU STR	No	-0,1	9,8	-37,8	265,6	-45770,5	-0,663	-0,811			
009	SLV A1	Si	-0,1	11,0	137,1	1344,6	-30227,8	-0,431	-0,539			
027	SLV A1	Si	-0,2	10,4	-1118,0	-256,4	-29970,6	-0,429	-0,538			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	15692,0	0,002	13364,4	0,020	-0,162	-0,998	-0,208	0,000	0,000	-1,207	0,672
009/SLV A1	1 di 1	11236,9	0,013	8909,3	0,166	-0,162	-0,943	-0,188	0,000	0,000	-1,131	0,524
027/SLV A1	1 di 1	11163,2	0,110	8835,6	0,032	-0,162	-0,919	-0,184	0,000	0,000	-1,103	0,536

ELEMENTO : TRAVE N° 138

Cmb n°	Tipologia	Sismica	Ecc. B cm	Ecc. L cm	S. Taglio B daN	S. Taglio L daN	S. Normale daN	T.T. min daN/cm ^q	T.T. max daN/cm ^q			
002	SLU STR	No	-0,1	9,6	110,7	118,2	-51404,1	-0,645	-0,789			
009	SLV A1	Si	-0,1	10,9	271,3	1749,8	-34305,0	-0,423	-0,535			
026	SLV A1	Si	0,2	10,4	1425,9	885,9	-32289,3	-0,400	-0,504			
Cmb n°	Strato Rot. n°	Ver. TB daN	S.T.B / TB	Ver. TL daN	S.T.L / TL	Sgm. Lt. daN/cm ^q	Qlim q daN/cm ^q	Qlim g daN/cm ^q	Qlim c daN/cm ^q	Qres T daN/cm ^q	QLIM daN/cm ^q	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	17910,4	0,006	15036,6	0,008	-0,180	-1,126	-0,209	0,000	0,000	-1,335	0,591
009/SLV A1	1 di 1	13009,2	0,023	10135,4	0,190	-0,180	-1,052	-0,185	0,000	0,000	-1,237	0,476
026/SLV A1	1 di 1	12431,4	0,126	9557,6	0,102	-0,180	-1,018	-0,180	0,000	0,000	-1,198	0,463

ELEMENTO : TRAVE N° 139

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,1	5,8	-434,5	-37,5	-19772,6	-0,577	-0,683
012	SLV A1	Si	0,0	7,2	-997,3	-162,8	-11683,3	-0,333	-0,409
028	SLV A1	Si	-0,1	7,5	-573,0	-764,4	-11926,9	-0,341	-0,424

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	7725,8	0,056	5912,5	0,006	-0,162	-0,972	-0,196	0,000	0,000	-1,169	0,584
012/SLV A1	1 di 1	5407,1	0,203	3593,8	0,050	-0,162	-0,834	-0,156	0,000	0,000	-0,990	0,454
028/SLV A1	1 di 1	5476,9	0,115	3663,6	0,229	-0,162	-0,907	-0,178	0,000	0,000	-1,084	0,430

ELEMENTO : TRAVE N° 141

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	0,4	4,2	370,9	308,6	-35493,5	-0,658	-0,761
009	SLV A1	Si	0,3	3,6	1143,0	296,8	-22954,2	-0,433	-0,486
025	SLV A1	Si	0,3	3,2	284,5	976,7	-23226,0	-0,438	-0,487

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	12231,9	0,030	10418,6	0,030	-0,162	-0,994	-0,200	0,000	0,000	-1,194	0,637
009/SLV A1	1 di 1	8637,7	0,146	6824,4	0,048	-0,162	-0,903	-0,175	0,000	0,000	-1,078	0,496
025/SLV A1	1 di 1	8715,6	0,036	6902,3	0,156	-0,162	-0,954	-0,186	0,000	0,000	-1,140	0,471

ELEMENTO : TRAVE N° 142

Cmb <i>n°</i>	Tipologia	Sismica	Ecc. B <i>cm</i>	Ecc. L <i>cm</i>	S. Taglio B <i>daN</i>	S. Taglio L <i>daN</i>	S. Normale <i>daN</i>	T.T. min <i>daN/cmq</i>	T.T. max <i>daN/cmq</i>
002	SLU STR	No	-0,1	1,1	-229,3	35,8	-32969,7	-0,645	-0,673
012	SLV A1	Si	0,0	1,1	-1102,1	79,6	-21283,6	-0,418	-0,433
026	SLV A1	Si	0,0	2,5	281,3	-716,9	-20955,1	-0,402	-0,434

Cmb <i>n°</i>	Strato Rot. <i>n°</i>	Ver. TB <i>daN</i>	S.T.B / TB	Ver. TL <i>daN</i>	S.T.L / TL	Sgm. Lt. <i>daN/cmq</i>	Qlim q <i>daN/cmq</i>	Qlim g <i>daN/cmq</i>	Qlim c <i>daN/cmq</i>	Qres T <i>daN/cmq</i>	QLIM <i>daN/cmq</i>	T.T. / QLIM
002/SLU STR	1 di 1	11508,5	0,020	9695,2	0,004	-0,162	-1,018	-0,202	0,000	0,000	-1,220	0,552
012/SLV A1	1 di 1	8158,9	0,149	6345,6	0,014	-0,162	-0,915	-0,173	0,000	0,000	-1,088	0,438
026/SLV A1	1 di 1	8064,7	0,038	6251,4	0,126	-0,162	-0,980	-0,189	0,000	0,000	-1,168	0,408