



REGIONE  
LOMBARDIA



### PROGETTO ESECUTIVO

**RIQUALIFICAZIONE LUNGO LA S.P. 42 E MESSA IN SICUREZZA  
DALLA PROG.VA Km 99+440 ALLA PROG.VA Km 105+035,  
SOTTESA DALLA NUOVA VARIANTE, NEI COMUNI DI SELLERO,  
CEDEGOLO E BERZO DEMO, E LUNGO LA S.P. 6 NEI COMUNI DI  
CEVO E SAVIORE DELL'ADAMELLO**

**LOTTO 1**

*Atto anche al superamento delle barriere architettoniche*

<i>Elaborato n. T4</i>	<b>RELAZIONE STRUTTURALE DI CALCOLO DEL TOMBINO SULLA VALLE DELLA MAINARDA E TABULATI DI CALCOLO</b>	
<i>Aggiornamenti</i>	<b>DATA</b>	<b>OGGETTO</b>
	<i>Febbraio 2019</i>	<i>Aggiornamento a seguito del rapporto Tecnico di Verifica di Progetto del 23/01/2019</i>
	<i>Maggio 2020</i>	<i>Adeguamento alle osservazioni di verifica</i>
IL PROGETTISTA Ing. Landrini Girolamo		IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO

Elaborazione dati e stesura progetto: STUDIO LANDRINI  
Via Carlo Tassara n°4 Breno (BS) Tel. e fax 0364/21076  
e-mail: landrini@LANDRINIGEROLAMO.191.it

**UNIONE DEI COMUNI DELLA**

**VAL SAVIORE**

**INTERVENTI DI RIQUALIFICAZIONE LUNGO LA S.P. 42 E  
MESSA IN SICUREZZA DALLA Prog.va Km 99 +440 ALLA  
Prog.va Km 105 +035, SOTTESA DALLA NUOVA  
VARIANTE, NEI COMUNI DI SELLERO, CEDEGOLO E  
BERZO DEMO, E LUNGO LA S.P. 6 NEI COMUNI DI CEVO  
E SAVIORE DELL'ADAMELLO**

## **PROGETTO STRUTTURALE**

**RELAZIONE DI CALCOLO DEL TOMBINO  
SULLA VALLE DELLA MAINARDA**

Il progettista e Direttore dei Lavori

Il Responsabile del Procedimento

---

---

## Descrizione dell'opera e collocazione nel territorio

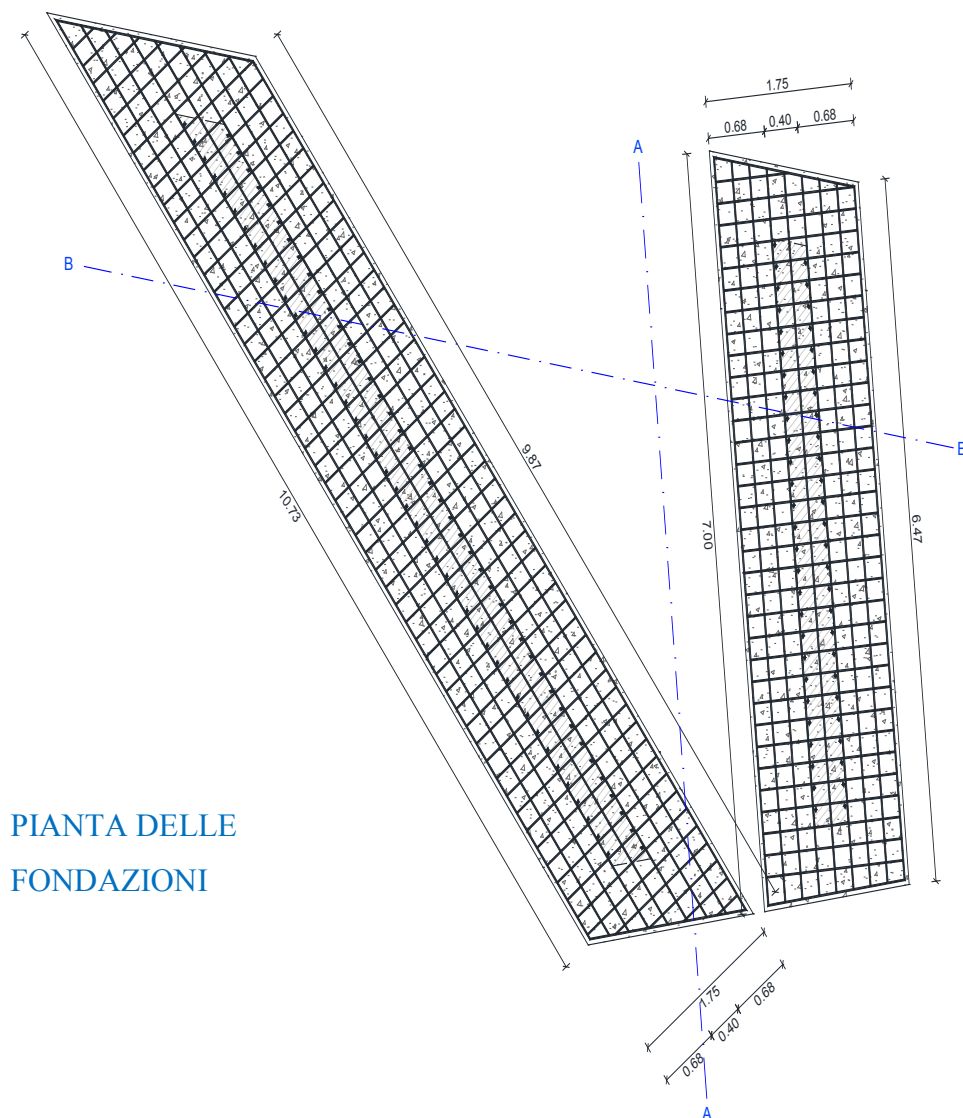
Questa relazione riguarda la progettazione strutturale ed il dimensionamento dell'allargamento del tombino sulla Valle della Mainarda nel comune di Berzo Demo.

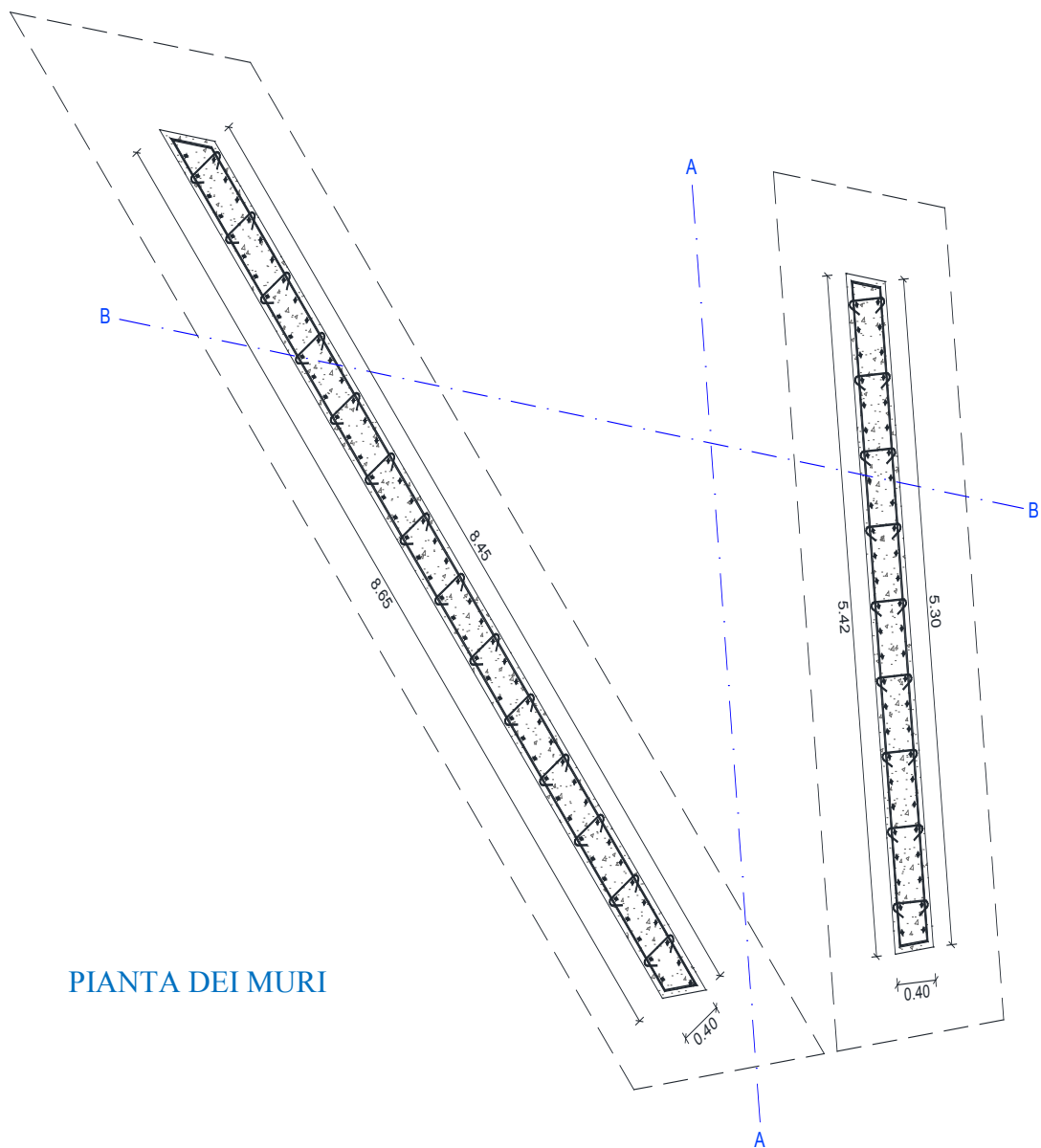
Il tombotto in progetto è formato da: fondazioni continue; muratura in elevazione di sostegno del solettone. Tutte le opere strutturali sono previste in cemento armato gettato in opera. Anche il solettone è previsto gettato in opera e non di tipo parzialmente prefabbricato (con travetti) vista la sua forma irregolare.

La luce di calcolo varia da m 2,40 a m 7,15.

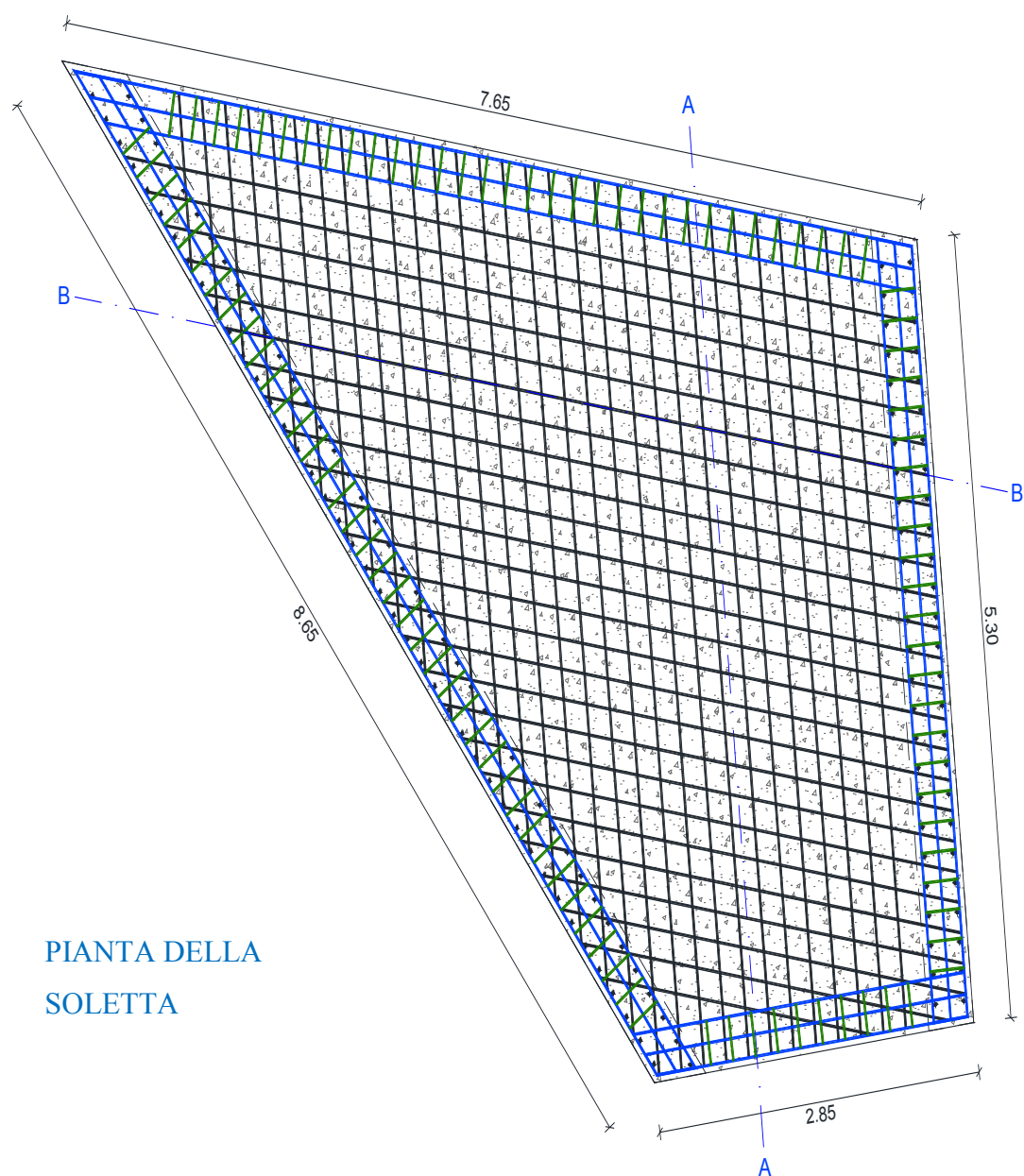
La superficie in pianta della copertura è di circa 30,00 mq.

Gli schemi del manufatto sono i seguenti.

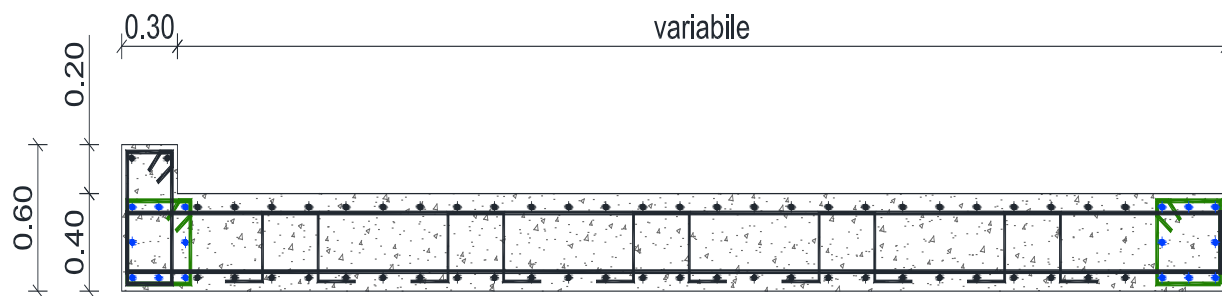




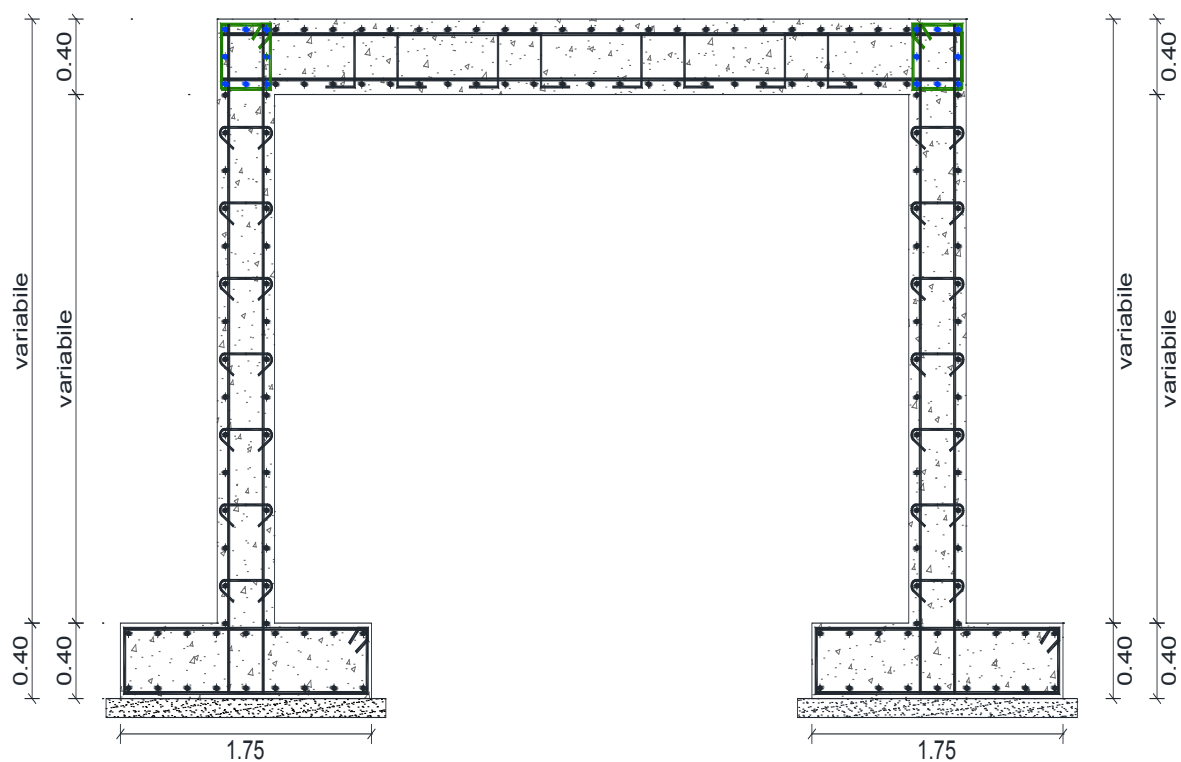
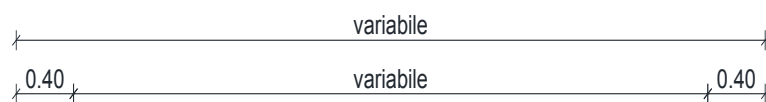
PIANTA DEI MURI



PIANTA DELLA  
SOLETTA



SEZIONE A-A



SEZIONE B-B

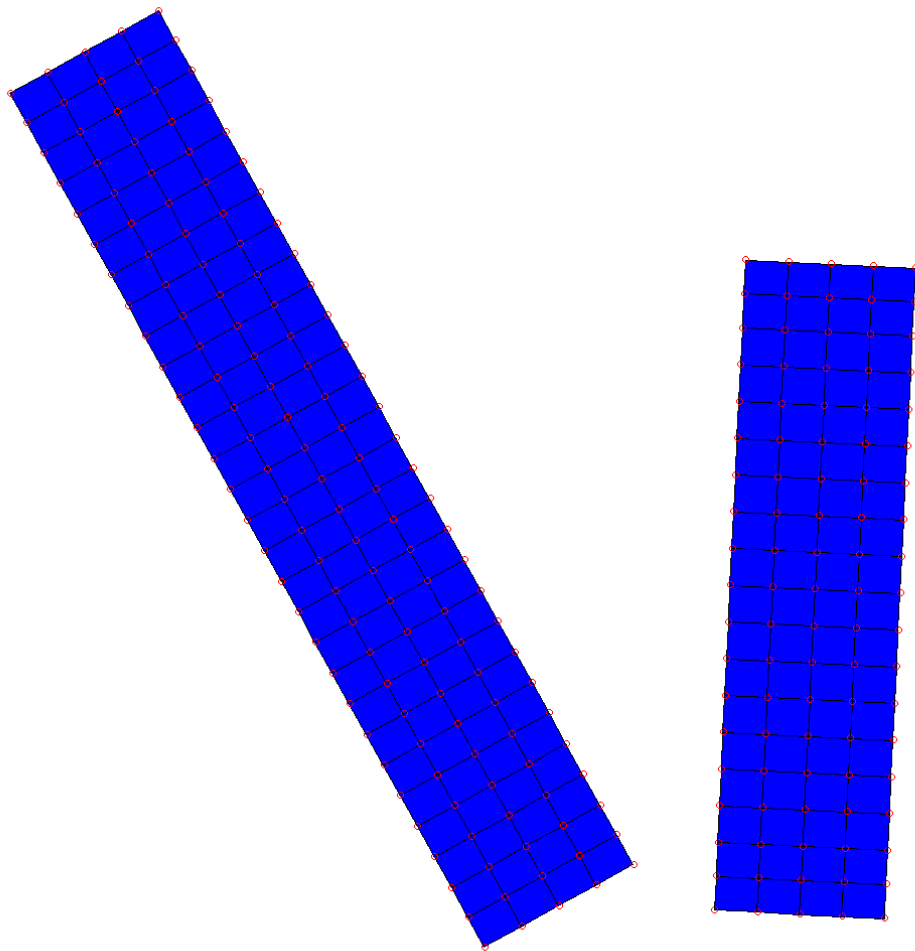
### **Il modello strutturale**

La struttura è stata analizzata agli elementi finiti per simulare il comportamento dei principali elementi che caratterizzano il tombino in oggetto al fine del loro dimensionamento.

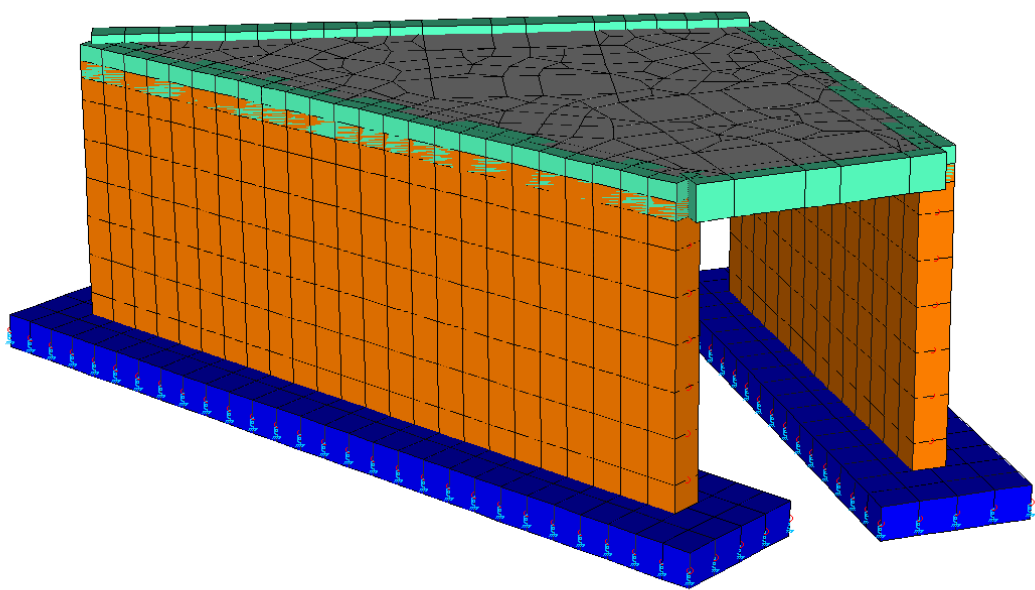
Per poter applicare i carichi da traffico nelle opportune posizioni, la soletta di impalcato è stata modellata come un unico elemento “piastra” dallo spessore di 40 cm.

Le spalle sono state modellate con elementi “piastra” dallo spessore di 40 cm.

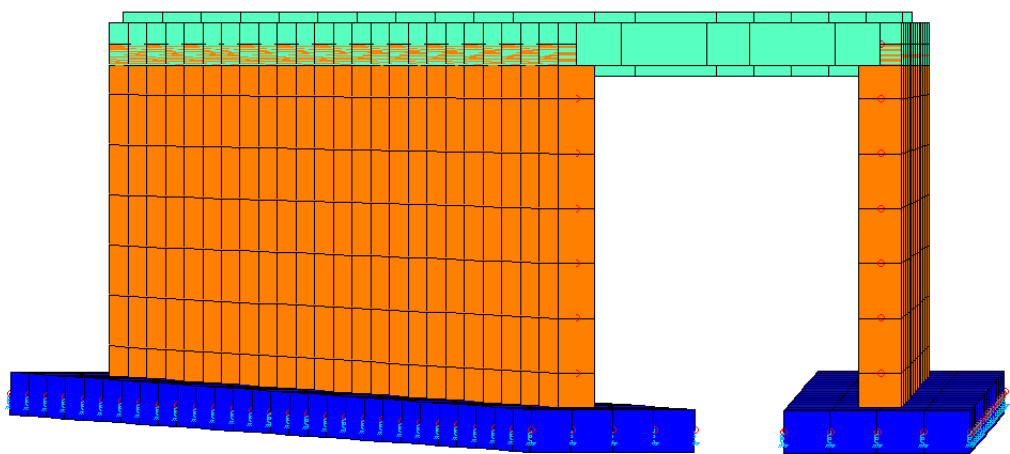
Infine, la sottostruttura di fondazione, è stata simulata mediante “gusci” dallo spessore di 40 cm, vincolati a terra mediante molle alla winkler.



PIANTA FONDAZIONI

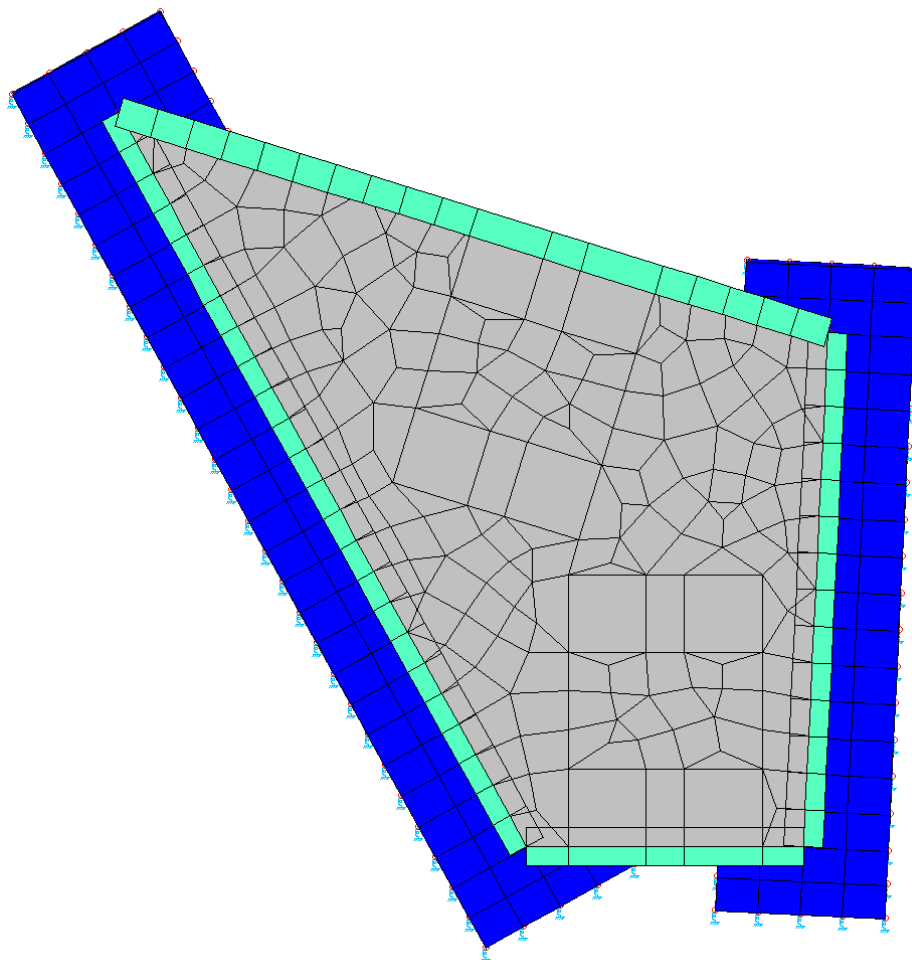


PROSPETTIVA



VISTA ANTERIORE





VISTA DALL'ALTO

## **Le caratteristiche del sito di costruzione**

Dal punto di vista morfologico, il sito di costruzione è formato da una scarpata rocciosa che delimita verso monte la strada provinciale.

Per ricavare lo svincolo, l'ammasso roccioso verrà parzialmente scavato fino al livello della provinciale. Dal punto di vista idrogeologico il sito ospita un ruscello denominato Valle della Mainarda che per l'ingombro della carreggiata in progetto deve essere, per un tratto, coperto dal tombotto in esame. Tutta l'area interessata al progetto è sede di una formazione rocciosa che, opportunamente scavata riceverà anche le fondazioni della struttura in progetto. Per la caratterizzazione geotecnica del sito, vista la semplicità strutturale del tombino su esame si assume quanto nel Par. 6.2.2: "Nel caso di costruzioni o di interventi di modesta rilevanza, che ricadano in zone ben conosciute dal punto di vista geotecnico, la progettazione può essere basata sull'esperienza e sulle conoscenze disponibili, ferma restando la piena responsabilità del progettista su ipotesi e scelte progettuali".

Inoltre si fa riferimento alla relazione geologica, parte integrante del progetto ed in particolare alle caratteristiche geo-meccaniche suggerite dalla stessa relazione geologica.

# Tipo e caratteristiche dei materiali strutturali

## CEMENTO ARMATO

### Calcestruzzi

Riferimenti: NTC 2018

Linee Guida per la messa in opera del calcestruzzo strutturale;

UNI EN 206-1/2006;

UNI 11104.

<b><u>Tipologia strutturale:</u></b>	<b><u>Fondazioni e spalle</u></b>
Classe di resistenza necessaria ai fini statici: Condizioni ambientali:	30 N/mm <sup>2</sup> (300 daN/cm <sup>2</sup> ) Strutture completamente interrato in terreno permeabile.
Classe di esposizione:	XC2
Rapporto acqua/cemento max:	0.60
Classe di consistenza:	S3 (Plastica)
Diametro massimo aggregati:	16 mm

<b><u>Tipologia strutturale:</u></b>	<b><u>Soletta</u></b>
Classe di resistenza necessaria ai fini statici: Condizioni ambientali:	35 N/mm <sup>2</sup> (350 daN/cm <sup>2</sup> ) Strutture interne di edifici non industriali con umidità bassa.
Classe di esposizione:	XC3
Rapporto acqua/cemento max:	0.60
Classe di consistenza:	S4 (Fluida) con Additivo Superfluidificante
Diametro massimo aggregati:	16 mm

### Qualità dei componenti

La sabbia deve essere viva, con grani assortiti in grossezza da 0 a 3 mm, non proveniente da rocce in decomposizione, scricchiolante alla mano, pulita, priva di materie organiche, melmose, terrose e di salsedine.

La ghiaia deve contenere elementi assortiti, di dimensioni fino a 16 mm, resistenti e non gelivi, non friabili, scevri di sostanze estranee, terra e salsedine. Le ghiaie sporche vanno accuratamente lavate. Anche il pietrisco proveniente da rocce compatte, non gessose né gelive, dovrà essere privo di impurità od elementi in decomposizione.

In definitiva gli inerti dovranno essere lavati ed esenti da corpi terrosi ed organici.

L'acqua da utilizzare per gli impasti dovrà essere potabile, priva di sali (cloruri e solfuri).

Potranno essere impiegati additivi fluidificanti o superfluidificanti per contenere il rapporto acqua/cemento mantenendo la lavorabilità necessaria.

### **Prescrizione per inerti**

Sabbia viva 0-7 mm, pulita, priva di materie organiche e terrose; sabbia fino a 30 mm (70mm per fondazioni), non geliva, lavata; pietrisco di roccia compatta.

Assortimento granulometrico in composizione compresa tra le curve granulometriche sperimentali:

- passante al vaglio di mm 16 = 100%
- passante al vaglio di mm 8 = 88-60%
- passante al vaglio di mm 4 = 78-36%
- passante al vaglio di mm 2 = 62-21%
- passante al vaglio di mm 1 = 49-12%
- passante al vaglio di mm 0.25 = 18-3%

### **Prescrizione per il disarmo**

Per ogni porzione di struttura, il disarmo non può essere eseguito se non previa autorizzazione della Direzione Lavori.

### **Provini da prelevarsi in cantiere**

n° 3 cubi di lato 15 cm; ogni getto.

$$\begin{aligned}\sigma_{c28} &\geq 3 \cdot \sigma_{c \text{ adm}}; \\ R_{ck \ 28} &= R_m - 35 \text{ kg/cm}^2; \\ R_{min} &> R_{ck} - 35 \text{ kg/cm}^2\end{aligned}$$

È obbligatorio eseguire i prelievi e le prove sui cubetti secondo quanto prescritto nel Capitolo 11 delle N.T.C. 2018:

- Un prelievo consiste nel prelevare dagli impasti, al momento della posa in opera ed alla presenza del Direttore dei Lavori o di persona di sua fiducia, il calcestruzzo necessario per la confezione di un gruppo di due provini.
- Il controllo di accettazione è eseguito dal Direttore dei Lavori su ciascuna miscela omogenea e si configura, in funzione del quantitativo di calcestruzzo in accettazione, nel:
  - controllo di tipo A di cui al § 11.2.5.1;

- Ogni controllo di tipo A è riferito ad un quantitativo di miscela omogenea non maggiore di 300 mc ed è costituito da tre prelievi, ciascuno dei quali eseguito su un massimo di 100 mc di getto di miscela omogenea. Risulta quindi un controllo di accettazione ogni 300 mc massimo di getto. Per ogni giorno di getto va comunque effettuato almeno un prelievo. Nelle costruzioni con meno di 100 mc di getto di miscela omogenea, fermo restando l'obbligo di almeno 3 prelievi e del rispetto delle limitazioni di cui sopra, è consentito derogare dall'obbligo di prelievo giornaliero.

### **Parametri caratteristici e tensioni limite per il metodo degli stati limite**

Tabella riassuntiva per vari  $R_{ck}$

<b><math>R_{ck}</math></b>	<b><math>f_{ck}</math></b>	<b><math>f_{cd}</math></b>	<b><math>f_{ctm}</math></b>	<b>u.m.</b>
250	207.5	117.6	10.5	[kg/cm <sup>2</sup> ]
300	249.0	141.1	11.9	[kg/cm <sup>2</sup> ]
350	290.5	164.6	13.3	[kg/cm <sup>2</sup> ]
400	332.0	188.1	14.5	[kg/cm <sup>2</sup> ]
450	373.5	211.6	15.7	[kg/cm <sup>2</sup> ]
500	415.0	235.2	16.8	[kg/cm <sup>2</sup> ]

<b><math>R_{ck}</math></b>	<b><math>f_{ck}</math></b>	<b><math>f_{cd}</math></b>	<b><math>f_{ctm}</math></b>	<b>u.m.</b>
25	20.75	11.75	1.05	[N/mm <sup>2</sup> ]
30	24.90	14.11	1.19	[N/mm <sup>2</sup> ]
35	29.05	16.46	1.32	[N/mm <sup>2</sup> ]
40	33.20	18.81	1.44	[N/mm <sup>2</sup> ]
45	37.35	21.16	1.56	[N/mm <sup>2</sup> ]
50	41.50	23.51	1.67	[N/mm <sup>2</sup> ]

legenda:

- $f_{ck}$  (resistenza cilindrica a compressione);  
 $f_{ck} = 0.83 R_{ck}$ ;
- $f_{cd}$  (resistenza di calcolo a compressione);  
 $f_{cd} = \alpha_{cc} * f_{ck} / \gamma_c$
- $f_{ctd}$  (resistenza di calcolo a trazione);  
 $f_{ctd} = f_{ctk} / \gamma_c$ ;  
 $f_{ctk} = 0.7 * f_{ctm}$ ;  
 $f_{ctm} = 0.30 * f_{ck}^{2/3}$  per classi  $\leq C50/60$   
 $f_{ctm} = 2.12 * \ln[1 + f_{cm}/10]$  per classi  $> C50/60$

Valori indicativi di alcune caratteristiche meccaniche dei calcestruzzi impiegati:

Ritiro (valori stimati): 0.25 mm/m (dopo 5 anni, strutture non armate);  
0.10mm/m (strutture armate).

Rigonfiamento in acqua (valori stimati): 0.20 mm/m (dopo 5 anni in strutture armate).

Dilatazione termica:  $10 \cdot 10^{-6} \text{ }^{\circ}\text{C}^{-1}$ .

Viscosità  $\varphi = 1,70$ .

## Acciaio per C.A.

(Rif. D.M. 14.01.2008, par. 11.3.2)

ACCIAIO PER C.A. B450C	
$f_{yk}$ tensione nominale di snervamento:	$\geq 4580 \text{ kg/cm}^2 (\geq 450 \text{ N/mm}^2)$
$f_{tk}$ tensione nominale di rottura:	$\geq 5500 \text{ kg/cm}^2 (\geq 540 \text{ N/mm}^2)$
$f_{td}$ tensione di progetto a rottura:	$f_{yk} / \gamma_s = f_{yk} / 1.15 = 3980 \text{ kg/cm}^2 (= 391 \text{ N/mm}^2)$

L'acciaio dovrà rispettare i seguenti rapporti:

$$f_y / f_{yk} < 1.35 \quad f_t / f_y \geq 1.15$$

Diametro delle barre:  $6 \leq \phi \leq 40 \text{ mm}$ .

E' ammesso l'uso di acciai forniti in rotoli per diametri  $\leq 16 \text{ mm}$ .

Reti e tralicci con elementi base di diametro  $6 \leq \phi \leq 16 \text{ mm}$ .

Rapporto tra i diametri delle barre componenti reti e tralicci:  $\phi_{\min} / \phi_{\max} \geq 0.6$

## Le azioni applicate alla struttura

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni sismiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma.

I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

### AZIONI PERMANENTI

- peso proprio calcestruzzo 2500 kg/mc
- carichi permanenti portati (asfalto, guaina d'impermeabilizzazione etc.) 550 kg/mq
- Si trascurano le spinte delle terre in quanto il terreno in oggetto è prevalentemente roccioso.

### *AZIONI VARIABILI DA TRAFFICO (CARICHI VERTICALI - Q1)*

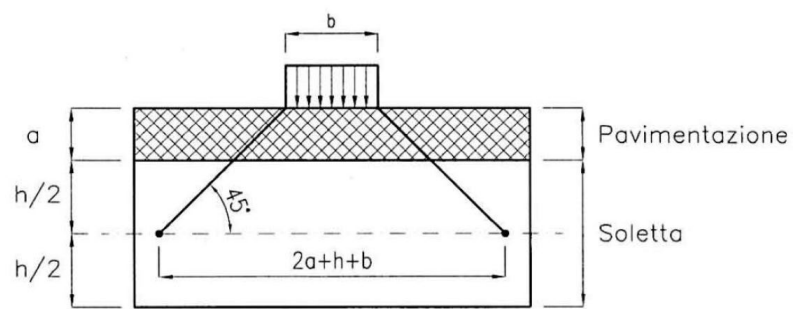
La categoria del ponte in esame è la prima.

Le corsie: per l'impalcato oggetto d'analisi è stata considerata una corsia convenzionale.

#### Schema di carico n° 1 sulla corsia convenzionale (tandem):

Come indicato dalle NTC, per le verifiche globali del ponte in esame, è stato utilizzato lo Schema di carico n°1 ( $2 \times Q_{1k} = 300 \text{ kN} \rightarrow$  carico tandem;  $q_{1k} = 9,00 \text{ kN/mq} \rightarrow$  carico uniformemente distribuito). La corsia n° 1 è quella che, caricata considerando la predisposizione dei carichi più gravosa, produce l'effetto peggiore per le verifiche che si stanno facendo e viene identificata come Corsia Principale.

Sempre in accordo a quanto previsto dalle NTC (par. 5.1.3.3.6) si è considerato che la diffusione dei carichi tandem attraverso la soletta dell'impalcato, avvenga secondo un angolo di  $45^\circ$  fino al piano medio della soletta stessa. Ipotizzando una soletta di spessore pari circa a 40 cm, è stata considerata un'impronta di carico di dimensioni pari a 80 cm x 80 cm su cui spalmare il carico tandem.



**Fig. 5.1.3.a** - *Diffusione dei carichi concentrati nelle solette*



## AZIONI SISMICHE

### Analisi svolta secondo le NTC 2018

L'azione sismica è stata applicata alla struttura in conformità alle disposizioni delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018).

L'azione sismica è calcolata mediante analisi *dinamica modale*.

I parametri che determinano l'azione sismica sono i seguenti:

#### INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro	Soletta svincolo Berzo Demo
Intestazione del lavoro	Soletta svincolo Berzo Demo
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	Kg
Unita' di misura delle lunghezze	cm
Normativa	NTC 2018

#### NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	III
Vita di riferimento	75 anni
Spettro di risposta	SLV
Probabilità di superamento periodo di riferimento	10%
Tempo di ritorno del sisma	712
Località	Berzo Demo centro (BS)
Ag/g	0,0671
F0	2,75
Tc*	0,31
Categoria del suolo	Roccia: A
Fattore topografico	1

L'impostazione di alcuni di tali parametri deriva dalle seguenti valutazioni:

fattori di struttura:  $q = 1,5$

coefficiente di duttilità:  $k = 1$

coefficiente di regolarità:  $k_R = 1$

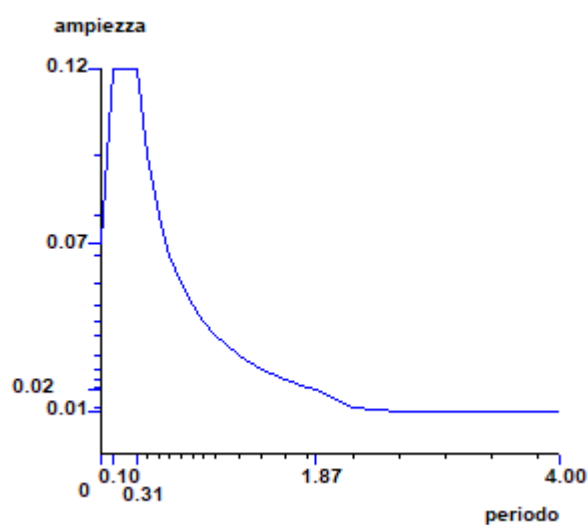
Comportamento Non dissipativo

Sisma verticale: No

Combinazione dei modi CQC

Combinazione delle azioni: NTC18 - Eurocodice 8

L'azione sismica allo s.l.u. è rappresentata quindi dal seguente spettro di risposta.



*Spettri orizzontali:*

Num.	Periodo	A.slu X
1	0.000	0.0671
2	0.103	0.1230
3	0.310	0.1230
4	0.400	0.0953
5	0.500	0.0763
6	0.600	0.0636
7	0.700	0.0545
8	0.800	0.0477
9	0.900	0.0424
10	1.000	0.0381
11	1.200	0.0318
12	1.400	0.0272
13	1.600	0.0238
14	1.800	0.0212
15	1.868	0.0204
16	2.200	0.0147
17	2.600	0.0134
18	3.000	0.0134
19	3.400	0.0134
20	3.800	0.0134
21	4.000	0.0134

## Condizioni di carico

Le condizioni di carico utilizzate per la formulazione delle combinazioni di carico per il calcolo della struttura sono quelle di seguito.

- **Condizione n° 0:**

- Peso proprio degli elementi strutturali in cls

- Considera il peso proprio strutturale. Questa condizione è automaticamente messa in conto dalla procedura che applica al volume del materiale della struttura il rispettivo peso specifico di 2500 kg/mc.

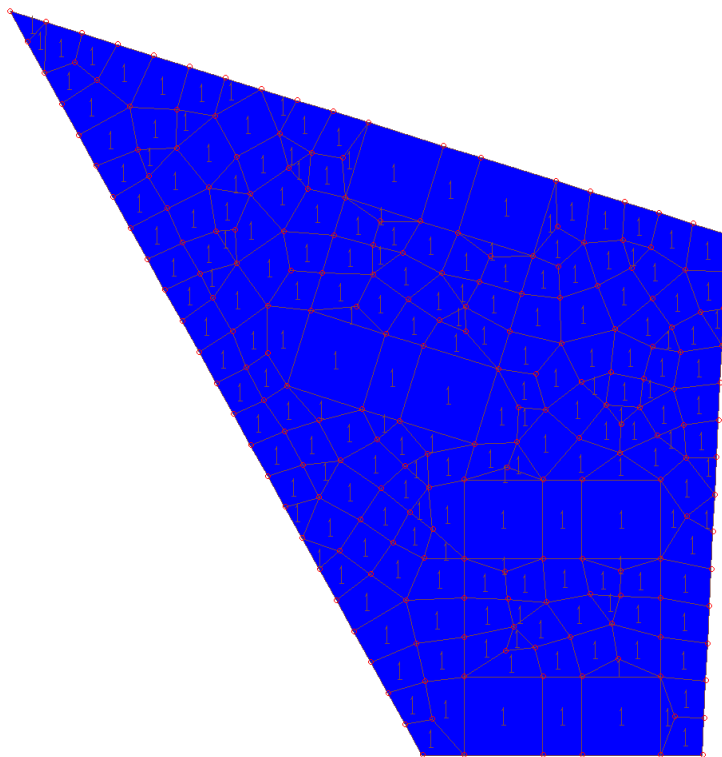
- Il coeff. Parziale di sicurezza per le combinazioni di carico allo SLU è  $\gamma_{G1} = 1,35$

- **Condizione n° 1:**

- Carichi permanenti portati (asfalto, massicciata, etc)

- Rappresentano il peso della massicciata e dall'asfalto messo in conto per 550 kg/mq.

- Il coeff. Parziale di sicurezza per le combinazioni di carico allo SLU è  $\gamma_{G2} = 1,50$ .

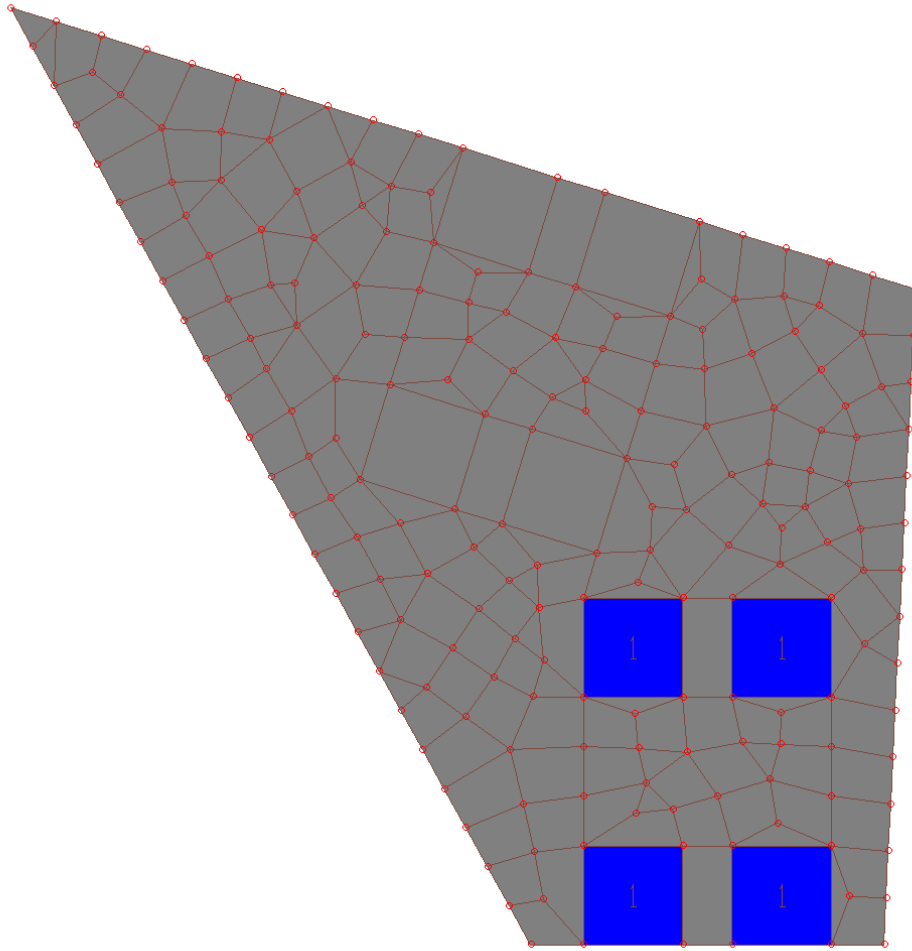


COND.1: PERMANENTE UNIFORME SULLA SOLETTA

- **Condizione n° 2:**

Carichi variabili

Considera lo schema tandem da 600 ql (2Q1K) sul bordo di valle (più corto) dell'impalcato. Il coeff. di sicurezza (per carichi variabili da traffico) è  $\gamma_q = 1,35$ .

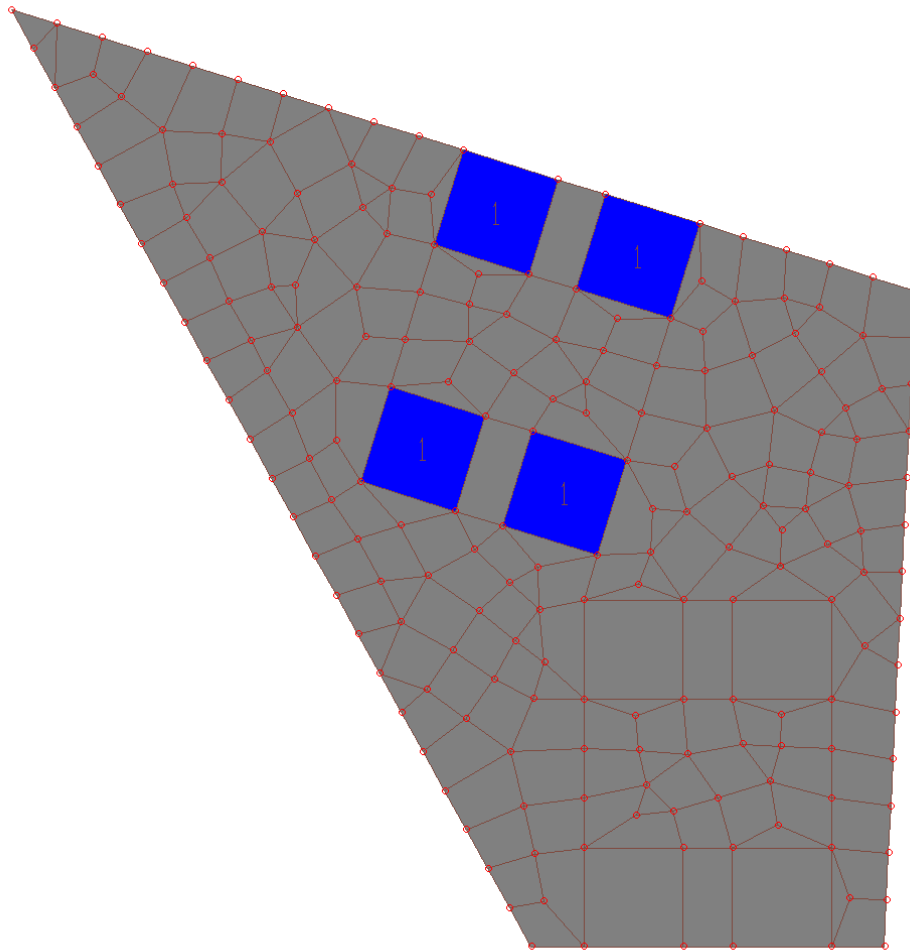


COND.2: POSIZIONE TANDEM SULL'ESTREMO DI VALLE

- **Condizione n° 3:**

Carichi variabili

Considera lo schema tandem da 600 ql (2Q1K) sul bordo a monte (più lungo) dell'impalcato. Il coeff. di sicurezza (per carichi variabili da traffico) è  $\gamma_q = 1,35$ .

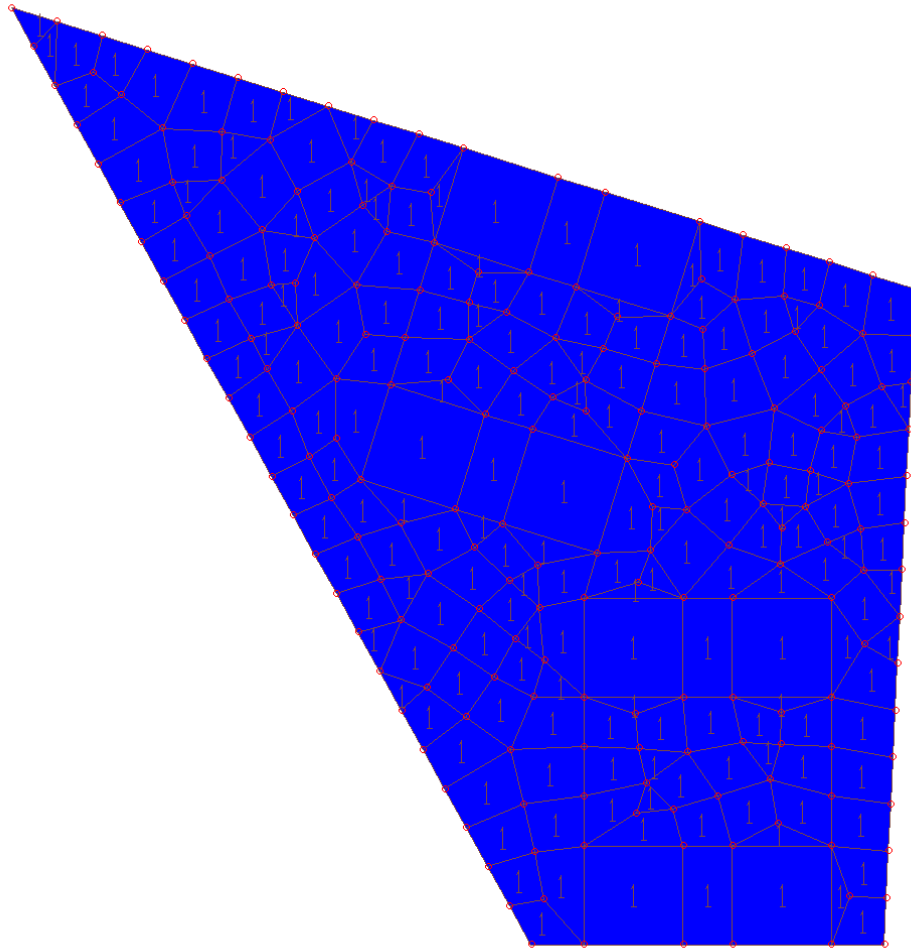


COND.3: TANDEM VERSO IL LATO DI MONTE

- **Condizione n° 4:**

Carichi variabili

Considera il carico  $Q_{1K} = 9,00$  KN uniformemente distribuito sull'impalcato. Il coeff. di sicurezza (per carichi variabili da traffico) è  $\gamma_Q = 1,35$ .



COND.4: CARICO VARIABILE 9 KN/MQ

## ***Combinazioni di carico***

### **Norme Tecniche per le Costruzioni 2018**

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Combinazioni di carico S.L.U.:

COMB. 1 statica permanente:  $1,35 \times \text{COND}.0 + 1,50 \times \text{COND}.1$

COMB. 2 statica:  $1,35 \times \text{COND}.0 + 1,50 \times \text{COND}.1 + 1,35 \times \text{COND}.2 + 1,35 \times \text{COND}.4$

COMB. 3 statica:  $1,35 \times \text{COND}.0 + 1,50 \times \text{COND}.1 + 1,35 \times \text{COND}.3 + 1,35 \times \text{COND}.4$

COMB. 4 sismica:  $1,00 \times \text{COND}.0 + 1,00 \times \text{COND}.1$

Combinazioni di carico S.L.E.:

COMB. 5:  $1,00 \times \text{COND}.0 + 1,00 \times \text{COND}.1$

COMB. 6:  $1,00 \times \text{COND}.0 + 1,00 \times \text{COND}.1 + 1,00 \times \text{COND}.2 + 1,00 \times \text{COND}.4$

COMB. 7:  $1,00 \times \text{COND}.0 + 1,00 \times \text{COND}.1 + 1,00 \times \text{COND}.3 + 1,00 \times \text{COND}.4$

## **Prestazioni di progetto, classe della struttura, vita utile e procedure di qualità**

Le prestazioni della struttura e le condizioni per la sua sicurezza sono state individuate comunemente dal progettista e dal committente. A tal fine è stata posta attenzione al tipo della struttura, al suo uso e alle possibili conseguenze di azioni anche accidentali; particolare rilievo è stato dato alla sicurezza delle persone.

La classe della struttura è di tipo III.

Risulta così definito l'insieme degli stati limite riscontrabili nella vita della struttura ed è stato accertato, in fase di dimensionamento, che essi non siano superati.

Altrettanta cura è stata posta per garantire la durabilità della struttura, con la consapevolezza che tutte le prestazioni attese potranno essere adeguatamente realizzate solo mediante opportune procedure da seguire non solo in fase di progettazione, ma anche di costruzione, manutenzione e gestione dell'opera. Per quanto riguarda la durabilità si sono presi tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche dei materiali e delle strutture, in considerazione dell'ambiente in cui l'opera dovrà vivere. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

### **Calcolo delle sezioni.**

E' stato eseguito con i metodi classici della scienza delle costruzioni nelle ipotesi di:

- a) mantenimento della planarità delle sezioni nella situazione deformata;
- b) risposta elastica lineare e simmetrica dei materiali;
- c) conglomerato non reagente a trazione.

### **Verifica delle sezioni.**

Per le strutture in c.a. l'armatura longitudinale e trasversale necessaria viene desunta dai calcoli eseguiti con elaboratore elettronico sulla base dei carichi e degli schemi di carico riportati in precedenza. L'area di acciaio adottata ed indicata nelle tavole di disegno è maggiore dell'area necessaria.

Sono state condotte verifiche statiche SLU e sismiche SLV di tipo geotecnico, per valutare la capacità portante delle fondazioni; verifiche statiche SLU e sismiche SLV di tipo



strutturale, per valutare la resistenza delle strutture portanti; verifiche statiche SLE per valutare le deformazioni e le fessurazioni degli elementi strutturali.

Per le verifiche geotecniche, le fondazioni della struttura in esame sono considerate come delle fondazioni superficiali (6.4.2 NTC). Le verifiche (non sismiche) si conducono con riferimento ai seguenti stati limite ultimi:

- SLU di tipo geotecnico (GEO)
  - scorrimento sul piano di posa;
  - collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno;
  - stabilità globale;
- SLU di tipo strutturale (STR)
  - raggiungimento della resistenza negli elementi strutturali.

Le verifiche geotecniche riferite alla stabilità globale ed allo scorrimento, non vengono affrontate perché prive di significato vista la geometria della struttura e del sito in esame.

Le rimanenti verifiche geotecniche devono essere effettuate secondo l'**Approccio 2**, con la combinazione **(A1+M1+R3)**, tenendo conto dei valori dei coefficienti parziali riportati nelle Tabelle 6.2.I, 6.2.II e 6.4.I per le verifiche statiche e nella Tabella 7.11.II per le verifiche sismiche.

**Tab. 6.2.I – Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni**

	Effetto	Coefficiente Parziale $\gamma_F$ (o $\gamma_E$ )	EQU	(A1)	(A2)
Carichi permanenti $G_1$	Favorevole	$\gamma_{G1}$	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevole		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti $G_2^{(1)}$	Favorevole	$\gamma_{G2}$	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevole	$\gamma_Q$	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevole		1,5	1,5	1,3

<sup>(1)</sup> Per i carichi permanenti  $G_2$  si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti  $\gamma_{G1}$

Tab. 6.2.II – Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno

Parametro	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale $\gamma_M$	(M1)	(M2)
Tangente dell'angolo di resistenza al taglio	$\tan \varphi'_k$	$\gamma_{\varphi'}$	1,0	1,25
Coesione efficace	$c'_k$	$\gamma_{c'}$	1,0	1,25
Resistenza non drenata	$c_{uk}$	$\gamma_{cu}$	1,0	1,4
Peso dell'unità di volume	$\gamma_\gamma$	$\gamma_\gamma$	1,0	1,0

Tab. 6.4.I – Coefficienti parziali  $\gamma_R$  per le verifiche agli stati limite ultimi di fondazioni superficiali

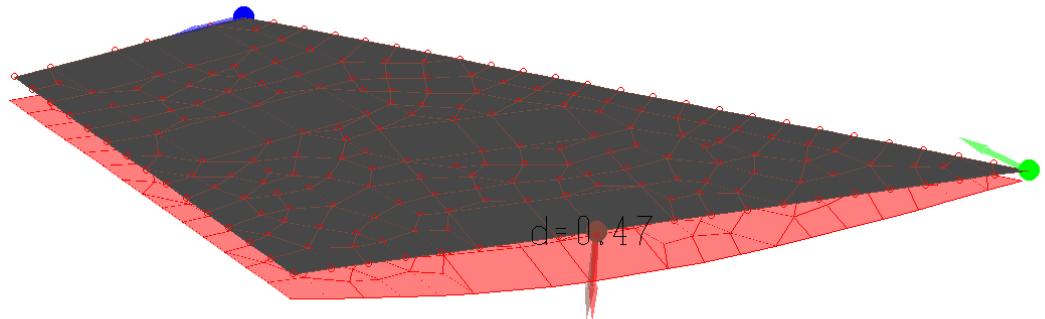
Verifica	Coefficiente parziale
	(R3)
Carico limite	$\gamma_R = 2,3$
Scorrimento	$\gamma_R = 1,1$

Tab. 7.11.II - Coefficienti parziali  $\gamma_R$  per le verifiche degli stati limite (SLV) delle fondazioni superficiali con azioni sismiche

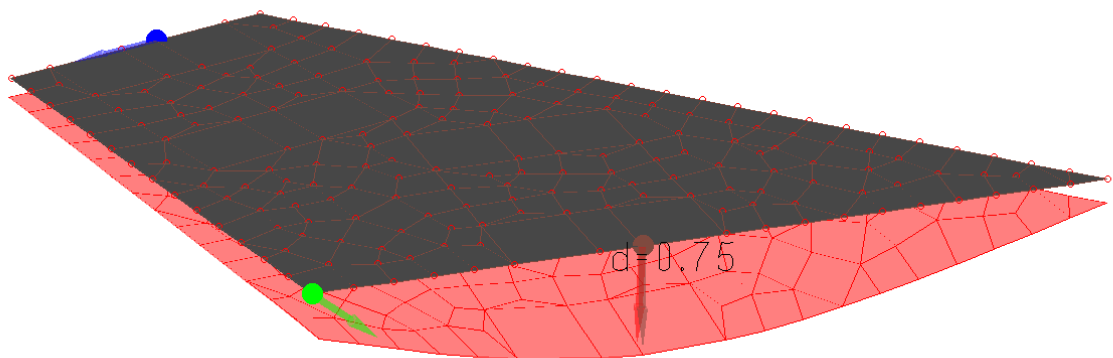
Verifica	Coefficiente parziale $\gamma_R$
Carico limite	2.3
Scorrimento	1.1
Resistenza sulle superfici laterali	1.3

## DEFORMATE STATICHE

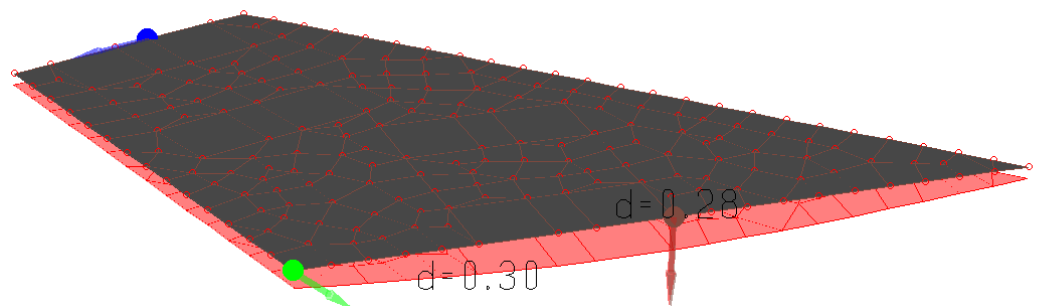
Si riportano di seguito le deformate statiche in funzione dei diversi carichi applicati che derivano dall'analisi del tombino in oggetto.



ABBASSAMENTI DOVUTI A PERM E TANDEM VERSO VALLE



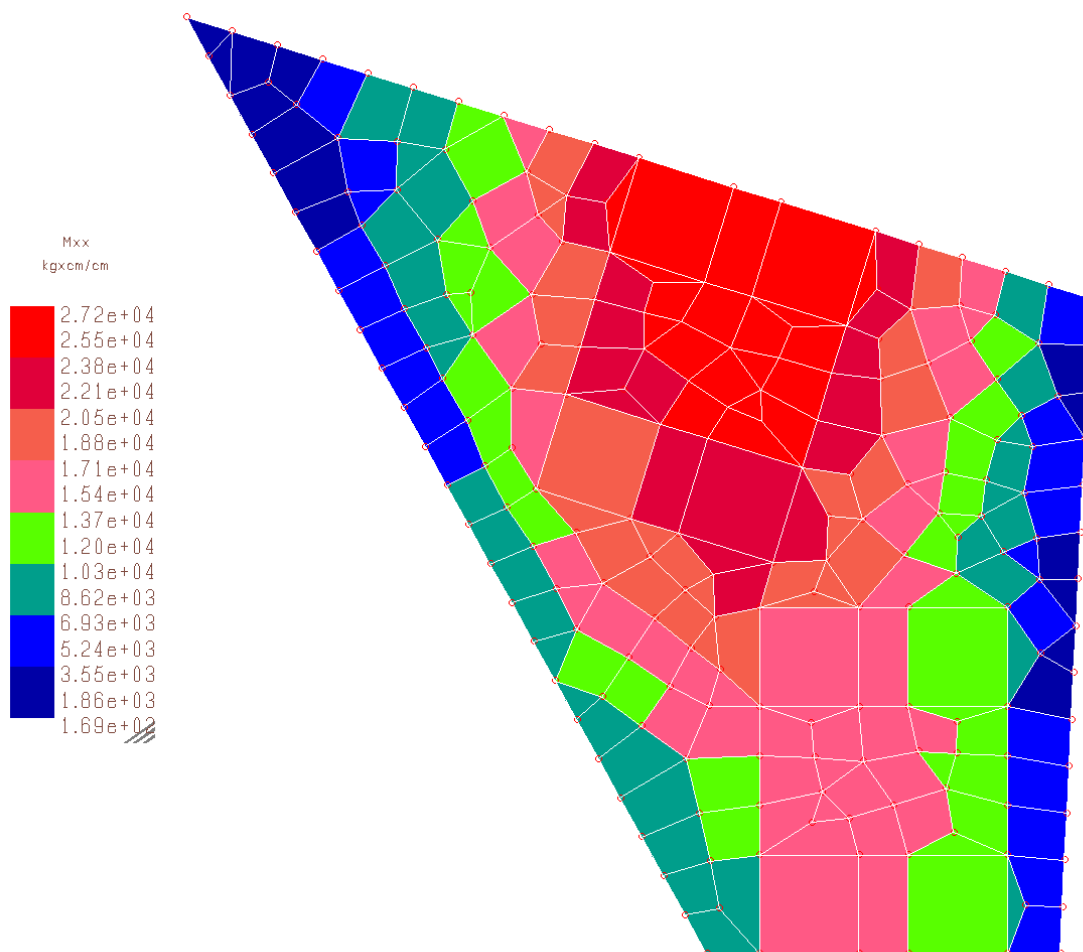
ABBASSAMENTI DOVUTI A PERM E TANDEM VERSO MONTE



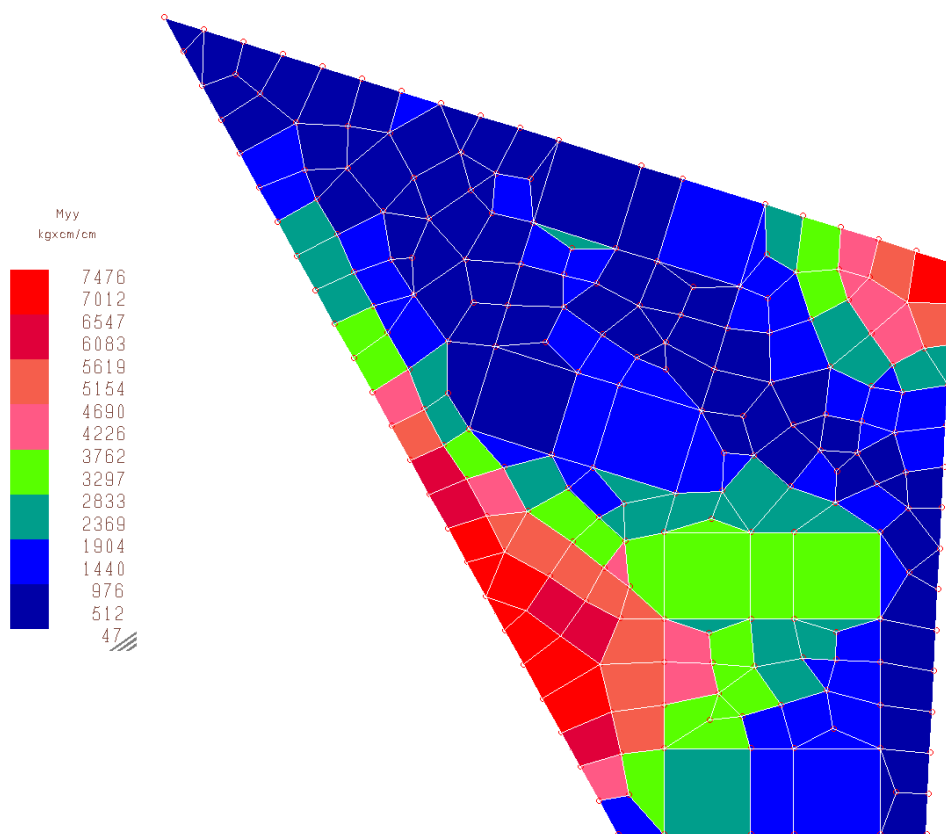
DEFORMATA STATICA DELLA SOLETTA PER PERMANENTI

## ***SOLLECITAZIONI***

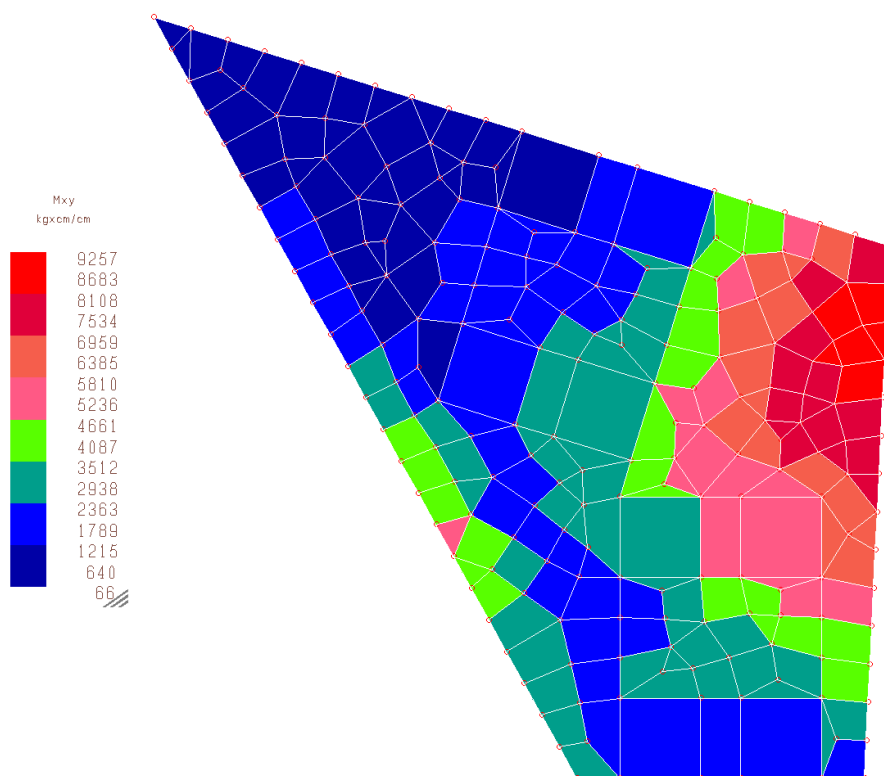
Si riportano di seguito l'involuppo delle sollecitazioni allo stato limite ultimo, compresa l'azione sismica, che derivano dall'analisi del tombino in oggetto.



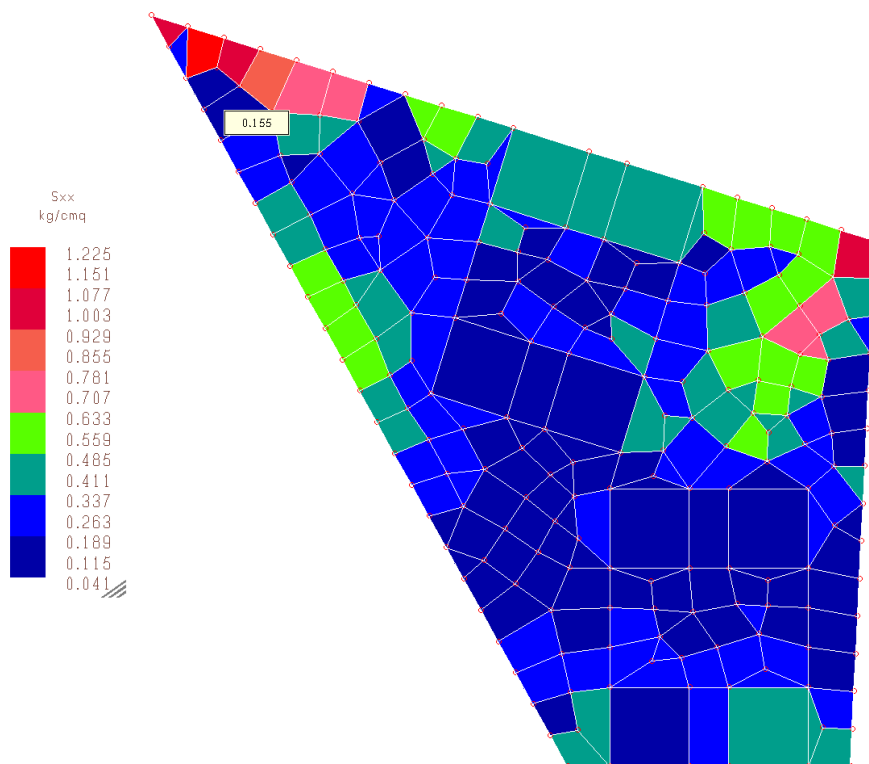
MOMENTI ATTORNO A XX



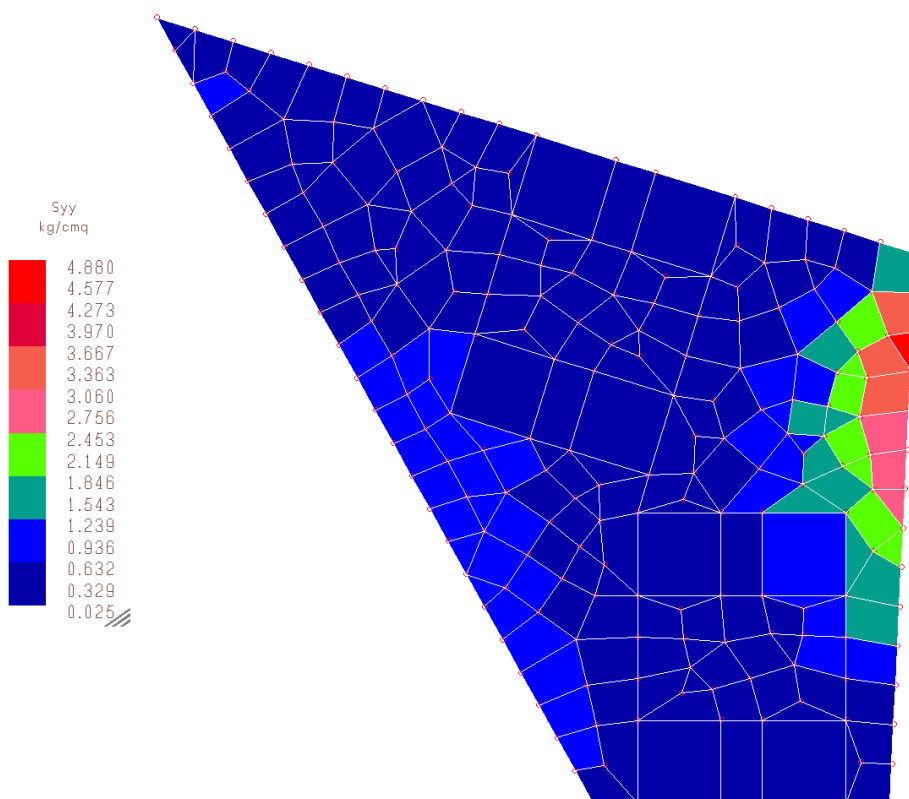
MOMENTI ATTORNO AD Y



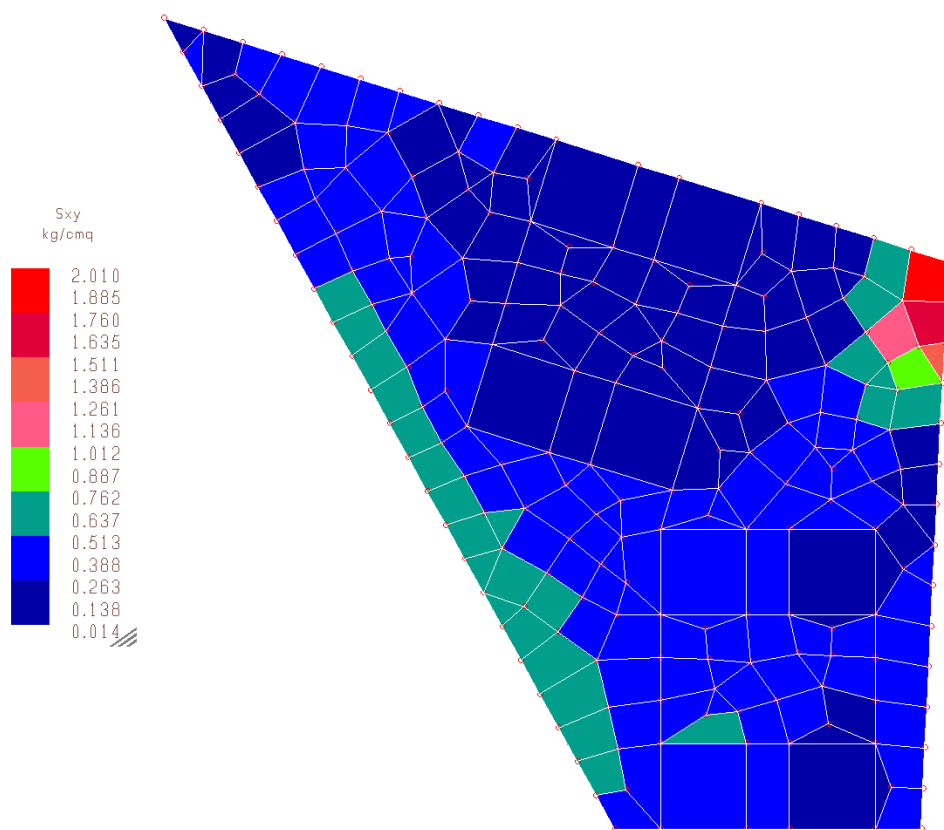
MOMENTI TORCENTI



TENSIONI MEMBRANALI SXX



TENSIONI MEMBRANALI SYY



TENSIONI MEMBRANALI SXY

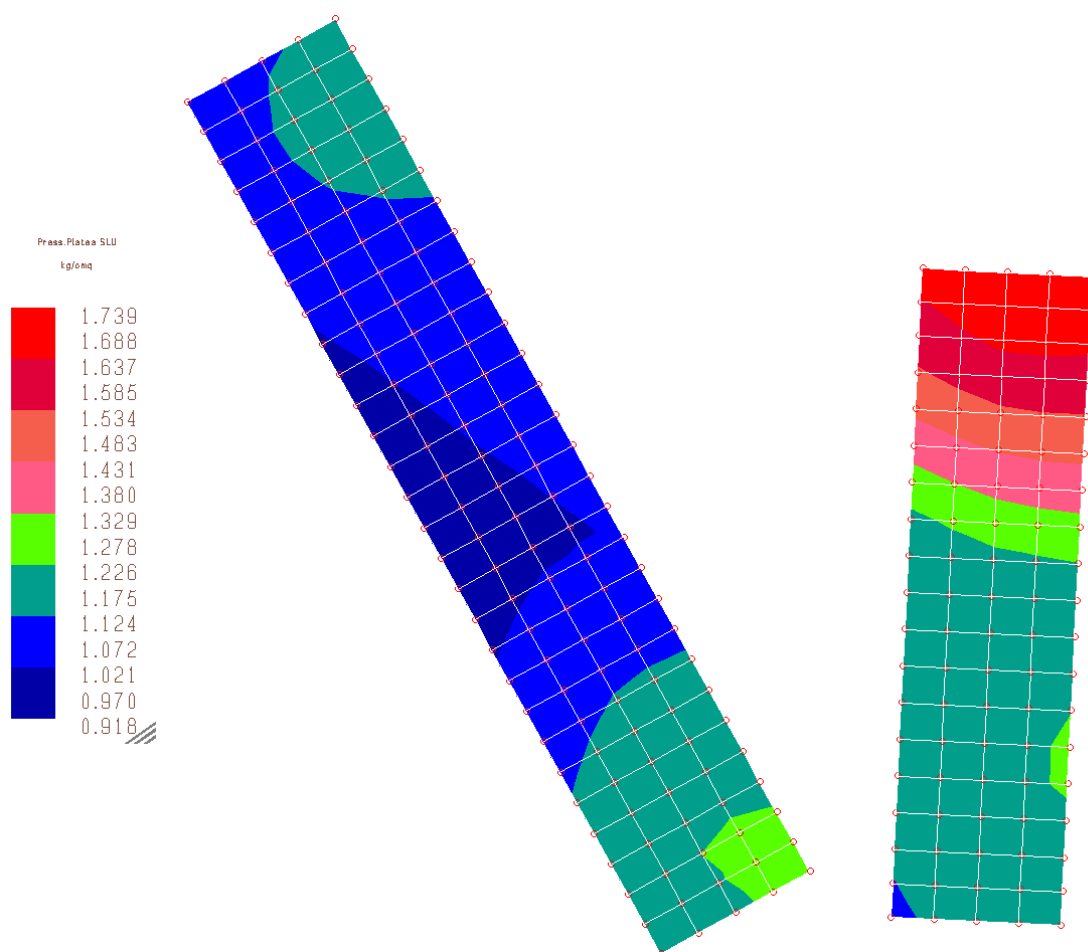
## VERIFICHE STATICHE

### ▪ VERIFICHE DI TIPO GEOTECNICO AGLI S.L.U.

#### *collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno (GEO)*

Per evitare di rappresentare tutti i risultati legati alle singole combinazioni, nelle seguenti verifiche vengono illustrati gli esiti di tutte le combinazioni statiche agli SLU, di cui si considera il loro inviluppo.

Le combinazioni statiche, generano i seguenti valori di pressioni in fondazione:

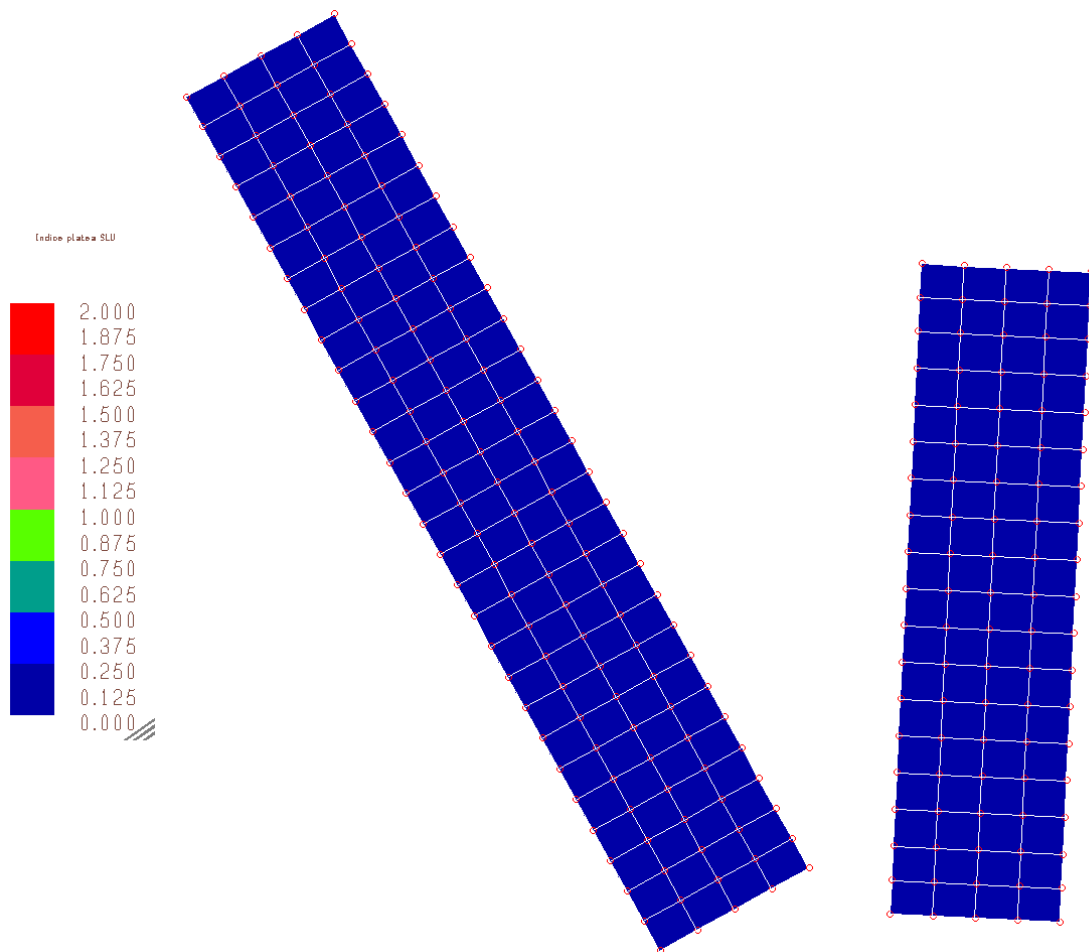


**Inviluppo Combinazioni agli SLU – pressioni sulla platea di fondazione (statiche)**

Il calcolo della capacità portante della fondazione viene condotta automaticamente dalla procedura considerando i dati di input legati alle caratteristiche del terreno. L'analisi viene



condotta facendo riferimento alle formule dell'Eurocodice 7 ed ha prodotto i seguenti risultati:



#### Involuppo Combinazioni agli SLU – indici di resistenza del qlim della fondazione (statici)

In condizioni statiche, la fondazione risulta verificata, essendo:

$$\sigma_{Ed,max} = 1.755 \text{ kg/cm}^2$$

$$q_{lim,ultimo} = 51.192 \text{ kg/cm}^2$$

$$\Psi = \text{Sicurezza allo schiacciamento del sistema di fondazione} = 51.192/1.755 = \underline{\underline{29.169}} >$$

$$\underline{\underline{R3=2.3}} \text{ (oppure, come condotto dalla procedura } \Psi = 1.755 \cdot 2.3/51.192 = \underline{\underline{0.0789}} < 1.00)$$

Di seguito vengono illustrati i calcoli estratti dalla procedura per la determinazione del valore  $Q_{lim,ultimo}$ , per la combinazione n°3 che risulta essere la più gravosa tra le combinazioni statiche:

Caratteristiche geotecniche del terreno:

Peso specifico terreno:	2500	kg/m <sup>3</sup>	Cu, coesione:	0.970	kg/cm <sup>2</sup>
Angolo di attrito:	31.50	gradi	Profondità di posa:	50.0	cm
Angolo di attrito terreno-fondazione	21.00	gradi	Adesione terreno-fondazione:	0.000	kg/cm <sup>2</sup>

Metodo di calcolo della capacità portante:

Criterio di: Eurocodice7

Coefficienti sismici globali:

Coefficiente sismico [khiX]: 0.123  
Coefficiente sismico [khiY]: 0.123  
Coefficiente sismico [khk]: 0.013

Tipo fondazione: platea

Area: 293371 cm<sup>2</sup>

Lato medio: 542 cm

Fattore di riduzione (Bowles) ry: 0.892, Base ridotta B': 483 cm

Combinazione: 3 Descrizione: PERM + TANDEM BORDO MONTE + 9 KN A MQ azione sismica ASSENTE

Coefficienti parziali  $\gamma_M$  di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00  
Coesione efficace: 1.00  
Resistenza non drenata: 1.00  
Peso dell'unità di volume: 1.00

Coefficienti parziali  $\gamma_R$  di sicurezza per le verifiche SLU

Capacità portante: 2.30  
Scorrimento: 1.10

Fattore $\gamma_q$ :	21.86	Fattore $\gamma_c$ :	34.04	Fattore $\gamma_y$ :	25.57
Fatt. inclinazione del carico [iqX]:	1.00	Fatt. inclinazione del carico [icX]:	1.00	Fatt. inclinazione del carico [iyX]:	1.00
Fatt. inclinazione del carico [iqY]:	1.00	Fatt. inclinazione del carico [icY]:	1.00	Fatt. inclinazione del carico [iyY]:	1.00
Fattore di forma [sq]:	1.00	Fattore di forma [sc]:	1.00	Fattore di forma [sy]:	1.00
Fattore di profondità [dq]:	0.00	Fattore di profondità [dc]:	0.00	Fattore di profondità [dy]:	0.00
Coefficiente correttivo [qk]:	0.00	Coefficiente correttivo [ckX]:	0.00	Coefficiente correttivo [cyY]:	0.00

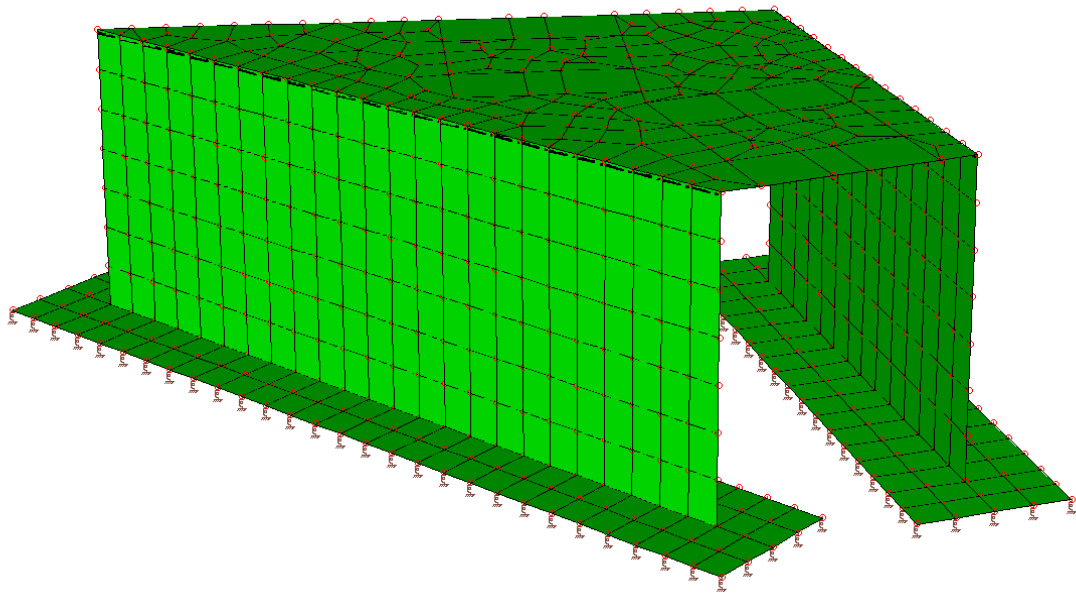
Verifica della capacità portante

Qult: 51.192 kg/cm<sup>2</sup>  
Max pressione suolo: 1.755 kg/cm<sup>2</sup>  
Indice di resistenza: 0.08

## ▪ VERIFICHE DI TIPO STRUTTURALE S.L.U E SISMICHE

Per evitare di rappresentare tutti i risultati legati alle singole combinazioni strutturali, nelle seguenti verifiche vengono illustrati gli esiti di tutte le combinazioni strutturali statiche e sismiche di cui si considera il loro involucro.

La prima analisi, relativa ai controlli geometrici e di dimensionamento della struttura ha evidenziato che tutti gli elementi analizzati risultano verificati (e quindi di colore verde), come rappresentato in figura.



**Verifica degli elementi guscio costituenti il modello FEM**

L'analisi successiva è stata la verifica delle armature. Tale verifica viene condotta automaticamente dalla procedura che evidenzia al termine dell'analisi le quantità di ferro (in  $\text{cm}^2$ ) da dover aggiungere alle armature principali previste nel calcolo e le zone in cui tali armature aggiuntive devono essere predisposte.

Se la quantità di armatura aggiuntiva risulta essere pari a 0, significa che le armature utilizzate come maglia principale nel calcolo son sufficienti per il soddisfacimento della verifica.

Di seguito vengono illustrate le verifiche per ciascuna parte strutturale:

### - **Fondazione**

La fondazione, come da disegno, viene armata con i seguenti ferri:

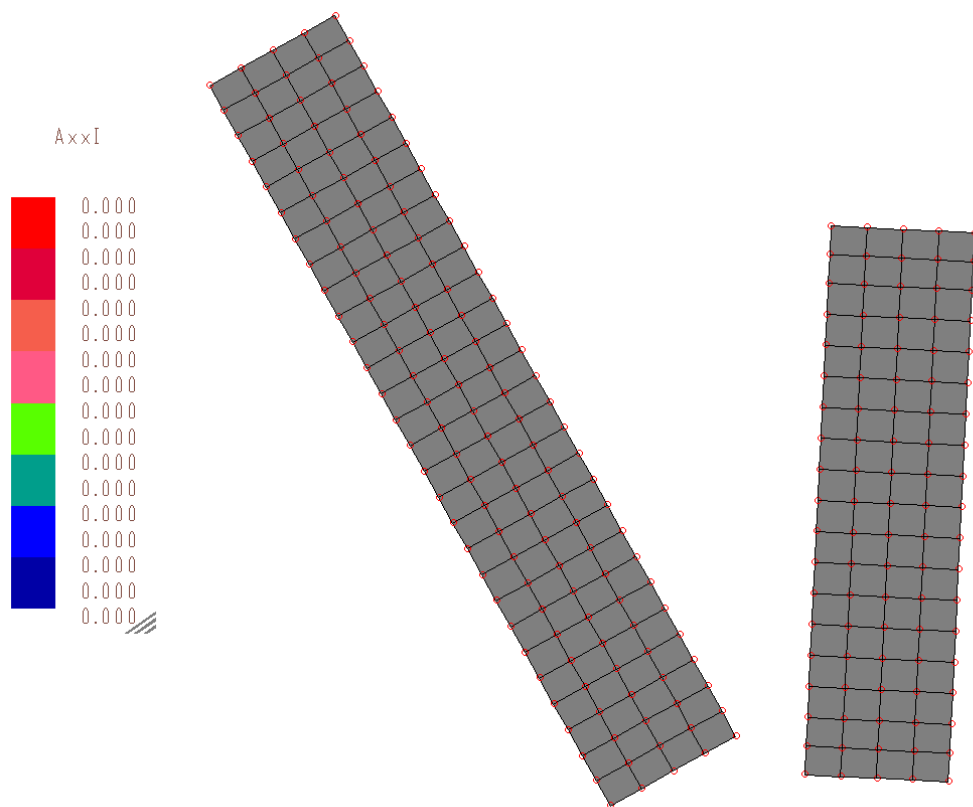
Ferri longitudinali x-x inferiori: 1 $\phi$ 10/20 cm

Ferri longitudinali x-x superiori: 1 $\phi$ 10/20 cm

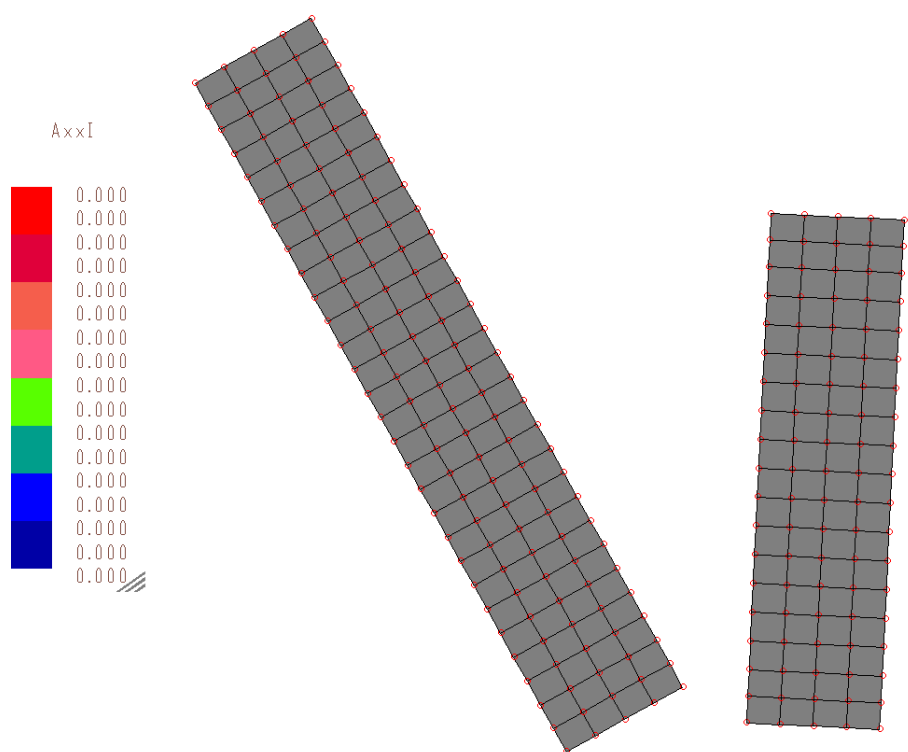
Ferri trasversali y-y inferiori: 1 $\phi$ 10/20 cm

Ferri trasversali y-y superiori: 1 $\phi$ 10/20 cm

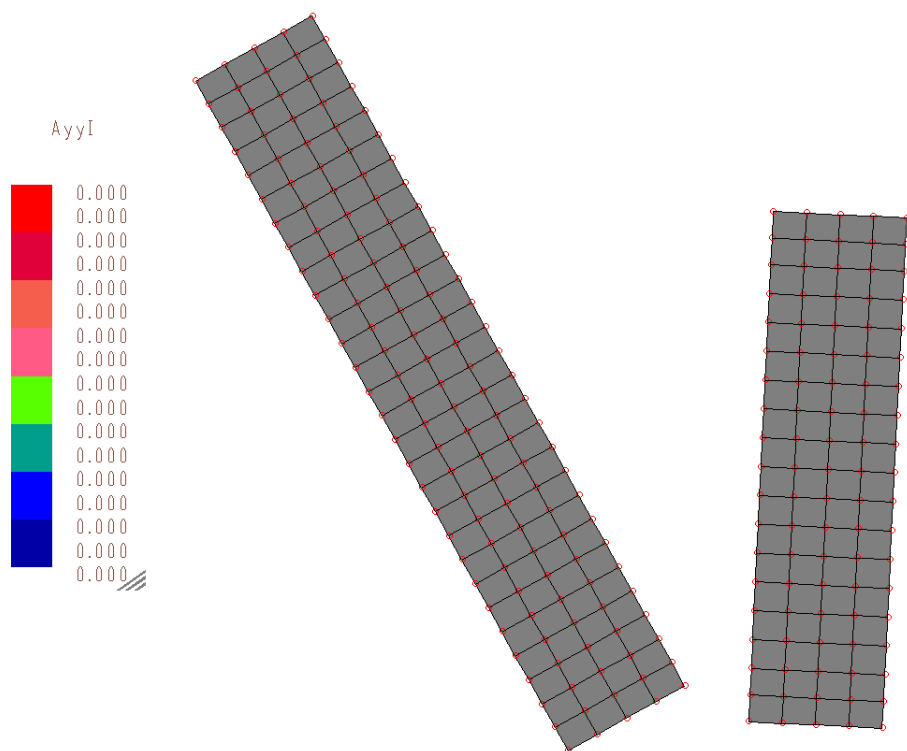
L'involuppo delle combinazioni strutturali statiche e sismiche sul modello tridimensionale hanno prodotto i seguenti risultati:



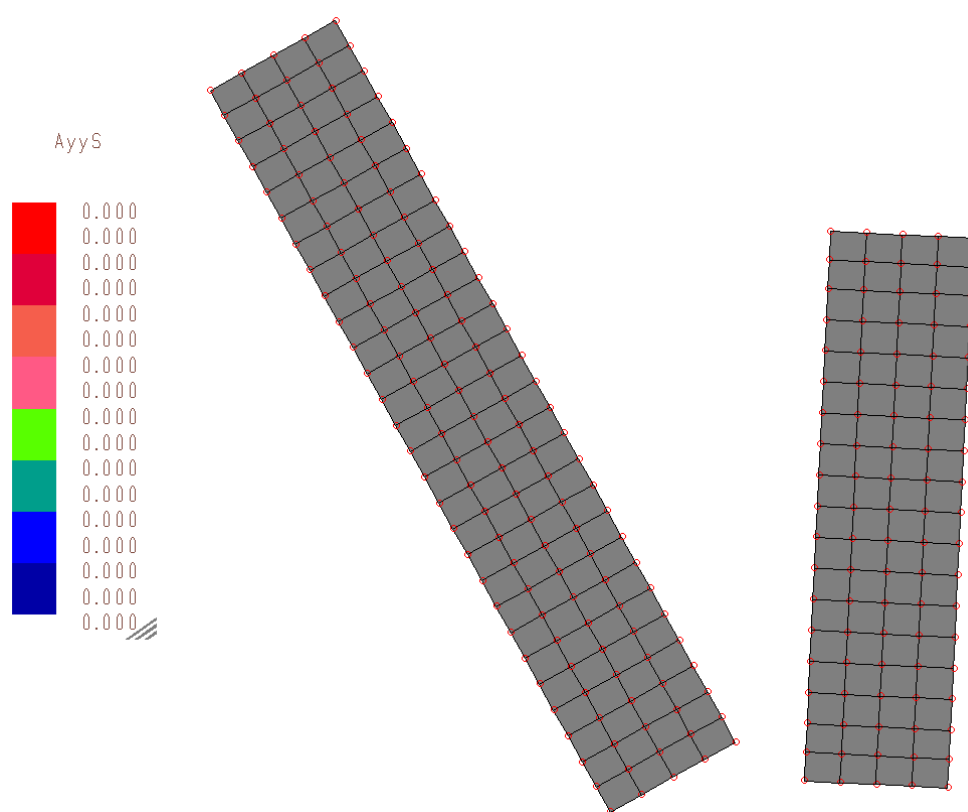
**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo x [kg/cmq]**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature superiori aggiuntive lungo x [kg/cmq]**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo y [kg/cmq]**



**Involuppo Combinazioni SLU e SLV – armature superiori aggiuntive lungo y [kg/cmq]**

Per completezza si rimanda agli elaborati grafici in cui sono esposte le armature necessarie per soddisfare le verifiche a pressoflessione e taglio dei vari elementi analizzati dalla procedura.

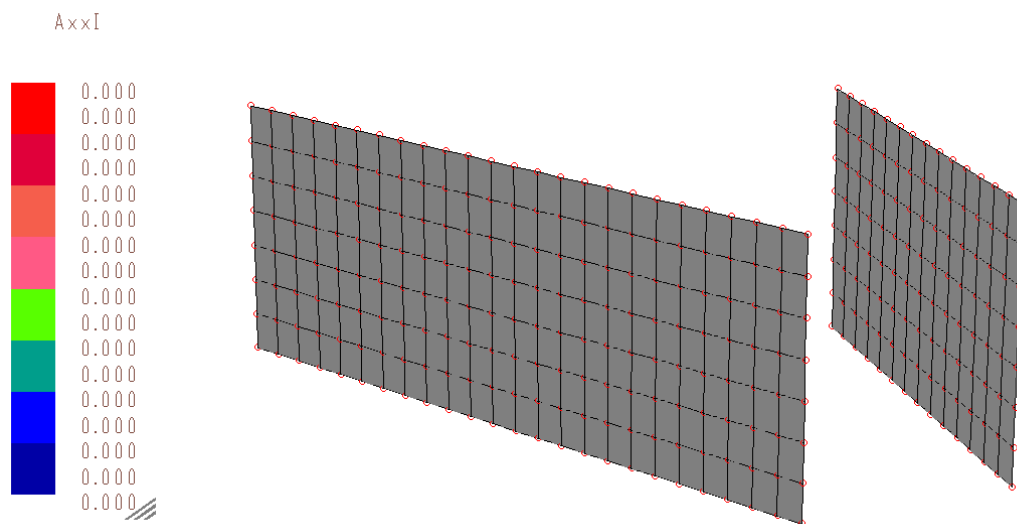
- ***Muri di sostegno laterali***

Le due spalle del tombino, come da disegno, vengono armate con i seguenti ferri:

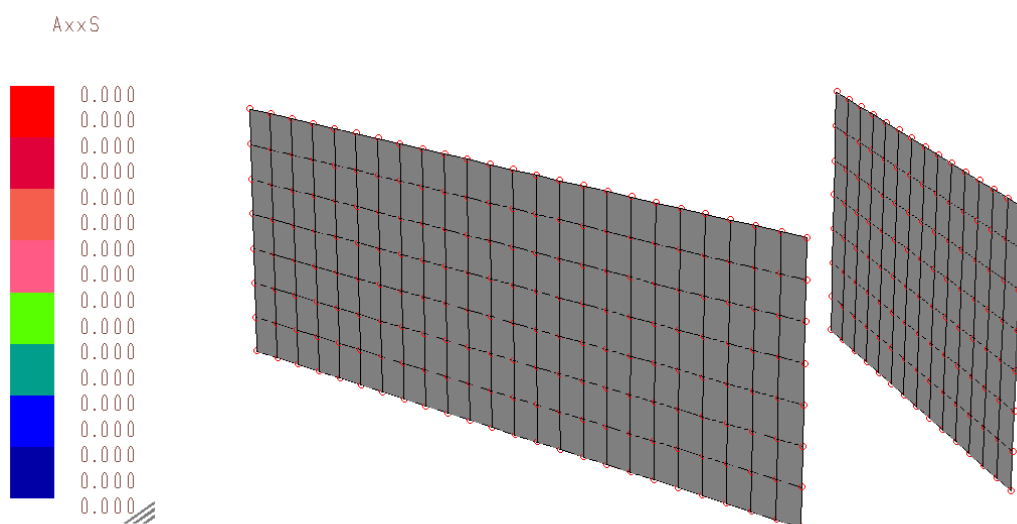
Ferri verticali y-y interni ed esterni:  $1\phi 12/20$  cm

Ferri orizzontali x-x interni ed esterni:  $1\phi 10/20$  cm

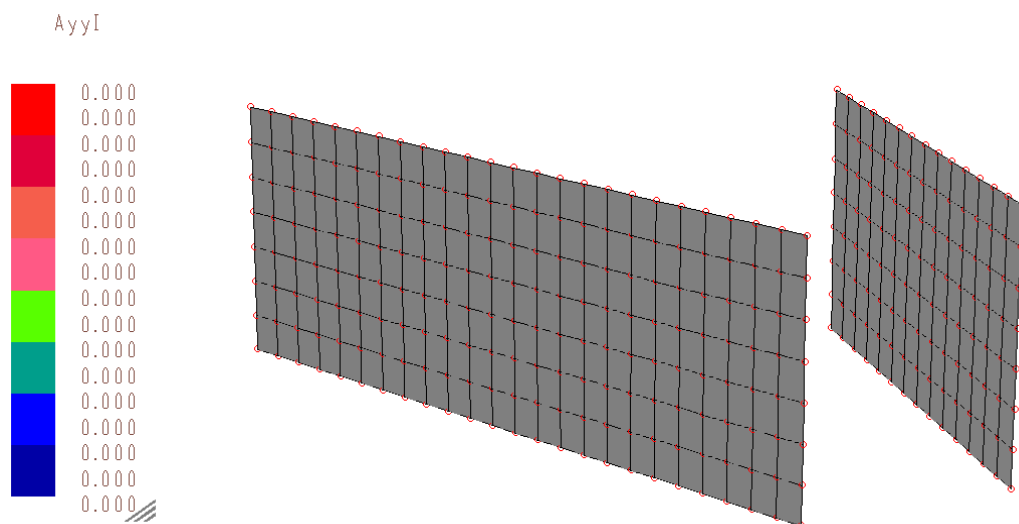
L'involuppo delle combinazioni strutturali statiche e sismiche sul modello tridimensionale hanno prodotto i seguenti risultati:



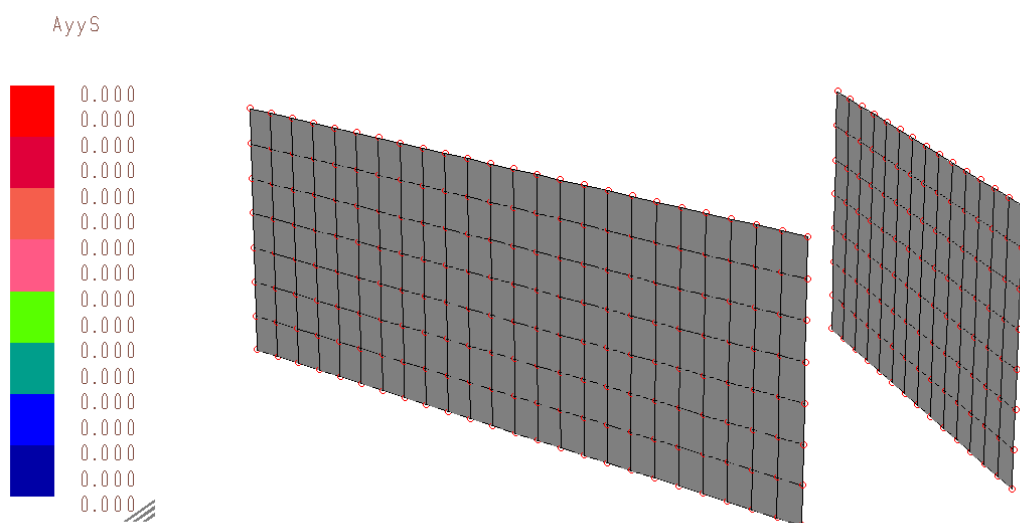
**Involuppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo x**



**Involuppo Combinazioni SLU e SLV – armature superiori aggiuntive lungo x**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo y**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature superiori aggiuntive lungo y**

Per completezza si rimanda agli elaborati grafici in cui sono esposte le armature necessarie per soddisfare le verifiche a pressoflessione e taglio dei vari elementi analizzati dalla procedura.



- ***Soletta***

La soletta del tombino, come da disegno, viene armata con i seguenti ferri:

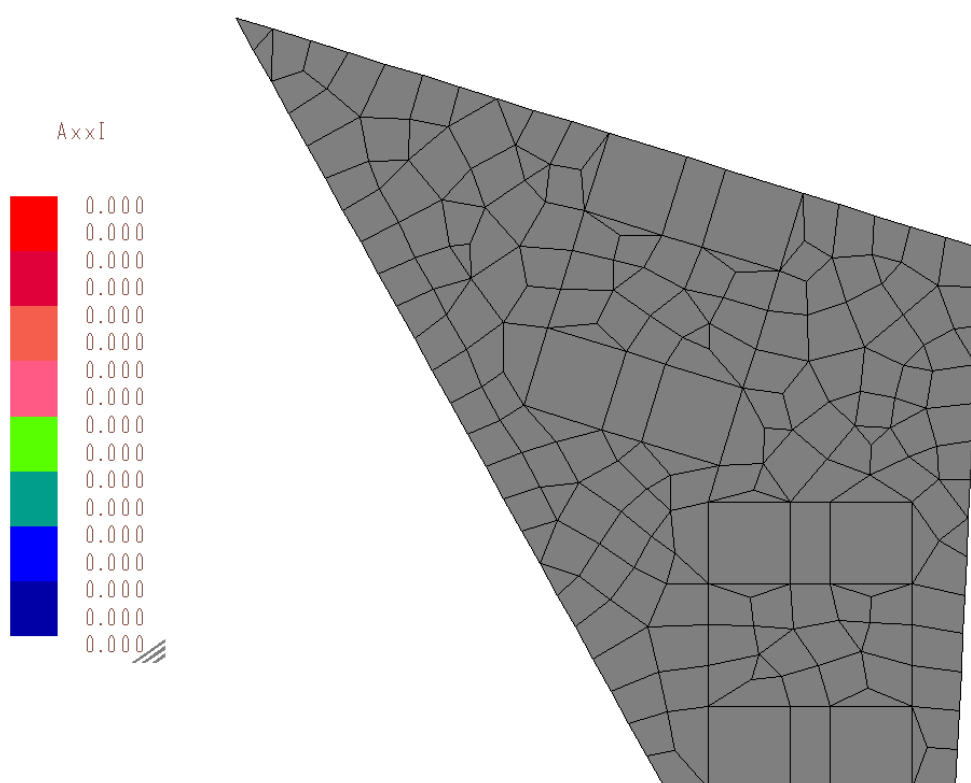
Ferri longitudinali x-x inferiori: 1 $\phi$ 20/10 cm

Ferri longitudinali x-x superiori: 1 $\phi$ 14/20 cm

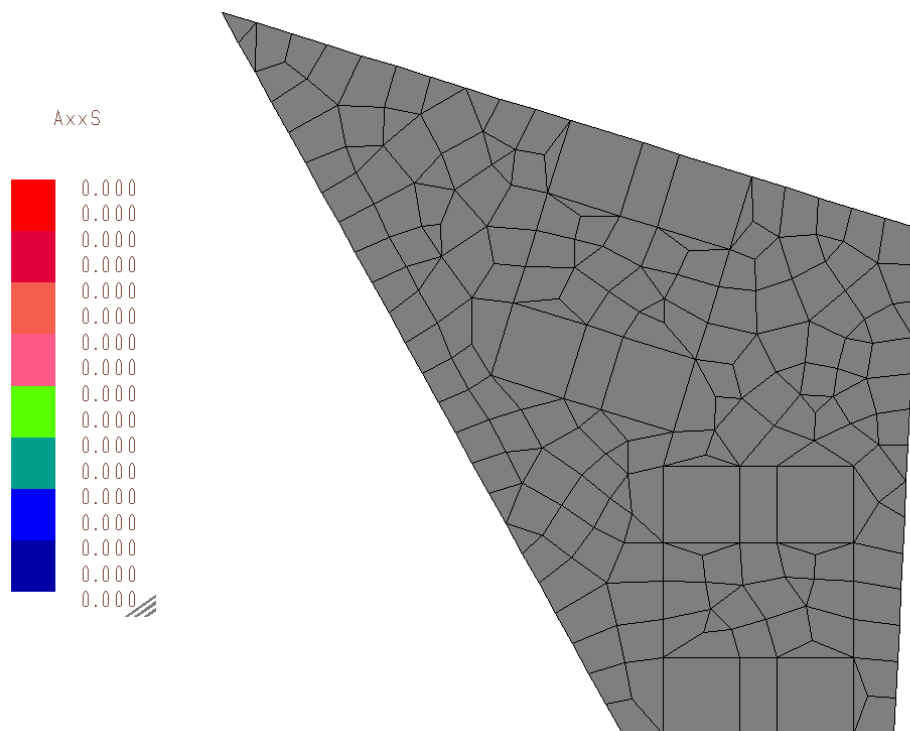
Ferri trasversali y-y inferiori: 1 $\phi$ 12/20 cm

Ferri trasversali y-y superiori: 1 $\phi$ 10/20 cm

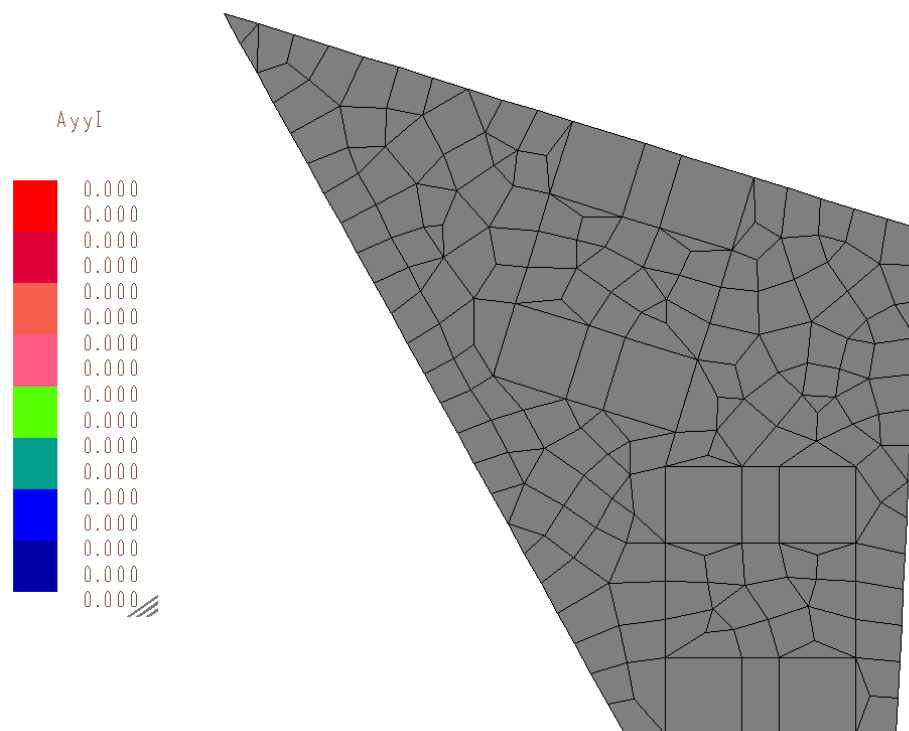
L'involuppo delle combinazioni strutturali statiche e sismiche sul modello tridimensionale hanno prodotto i seguenti risultati:



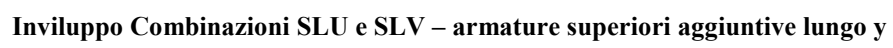
**Involuppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo x**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature superiori aggiuntive lungo x**



**Inviluppo Combinazioni SLU e SLV – armature inferiori aggiuntive lungo y**

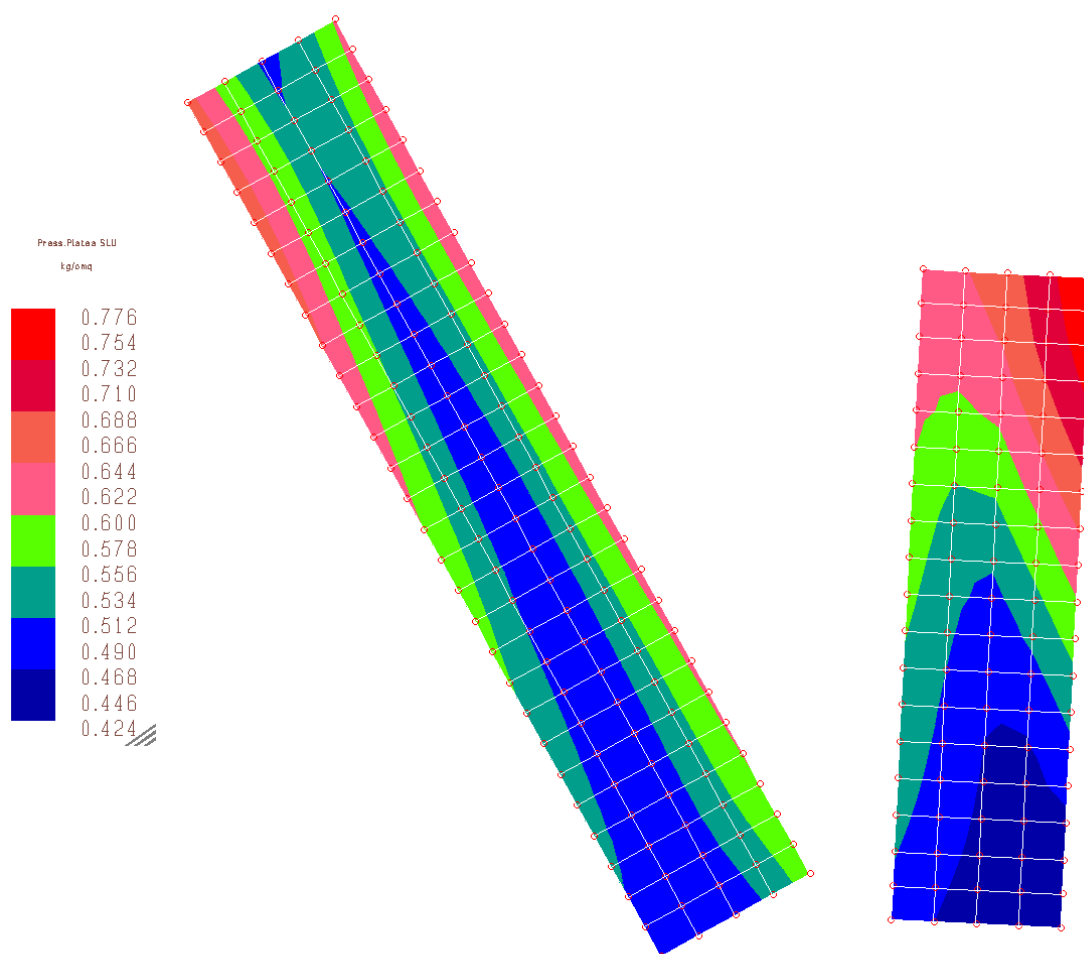


## VERIFICHE SISMICHE

### ■ VERIFICHE DI TIPO GEOTECNICO-SISMICHE

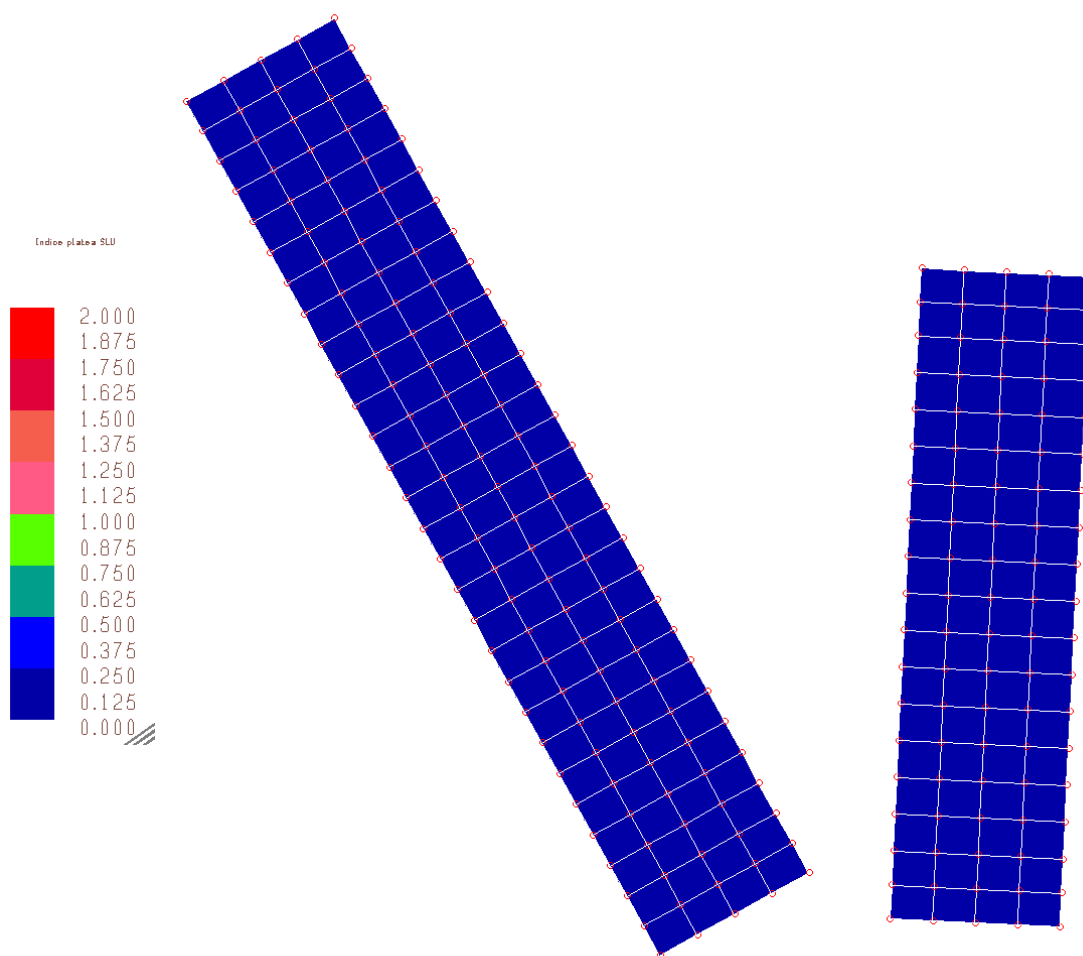
#### collasso per carico limite del complesso fondazione-terreno (GEO)

L'involuppo delle combinazioni sismiche, genera i seguenti valori di pressioni in fondazione:



**Involuppo Combinazioni agli SLV – pressioni sulla platea di fondazione (sismiche)**

Il calcolo della capacità portante della fondazione viene condotta automaticamente dalla procedura considerando i dati di input legati alle caratteristiche del terreno. L'analisi viene condotta facendo riferimento alla teoria dell'Eurocodice 7 ed ha prodotto i seguenti risultati:



#### Inviluppo Combinazioni agli SLV – indici di resistenza del qlim della fondazione (sismici)

In condizioni sismiche, la fondazione risulta verificata, essendo:

$$\sigma_{Ed,max} = 0.751 \text{ kg/cm}^2$$

$$q_{lim,ultimo} = 43.959 \text{ kg/cm}^2$$

$$\Psi = \text{Sicurezza allo schiacciamento del sistema di fondazione} = 43.959/0.751 = \underline{\underline{58.53}} >$$

$$\underline{\underline{R3=2.3}} \text{ (oppure, come condotto dalla procedura } \Psi = 0.751 \cdot 2.3/43.959 = \underline{\underline{0.393}} < 1.00)$$

Di seguito vengono illustrati i calcoli estratti dalla procedura per la determinazione del valore  $Q_{lim,ultimo}$ , per la combinazione n°4:

Combinazione: 4      Descrizione: SISMICA      azione sismica PRESENTE

Coefficienti parziali  $\gamma_M$  di sicurezza per i parametri geotecnici del terreno

Tangente angolo res. taglio: 1.00  
Coesione efficace: 1.00  
Resistenza non drenata: 1.00  
Peso dell'unita' di volume: 1.00

Coefficienti parziali  $\gamma_R$  di sicurezza per le verifiche SLU

Capacita' portante: 2.30  
Scorrimento: 1.10

Fattore $N_q$ :	21.86	Fattore $N_c$ :	34.04	Fattore $N_\gamma$ :	25.57
Fatt. inclinazione del carico $[i_qX]$ :	0.96	Fatt. inclinazione del carico $[i_cX]$ :	0.96	Fatt. inclinazione del carico $[i_\gamma X]$ :	0.63
Fatt. inclinazione del carico $[i_qY]$ :	0.96	Fatt. inclinazione del carico $[i_cY]$ :	0.96	Fatt. inclinazione del carico $[i_\gamma Y]$ :	0.63
Fattore di forma $[s_q]$ :	1.00	Fattore di forma $[s_c]$ :	1.00	Fattore di forma $[s_\gamma]$ :	1.00
Fattore di profondita' $[d_q]$ :	0.00	Fattore di profondita' $[d_c]$ :	0.00	Fattore di profondita' $[d_\gamma]$ :	0.00
Coefficiente correttivo $[e/\gamma k]$ :	0.99	Coefficiente correttivo $[e/\gamma iX]$ :	0.64	Coefficiente correttivo $[e/\gamma iY]$ :	0.64

Verifica della capacita' portante

QUlt (sisma in dir.X): 43.959 kg/cm<sup>2</sup>  
QUlt (sisma in dir.Y): 43.959 kg/cm<sup>2</sup>  
Max pressione suolo: 0.751 kg/cm<sup>2</sup>  
Indice di resistenza: 0.04

Verifica a scorrimento

Carico orizzontale in dir.X agente sulla fondazione: 16576.81 kg  
Carico orizzontale in dir.Y agente sulla fondazione: 16576.81 kg  
Carico verticale agente sulla fondazione: 134752.52 kg  
Forza resistente per attrito: 51726.64 kg  
Indice di resistenza: 0.35

## ▪ VERIFICHE DI TIPO STRUTTURALE SISMICHE

Per le verifiche strutturali di tipo sismico si rimanda ai risultati delle verifiche strutturali statiche.

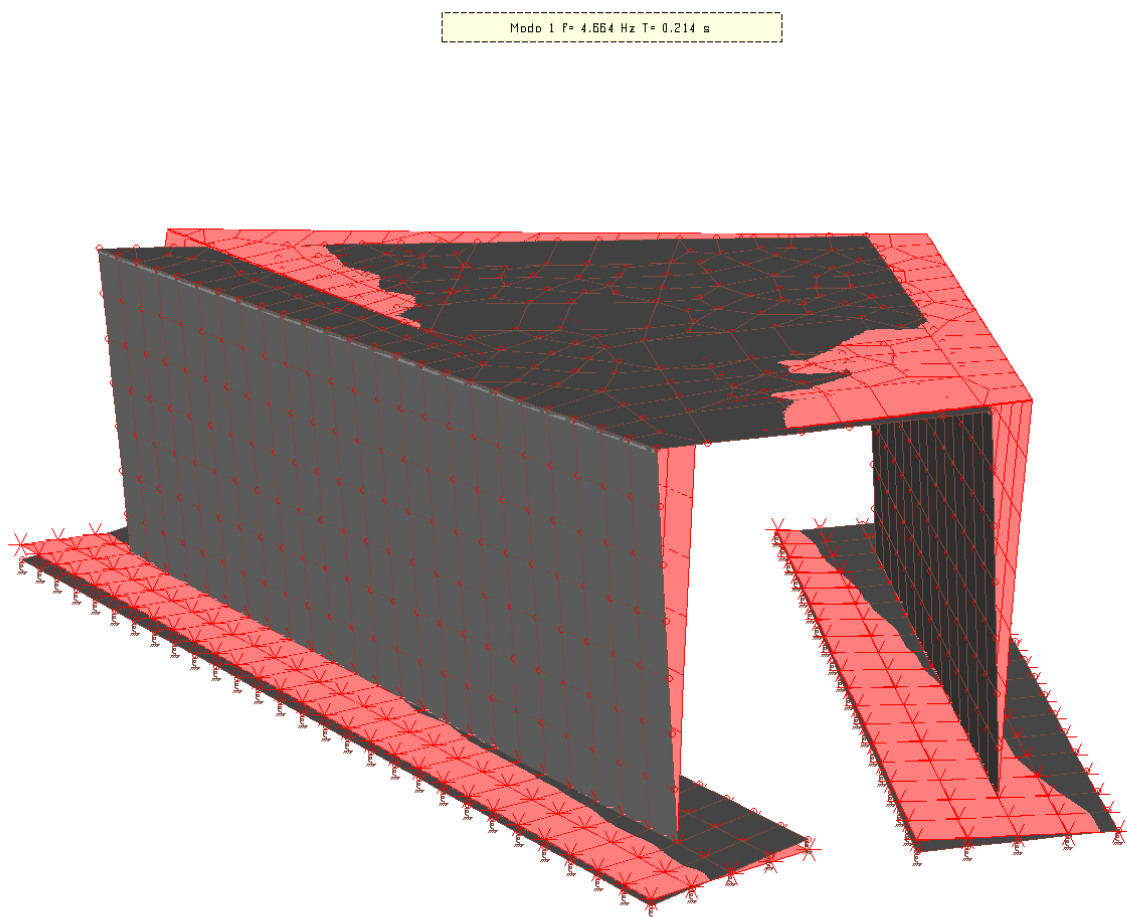
## ▪ ANALISI MODALE

Con i parametri sismici definiti in precedenza si sono eseguite le verifiche sismiche con il calcolo dinamico.

Ovviamente è stata attuata la verifica sismica nelle tre direzioni x-y-z.

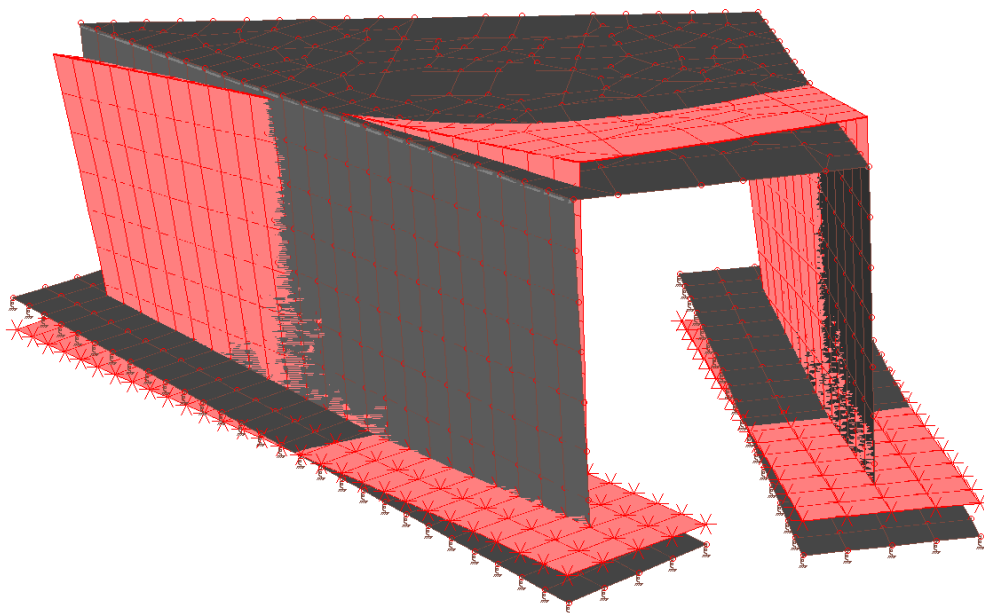
Si sono attivati un numero di modi di vibrare (30) per poter far partecipare più dell'85% delle masse col sisma nelle 3 direzioni.

I risultati di questa verifica sono riportati dalla tabella e dalle figure sottostanti, in cui si riportano per semplicità solo i modi principali di vibrare per ogni direzione:



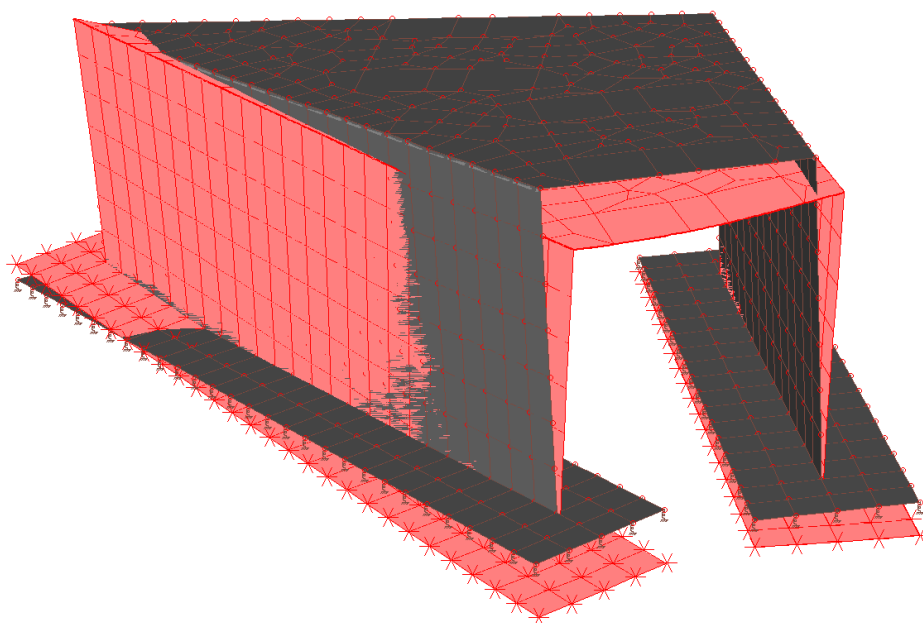
**1° Modo di vibrare – principale in x-x**

Modo 2 F=11.440 Hz T= 0.087 s



**2° Modo di vibrare – principale in y-y**

Modo 3 F=14.310 Hz T= 0.070 s



**3° Modo di vibrare – principale in z-z**



Si riporta di seguito una tabella con indicate le percentuali di masse partecipanti per ogni modo di vibrare della struttura nelle tre direzioni analizzate. Si nota che, per il modello in oggetto, è necessario prendere in considerazione 30 modi di vibrare per poter raggiungere l'85% di partecipazione delle masse nella direzione z del sisma.

#### MASSA ECCITATA:

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%
Modo: 1	+7.58e+01	73	+8.59e+00	8	+1.36e-02	0
Progressiva	+7.58e+01	73	+8.59e+00	8	+1.36e-02	0
Modo: 2	+1.86e+00	2	+3.43e+01	33	+1.50e+01	11
Progressiva	+7.76e+01	75	+4.29e+01	41	+1.50e+01	11
Modo: 3	+2.67e+00	3	+1.39e+01	13	+7.49e+01	55
Progressiva	+8.03e+01	77	+5.68e+01	55	+8.99e+01	65
Modo: 4	+2.72e+00	3	+2.50e-02	0	+2.46e+01	18
Progressiva	+8.30e+01	80	+5.68e+01	55	+1.14e+02	83
Modo: 5	+2.05e-01	0	+5.55e-03	0	+3.40e-01	0
Progressiva	+8.32e+01	80	+5.68e+01	55	+1.15e+02	84
Modo: 6	+2.66e-01	0	+5.50e+00	5	+2.21e+01	16
Progressiva	+8.35e+01	80	+6.23e+01	60	+1.37e+02	100
Modo: 7	+6.51e-01	1	+1.55e+00	1	+3.46e-01	0
Progressiva	+8.42e+01	81	+6.38e+01	61	+1.37e+02	100
Modo: 8	+4.21e-01	0	+1.16e+00	1	+4.82e-05	0
Progressiva	+8.46e+01	81	+6.50e+01	63	+1.37e+02	100
Modo: 9	+5.15e+00	5	+2.33e-02	0	+7.04e-04	0
Progressiva	+8.97e+01	86	+6.50e+01	63	+1.37e+02	100
Modo: 10	+4.65e-02	0	+3.37e-01	0	+3.15e-02	0
Progressiva	+8.98e+01	86	+6.54e+01	63	+1.37e+02	100
Modo: 11	+1.44e-03	0	+9.79e-01	1	+1.56e-02	0
Progressiva	+8.98e+01	86	+6.63e+01	64	+1.37e+02	100
Modo: 12	+1.26e-03	0	+7.21e-02	0	+1.11e-06	0
Progressiva	+8.98e+01	86	+6.64e+01	64	+1.37e+02	100
Modo: 13	+1.76e-01	0	+6.73e-01	1	+1.30e-03	0
Progressiva	+9.00e+01	87	+6.71e+01	65	+1.37e+02	100
Modo: 14	+1.74e-03	0	+5.18e-01	0	+9.64e-05	0
Progressiva	+9.00e+01	87	+6.76e+01	65	+1.37e+02	100
Modo: 15	+5.83e-01	1	+4.17e+00	4	+2.30e-05	0
Progressiva	+9.05e+01	87	+7.18e+01	69	+1.37e+02	100
Modo: 16	+3.10e+00	3	+6.17e+00	6	+1.76e-05	0
Progressiva	+9.36e+01	90	+7.79e+01	75	+1.37e+02	100
Modo: 17	+5.74e-02	0	+3.42e-02	0	+2.75e-04	0
Progressiva	+9.37e+01	90	+7.80e+01	75	+1.37e+02	100
Modo: 18	+2.03e-01	0	+2.25e-01	0	+9.88e-04	0
Progressiva	+9.39e+01	90	+7.82e+01	75	+1.37e+02	100
Modo: 19	+6.27e-02	0	+4.41e-01	0	+5.39e-04	0
Progressiva	+9.40e+01	90	+7.86e+01	76	+1.37e+02	100
Modo: 20	+1.06e-02	0	+1.84e+00	2	+1.09e-04	0
Progressiva	+9.40e+01	90	+8.05e+01	77	+1.37e+02	100
Modo: 21	+5.44e-01	1	+1.69e-01	0	+1.83e-06	0
Progressiva	+9.45e+01	91	+8.06e+01	78	+1.37e+02	100
Modo: 22	+6.51e-01	1	+4.26e+00	4	+2.58e-03	0
Progressiva	+9.52e+01	92	+8.49e+01	82	+1.37e+02	100
Modo: 23	+9.80e-02	0	+5.19e-01	0	+2.17e-04	0
Progressiva	+9.53e+01	92	+8.54e+01	82	+1.37e+02	100
Modo: 24	+3.37e-02	0	+1.05e-01	0	+1.74e-04	0

<b>Modo</b>	<b>Direz.X</b>	<b>%</b>	<b>Direz.Y</b>	<b>%</b>	<b>Direz.Z</b>	<b>%</b>
Progressiva	+9.53e+01	92	+8.55e+01	82	+1.37e+02	100
Modo: 25	+4.58e-03	0	+8.54e-02	0	+3.07e-04	0
Progressiva	+9.53e+01	92	+8.56e+01	82	+1.37e+02	100
Modo: 26	+1.83e-01	0	+3.15e-02	0	+1.45e-04	0
Progressiva	+9.55e+01	92	+8.56e+01	82	+1.37e+02	100
Modo: 27	+1.28e-01	0	+1.16e+00	1	+1.14e-03	0
Progressiva	+9.56e+01	92	+8.68e+01	84	+1.37e+02	100
Modo: 28	+6.69e-02	0	+4.31e-01	0	+1.13e-03	0
Progressiva	+9.57e+01	92	+8.72e+01	84	+1.37e+02	100
Modo: 29	+3.27e-02	0	+1.93e-01	0	+2.36e-03	0
Progressiva	+9.57e+01	92	+8.74e+01	84	+1.37e+02	100
Modo: 30	+1.88e-02	0	+1.93e-02	1	+3.97e-06	0
Progressiva	+9.57e+01	92	+8.75e+01	85	+1.37e+02	100

## **Criteri di concezione e di schematizzazione strutturale, modellazione del terreno, proprietà dei materiali, efficacia del modello.**

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è stata adeguatamente valutato, interpretato e trasferito nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali convergono elementi che corrispondono, nel codice numerico di calcolo, ad altrettante tipologie di elementi finiti. Travi ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi “beam”, il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi “shell” a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidità nello spazio. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutati tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

E' stata impiegata un'analisi dinamica modale in campo lineare con adozione di spettro di risposta conforme al D.M. 17.01.2018. Agli effetti del dimensionamento è stato quindi impiegato il metodo degli stati limite.

## **Normative di riferimento**

**Legge 5 novembre 1971 N. 1086** - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica.

**OPCM 3274 d.d. 20/03/2003** – “Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica”, e successive modifiche e integrazioni (OPCM 3431 03/05/05).

***Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018***

## **Criteri per la misura della sicurezza**

### **Metodo di calcolo agli stati limite**

In generale ai fini della sicurezza sono stati adottati i criteri contemplati dal metodo semiprobabilistico agli stati limite. In particolare sono stati soddisfatti i requisiti per la sicurezza allo stato limite ultimo (anche sotto l'azione sismica), allo stato limite di esercizio.

## **Metodologie di calcolo, tipo di analisi e strumenti utilizzati.**

L'analisi di tipo numerico è stata realizzata mediante il programma di calcolo MasterSap, prodotto da Studio Software AMV di Ronchi dei Legionari (Gorizia). E' stata utilizzata un'analisi lineare dinamica nel rispetto delle norme indicate in precedenza. Le procedure di verifica adottate seguono il metodo di calcolo degli stati limite ultimo /esercizio secondo quanto previsto dal DM 17.01.2018, Norme Tecniche per le Costruzioni.

# **Presentazione del modello strutturale e sue proprietà**

## ***I NODI***

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.

Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi (spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.

Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.

Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.

La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.

Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

## ***I MATERIALI***

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

## ***LE SEZIONI***

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);

- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

## ***I CARICHI***

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.

I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da un tipo e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali ( $fX$ ,  $fY$ ,  $fZ$ ,  $fV$ ) e locali ( $fx$ ,  $fy$ ,  $fz$ ), forze concentrate riferite agli assi globali ( $FX$ ,  $FY$ ,  $FZ$ ,  $FV$ ) o locali ( $Fx$ ,  $Fy$ ,  $Fz$ ), momenti concentrati riferiti agli assi locali ( $Mx$ ,  $My$ ,  $Mz$ ), momento torcente distribuito riferito all'asse locale  $x$  ( $mx$ ), carichi termici ( $tx$ ,  $ty$ ,  $tz$ ), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

## ***GLI ELEMENTI FINITI***

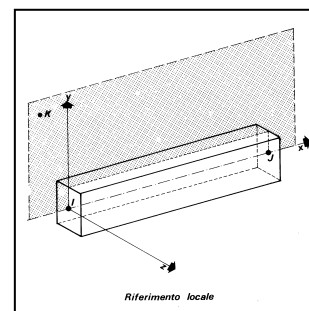
La struttura può essere suddivisa in sottostrutture, chiamate gruppi.

### **ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)**

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.

L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.

Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra  $x$ ,  $y$ ,  $z$ ,



come mostrato in figura. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

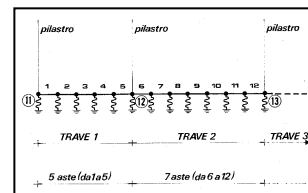
1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, la situazione di carico nelle otto possibili condizioni A, B, C, D, E, F, G, H: se è presente un numero, esso individua il coefficiente moltiplicativo del carico corrispondente.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe; le condizioni di carico sono limitate a due (A e B); È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la



trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale  $t_z$  convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidità viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.

I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito  $f_z$ ,  $f_v$ ,  $f_y$ . Inoltre accade che:

$V_i=V_f$ ;  $d_i=df=0$ , ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.

## **ELEMENTO SHELL (GUSCIO)**

L'elemento shell implementa il modello del guscio piatto ortotropo nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 3 o 4 nodi I, J, K ed L posti nei vertici e 6 gradi di libertà per ogni nodo. Il comportamento flessionale e quello membranale sono disaccoppiati.

Gli elementi guscio/piastra si caratterizzano perché possono subire carichi nel piano ma anche ortogonali al piano ed essere quindi soggetti anche ad azioni flettenti e torcenti.

Gli elementi in esame hanno formalmente tutti i sei gradi di libertà attivi, ma non posseggono rigidità per la rotazione ortogonale al piano dell'elemento.

Nei gruppi shell definiti "platea" viene attuato il blocco di tre gradi di libertà,  $u_X$ ,  $u_Y$ ,  $r_Z$ , per tutti i nodi del gruppo.

Ogni gruppo può contenere uno o più elementi (max 1999). Ogni elemento viene definito da questi parametri:

1. elemento numero (massimo 1999 per ogni gruppo);
2. nodi di riferimento I, J, K, L;
3. spessore;
4. materiale;
5. pressioni e relative aliquote dinamiche;
6. temperatura;
7. gradiente termico;
8. carichi distribuiti e relative aliquote dinamiche.

## **ELEMENTO BOUNDARY (VINCOLO)**

L'elemento boundary è sostanzialmente un elemento molla con rigidità assiale in una direzione specificata e rigidità torsionale attorno alla stessa direzione. E' utile quando si vogliono determinare le reazioni vincolari oppure quando si vogliono imporre degli spostamenti o delle rotazioni di alcuni nodi (cedimenti vincolari).

I parametri relativi ad ogni singolo vincolo sono:

1. il nodo a cui è collegato il vincolo (o i vincoli, massimo sei);
2. la traslazione imposta (L) o la rotazione imposta (radianti);
3. la rigidità (per le traslazioni in  $F/L$ , per le rotazioni in  $F*L/rad$ ).



## **Presentazione dei risultati**

### ***I METODI DI CALCOLO***

#### **ANALISI DINAMICA MODALE**

Il programma effettua l'analisi dinamica con il metodo dello spettro di risposta.

Il sistema da analizzare è visto come un oscillatore a  $n$  gradi di libertà, di cui vanno individuati i modi propri di vibrazione. Il numero di frequenze da considerare è un dato di ingresso che l'utente deve assegnare. In generale si osservi che il numero di modi propri di vibrazione non può superare il numero di gradi di libertà del sistema.

La procedura attua l'analisi dinamica in due fasi distinte: la prima si occupa di calcolare le frequenze proprie di vibrazione, la seconda calcola spostamenti e sollecitazioni conseguenti allo spettro di risposta assegnato in input.

Nell'analisi spettrale il programma utilizza lo spettro di risposta assegnato in input, coerentemente con quanto previsto dalla normativa. L'eventuale spettro nella direzione globale  $Z$  è unitario. L'ampiezza degli spettri di risposta è determinata dai parametri sismici previsti dalla normativa e assegnati in input dall'utente.

La procedura calcola inizialmente i coefficienti di partecipazione modale per ogni direzione del sisma e per ogni frequenza. Tali coefficienti possono essere visti come il contributo dinamico di ogni modo di vibrazione nelle direzioni assegnate. Si potrà perciò notare in quale direzione il singolo modo di vibrazione ha effetti predominanti.

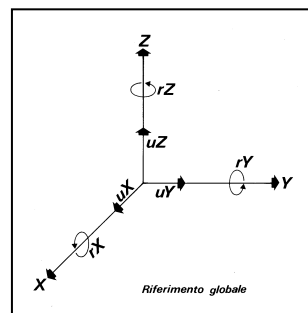
Successivamente vengono calcolati, per ogni modo di vibrazione, gli spostamenti e le sollecitazioni relative a ciascuna direzione dinamica attivata, per ogni modo di vibrazione. Per ogni direzione dinamica viene calcolato l'effetto globale, dovuto ai singoli modi di vibrazione, mediante la radice quadrata della somma dei quadrati dei singoli effetti. E' prevista una specifica fase di stampa per tali risultati.

L'ultima elaborazione riguarda il calcolo degli effetti complessivi, ottenuti considerando tutte le direzioni dinamiche applicate. Tale risultato (involuppo) può essere ottenuto, a discrezione dell'utente in tre modi distinti, inclusi quelli suggeriti della normativa italiana e dall'Eurocodice 8.

## PRESENTAZIONE DEI RISULTATI DELL'ANALISI STRUTTURALE

### DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).



Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

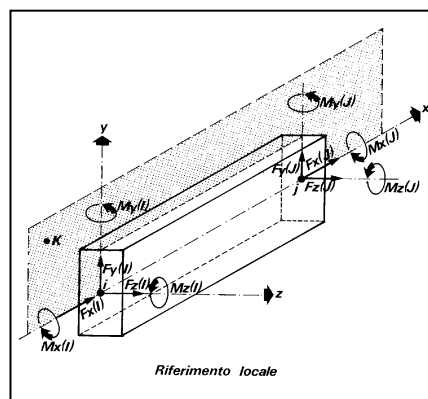
### ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo. Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più involucri in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro. Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura  $q$  rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

### TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- $F_x$  = forza assiale nella direzione locale x;



- $F_y$  = taglio nella direzione locale  $y$ ;
- $F_z$  = taglio nella direzione locale  $z$ ;
- $M_x$  = momento torcente attorno all'asse locale  $x$ ;
- $M_y$  = momento flettente attorno all'asse locale  $y$ ;
- $M_z$  = momento flettente attorno all'asse locale  $z$ ,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali ( $F$ );
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo ( $F \cdot L$ ).

Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste ( $Z$  eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

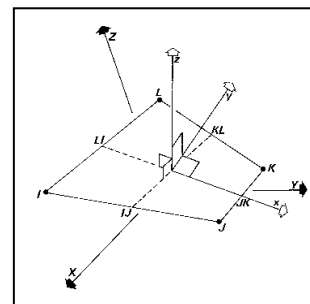
Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- $F_y$  = taglio nella direzione locale  $y$  ( $F$ );
- $M_x$  = momento torcente attorno asse locale  $x$  ( $F \cdot L$ );
- $M_z$  = momento flettente attorno asse locale  $z$  ( $F \cdot L$ );
- $U_Z$  = spostamento lungo  $Z$  ( $L$ );
- $r_X$  = rotazione intorno  $X$  (rad);
- $r_Y$  = rotazione intorno  $Y$  (rad);
- pressione sul suolo ( $F/L^2$ ).

## GUSCI

Il programma propone i risultati al “centro” di ogni elemento. Per ogni elemento e per ogni combinazione di carico statica vengono evidenziate:

- $S_{xx}$  ( $F/L^2$ );
- $S_{yy}$  ( $F/L^2$ );
- $S_{xy}$  ( $F/L^2$ );
- $M_{xx}$  ( $F \cdot L/L$ );
- $M_{yy}$  ( $F \cdot L/L$ );
- $M_{xy}$  ( $F \cdot L/L$ );
- $\sigma_{idsup}$  ( $F/L^2$ );
- $\sigma_{idinf}$  ( $F/L^2$ ).
- $S_{xx}$ ,  $S_{yy}$ ,  $S_{xy}$  rappresentano le tensioni membranali (vedi figura)
- $M_{xx}$  rappresenta il momento flettente (per unità di lunghezza) che produce tensioni in direzione locale  $x$ ; analogamente per  $M_{yy}$ ;
- $M_{xy}$  rappresenta il momento torcente (sempre per unità di lunghezza).



Le tensioni ideali  $\sigma_{idsup}$  (al bordo superiore, ovvero sul semiasse positivo dell'asse locale  $z$ ) e  $\sigma_{idinf}$  sono calcolate mediante il criterio di Huber-Hencky-Mises. I momenti flettenti generano ai bordi dell'elemento delle tensioni valutate in base al modulo di resistenza dell'elemento. Le tensioni da momento flettente  $M_{xx}$  si sovrappongono alle tensioni  $S_{xx}$ , con segno positivo al bordo superiore, con segno negativo al bordo inferiore (analogamente per  $M_{yy}$  e  $S_{yy}$ ). Gli effetti tensionali da momento torcente vengono sovrapposti a  $S_{xy}$ .

Le convenzioni sui segni dei momenti sono caratteristiche dei codici di calcolo automatici e sono mantenute solo nelle stampe dei risultati conseguenti all'elaborazione strutturale, nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe dei postprocessori vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

Nell'analisi dinamica, per ogni direzione sismica e per ogni elemento, viene indicato il modo che dà luogo all'effetto massimo, la risultante per sovrapposizione modale per  $S_{xx}$ ,  $S_{yy}$ ,  $S_{xy}$ ,  $M_{xx}$ ,  $M_{yy}$ ,  $M_{xy}$ .

Nel calcolo degli involucri viene effettuata la sovrapposizione. Anche in questo caso vengono calcolate le tensioni ideali.

Nell'analisi statica e negli inviluppi dinamici, fra i risultati, alla fine di ogni gruppo vengono riportati i massimi delle tensioni (comprese quelle ideali) e dei momenti, nonché il numero dell'elemento e la combinazione di carico relativa.

## **VINCOLI**

In stampa vengono fornite, per ogni nodo vincolato, le reazioni corrispondenti ai vincoli assegnati. Per quanto concerne i versi si tenga presente che è stata adottata la convenzione tradizionale. In generale le forze vincolari (unità di misura  $F$ ) sono positive se vanno nel verso dell'asse di riferimento, i momenti ( $F \cdot L$ ) sono positivi se antiorari per un osservatore disposto lungo il corrispondente semiasse positivo; tali sollecitazioni tendono a contrastare deformazioni di segno opposto.

Per quanto concerne i vincoli comunque disposti nello spazio vale la stessa regola: se uno spostamento è positivo tende ad allontanare il nodo  $N$  da  $I$ ; la conseguente reazione è di segno opposto, cioè negativa.

Nell'analisi dinamica, per ogni direzione, per ogni nodo vincolato, viene indicato il modo che dà luogo all'effetto massimo e il relativo valore; viene anche indicato il risultato complessivo calcolato a partire dai singoli effetti modali. Nella stampa degli inviluppi viene calcolata la risultante obbedendo alla modalità scelta dall'utente.

# VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO CON IL METODO DEGLI STATI LIMITE

## TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è anche segnalata la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale  $x, y, z$ . Vengono riportate, in ordine:

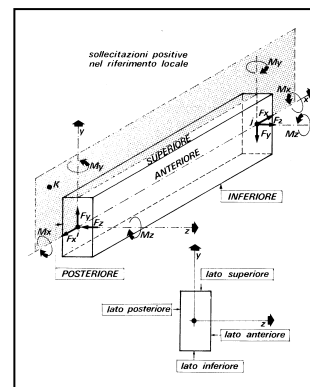
- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza  $F_x, F_y, F_z$  (F);  $M_x, M_y, M_z$  (F\*m).

Per le travi e le fondazioni viene applicata la regola della traslazione. In particolare il momento flettente viene incrementato, dove richiesto, del prodotto di  $F_y$  (o  $F_z$ ) con  $0.9*d$ , dove  $d$  è l'altezza utile corrispondente.

Per elementi trave di fondazione  $F_x, F_z, M_y$  sono generalmente nulli.

Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono (vedi figura):

- $F_x$  (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- $F_y$  (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- $F_z$  (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- $M_x$  (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a  $x$  a sinistra dell'ascissa in esame;
- $M_y$  (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse  $z$ ;
- $M_z$  (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse  $y$ .



Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore ( $\text{cm}^2$ ); si noti che tali armature sono quelle totali. La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti

quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;

- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituito dal rapporto  $x/d$ ;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione ( $F_x$ ,  $M_y$ ,  $M_z$ ): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione ( $F_y$ ,  $F_z$ ,  $M_x$ ) o indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle) per NTC 2008: rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- Indice di resistenza a taglio/torsione ( $V$ ,  $M_x$ ): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale.
- Indice di resistenza a scorrimento: compare solo nel caso di setti calcolati con l'Ordinanza 3431 e NTC 2008 e riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 5.4.5.2 dell'Ordinanza e § 7.4.4.5.2.2 delle NTC/2008) e la sollecitazione di taglio.
- $asw_{ta}$ ,  $asw_{to}$ : in  $cm^2/m$  rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da  $asw_{ta}$  e  $asw_{to}$  e dall'applicazione dei minimi di normativa.
- per i pilastri, nel caso NTC 2008, nelle colonne  $\alpha M_y$  e  $\alpha M_z$  vengono riportati i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni  $M_y$  ed  $M_z$  derivanti dal rispetto della gerarchia delle resistenze trave/pilastro.

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'involuppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni. Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);
- $x_{Mmax}$ ; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- $M_{max}$ ; valore del momento massimo positivo;
- $A_{inf}$ , D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- $A_{sup}$ , D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto  $x/d$  e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente  $M_z$ , ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [ ] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [ ] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure  $w$  (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente  $M_z$  all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per  $M_z$  negativo, inferiormente per  $M_z$  positivo.

La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per i restanti tipi di elementi (pilastri e setti) viene effettuata la sola verifica delle tensioni di esercizio (non compaiono pertanto risultati sull'apertura delle fessure e sulla freccia). La sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [ ] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.

Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;



- ascissa  $x$  (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento ( $\text{cm}^2$ ), eventuale.

#### Considerazioni per l'analisi dinamica.

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.

Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

### **I RISULTATI PER ELEMENTI GUSCIO**

Il tabulato riporta:

- numero elemento in esame.;
- numero combinazione di carico;
- $N_{xx}$  (F),  $M_{xx}$  (F\*m),  $N_{yy}$  (F),  $M_{yy}$  (F\*m): sollecitazioni di sforzo normale e momento flettente; le sollecitazioni con indice  $xx$  producono tensioni in direzione locale  $xx$ ; analogamente per  $yy$ . Si tenga presente che gli sforzi normali sono positivi se di trazione, i momenti flettenti sono positivi se tendono le fibre inferiori.

Successivamente vengono riportati gli esiti della verifica:

- $A_{xx}$  inf,  $A_{xx}$  sup,  $A_{yy}$  inf,  $A_{yy}$  sup ( $\text{cm}^2$ ): le armature in direzione  $xx$  risultano dalla verifica a presso-tensoflessione effettuata sulla base di  $N_{xx}$  e  $M_{xx}$ ; analogamente per  $yy$ ; le sollecitazioni sono calcolate per un tratto pari al passo;
- indici di resistenza per le verifica a pressoflessione, a taglio nel piano e a taglio fuori piano. Per il taglio nel piano si controlla che  $S_{xy} \leq f_{cd}/(f_{ck})^{1/2}$ ; l'indice di resistenza a taglio è il rapporto fra il primo e il secondo termine della disuguaglianza;
- il taglio fuori piano (chiamato  $V_z$ ), agente lungo l'asse locale  $z$  ortogonale all'elemento, viene perciò utilmente confrontato con il taglio limite  $V_{rd1}$  contemplato per sezioni sprovviste di armatura a taglio.

I risultati della verifica a punzonamento si riferiscono alla situazione più sfavorevole che determina il valore più elevato dell'azione di punzonamento.

Vengono riportati:

- forza di punzonamento (valore dell'azione di punzonamento agente al nodo);
- carico limite di punzonamento;
- se necessaria: armatura totale teorica nella 1<sup>a</sup> direzione locale ( $\text{cm}^2$ ), ovvero parallelamente all'asse locale y del pilastro;
- analogamente per la 2<sup>a</sup> direzione, parallela all'asse locale z.

## **I RISULTATI PER LE PARETI**

Il tabulato ricalca parzialmente quello degli elementi guscio in cui viene però esplicitata l'armatura verticale e orizzontale

I risultati della verifica riguardano innanzitutto le azioni di presso flessione. L'indice di resistenza a taglio riguarda il rapporto fra l'azione tagliante nell'elemento e la corrispondente  $V_{rd2}$ . E' riportato l'indice della verifica a scorrimento (§ 5.4.5.2 dell'Ordinanza).

## **Valutazione dei risultati e giudizio motivato sulla loro accettabilità**

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate della Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

## Informazioni integrative sull'uso dei codici di calcolo

### Codice di calcolo adottato, solutore e affidabilità dei risultati

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 14.01.2008 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore Studio Software AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito ([www.amv.it](http://www.amv.it)) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene pertanto sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente, dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore.

Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

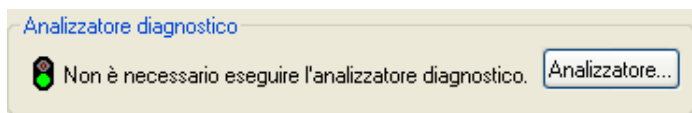
Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*. L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato preconditionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito [www.amv.it](http://www.amv.it).

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture.

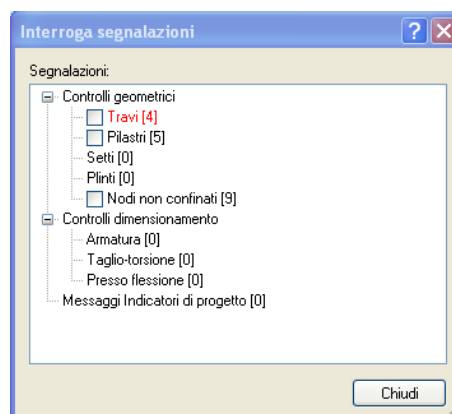
In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodiagnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o



gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per il c.a., acciaio, legno, alluminio, muratura etc.

Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo). Nei



casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire dalle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

ALLEGATI:  
TABULATI DI CALCOLO

**AMV s.r.l.**  
**Via San Lorenzo, 106                      Tel. 0481/779903**  
**34077 Ronchi dei Legionari (GO)**

Lavoro: **SOLETTA SVINCOLO (BERZO DEMO)** Intestazione lavoro: **soletta svincolo berzo demo**  
Elem.: **GUSCIO (piastra)** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella SOLETTA**  
Descrizione: **Soletta**  
Rck: **350.00** kg/cmq fyk: **4580.0** kg/cmq Copriferro sup.: **3.0** cm Copriferro inf.: **3.0** cm  
Coeff. di partecipazione Mxy: **0.50** Coeff. di partecipazione Sxy: **0.50**  
dxx base sup.: **14** mm dxx base inf.: **20** mm pxx: **10** cm dxx agg.: **8** mm pxx agg.: **20** cm  
dyy base sup.: **10** mm dyy base inf.: **12** mm pyy: **20** cm dyy agg.: **8** mm pyy agg.: **20** cm  
Orientamento armature: **rif.\_globale** Angolo di posa delle armature: **0.00** gradi  
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

El. comb.		Nxx	Mxx	Nyy	Myy	Vz (Mxx)	Vz (Myy)	Axx inf.	Axx sup.	Ayy inf.	Ayy sup.	Indice di resistenza		
		kg/10 cm	kg*m/10 cm	kg/20 cm	kg*m/20 cm	kg/m	cmq /10 cm	cmq /20 cm	N, M	txy	Vz/Vrd1			
1	4L	-32	34	134	-39	643	948	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.06
1	2	-50	49	180	-40	792	1240	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.08
1	3	-127	76	427	-90	1394	2231	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.14
1	4A	156	20	-76	-31	534	748	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.04
1	4B	-201	20	269	-31	534	748	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.05
1	4C	156	29	-76	-26	413	722	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.01	0.04
1	4D	-201	29	269	-26	413	722	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.04
1	4I	83	20	-4	-34	470	733	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.05
1	4J	-128	20	198	-34	470	733	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.05
1	4K	83	29	-4	-23	506	682	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.04
1	4L	-128	29	198	-23	506	682	3.14	1.54	1.13	0.79	0.05	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
2	1	-93	15	150	18	1994	497	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.00	0.06
2	2	-134	23	209	32	2812	651	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.00	0.09
2	3	-351	33	508	39	4327	1176	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.11
2	4A	288	4	-310	5	1509	355	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.00	0.07
2	4B	-422	4	526	5	1509	355	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.03
2	4C	288	18	-310	21	1429	416	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.00	0.06
2	4D	-422	18	526	21	1429	416	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.03
2	4I	142	5	-140	8	1453	369	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.06
2	4J	-276	5	355	8	1453	369	3.14	1.54	1.13	0.79	0.05	0.00	0.03
2	4K	142	17	-140	19	1481	380	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.07
2	4L	-276	17	355	19	1481	380	3.14	1.54	1.13	0.79	0.05	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
3	1	-14	608	-93	-79	1191	1180	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.07
3	2	9	1249	-12	468	3449	959	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.15
3	3	-53	2314	-389	373	3944	5951	3.14	1.54	1.13	0.79	0.54	0.01	0.34
3	4A	53	401	-103	-90	723	903	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
3	4B	-73	401	-31	-90	723	903	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
3	4C	53	468	-103	-26	893	784	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
3	4D	-73	468	-31	-26	893	784	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
3	4I	33	393	-44	-80	746	909	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
3	4J	-53	393	-90	-80	746	909	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.05
3	4K	33	476	-44	-36	873	774	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
3	4L	-53	476	-90	-36	873	774	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
4	1	27	547	148	-133	1153	651	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.05
4	2	53	1644	223	965	3065	869	3.14	1.54	1.13	0.79	0.62	0.01	0.13
4	3	107	1672	579	-863	4089	3823	3.14	1.54	1.13	0.79	0.86	0.01	0.24
4	4A	77	356	229	-143	760	384	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.03
4	4B	-38	356	-16	-143	760	384	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
4	4C	77	426	229	-49	898	678	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
4	4D	-38	426	-16	-49	898	678	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.04
4	4I	58	357	196	-132	759	388	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.03
4	4J	-19	357	16	-132	759	388	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
4	4K	58	425	196	-61	878	613	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
4	4L	-19	425	16	-61	878	613	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
5	1	-45	424	55	-98	792	499	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.03
5	2	-71	1712	12	439	1661	726	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.00	0.07
5	3	-177	1058	247	-392	2724	1055	3.14	1.54	1.13	0.79	0.39	0.01	0.12
5	4A	27	259	110	-127	632	304	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
5	4B	-91	259	-31	-127	632	304	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
5	4C	27	347	110	-14	1264	380	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.01	0.06
5	4D	-91	347	-31	-14	1264	380	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.05
5	4I	25	268	82	-112	647	330	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
5	4J	-89	268	-2	-112	647	330	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.03
5	4K	25	338	82	-29	959	364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.04



5	4L	-89	338	-2	-29	959	364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
6	1	-34	711	14	-129	224	593	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.04
6	2	-73	1334	7	-310	382	1690	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.00	0.10
6	3	-127	2766	49	132	809	1515	3.14	1.54	1.13	0.79	0.64	0.00	0.09
6	4A	103	476	-12	-101	172	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
6	4B	-152	476	33	-101	172	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
6	4C	103	542	-12	-85	87	418	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.03
6	4D	-152	542	33	-85	87	418	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
6	4I	53	462	3	-97	176	306	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
6	4J	-102	462	18	-97	176	306	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
6	4K	53	556	3	-89	63	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.03
6	4L	-102	556	18	-89	63	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
7	1	20	676	42	-162	1981	147	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.09
7	2	10	1356	24	-300	3092	1387	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.14
7	3	84	2461	169	-660	11243	3411	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.01	0.49
7	4A	130	448	-124	-131	1441	361	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.06
7	4B	-100	448	184	-131	1441	361	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.06
7	4C	130	520	-124	-103	1528	20	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.07
7	4D	-100	520	184	-103	1528	20	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.07
7	4I	93	439	-49	-108	1407	269	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.06
7	4J	-63	439	109	-108	1407	269	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.06
7	4K	93	529	-49	-127	1583	247	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.07
7	4L	-63	529	109	-127	1583	247	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
8	1	67	556	231	171	2314	406	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.10
8	2	107	1254	308	236	5268	2060	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.23
8	3	262	1811	913	-731	8774	3005	3.14	1.54	1.13	0.79	0.79	0.01	0.39
8	4A	173	362	299	103	1763	981	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.08
8	4B	-77	362	32	103	1763	981	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.01	0.08
8	4C	173	434	299	139	1987	489	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.09
8	4D	-77	434	32	139	1987	489	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.09
8	4I	125	363	266	107	1626	655	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.07
8	4J	-29	363	65	107	1626	655	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.07
8	4K	125	433	266	135	1935	457	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.09
8	4L	-29	433	65	135	1935	457	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.08
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
9	1	25	304	475	179	3410	617	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.15
9	2	29	601	516	243	11267	444	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.50
9	3	110	1009	1953	-826	8909	2146	3.14	1.54	1.13	1.29	0.64	0.01	0.39
9	4A	117	183	539	102	2161	1143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.10
9	4B	-81	183	143	102	2161	1143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.09
9	4C	117	253	539	154	2519	719	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.11
9	4D	-81	253	143	154	2519	719	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.11
9	4I	93	191	495	107	2195	825	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.10
9	4J	-57	191	188	107	2195	825	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.09
9	4K	93	244	495	148	2536	648	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.11
9	4L	-57	244	188	148	2536	648	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
10	1	-9	234	405	-181	2242	474	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.00	0.10
10	2	-22	438	332	255	12460	1406	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.55
10	3	-30	795	1714	-852	4244	1810	3.14	1.54	1.13	1.29	0.63	0.00	0.19
10	4A	124	132	479	-165	1444	343	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.00	0.06
10	4B	-138	132	102	-165	1444	343	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.06
10	4C	124	202	479	-95	1126	185	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.05
10	4D	-138	202	102	-95	1126	185	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
10	4I	97	142	442	-153	1369	337	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.06
10	4J	-111	142	139	-153	1369	337	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.06
10	4K	97	192	442	-107	1355	258	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.06
10	4L	-111	192	139	-107	1355	258	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
11	1	43	344	464	-187	2621	369	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.12
11	2	59	702	557	126	7869	3391	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.35
11	3	175	1128	1870	-932	6930	767	3.14	1.54	1.13	1.29	0.69	0.01	0.31
11	4A	165	210	533	-158	1771	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.08
11	4B	-103	210	134	-158	1771	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.08
11	4C	165	282	533	-112	2014	86	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.09
11	4D	-103	282	134	-112	2014	86	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.09
11	4I	120	217	503	-155	1819	278	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.01	0.08
11	4J	-59	217	163	-155	1819	278	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.08
11	4K	120	276	503	-115	2097	153	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.09
11	4L	-59	276	163	-115	2097	153	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
12	1	99	433	335	-270	3300	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.15
12	2	149	827	441	-293	6749	1915	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.01	0.30
12	3	384	1463	1323	-1232	11124	149	3.14	1.54	1.13	1.29	0.80	0.02	0.49
12	4A	156	295	549	-254	2415	162	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.11
12	4B	-13	295	-68	-254	2415	162	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.11
12	4C	156	326	549	-135	2561	91	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.11
12	4D	-13	326	-68	-135	2561	91	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.11
12	4I	123	299	444	-262	2246	306	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.00	0.10
12	4J	20	299	37	-262	2246	306	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.10
12	4K	123	321	444	-127	2542	66	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.11

12	4L	20	321	37	-127	2542	66	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
13	1	85	251	784	-278	3580	997	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.01	0.16
13	2	118	390	1077	-239	8137	1788	3.14	1.54	1.13	0.79	0.39	0.01	0.36
13	3	339	911	3059	-1249	9603	3790	3.14	1.54	1.13	1.29	0.98	0.03	0.42
13	4A	195	145	726	-229	2406	795	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.01	0.11
13	4B	-73	145	400	-229	2406	795	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.10
13	4C	195	215	726	-171	2092	732	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.09
13	4D	-73	215	400	-171	2092	732	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.01	0.09
13	4I	157	150	698	-227	2355	871	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.01	0.10
13	4J	-34	150	428	-227	2355	871	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.01	0.10
13	4K	157	209	698	-173	2134	668	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.09
13	4L	-34	209	428	-173	2134	668	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
14	1	43	223	745	-247	3631	152	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.16
14	2	52	337	981	-175	8945	443	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.39
14	3	182	817	2950	-1109	9378	371	3.14	1.54	1.13	1.29	0.90	0.02	0.41
14	4A	81	144	770	-222	2741	28	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.01	0.12
14	4B	-19	144	301	-222	2741	28	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.12
14	4C	81	175	770	-135	2721	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.12
14	4D	-19	175	301	-135	2721	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.12
14	4I	61	144	743	-213	2707	34	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.12
14	4J	1	144	327	-213	2707	34	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.12
14	4K	61	176	743	-143	2660	37	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.12
14	4L	1	176	327	-143	2660	37	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.12
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
15	1	24	606	95	124	35	1038	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.06
15	2	54	1693	181	831	242	5302	3.14	1.54	1.13	0.79	0.54	0.00	0.33
15	3	95	1989	356	-702	1111	8781	3.14	1.54	1.13	0.79	0.68	0.01	0.55
15	4A	111	396	143	59	237	673	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
15	4B	-76	396	-7	59	237	673	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.04
15	4C	111	469	143	115	436	1028	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
15	4D	-76	469	-7	115	436	1028	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.06
15	4I	78	396	104	81	9	738	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
15	4J	-43	396	33	81	9	738	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
15	4K	78	470	104	93	516	975	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
15	4L	-43	470	33	93	516	975	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.06
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
16	1	27	603	66	-144	36	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.03
16	2	54	1710	160	1009	2913	3714	3.14	1.54	1.13	0.79	0.64	0.00	0.23
16	3	105	1998	239	-947	3019	1741	3.14	1.54	1.13	0.79	0.88	0.01	0.13
16	4A	57	402	194	-153	415	57	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.02
16	4B	-19	402	-98	-153	415	57	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.02
16	4C	57	460	194	-56	526	390	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.02
16	4D	-19	460	-98	-56	526	390	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.02
16	4I	46	395	149	-149	294	141	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.01
16	4J	-7	395	-53	-149	294	141	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.01
16	4K	46	466	149	-59	506	585	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
16	4L	-7	466	-53	-59	506	585	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
17	1	-24	664	47	-219	2294	66	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.10
17	2	-38	1284	30	-386	3736	1230	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.00	0.16
17	3	-94	2438	188	-755	13264	4484	3.14	1.54	1.13	0.79	0.70	0.01	0.58
17	4A	28	463	294	-222	1683	11	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.07
17	4B	-63	463	-226	-222	1683	11	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.07
17	4C	28	487	294	-95	1778	59	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.08
17	4D	-63	487	-226	-95	1778	59	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.08
17	4I	14	473	194	-242	1779	142	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.08
17	4J	-49	473	-126	-242	1779	142	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.08
17	4K	14	478	194	-75	1819	144	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.08
17	4L	-49	478	-126	-75	1819	144	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.08
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
18	1	-47	675	38	-205	2766	796	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.12
18	2	-76	1310	20	-370	4919	2277	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.21
18	3	-182	2551	151	-478	15794	1246	3.14	1.54	1.13	0.79	0.59	0.01	0.68
18	4A	-68	457	153	-188	1677	594	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.07
18	4B	-0	457	-98	-188	1677	594	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.07
18	4C	-68	509	153	-109	2144	1011	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.09
18	4D	-0	509	-98	-109	2144	1011	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.09
18	4I	-10	444	108	-189	1411	355	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.06
18	4J	-58	444	-54	-189	1411	355	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.06
18	4K	-10	523	108	-107	2492	936	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.11
18	4L	-58	523	-54	-107	2492	936	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
19	1	-63	494	31	-375	3535	700	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.15
19	2	-111	888	39	-519	6379	1247	3.14	1.54	1.13	0.79	0.47	0.00	0.28
19	3	-244	1752	122	-1490	13936	4124	3.14	1.54	1.13	1.29	0.83	0.00	0.60
19	4A	101	317	-101	-248	2915	1040	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.13
19	4B	-192	317	145	-248	2915	1040	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.12
19	4C	101	391	-101	-292	2386	405	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.11
19	4D	-192	391	145	-292	2386	405	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.10
19	4I	46	306	-43	-252	2702	1022	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.12
19	4J	-137	306	87	-252	2702	1022	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.11
19	4K	46	402	-43	-288	2645	444	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.12

19	4L	-137	402	87	-288	2645	444	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.00	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
20	1	128	203	935	-485	4651	2974	3.14	1.54	1.13	0.79	0.58	0.02	0.20
20	2	179	286	1326	-574	9481	4809	3.14	1.54	1.13	0.79	0.72	0.02	0.42
20	3	503	786	3609	-2013	13880	11061	3.14	1.54	1.13	2.29	0.82	0.06	0.68
20	4A	252	128	888	-412	2922	1753	3.14	1.54	1.13	0.79	0.52	0.02	0.13
20	4B	-68	128	456	-412	2922	1753	3.14	1.54	1.13	0.79	0.45	0.02	0.12
20	4C	252	164	888	-286	3286	1781	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.02	0.14
20	4D	-68	164	456	-286	3286	1781	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.02	0.14
20	4I	186	125	868	-412	3064	1892	3.14	1.54	1.13	0.79	0.52	0.02	0.13
20	4J	-2	125	476	-412	3064	1892	3.14	1.54	1.13	0.79	0.45	0.02	0.13
20	4K	186	167	868	-286	3251	1857	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.02	0.14
20	4L	-2	167	476	-286	3251	1857	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.02	0.14
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 3 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
21	1	88	472	287	-208	3293	108	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.00	0.14
21	2	134	977	377	-184	6938	1139	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.31
21	3	342	1557	1139	-1010	11556	1020	3.14	1.54	1.13	1.29	0.66	0.02	0.51
21	4A	206	301	69	-170	2197	72	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.10
21	4B	-79	301	344	-170	2197	72	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.09
21	4C	206	375	69	-131	2715	297	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.12
21	4D	-79	375	344	-131	2715	297	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.12
21	4I	160	302	132	-138	2005	54	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.09
21	4J	-34	302	281	-138	2005	54	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.09
21	4K	160	374	132	-163	2765	196	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.12
21	4L	-34	374	281	-163	2765	196	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.12
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
22	1	88	367	479	-216	3301	341	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.15
22	2	130	703	615	-143	7931	86	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.35
22	3	343	1224	1903	-1038	9825	1362	3.14	1.54	1.13	1.29	0.75	0.02	0.43
22	4A	-12	247	569	-214	2162	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.01	0.09
22	4B	138	247	119	-214	2162	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.10
22	4C	-12	278	569	-98	2482	12	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.11
22	4D	138	278	119	-98	2482	12	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.11
22	4I	24	247	524	-205	2203	96	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.10
22	4J	102	247	164	-205	2203	96	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.10
22	4K	24	278	524	-107	2420	41	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.11
22	4L	102	278	164	-107	2420	41	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
23	1	29	438	286	-148	2644	348	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.12
23	2	38	1231	359	607	9360	3908	3.14	1.54	1.13	0.79	0.42	0.01	0.41
23	3	121	1360	1147	-847	7524	1411	3.14	1.54	1.13	0.79	0.93	0.01	0.33
23	4A	76	298	445	-173	2309	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.10
23	4B	-35	298	-35	-173	2309	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.10
23	4C	76	328	445	-40	2201	258	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.10
23	4D	-35	328	-35	-40	2201	258	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.10
23	4I	54	288	379	-158	2071	77	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.09
23	4J	-13	288	32	-158	2071	77	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.09
23	4K	54	338	379	-56	2031	242	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.09
23	4L	-13	338	32	-56	2031	242	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
24	1	-39	211	49	-95	3645	412	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.16
24	2	-61	900	138	333	16491	387	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.72
24	3	-162	514	165	-338	8837	2406	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.38
24	4A	66	115	191	-28	1925	1204	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.08
24	4B	-122	115	-120	-28	1925	1204	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.08
24	4C	66	186	191	-108	2577	1364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.11
24	4D	-122	186	-120	-108	2577	1364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.11
24	4I	37	127	129	-46	2114	856	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.09
24	4J	-93	127	-57	-46	2114	856	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.09
24	4K	37	174	129	-91	2678	952	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.12
24	4L	-93	174	-57	-91	2678	952	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
25	1	-27	147	56	-108	3441	252	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.15
25	2	-49	444	233	182	18596	129	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.81
25	3	-107	427	130	-367	6627	459	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.01	0.29
25	4A	83	75	188	-142	1566	927	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.07
25	4B	-121	75	-105	-142	1566	927	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.06
25	4C	83	134	188	-12	1749	246	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.08
25	4D	-121	134	-105	-12	1749	246	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.07
25	4I	46	83	133	-116	1926	609	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.08
25	4J	-84	83	-50	-116	1926	609	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.08
25	4K	46	126	133	-39	2039	213	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.09
25	4L	-84	126	-50	-39	2039	213	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
26	1	24	632	51	-218	2141	367	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.09
26	2	16	1249	34	-354	4450	1729	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.20
26	3	95	2251	209	-905	9694	820	3.14	1.54	1.13	0.79	0.83	0.01	0.43
26	4A	165	423	200	-183	1490	526	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.07
26	4B	-131	423	-126	-183	1490	526	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.06
26	4C	165	483	200	-133	1575	199	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.07
26	4D	-131	483	-126	-133	1575	199	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.07
26	4I	107	414	145	-176	1644	523	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.07
26	4J	-73	414	-70	-176	1644	523	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.07
26	4K	107	491	145	-140	1493	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.07

26	4L	-73	491	-70	-140	1493	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
27	1	-67	586	21	-325	2737	234	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.12
27	2	-110	1087	-7	-493	5246	112	3.14	1.54	1.13	0.79	0.44	0.00	0.23
27	3	-257	2107	86	-1189	12386	2870	3.14	1.54	1.13	1.29	0.66	0.00	0.53
27	4A	39	392	163	-273	2073	516	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.09
27	4B	-135	392	-133	-273	2073	516	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.09
27	4C	39	449	163	-195	2129	93	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.09
27	4D	-135	449	-133	-195	2129	93	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.09
27	4I	10	373	110	-273	2145	450	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.09
27	4J	-106	373	-79	-273	2145	450	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.09
27	4K	10	468	110	-195	2100	30	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.09
27	4L	-106	468	-79	-195	2100	30	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
28	1	13	506	85	-345	3799	939	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.17
28	2	-20	918	113	-486	6933	1945	3.14	1.54	1.13	0.79	0.45	0.00	0.30
28	3	52	1774	338	-1435	14395	1951	3.14	1.54	1.13	1.29	0.82	0.01	0.63
28	4A	140	348	268	-307	2890	197	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.13
28	4B	-121	348	-146	-307	2890	197	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.12
28	4C	140	378	268	-190	2464	918	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.11
28	4D	-121	378	-146	-190	2464	918	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.11
28	4I	85	335	197	-298	2731	184	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.12
28	4J	-66	335	-75	-298	2731	184	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.12
28	4K	85	391	197	-199	2852	905	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.13
28	4L	-66	391	-75	-199	2852	905	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.12
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
29	1	54	624	91	143	1279	254	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.06
29	2	87	1436	151	287	3032	2852	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.18
29	3	212	2079	348	-625	6718	2404	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.01	0.30
29	4A	174	410	221	87	1047	80	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
29	4B	-97	410	-91	87	1047	80	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
29	4C	174	482	221	115	866	125	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
29	4D	-97	482	-91	115	866	125	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
29	4I	122	408	173	91	1106	205	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
29	4J	-44	408	-43	91	1106	205	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
29	4K	122	485	173	111	800	141	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
29	4L	-44	485	-43	111	800	141	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
30	1	6	268	302	-176	3013	332	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.13
30	2	-33	778	281	521	14112	340	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.00	0.62
30	3	45	825	1264	-862	6822	1413	3.14	1.54	1.13	0.79	0.97	0.00	0.30
30	4A	125	158	376	-149	2152	500	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.09
30	4B	-116	158	57	-149	2152	500	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.09
30	4C	125	225	376	-104	2028	343	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.09
30	4D	-116	225	57	-104	2028	343	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.09
30	4I	88	167	352	-146	1919	259	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.08
30	4J	-79	167	82	-146	1919	259	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.08
30	4K	88	216	352	-108	2269	134	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.10
30	4L	-79	216	82	-108	2269	134	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.10
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
31	1	-23	165	430	-168	2565	283	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.11
31	2	-37	212	193	249	14271	374	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.62
31	3	-89	615	1890	-757	4603	883	3.14	1.54	1.13	0.79	0.98	0.01	0.20
31	4A	-76	105	600	-198	1394	687	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.01	0.06
31	4B	42	105	17	-198	1394	687	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.06
31	4C	-76	131	600	-43	1620	15	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.07
31	4D	42	131	17	-43	1620	15	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.07
31	4I	-57	111	538	-172	1468	507	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.06
31	4J	23	111	79	-172	1468	507	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.06
31	4K	-57	125	538	-68	1689	57	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.07
31	4L	23	125	79	-68	1689	57	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
32	1	179	215	558	-528	8804	1117	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.02	0.39
32	2	252	324	798	-633	16077	3049	3.14	1.54	1.13	0.79	0.69	0.03	0.71
32	3	699	813	2146	-2203	29227	2530	6.91	1.54	1.13	2.29	0.80	0.07	0.99
32	4A	496	122	554	-417	6146	1287	3.14	1.54	1.13	0.79	0.47	0.02	0.27
32	4B	-238	122	249	-417	6146	1287	3.14	1.54	1.13	0.79	0.42	0.02	0.24
32	4C	496	188	554	-343	6422	865	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.02	0.28
32	4D	-238	188	249	-343	6422	865	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.02	0.26
32	4I	346	116	516	-414	6261	1229	3.14	1.54	1.13	0.79	0.46	0.02	0.28
32	4J	-89	116	286	-414	6261	1229	3.14	1.54	1.13	0.79	0.42	0.02	0.26
32	4K	346	194	516	-346	6353	753	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.02	0.28
32	4L	-89	194	286	-346	6353	753	3.14	1.54	1.13	0.79	0.36	0.02	0.27
Spess.= 40.0 cm		Axxinf=15 d 8/20		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 3 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
33	1	127	343	504	-378	4324	1170	3.14	1.54	1.13	0.79	0.42	0.01	0.19
33	2	183	588	695	-435	8433	2444	3.14	1.54	1.13	0.79	0.50	0.01	0.37
33	3	492	1208	1965	-1635	13817	3871	3.14	1.54	1.13	1.79	0.79	0.04	0.61
33	4A	264	211	534	-309	3062	598	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.01	0.13
33	4B	-82	211	190	-309	3062	598	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.13
33	4C	264	281	534	-235	2928	732	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.13
33	4D	-82	281	190	-235	2928	732	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.13
33	4I	195	215	483	-309	3126	706	3.14	1.54	1.13	0.79	0.36	0.01	0.14
33	4J	-13	215	241	-309	3126	706	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.01	0.14
33	4K	195	277	483	-236	2900	790	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.01	0.13

33	4L	-13	277	241	-236	2900	790	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.13
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= 2 d	8/20 (e arm. base nelle due direz.)					
34	1	40	652	39	115	182	589	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.04
34	2	67	1605	118	567	667	3072	3.14	1.54	1.13	0.79	0.38	0.00	0.19
34	3	159	2296	131	457	5451	5492	3.14	1.54	1.13	0.79	0.54	0.01	0.34
34	4A	197	430	65	52	72	553	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
34	4B	-140	430	-9	52	72	553	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.03
34	4C	197	502	65	110	100	283	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
34	4D	-140	502	-9	110	100	283	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
34	4I	132	426	47	73	163	495	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
34	4J	-75	426	8	73	163	495	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.03
34	4K	132	506	47	89	234	275	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
34	4L	-75	506	8	89	234	275	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --	(e arm. base nelle due direz.)					
35	1	44	660	56	140	1003	569	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.04
35	2	72	1551	129	386	1212	2650	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.00	0.16
35	3	174	2248	204	538	8415	3383	3.14	1.54	1.13	0.79	0.53	0.01	0.37
35	4A	107	436	-61	70	653	371	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
35	4B	-44	436	142	70	653	371	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
35	4C	107	508	-61	127	892	131	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.04
35	4D	-44	508	142	127	892	131	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
35	4I	82	429	103	76	558	326	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.02
35	4J	-19	429	-22	76	558	326	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.02
35	4K	82	515	103	121	916	328	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.04
35	4L	-19	515	-22	121	916	328	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --	(e arm. base nelle due direz.)					
36	1	62	577	172	147	1547	429	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.07
36	2	96	1395	251	346	3957	3646	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.01	0.23
36	3	245	1870	673	-719	7001	3219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.74	0.01	0.31
36	4A	173	379	236	75	1289	814	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.06
36	4B	-84	379	11	75	1289	814	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.06
36	4C	173	446	236	134	1309	72	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
36	4D	-84	446	11	134	1309	72	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.06
36	4I	126	376	187	94	1241	733	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
36	4J	-37	376	60	94	1241	733	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.05
36	4K	126	449	187	115	1158	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
36	4L	-37	449	60	115	1158	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --	(e arm. base nelle due direz.)					
37	1	73	520	171	-283	2946	147	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.00	0.13
37	2	112	999	227	-377	6055	1708	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.01	0.27
37	3	282	1785	677	-1244	10745	844	3.14	1.54	1.13	1.29	0.75	0.01	0.47
37	4A	189	338	300	-233	1956	169	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.09
37	4B	-84	338	-55	-233	1956	169	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.08
37	4C	189	407	300	-177	1976	85	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.09
37	4D	-84	407	-55	-177	1976	85	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.09
37	4I	137	337	244	-225	1774	163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.08
37	4J	-32	337	1	-225	1774	163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.08
37	4K	137	408	244	-184	2259	22	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.10
37	4L	-32	408	1	-184	2259	22	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.10
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= 1 d	8/20 (e arm. base nelle due direz.)					
38	1	73	472	310	-170	3574	122	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.16
38	2	110	1050	401	157	8752	1793	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.39
38	3	286	1524	1234	-888	11995	1134	3.14	1.54	1.13	0.79	0.98	0.01	0.53
38	4A	139	306	118	-148	2438	193	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.11
38	4B	-35	306	328	-148	2438	193	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.11
38	4C	139	369	118	-98	2791	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.12
38	4D	-35	369	328	-98	2791	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.12
38	4I	113	304	313	-141	2292	95	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.10
38	4J	-9	304	133	-141	2292	95	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.10
38	4K	113	371	313	-105	2929	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.13
38	4L	-9	371	133	-105	2929	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.13
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --	(e arm. base nelle due direz.)					
39	1	66	475	293	-163	2826	427	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.12
39	2	98	1096	377	172	8167	2504	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.01	0.36
39	3	262	1520	1170	-855	9097	2311	3.14	1.54	1.13	0.79	0.95	0.02	0.40
39	4A	111	327	470	-179	1751	234	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.08
39	4B	-16	327	-49	-179	1751	234	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.08
39	4C	111	352	470	-56	2031	179	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.09
39	4D	-16	352	-49	-56	2031	179	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.01	0.09
39	4I	84	316	388	-166	1700	186	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.07
39	4J	10	316	33	-166	1700	186	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.07
39	4K	84	363	388	-69	2175	233	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.10
39	4L	10	363	33	-69	2175	233	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.01	0.10
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --	(e arm. base nelle due direz.)					
40	1	-5	182	518	-203	4362	131	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.19
40	2	-18	245	530	81	12689	750	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.56
40	3	-9	673	2146	-926	11267	297	3.14	1.54	1.13	1.29	0.72	0.00	0.50
40	4A	82	115	674	-186	2717	361	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.01	0.12
40	4B	-89	115	70	-186	2717	361	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.11
40	4C	82	145	674	-106	3212	186	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.14
40	4D	-89	145	70	-106	3212	186	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.14
40	4I	50	114	626	-178	2843	135	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.01	0.13
40	4J	-57	114	119	-178	2843	135	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.12
40	4K	50	146	626	-114	3179	136	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.14

40	4L	-57	146	119	-114	3179	136	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.14
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
41	1	27	355	385	-160	2858	820	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.13
41	2	30	832	429	295	12329	2504	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.00	0.54
41	3	116	1134	1576	-847	7302	3142	3.14	1.54	1.13	1.29	0.62	0.01	0.32
41	4A	108	241	504	-192	2442	676	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.11
41	4B	-69	241	49	-192	2442	676	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.11
41	4C	108	268	504	-39	2243	524	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.10
41	4D	-69	268	49	-39	2243	524	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.10
41	4I	78	238	454	-175	2212	621	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.00	0.10
41	4J	-40	238	99	-175	2212	621	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.10
41	4K	78	270	454	-56	2172	562	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.10
41	4L	-40	270	99	-56	2172	562	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)						
42	1	51	601	87	-196	2242	355	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.10
42	2	81	1237	124	-281	5042	2210	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.22
42	3	196	2067	341	-883	8936	24	3.14	1.54	1.13	0.79	0.84	0.00	0.39
42	4A	175	400	229	-164	1495	278	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.07
42	4B	-102	400	-105	-164	1495	278	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.06
42	4C	175	461	229	-120	1575	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.07
42	4D	-102	461	-105	-120	1575	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.07
42	4I	121	393	180	-159	1419	191	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.06
42	4J	-48	393	-56	-159	1419	191	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.06
42	4K	121	468	180	-125	1636	293	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.07
42	4L	-48	468	-56	-125	1636	293	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
43	1	45	608	118	139	824	422	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.04
43	2	71	1586	208	615	2475	5273	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.01	0.33
43	3	181	1991	451	-684	4704	3897	3.14	1.54	1.13	0.79	0.68	0.01	0.24
43	4A	87	419	312	24	754	450	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
43	4B	-22	419	-141	24	754	450	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.03
43	4C	87	450	312	173	812	333	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.04
43	4D	-22	450	-141	173	812	333	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
43	4I	66	431	235	23	658	495	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
43	4J	-1	431	-64	23	658	495	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
43	4K	66	438	235	173	792	387	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.03
43	4L	-1	438	-64	173	792	387	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
44	1	67	383	395	-228	3209	251	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.14
44	2	98	789	498	-193	8842	2121	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.39
44	3	267	1251	1575	-1070	9338	434	3.14	1.54	1.13	1.29	0.74	0.02	0.41
44	4A	81	257	547	-224	2007	500	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.09
44	4B	16	257	20	-224	2007	500	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.09
44	4C	81	291	547	-104	2422	416	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.11
44	4D	16	291	20	-104	2422	416	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.11
44	4I	73	269	469	-223	2085	379	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.00	0.09
44	4J	24	269	98	-223	2085	379	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.09
44	4K	73	280	469	-106	2527	453	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.11
44	4L	24	280	98	-106	2527	453	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
45	1	68	575	175	-171	2121	246	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.09
45	2	108	1244	241	-179	5056	2555	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.01	0.22
45	3	265	1913	690	-833	8238	341	3.14	1.54	1.13	0.79	0.85	0.01	0.36
45	4A	197	380	302	-146	1511	127	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.07
45	4B	-99	380	-51	-146	1511	127	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.07
45	4C	197	442	302	-103	1520	102	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.07
45	4D	-99	442	-51	-103	1520	102	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.07
45	4I	139	374	259	-142	1494	177	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.07
45	4J	-41	374	-8	-142	1494	177	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.07
45	4K	139	449	259	-107	1592	114	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.07
45	4L	-41	449	-8	-107	1592	114	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
46	1	37	672	42	148	1085	466	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.05
46	2	63	1484	97	289	1993	1818	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.00	0.11
46	3	145	2323	151	501	7849	2391	3.14	1.54	1.13	0.79	0.55	0.00	0.35
46	4A	50	461	336	36	684	194	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
46	4B	4	461	-276	36	684	194	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
46	4C	50	500	336	172	883	129	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.04
46	4D	4	500	-276	172	883	129	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
46	4I	43	464	216	22	664	319	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
46	4J	10	464	-156	22	664	319	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
46	4K	43	497	216	187	858	159	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.04
46	4L	10	497	-156	187	858	159	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayy-sup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
47	1	100	359	488	-248	3762	519	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.17
47	2	148	662	646	-193	9042	1615	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.01	0.40
47	3	387	1219	1925	-1169	11144	1755	3.14	1.54	1.13	1.29	0.83	0.02	0.49
47	4A	151	245	608	-243	2447	811	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.01	0.11
47	4B	-8	245	93	-243	2447	811	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.11
47	4C	151	270	608	-115	2489	583	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.11
47	4D	-8	270	93	-115	2489	583	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.11
47	4I	117	237	532	-234	2412	883	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.11
47	4J	26	237	169	-234	2412	883	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.11
47	4K	117	278	532	-124	2387	437	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.11

47	4L	26	278	169	-124	2387	437	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
48	1	16	568	55	-297	2928	530	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.13
48	2	12	1081	52	-439	6072	1741	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.00	0.27
48	3	61	1993	223	-1230	11939	18	3.14	1.54	1.13	1.29	0.69	0.00	0.53
48	4A	143	391	291	-273	1898	124	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.08
48	4B	-120	391	-211	-273	1898	124	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.01	0.08
48	4C	143	423	291	-156	2081	198	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.09
48	4D	-120	423	-211	-156	2081	198	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.09
48	4I	87	376	201	-264	1980	187	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.09
48	4J	-65	376	-121	-264	1980	187	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.09
48	4K	87	439	201	-165	2239	268	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.10
48	4L	-65	439	-121	-165	2239	268	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.10
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
49	1	-43	366	174	-429	4292	1061	3.14	1.54	1.13	0.79	0.41	0.01	0.19
49	2	-78	628	245	-546	7445	1835	3.14	1.54	1.13	0.79	0.52	0.01	0.32
49	3	-168	1308	679	-1776	15584	4502	3.14	1.54	1.13	1.79	0.75	0.02	0.67
49	4A	209	225	16	-296	3034	1200	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.13
49	4B	-271	225	235	-296	3034	1200	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.12
49	4C	209	300	16	-322	2982	557	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.13
49	4D	-271	300	235	-322	2982	557	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.01	0.12
49	4I	112	220	69	-294	3042	1197	3.14	1.54	1.13	0.79	0.28	0.01	0.13
49	4J	-175	220	182	-294	3042	1197	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.13
49	4K	112	306	69	-324	3059	512	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.13
49	4L	-175	306	182	-324	3059	512	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.01	0.13
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 2 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
50	1	90	445	224	-385	4169	192	3.14	1.54	1.13	0.79	0.38	0.01	0.18
50	2	130	794	304	-494	7330	906	3.14	1.54	1.13	0.79	0.49	0.01	0.32
50	3	348	1554	880	-1644	14908	303	3.14	1.54	1.13	1.29	0.98	0.02	0.66
50	4A	134	303	561	-338	2868	140	3.14	1.54	1.13	0.79	0.40	0.01	0.13
50	4B	-5	303	-239	-338	2868	140	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.13
50	4C	134	334	561	-217	2651	252	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.01	0.12
50	4D	-5	334	-239	-217	2651	252	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.12
50	4I	108	310	403	-348	2888	138	3.14	1.54	1.13	0.79	0.38	0.00	0.13
50	4J	21	310	-80	-348	2888	138	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.13
50	4K	108	327	403	-208	2828	322	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.12
50	4L	21	327	-80	-208	2828	322	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.12
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
51	1	67	188	1143	-344	2221	702	3.14	1.54	1.13	0.79	0.49	0.01	0.10
51	2	-96	246	1621	-336	6150	1337	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.02	0.26
51	3	271	750	4421	-1474	4478	2795	3.14	1.54	1.13	1.79	0.90	0.05	0.20
51	4A	179	98	762	-275	810	262	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.01	0.04
51	4B	-83	98	882	-275	810	262	3.14	1.54	1.13	0.79	0.39	0.01	0.03
51	4C	179	172	762	-221	1226	8	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.01	0.05
51	4D	-83	172	882	-221	1226	8	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.01	0.05
51	4I	148	102	789	-268	954	397	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.01	0.04
51	4J	-52	102	855	-268	954	397	3.14	1.54	1.13	0.79	0.38	0.01	0.04
51	4K	148	168	789	-228	1275	93	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.01	0.06
51	4L	-52	168	855	-228	1275	93	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.01	0.05
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 2 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
52	1	45	429	328	-167	2530	6	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.11
52	2	67	1019	412	251	8217	5174	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.36
52	3	182	1361	1314	-888	7362	821	3.14	1.54	1.13	0.79	1.00	0.01	0.32
52	4A	187	274	445	-141	1839	8	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.08
52	4B	-123	274	26	-141	1839	8	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.08
52	4C	187	340	445	-101	1633	424	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.07
52	4D	-123	340	26	-101	1633	424	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.07
52	4I	131	276	407	-139	1731	10	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.08
52	4J	-66	276	65	-139	1731	10	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.07
52	4K	131	337	407	-103	1811	290	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.08
52	4L	-66	337	65	-103	1811	290	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.08
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
53	1	-13	179	492	-181	3762	122	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.16
53	2	-38	236	364	183	12129	67	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.53
53	3	-40	667	2108	-834	9404	70	3.14	1.54	1.13	1.29	0.66	0.00	0.41
53	4A	141	92	256	-157	2120	654	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.09
53	4B	-160	92	450	-157	2120	654	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.08
53	4C	141	165	256	-103	2382	105	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.10
53	4D	-160	165	450	-103	2382	105	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.10
53	4I	109	101	286	-147	2286	434	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.10
53	4J	-128	101	421	-147	2286	434	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.09
53	4K	109	156	286	-112	2465	105	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.11
53	4L	-128	156	421	-112	2465	105	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.10
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
54	1	-25	188	362	-172	3104	559	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.14
54	2	-23	411	221	295	15005	2285	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.66
54	3	-102	641	1574	-757	6425	1575	3.14	1.54	1.13	0.79	0.92	0.01	0.28
54	4A	-122	117	607	-207	2451	45	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.01	0.10
54	4B	86	117	-87	-207	2451	45	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.11
54	4C	-122	152	607	-39	2692	503	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.11
54	4D	86	152	-87	-39	2692	503	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.12
54	4I	-88	122	535	-177	2241	149	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.01	0.09
54	4J	52	122	-15	-177	2241	149	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.10
54	4K	-88	146	535	-70	2607	455	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.11

54	4L	52	146	-15	-70	2607	455	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
55	1	-26	196	261	-153	3572	286	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.16
55	2	-16	520	244	263	14964	2489	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.66
55	3	-112	633	1115	-675	7640	626	3.14	1.54	1.13	0.79	0.78	0.01	0.33
55	4A	75	101	47	-136	2999	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.13
55	4B	-113	101	328	-136	2999	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.12
55	4C	75	180	47	-83	2997	569	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.13
55	4D	-113	180	328	-83	2997	569	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.13
55	4I	56	114	104	-125	2751	35	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.12
55	4J	-93	114	271	-125	2751	35	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.11
55	4K	56	167	104	-93	2880	431	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.13
55	4L	-93	167	271	-93	2880	431	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.12
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
56	1	-25	182	192	-138	3756	319	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.16
56	2	-19	509	290	-226	15184	1084	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.67
56	3	-108	566	779	-577	8148	760	3.14	1.54	1.13	0.79	0.64	0.01	0.35
56	4A	68	93	20	-70	2848	401	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.13
56	4B	-103	93	258	-70	2848	401	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.12
56	4C	68	167	20	-127	2986	346	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.13
56	4D	-103	167	258	-127	2986	346	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.13
56	4I	46	105	63	-115	2748	325	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.12
56	4J	-82	105	215	-115	2748	325	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.11
56	4K	46	155	63	-82	2879	307	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.13
56	4L	-82	155	215	-82	2879	307	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.12
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
57	1	-26	173	125	-116	3528	476	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.15
57	2	-38	498	297	-192	16461	20	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.72
57	3	-108	517	449	-450	7195	1207	3.14	1.54	1.13	0.79	0.47	0.01	0.31
57	4A	64	89	183	-120	2389	673	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.11
57	4B	-101	89	-1	-120	2389	673	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.10
57	4C	64	158	183	-45	2609	362	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.11
57	4D	-101	158	-1	-45	2609	362	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.11
57	4I	39	100	27	-104	2432	535	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.11
57	4J	-76	100	156	-104	2432	535	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.10
57	4K	39	147	27	-61	2603	345	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.11
57	4L	-76	147	156	-61	2603	345	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
58	1	-49	139	30	73	4307	978	3.14	1.54	1.13	0.79	0.05	0.00	0.18
58	2	-103	484	191	218	22096	2762	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.95
58	3	-182	379	23	252	8995	2682	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.38
58	4A	178	84	334	-56	2491	512	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.11
58	4B	-249	84	-288	-56	2491	512	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.09
58	4C	178	114	334	159	2879	1007	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.13
58	4D	-249	114	-288	159	2879	1007	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.11
58	4I	92	86	214	-13	2734	595	3.14	1.54	1.13	0.79	0.05	0.01	0.12
58	4J	-163	86	-169	-13	2734	595	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.11
58	4K	92	112	214	117	2965	902	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.13
58	4L	-163	112	-169	117	2965	902	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.12
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
59	1	30	623	50	107	375	892	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.06
59	2	59	1665	148	796	2153	3482	3.14	1.54	1.13	0.79	0.51	0.00	0.22
59	3	119	2144	172	-658	4960	8134	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.01	0.50
59	4A	52	416	241	1	443	558	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.03
59	4B	-9	416	-168	1	443	558	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.02
59	4C	52	473	241	150	568	664	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
59	4D	-9	473	-168	150	568	664	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
59	4I	42	415	167	10	278	603	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.04
59	4J	1	415	-94	10	278	603	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.02
59	4K	42	475	167	140	569	620	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
59	4L	1	475	-94	140	569	620	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
60	1	41	545	181	162	1940	50	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.09
60	2	62	1472	259	648	4876	5756	3.14	1.54	1.13	0.79	0.43	0.01	0.36
60	3	168	1729	712	-653	6507	1132	3.14	1.54	1.13	0.79	0.69	0.01	0.29
60	4A	113	378	385	31	1701	70	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.07
60	4B	-54	378	-126	31	1701	70	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.07
60	4C	113	401	385	199	1966	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.09
60	4D	-54	401	-126	199	1966	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.09
60	4I	79	385	302	35	1576	23	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.07
60	4J	-19	385	-43	35	1576	23	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.07
60	4K	79	394	302	195	1673	124	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.07
60	4L	-19	394	-43	195	1673	124	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.07
Spess.= 40.0 cm Axxinf= -- Axxsup= -- Ayyinf= -- Ayysup= -- (e arm. base nelle due direz.)														
61	1	52	633	70	138	1276	163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.06
61	2	80	1599	153	510	2314	3444	3.14	1.54	1.13	0.79	0.38	0.00	0.21
61	3	204	2120	257	-530	8261	2835	3.14	1.54	1.13	0.79	0.51	0.01	0.36
61	4A	11	430	263	28	616	203	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
61	4B	63	430	-162	28	616	203	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
61	4C	11	474	263	167	762	268	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.03
61	4D	63	474	-162	167	762	268	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
61	4I	22	432	183	26	614	292	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
61	4J	52	432	-82	26	614	292	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
61	4K	22	472	183	169	922	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04



61	4L	52	472	-82	169	922	94	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
62	1	50	508	270	155	2400	300	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.11
62	2	74	1266	356	373	6704	4238	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.30
62	3	202	1612	1075	-809	7947	1926	3.14	1.54	1.13	0.79	0.89	0.01	0.35
62	4A	235	328	143	82	1552	543	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.01	0.07
62	4B	-163	328	246	82	1552	543	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.07
62	4C	235	399	143	139	1758	80	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.08
62	4D	-163	399	246	139	1758	80	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.07
62	4I	169	329	155	98	1741	530	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.08
62	4J	-97	329	234	98	1741	530	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.07
62	4K	169	399	155	122	1583	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.07
62	4L	-97	399	234	122	1583	68	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
63	1	21	209	621	-220	4141	405	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.18
63	2	15	308	725	-100	10936	1572	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.48
63	3	97	763	2530	-998	10756	1252	3.14	1.54	1.13	1.29	0.80	0.01	0.47
63	4A	90	134	761	-205	3162	62	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.01	0.14
63	4B	-60	134	131	-205	3162	62	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.13
63	4C	90	165	761	-111	3659	132	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.16
63	4D	-60	165	131	-111	3659	132	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.16
63	4I	59	131	706	-198	3207	139	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.14
63	4J	-29	131	186	-198	3207	139	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.14
63	4K	59	168	706	-118	3469	10	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.15
63	4L	-29	168	186	-118	3469	10	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.15
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
64	1	27	670	37	-132	1620	2	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.07
64	2	40	1409	61	-231	2341	1542	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.10
64	3	112	2367	153	-566	9291	1584	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.00	0.41
64	4A	113	444	-109	-116	1000	45	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
64	4B	-75	444	163	-116	1000	45	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.04
64	4C	113	515	-109	-77	1076	233	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.05
64	4D	-75	515	163	-77	1076	233	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.05
64	4I	83	435	-39	-109	1090	97	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.05
64	4J	-44	435	94	-109	1090	97	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.05
64	4K	83	524	-39	-84	1060	126	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.05
64	4L	-44	524	94	-84	1060	126	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
65	1	-62	656	34	-284	1389	184	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.06
65	2	-103	1234	17	-472	2625	1049	3.14	1.54	1.13	0.79	0.42	0.00	0.11
65	3	-241	2428	135	-912	9281	1722	3.14	1.54	1.13	0.79	0.83	0.00	0.40
65	4A	57	433	-73	-197	1015	14	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.04
65	4B	-147	433	122	-197	1015	14	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.04
65	4C	57	507	-73	-213	966	371	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.00	0.04
65	4D	-147	507	122	-213	966	371	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.04
65	4I	25	419	-22	-191	1228	114	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.05
65	4J	-115	419	70	-191	1228	114	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.05
65	4K	25	521	-22	-218	848	393	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.04
65	4L	-115	521	70	-218	848	393	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
66	1	-23	682	-35	84	350	191	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.02
66	2	-47	1284	-13	222	711	313	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.03
66	3	-78	2586	-151	266	3132	4375	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.26
66	4A	60	468	169	9	360	580	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
66	4B	-93	468	-219	9	360	580	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.02
66	4C	60	509	169	108	420	78	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.02
66	4D	-93	509	-219	108	420	78	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.02
66	4I	29	459	92	-11	336	744	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
66	4J	-62	459	-142	-11	336	744	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
66	4K	29	518	92	128	380	163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
66	4L	-62	518	-142	128	380	163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
67	1	-26	707	-23	82	91	4	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.00
67	2	-47	1359	-14	193	598	1106	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.07
67	3	-93	2689	-102	260	1479	3936	3.14	1.54	1.13	0.79	0.62	0.00	0.24
67	4A	98	474	-73	46	34	443	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
67	4B	-135	474	40	46	34	443	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
67	4C	98	538	-73	69	166	220	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
67	4D	-135	538	40	69	166	220	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
67	4I	52	461	-41	53	234	538	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
67	4J	-90	461	8	53	234	538	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
67	4K	52	550	-41	62	173	282	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
67	4L	-90	550	8	62	173	282	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
68	1	-24	674	-36	111	396	545	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.03
68	2	-52	1247	-13	281	1087	2079	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.13
68	3	-83	2561	-150	532	5350	1049	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.23
68	4A	95	453	-83	67	234	107	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
68	4B	-130	453	31	67	234	107	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
68	4C	95	512	-83	89	396	543	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
68	4D	-130	512	31	89	396	543	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
68	4I	49	439	-56	70	301	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
68	4J	-84	439	5	70	301	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.01
68	4K	49	526	-56	86	536	582	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03

68	4L	-84	526	5	86	536	582	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
69	1	-16	716	-21	88	406	143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.02
69	2	-24	1408	10	-219	474	1517	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.09
69	3	-58	2731	-93	269	885	3505	3.14	1.54	1.13	0.79	0.64	0.01	0.21
69	4A	31	491	216	-119	365	43	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.02
69	4B	-54	491	-245	-119	365	43	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.02
69	4C	31	534	216	-6	223	529	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
69	4D	-54	534	-245	-6	223	529	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.02
69	4I	19	482	124	-135	438	172	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
69	4J	-42	482	-154	-135	438	172	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
69	4K	19	543	124	10	293	669	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04
69	4L	-42	543	-154	10	293	669	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
70	1	-21	716	28	-113	1066	42	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.05
70	2	-34	1389	31	-272	1424	831	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.06
70	3	-80	2777	105	417	5264	4529	3.14	1.54	1.13	0.79	0.65	0.01	0.28
70	4A	71	479	-82	-94	330	544	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
70	4B	-102	479	123	-94	330	544	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
70	4C	71	546	-82	-71	204	378	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.02
70	4D	-102	546	123	-71	204	378	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.02
70	4I	41	465	-35	-91	115	716	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
70	4J	-72	465	76	-91	115	716	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
70	4K	41	560	-35	-74	3	391	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
70	4L	-72	560	76	-74	3	391	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
71	1	10	687	-21	132	47	685	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.04
71	2	21	1461	20	400	887	1513	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.09
71	3	44	2580	-95	510	3597	314	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.16
71	4A	142	456	-173	72	79	575	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
71	4B	-127	456	142	72	79	575	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
71	4C	142	527	-173	113	49	465	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
71	4D	-127	527	142	113	49	465	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
71	4I	91	447	-93	83	83	494	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
71	4J	-77	447	63	83	83	494	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
71	4K	91	536	-93	103	86	508	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
71	4L	-77	536	63	103	86	508	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
72	1	-5	678	-52	122	721	651	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.04
72	2	-3	1372	-5	444	1963	143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.32	0.00	0.09
72	3	-12	2558	-222	434	790	416	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.03
72	4A	101	453	-83	65	547	364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
72	4B	-108	453	8	65	547	364	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
72	4C	101	516	-83	105	454	728	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04
72	4D	-108	516	8	105	454	728	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.05
72	4I	60	442	-60	80	634	238	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
72	4J	-67	442	-15	80	634	238	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
72	4K	60	527	-60	91	571	859	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.05
72	4L	-67	527	-15	91	571	859	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
73	1	-17	639	-68	96	1511	563	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.07
73	2	-19	1235	-25	390	3549	321	3.14	1.54	1.13	0.79	0.29	0.00	0.16
73	3	-57	2413	-281	302	4913	771	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.00	0.22
73	4A	78	427	10	53	1077	344	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
73	4B	-103	427	-107	53	1077	344	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
73	4C	78	487	10	81	842	661	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
73	4D	-103	487	-107	81	842	661	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
73	4I	43	417	-16	66	1126	376	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
73	4J	-68	417	-81	66	1126	376	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
73	4K	43	497	-16	68	829	914	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.06
73	4L	-68	497	-81	68	829	914	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
74	1	-16	682	-42	106	758	458	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.03
74	2	-28	1321	-18	311	2007	42	3.14	1.54	1.13	0.79	0.31	0.00	0.09
74	3	-55	2568	-184	242	2872	1944	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.13
74	4A	49	484	152	10	483	451	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
74	4B	-73	484	-213	10	483	451	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
74	4C	49	493	152	138	357	459	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
74	4D	-73	493	-213	138	357	459	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
74	4I	21	480	83	-16	336	412	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
74	4J	-44	480	-144	-16	336	412	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
74	4K	21	497	83	164	267	619	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
74	4L	-44	497	-144	164	267	619	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
75	1	-25	569	-87	-84	1784	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.08
75	2	-16	1075	-44	228	4216	1118	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.19
75	3	-90	2174	-351	77	6832	4361	3.14	1.54	1.13	0.79	0.50	0.00	0.30
75	4A	28	377	6	-82	1065	32	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.05
75	4B	-65	377	-130	-82	1065	32	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.05
75	4C	28	436	6	-41	1162	19	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
75	4D	-65	436	-130	-41	1162	19	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
75	4I	14	369	-13	-80	956	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.04
75	4J	-51	369	-111	-80	956	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.04
75	4K	14	444	-13	-43	1123	53	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05

75	4L	-51	444	-111	-43	1123	53	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
76	1	-23	641	-37	86	1162	208	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.05
76	2	-45	1178	-25	263	2553	491	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.11
76	3	-80	2367	-162	280	7855	2602	3.14	1.54	1.13	0.79	0.55	0.00	0.34
76	4A	120	431	-47	50	907	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
76	4B	-153	431	-7	50	907	316	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
76	4C	120	486	-47	70	948	0	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
76	4D	-153	486	-7	70	948	0	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
76	4I	63	418	-30	56	981	332	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
76	4J	-97	418	-23	56	981	332	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
76	4K	63	500	-30	64	941	54	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
76	4L	-97	500	-23	64	941	54	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
77	1	7	694	-27	122	244	227	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.01
77	2	6	1439	-4	328	1421	166	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.06
77	3	34	2589	-120	314	3312	17	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.00	0.15
77	4A	45	468	134	60	214	53	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.01
77	4B	-36	468	-173	60	214	53	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.01
77	4C	45	525	134	111	8	432	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
77	4D	-36	525	-173	111	8	432	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.02
77	4I	32	454	77	64	138	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
77	4J	-22	454	-116	64	138	171	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
77	4K	32	538	77	107	173	515	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
77	4L	-22	538	-116	107	173	515	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
78	1	-12	716	-22	130	184	265	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.02
78	2	-17	1433	11	270	466	1073	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.07
78	3	-41	2694	-102	348	595	2194	3.14	1.54	1.13	0.79	0.63	0.00	0.13
78	4A	21	496	195	38	561	143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
78	4B	-38	496	-227	38	561	143	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
78	4C	21	529	195	145	327	136	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
78	4D	-38	529	-227	145	327	136	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
78	4I	9	477	111	38	679	377	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
78	4J	-26	477	-143	38	679	377	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
78	4K	9	548	111	145	379	87	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
78	4L	-26	548	-143	145	379	87	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
79	1	-19	669	-50	110	748	487	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.03
79	2	-38	1270	-26	334	1636	478	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.07
79	3	-63	2507	-212	264	3350	2772	3.14	1.54	1.13	0.79	0.58	0.00	0.16
79	4A	38	462	119	23	540	590	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
79	4B	-65	462	-191	23	540	590	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
79	4C	38	495	119	131	364	344	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
79	4D	-65	495	-191	131	364	344	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
79	4I	17	459	59	-3	558	636	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.04
79	4J	-44	459	-131	-3	558	636	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.02
79	4K	17	498	59	157	174	407	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
79	4L	-44	498	-131	157	174	407	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
80	1	15	703	13	122	674	212	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.03
80	2	9	1449	22	230	679	1541	3.14	1.54	1.13	0.79	0.34	0.00	0.10
80	3	66	2605	50	322	4657	2520	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.00	0.21
80	4A	144	468	-92	68	753	85	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
80	4B	-123	468	112	68	753	85	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
80	4C	144	538	-92	103	460	109	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
80	4D	-123	538	112	103	460	109	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
80	4I	93	458	-45	78	768	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
80	4J	-72	458	65	78	768	31	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.03
80	4K	93	548	-45	93	557	86	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
80	4L	-72	548	65	93	557	86	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
81	1	-25	583	-83	63	1350	1043	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.06
81	2	-23	1083	-47	340	2823	1472	3.14	1.54	1.13	0.79	0.25	0.00	0.12
81	3	-86	2177	-336	172	6215	1254	3.14	1.54	1.13	0.79	0.51	0.00	0.27
81	4A	12	395	76	-4	843	653	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
81	4B	-48	395	-196	-4	843	653	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
81	4C	12	438	76	91	850	839	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
81	4D	-48	438	-196	91	850	839	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
81	4I	2	386	31	-16	853	620	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.04
81	4J	-38	386	-150	-16	853	620	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.04
81	4K	2	447	31	102	829	958	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.06
81	4L	-38	447	-150	102	829	958	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayysup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
82	1	-25	614	-55	89	1456	549	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.06
82	2	-36	1135	-35	326	3235	506	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.00	0.14
82	3	-84	2260	-230	206	7565	1681	3.14	1.54	1.13	0.79	0.52	0.00	0.33
82	4A	50	414	120	28	1077	477	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.05
82	4B	-86	414	-200	28	1077	477	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.05
82	4C	50	464	120	96	1007	218	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
82	4D	-86	464	-200	96	1007	218	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
82	4I	23	399	61	28	1125	521	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
82	4J	-59	399	-140	28	1125	521	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
82	4K	23	479	61	95	927	232	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04

82	4L	-59	479	-140	95	927	232	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
83	1	-13	705	31	-113	910	230	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.04
83	2	-21	1412	35	-255	1142	1423	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.09
83	3	-48	2666	119	-332	5381	3233	3.14	1.54	1.13	0.79	0.62	0.01	0.24
83	4A	-54	482	244	-139	960	117	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.04
83	4B	35	482	-199	-139	960	117	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
83	4C	-54	526	244	-26	708	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
83	4D	35	526	-199	-26	708	1	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
83	4I	16	473	159	-149	998	178	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.04
83	4J	-35	473	-114	-149	998	178	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
83	4K	16	536	159	-16	758	118	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
83	4L	-35	536	-114	-16	758	118	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.01	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
84	1	-8	698	-30	117	289	418	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.03
84	2	-10	1410	3	327	1103	199	3.14	1.54	1.13	0.79	0.33	0.00	0.05
84	3	-28	2622	-137	291	226	1738	3.14	1.54	1.13	0.79	0.61	0.00	0.10
84	4A	61	494	192	15	89	227	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.01
84	4B	-73	494	-236	15	89	227	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.01
84	4C	61	505	192	149	145	564	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04
84	4D	-73	505	-236	149	145	564	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
84	4I	29	487	112	-6	55	107	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.01
84	4J	-42	487	-156	-6	55	107	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.00
84	4K	29	512	112	170	257	619	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.04
84	4L	-42	512	-156	170	257	619	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
85	1	12	694	-5	138	39	371	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.02
85	2	23	1487	38	337	607	984	3.14	1.54	1.13	0.79	0.35	0.00	0.06
85	3	55	2546	-35	421	3117	1073	3.14	1.54	1.13	0.79	0.60	0.00	0.14
85	4A	146	463	49	74	40	101	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.01
85	4B	-129	463	-55	74	40	101	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
85	4C	146	530	49	121	34	234	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
85	4D	-129	530	-55	121	34	234	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.01
85	4I	93	453	29	90	213	35	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
85	4J	-75	453	-36	90	213	35	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.01
85	4K	93	539	29	105	112	282	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.02
85	4L	-75	539	-36	105	112	282	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
86	1	-54	333	-225	-230	3782	2668	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.16
86	2	8	468	-150	-99	7418	5255	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.33
86	3	-234	1215	-888	-790	17240	10386	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.02	0.74
86	4A	5	214	-128	-137	2263	2039	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.12
86	4B	-82	214	-198	-137	2263	2039	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.11
86	4C	5	264	-128	-197	3518	1925	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.15
86	4D	-82	264	-198	-197	3518	1925	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.15
86	4I	4	208	-187	-133	2175	2152	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.12
86	4J	-81	208	-138	-133	2175	2152	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.12
86	4K	4	270	-187	-201	3658	1981	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.16
86	4L	-81	270	-138	-201	3658	1981	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.16
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
87	1	-21	640	-25	-65	568	1242	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.08
87	2	-61	1150	-21	-202	1035	2702	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.17
87	3	-82	2407	-113	160	7837	6936	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.00	0.41
87	4A	127	433	128	-74	17	625	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
87	4B	-157	433	-163	-74	17	625	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.03
87	4C	127	483	128	-20	531	446	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.03
87	4D	-157	483	-163	-20	531	446	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.02
87	4I	68	416	68	-76	61	763	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.05
87	4J	-98	416	-103	-76	61	763	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.04
87	4K	68	500	68	-18	561	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
87	4L	-98	500	-103	-18	561	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.02
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
88	1	-67	259	-280	-361	3826	2199	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.01	0.16
88	2	19	275	-209	-232	7253	4163	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.32
88	3	-310	925	-1112	-1348	14352	8201	3.14	1.54	1.13	1.29	0.63	0.02	0.61
88	4A	-40	202	-64	-304	2511	1935	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.12
88	4B	-57	202	-339	-304	2511	1935	3.14	1.54	1.13	0.79	0.22	0.00	0.11
88	4C	-40	169	-64	-215	3379	1664	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.00	0.15
88	4D	-57	169	-339	-215	3379	1664	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.14
88	4I	-58	204	-82	-314	2449	1989	3.14	1.54	1.13	0.79	0.27	0.00	0.12
88	4J	-39	204	-321	-314	2449	1989	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.11
88	4K	-58	168	-82	-205	3483	1699	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.15
88	4L	-39	168	-321	-205	3483	1699	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.15
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
89	1	-18	562	-109	-112	2054	1270	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.09
89	2	29	1233	50	587	7053	421	3.14	1.54	1.13	0.79	0.37	0.00	0.31
89	3	-74	2056	-463	-449	8341	10010	3.14	1.54	1.13	0.79	0.48	0.01	0.57
89	4A	15	412	58	-158	1199	751	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.05
89	4B	-40	412	-215	-158	1199	751	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.05
89	4C	15	391	58	-5	1971	722	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.09
89	4D	-40	391	-215	-5	1971	722	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.09
89	4I	-4	414	22	-163	1043	767	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.05
89	4J	-22	414	-179	-163	1043	767	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.05
89	4K	-4	389	22	-1	1944	636	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.09

89	4L	-22	389	-179	-1	1944	636	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
90	1	24	620	-88	-84	626	394	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.03
90	2	41	1443	90	799	4450	1941	3.14	1.54	1.13	0.79	0.51	0.00	0.20
90	3	94	2317	-382	-296	1204	6642	3.14	1.54	1.13	0.79	0.54	0.01	0.37
90	4A	65	407	-13	-102	534	175	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.02
90	4B	-31	407	-114	-102	534	175	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.02
90	4C	65	479	-13	-22	827	322	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
90	4D	-31	479	-114	-22	827	322	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
90	4I	52	403	-26	-94	423	299	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.02
90	4J	-18	403	-101	-94	423	299	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.02
90	4K	52	483	-26	-30	709	133	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
90	4L	-18	483	-101	-30	709	133	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.03
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
91	1	-43	378	-107	-20	2599	489	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.11
91	2	-47	634	-95	157	4657	272	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.20
91	3	-147	1131	-380	-18	9663	792	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.01	0.42
91	4A	41	254	21	-35	1704	110	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.08
91	4B	-102	254	-175	-35	1704	110	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.07
91	4C	41	288	21	4	1960	346	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.09
91	4D	-102	288	-175	4	1960	346	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.08
91	4I	12	243	-5	-36	1673	129	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.07
91	4J	-74	243	-149	-36	1673	129	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.07
91	4K	12	299	-5	5	2028	429	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.09
91	4L	-74	299	-149	5	2028	429	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.09
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
92	1	27	603	-79	-107	614	883	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.05
92	2	45	1487	122	764	5971	1583	3.14	1.54	1.13	0.79	0.49	0.00	0.26
92	3	109	2165	-351	-661	7	8159	3.14	1.54	1.13	0.79	0.53	0.01	0.48
92	4A	57	399	70	-140	333	714	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.04
92	4B	-18	399	-183	-140	333	714	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.04
92	4C	57	462	70	-15	464	896	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.06
92	4D	-18	462	-183	-15	464	896	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.03
92	4I	49	394	27	-128	368	587	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.04
92	4J	-9	394	-140	-128	368	587	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.03
92	4K	49	467	27	-27	514	786	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.05
92	4L	-9	467	-140	-27	514	786	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
93	1	-42	282	-284	-389	3908	1736	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.00	0.17
93	2	47	285	-146	-179	8914	3713	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.39
93	3	-195	1202	-1174	-1872	13047	6534	3.14	1.54	1.13	1.29	0.91	0.02	0.56
93	4A	-12	214	-75	-340	2414	1548	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.11
93	4B	-48	214	-334	-340	2414	1548	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.01	0.10
93	4C	-12	190	-75	-218	2915	863	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.13
93	4D	-48	190	-334	-218	2915	863	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.13
93	4I	-16	192	-83	-344	2424	1550	3.14	1.54	1.13	0.79	0.30	0.01	0.11
93	4J	-45	192	-326	-344	2424	1550	3.14	1.54	1.13	0.79	0.26	0.01	0.10
93	4K	-16	212	-83	-215	2937	863	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.13
93	4L	-45	212	-326	-215	2937	863	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.13
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= 1 d 8/20		(e arm. base nelle due direz.)				
94	1	-88	208	-172	-248	3847	1756	3.14	1.54	1.13	0.79	0.19	0.01	0.16
94	2	-63	249	-173	-184	6634	2899	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.29
94	3	-311	593	-487	-725	11527	4987	3.14	1.54	1.13	0.79	0.56	0.02	0.48
94	4A	-23	159	94	-209	2679	1230	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.12
94	4B	-103	159	-342	-209	2679	1230	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.11
94	4C	-23	140	94	-149	2790	1250	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.01	0.12
94	4D	-103	140	-342	-149	2790	1250	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.12
94	4I	-50	161	16	-221	2618	1214	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.11
94	4J	-76	161	-264	-221	2618	1214	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.11
94	4K	-50	138	16	-137	2835	1248	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.12
94	4L	-76	138	-264	-137	2835	1248	3.14	1.54	1.13	0.79	0.09	0.00	0.12
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
95	1	-83	240	-238	-298	3950	2182	3.14	1.54	1.13	0.79	0.23	0.01	0.17
95	2	-38	275	-213	-202	7185	3856	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.31
95	3	-337	741	-812	-939	13567	6820	3.14	1.54	1.13	0.79	0.70	0.02	0.57
95	4A	-41	184	7	-257	3000	1745	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.01	0.13
95	4B	-78	184	-351	-257	3000	1745	3.14	1.54	1.13	0.79	0.18	0.01	0.13
95	4C	-41	161	7	-174	2962	1414	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.13
95	4D	-78	161	-351	-174	2962	1414	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.01	0.13
95	4I	-66	188	-44	-267	3044	1790	3.14	1.54	1.13	0.79	0.24	0.00	0.13
95	4J	-53	188	-300	-267	3044	1790	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.00	0.13
95	4K	-66	157	-44	-164	3007	1366	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.13
95	4L	-53	157	-300	-164	3007	1366	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.13
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
96	1	-86	222	-205	-274	3979	2288	3.14	1.54	1.13	0.79	0.21	0.01	0.17
96	2	-50	260	-195	-196	7001	4023	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.30
96	3	-326	655	-640	-826	12613	6919	3.14	1.54	1.13	0.79	0.63	0.02	0.53
96	4A	19	142	6	-175	2754	1737	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.12
96	4B	-142	142	-302	-175	2754	1737	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.01	0.11
96	4C	19	178	6	-222	2769	1632	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.12
96	4D	-142	178	-302	-222	2769	1632	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.11
96	4I	0	136	-69	-168	2717	1757	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.12
96	4J	-124	136	-227	-168	2717	1757	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.01	0.11
96	4K	0	183	-69	-229	2717	1663	3.14	1.54	1.13	0.79	0.20	0.01	0.12

96	4L	-124	183	-227	-229	2717	1663	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.01	0.11
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
97	1	-25	501	-88	-169	1868	1378	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.08
97	2	51	1328	175	662	10455	3149	3.14	1.54	1.13	0.79	0.43	0.00	0.46
97	3	-107	1602	-406	-1072	4710	7197	3.14	1.54	1.13	0.79	0.88	0.01	0.43
97	4A	54	317	-122	-71	1365	1742	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.01	0.10
97	4B	-89	317	-4	-71	1365	1742	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.01	0.11
97	4C	54	399	-122	-172	1097	924	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.01	0.05
97	4D	-89	399	-4	-172	1097	924	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.01	0.06
97	4I	34	317	-104	-88	1351	1503	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.09
97	4J	-69	317	-22	-88	1351	1503	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.09
97	4K	34	398	-104	-155	1207	870	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.05
97	4L	-69	398	-22	-155	1207	870	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.05
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
98	1	-63	54	66	-18	1849	649	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.00	0.08
98	2	-95	81	90	-15	2789	759	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.00	0.11
98	3	-248	124	222	-40	4360	1495	3.14	1.54	1.13	0.79	0.07	0.00	0.17
98	4A	428	33	352	-21	1232	465	3.14	1.54	1.13	0.79	0.08	0.00	0.05
98	4B	-518	33	-258	-21	1232	465	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.03
98	4C	428	46	352	-6	1366	418	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.06
98	4D	-518	46	-258	-6	1366	418	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.03
98	4I	232	29	228	-21	1149	475	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.00	0.05
98	4J	-323	29	-134	-21	1149	475	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.03
98	4K	232	49	228	-5	1459	413	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.00	0.06
98	4L	-323	49	-134	-5	1459	413	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.00	0.04
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
99	1	-67	129	-31	-10	2321	173	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.00	0.10
99	2	-100	195	-43	12	3397	9	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.00	0.14
99	3	-263	313	-120	-21	6103	487	3.14	1.54	1.13	0.79	0.06	0.01	0.25
99	4A	386	82	183	-13	1517	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.07
99	4B	-482	82	-227	-13	1517	219	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.05
99	4C	386	104	183	-3	1746	115	3.14	1.54	1.13	0.79	0.04	0.01	0.08
99	4D	-482	104	-227	-3	1746	115	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.06
99	4I	206	75	100	-17	1456	266	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.06
99	4J	-303	75	-144	-17	1456	266	3.14	1.54	1.13	0.79	0.01	0.01	0.05
99	4K	206	111	100	1	1820	152	3.14	1.54	1.13	0.79	0.03	0.01	0.08
99	4L	-303	111	-144	1	1820	152	3.14	1.54	1.13	0.79	0.02	0.01	0.07
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				
100	1	-46	360	-226	-235	4226	1880	3.14	1.54	1.13	0.79	0.17	0.00	0.18
100	2	15	546	-130	-114	9545	3442	3.14	1.54	1.13	0.79	0.13	0.00	0.42
100	3	-207	1427	-908	-999	17822	9118	3.14	1.54	1.13	0.79	0.74	0.02	0.77
100	4A	16	227	-192	-149	2885	1242	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.13
100	4B	-82	227	-134	-149	2885	1242	3.14	1.54	1.13	0.79	0.12	0.00	0.12
100	4C	16	288	-192	-190	3322	1259	3.14	1.54	1.13	0.79	0.14	0.00	0.15
100	4D	-82	288	-134	-190	3322	1259	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.14
100	4I	19	223	-193	-140	2850	1332	3.14	1.54	1.13	0.79	0.10	0.00	0.13
100	4J	-85	223	-132	-140	2850	1332	3.14	1.54	1.13	0.79	0.11	0.00	0.12
100	4K	19	292	-193	-199	3452	1253	3.14	1.54	1.13	0.79	0.15	0.00	0.15
100	4L	-85	292	-132	-199	3452	1253	3.14	1.54	1.13	0.79	0.16	0.00	0.15
Spess.= 40.0 cm		Axxinf= --		Axxsup= --		Ayyinf= --		Ayyup= --		(e arm. base nelle due direz.)				

**AMV s.r.l.**  
**Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903**  
**34077 Ronchi dei Legionari (GO)**

Lavoro: **SOLETTA SVINCOLO (BERZO DEMO)** Intestazione lavoro: **soletta svincolo berzo demo**  
Elem.: **GUSCIO (piastra)** Gruppo: **2** Tabella: **Tabella FONDAZIONI**  
Descrizione: **Fondazione**  
Rck: **300.00** kg/cm<sup>2</sup> fyk: **4580.0** kg/cm<sup>2</sup> Copriferro sup.: **5.0** cm Copriferro inf.: **5.0** cm  
Coeff. di partecipazione Mxy: **0.50** Coeff. di partecipazione Sxy: **0.50**  
dxx base sup.: **10** mm dxx base inf.: **10** mm pxx: **20** cm dxx agg.: **8** mm pxx agg.: **20** cm  
dyy base sup.: **10** mm dyy base inf.: **10** mm pyy: **20** cm dyy agg.: **8** mm pyy agg.: **20** cm  
Orientamento armature: **rif. globale** Angolo di posa delle armature: **0.00** gradi  
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	Vz (Mxx)	Vz (Myy)	Axx inf.	Axx sup.	Ayy inf.	Ayy sup.	Indice di resistenza		
	kg/20 cm	kg*m/20 cm	kg/20 cm	kg*m/20 cm	kg/m		cmq /20 cm		cmq /20 cm		N, M	txy	Vz/Vrdl
1 4L	114	262	502	173	3499	3656	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.01	0.25
1 2	231	259	1792	130	2941	3130	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.00	0.22
1 3	233	560	529	380	7162	7791	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.02	0.54
1 4A	985	-152	1397	-44	1402	2505	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.10	0.17
1 4B	-820	-152	-667	-44	1402	2505	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.08
1 4C	985	534	1397	296	2824	3258	1.29	1.29	1.29	1.29	0.42	0.10	0.23
1 4D	-820	534	-667	296	2824	3258	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.09	0.19
1 4I	617	-21	1056	10	1868	2466	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.17
1 4J	-452	-21	-326	10	1868	2466	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.08
1 4K	617	403	1056	242	2718	3107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.06	0.22
1 4L	-452	403	-326	242	2718	3107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.06	0.20

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)

2 1	-153	251	-613	155	3270	3498	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.22
2 2	-49	577	-53	403	7952	8463	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.00	0.58
2 3	-609	401	-1749	210	4459	5290	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.27
2 4A	414	134	191	67	2167	2171	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.06	0.15
2 4B	-634	134	-1081	67	2167	2171	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.06	0.11
2 4C	414	231	191	159	2702	2470	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.06	0.19
2 4D	-634	231	-1081	159	2702	2470	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.15
2 4I	205	133	5	64	2137	2234	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.04	0.16
2 4J	-425	133	-895	64	2137	2234	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.12
2 4K	205	232	5	162	2689	2592	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.04	0.19
2 4L	-425	232	-895	162	2689	2592	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.04	0.16

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)

3 1	-296	199	-1781	82	2440	2437	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.01	0.15
3 2	-348	549	-1643	332	7410	7711	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.02	0.49
3 3	-1123	226	-5967	-49	1493	1493	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.05	0.07
3 4A	489	26	10	-58	1490	1096	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.07	0.10
3 4B	-913	26	-2574	-58	1490	1096	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.05
3 4C	489	264	10	178	2213	1875	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.07	0.15
3 4D	-913	264	-2574	178	2213	1875	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.12
3 4I	220	58	-321	-34	1476	1281	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.10
3 4J	-644	58	-2244	-34	1476	1281	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.06
3 4K	220	232	-321	154	2170	1944	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.04	0.15
3 4L	-644	232	-2244	154	2170	1944	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.04	0.12

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)

4 1	-188	341	-484	256	5003	5120	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.02	0.33
4 2	534	512	2077	323	7199	7067	1.29	1.29	1.29	1.29	0.39	0.03	0.50
4 3	-860	861	-3966	723	12880	13561	1.29	1.29	1.29	1.29	0.41	0.04	0.81
4 4A	884	15	1364	67	1796	3576	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.11	0.25
4 4B	-1152	15	-2040	67	1796	3576	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.11	0.11
4 4C	884	479	1364	303	4588	4226	1.29	1.29	1.29	1.29	0.38	0.11	0.32
4 4D	-1152	479	-2040	303	4588	4226	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.11	0.26
4 4I	485	71	901	61	2512	3385	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.07	0.24
4 4J	-753	71	-1577	61	2512	3385	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.11
4 4K	485	423	901	309	4224	4247	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.07	0.30
4 4L	-753	423	-1577	309	4224	4247	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.07	0.25

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)

5 1	98	290	325	255	4673	632	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.01	0.33
5 2	222	305	1663	222	4268	243	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.00	0.30
5 3	-214	619	-266	551	9421	1704	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.02	0.64
5 4A	984	-139	1303	92	1943	247	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.10	0.14
5 4B	-843	-139	-830	92	1943	247	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.10	0.09
5 4C	984	561	1303	279	3777	660	1.29	1.29	1.29	1.29	0.44	0.10	0.26
5 4D	-843	561	-830	279	3777	660	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.10	0.23
5 4I	612	-5	960	111	2533	294	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.06	0.18
5 4J	-471	-5	-487	111	2533	294	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.06	0.09
5 4K	612	427	960	260	3621	621	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.06	0.25
5 4L	-471	427	-487	260	3621	621	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.06	0.23

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
6	1	77	267	154	170	3631	1699	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.01	0.25
6	2	207	305	1514	177	3846	1163	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.00	0.27
6	3	-261	562	-630	362	7032	3794	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.02	0.47
6	4A	973	-139	1199	43	2010	1420	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.10	0.14
6	4B	-861	-139	-975	43	2010	1420	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.10	0.10
6	4C	973	527	1199	205	3786	1731	1.29	1.29	1.29	1.29	0.41	0.10	0.26
6	4D	-861	527	-975	205	3786	1731	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.10	0.23
6	4I	601	-8	857	66	2281	1251	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.16
6	4J	-489	-8	-633	66	2281	1251	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.08
6	4K	601	396	857	182	3318	1649	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.06	0.23
6	4L	-489	396	-633	182	3318	1649	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.06	0.21
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
7	1	67	242	68	88	2821	835	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.20
7	2	200	295	1428	111	3322	615	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.00	0.23
7	3	-288	500	-811	188	5317	1874	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.35
7	4A	968	-122	1166	-3	747	748	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.10	0.05
7	4B	-871	-122	-1068	-3	747	748	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.10	0.03
7	4C	968	473	1166	131	2310	1103	1.29	1.29	1.29	1.29	0.38	0.10	0.16
7	4D	-871	473	-1068	131	2310	1103	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.10	0.14
7	4I	594	-2	812	23	1286	646	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.06	0.09
7	4J	-497	-2	-714	23	1286	646	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.04
7	4K	594	353	812	106	2190	973	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.06	0.15
7	4L	-497	353	-714	106	2190	973	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.06	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
8	1	-74	232	-103	56	2762	349	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.19
8	2	201	296	1390	80	3385	220	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.24
8	3	-310	471	-888	121	5226	816	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.02	0.34
8	4A	858	-107	1052	-24	1157	224	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.10	0.08
8	4B	-965	-107	-1202	-24	1157	224	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.10	0.05
8	4C	858	444	1052	104	2523	425	1.29	1.29	1.29	1.29	0.35	0.10	0.18
8	4D	-965	444	-1202	104	2523	425	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.10	0.15
8	4I	487	5	692	2	1518	230	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.11
8	4J	-594	5	-842	2	1518	230	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.05
8	4K	487	333	692	79	2307	368	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.06	0.16
8	4L	-594	333	-842	79	2307	368	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
9	1	-81	230	-120	44	2914	101	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.20
9	2	206	305	1376	69	3664	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.26
9	3	-330	460	-925	100	5553	283	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.03	0.36
9	4A	841	-93	1038	-32	1370	70	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.10	0.10
9	4B	-957	-93	-1213	-32	1370	70	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.05
9	4C	841	428	1038	96	2619	202	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.10	0.18
9	4D	-957	428	-1213	96	2619	202	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.09	0.15
9	4I	476	13	678	-6	1686	72	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.12
9	4J	-593	13	-852	-6	1686	72	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.06
9	4K	476	322	678	70	2411	153	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.06	0.17
9	4L	-593	322	-852	70	2411	153	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
10	1	-87	231	-130	41	3056	7	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.21
10	2	214	316	1373	65	3962	113	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.01	0.28
10	3	-351	454	-950	96	5835	85	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.03	0.38
10	4A	824	-81	1026	-34	1541	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.09	0.11
10	4B	-949	-81	-1215	-34	1541	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
10	4C	824	417	1026	94	2718	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.09	0.19
10	4D	-949	417	-1215	94	2718	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.09	0.16
10	4I	464	21	666	-8	1828	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.13
10	4J	-589	21	-855	-8	1828	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.06
10	4K	464	316	666	68	2513	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.06	0.17
10	4L	-589	316	-855	68	2513	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
11	1	-93	232	-138	41	3146	15	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.21
11	2	223	329	1374	65	4226	148	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.01	0.29
11	3	-372	449	-973	97	5992	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.03	0.39
11	4A	806	-69	1013	-35	1656	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.12
11	4B	-940	-69	-1214	-35	1656	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
11	4C	806	407	1013	94	2779	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.09	0.19
11	4D	-940	407	-1214	94	2779	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.09	0.16
11	4I	451	28	654	-8	1921	1	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.13
11	4J	-585	28	-854	-8	1921	1	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.07
11	4K	451	310	654	68	2577	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.06	0.18
11	4L	-585	310	-854	68	2577	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
12	1	-99	232	-146	41	3195	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
12	2	232	341	1378	66	4456	156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.01	0.31
12	3	-394	442	-998	98	6056	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.03	0.39
12	4A	784	-59	994	-34	1729	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.12
12	4B	-926	-59	-1206	-34	1729	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
12	4C	784	397	994	93	2812	66	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.09	0.20
12	4D	-926	397	-1206	93	2812	66	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.16
12	4I	437	35	639	-8	1978	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.14
12	4J	-579	35	-851	-8	1978	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.07
12	4K	437	304	639	67	2612	37	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.06	0.18
12	4L	-579	304	-851	67	2612	37	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.16



Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
13	1	-105	232	-154	41	3221	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
13	2	240	352	1381	67	4664	154	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.01	0.32
13	3	-416	434	-1025	100	6066	62	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.03	0.39
13	4A	762	-50	973	-34	1778	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.12
13	4B	-913	-50	-1196	-34	1778	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
13	4C	762	388	973	94	2828	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.09	0.20
13	4D	-913	388	-1196	94	2828	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.16
13	4I	422	40	623	-8	2014	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.14
13	4J	-573	40	-846	-8	2014	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.07
13	4K	422	298	623	68	2629	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.06	0.18
13	4L	-573	298	-846	68	2629	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
14	1	-111	231	-163	41	3235	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
14	2	250	363	1386	68	4860	149	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.01	0.34
14	3	-438	425	-1054	100	6051	82	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.04	0.39
14	4A	737	-42	947	-34	1812	21	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.09	0.13
14	4B	-896	-42	-1182	-34	1812	21	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
14	4C	737	378	947	93	2836	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.09	0.20
14	4D	-896	378	-1182	93	2836	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.16
14	4I	406	45	606	-8	2039	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.14
14	4J	-565	45	-841	-8	2039	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.08
14	4K	406	292	606	67	2637	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
14	4L	-565	292	-841	67	2637	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
15	1	-116	230	-171	41	3243	11	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
15	2	259	374	1390	68	5049	144	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.01	0.35
15	3	-460	414	-1085	100	6022	98	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.38
15	4A	714	-34	924	-33	1839	26	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.09	0.13
15	4B	-882	-34	-1171	-33	1839	26	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
15	4C	714	369	924	93	2841	62	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.09	0.20
15	4D	-882	369	-1171	93	2841	62	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.09	0.16
15	4I	391	49	588	-7	2057	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.14
15	4J	-559	49	-836	-7	2057	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.08
15	4K	391	285	588	67	2643	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.18
15	4L	-559	285	-836	67	2643	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
16	1	-122	228	-180	41	3249	16	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
16	2	268	384	1395	69	5234	139	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.36
16	3	-482	403	-1116	99	5986	114	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.04	0.38
16	4A	688	-27	896	-33	1861	30	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.09	0.13
16	4B	-864	-27	-1156	-33	1861	30	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
16	4C	688	360	896	92	2843	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.09	0.20
16	4D	-864	360	-1156	92	2843	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.08	0.16
16	4I	375	53	570	-7	2072	25	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.14
16	4J	-551	53	-830	-7	2072	25	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.08
16	4K	375	279	570	67	2646	44	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.18
16	4L	-551	279	-830	67	2646	44	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
17	1	-128	226	-188	40	3254	20	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.22
17	2	277	393	1399	70	5417	134	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.38
17	3	-503	391	-1148	97	5946	130	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.04	0.37
17	4A	667	-21	872	-33	1880	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.13
17	4B	-851	-21	-1144	-33	1880	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
17	4C	667	350	872	91	2845	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.08	0.20
17	4D	-851	350	-1144	91	2845	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.08	0.16
17	4I	360	56	553	-7	2084	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
17	4J	-544	56	-824	-7	2084	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
17	4K	360	273	553	66	2648	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.05	0.18
17	4L	-544	273	-824	66	2648	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
18	1	-133	224	-196	40	3258	26	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.22
18	2	285	402	1404	71	5597	128	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.01	0.39
18	3	-525	378	-1179	94	5904	148	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.04	0.37
18	4A	641	-15	844	-32	1896	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.13
18	4B	-833	-15	-1128	-32	1896	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
18	4C	641	341	844	90	2845	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.08	0.20
18	4D	-833	341	-1128	90	2845	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.08	0.16
18	4I	344	59	534	-7	2094	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
18	4J	-536	59	-817	-7	2094	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
18	4K	344	267	534	65	2649	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.05	0.18
18	4L	-536	267	-817	65	2649	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
19	1	-139	221	-204	39	3260	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.22
19	2	294	410	1408	71	5772	116	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.01	0.40
19	3	-545	364	-1208	89	5861	172	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.36
19	4A	619	-9	820	-32	1910	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.13
19	4B	-818	-9	-1115	-32	1910	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
19	4C	619	331	820	88	2844	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.08	0.20
19	4D	-818	331	-1115	88	2844	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.08	0.16
19	4I	329	61	517	-8	2103	39	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
19	4J	-528	61	-812	-8	2103	39	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
19	4K	329	261	517	64	2649	52	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.05	0.18
19	4L	-528	261	-812	64	2649	52	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
20	1	-144	217	-211	37	3259	44	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.22
20	2	302	417	1411	71	5938	102	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.02	0.41
20	3	-564	349	-1234	83	5814	199	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.05	0.36
20	4A	593	-4	791	-32	1923	53	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.13
20	4B	-800	-4	-1096	-32	1923	53	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
20	4C	593	321	791	86	2841	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.08	0.20
20	4D	-800	321	-1096	86	2841	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.08	0.16
20	4I	313	62	499	-8	2111	48	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
20	4J	-520	62	-804	-8	2111	48	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
20	4K	313	254	499	62	2649	58	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.05	0.18
20	4L	-520	254	-804	62	2649	58	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
21	1	-148	213	-218	35	3251	56	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.21
21	2	310	421	1415	71	6080	87	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.02	0.42
21	3	-582	331	-1258	75	5760	234	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.35
21	4A	568	1	764	-32	1930	64	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.13
21	4B	-781	1	-1078	-32	1930	64	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
21	4C	568	310	764	83	2833	82	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.08	0.20
21	4D	-781	310	-1078	83	2833	82	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.16
21	4I	298	63	481	-9	2112	59	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
21	4J	-511	63	-795	-9	2112	59	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
21	4K	298	247	481	60	2640	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.05	0.18
21	4L	-511	247	-795	60	2640	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
22	1	-153	207	-223	33	3224	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.01	0.21
22	2	316	423	1415	72	6176	87	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.02	0.43
22	3	-598	311	-1275	66	5682	265	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.34
22	4A	547	4	740	-32	1925	76	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.13
22	4B	-766	4	-1062	-32	1925	76	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
22	4C	547	298	740	81	2811	83	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.08	0.20
22	4D	-766	298	-1062	81	2811	83	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.07	0.16
22	4I	284	63	465	-10	2101	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.15
22	4J	-503	63	-787	-10	2101	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
22	4K	284	240	465	58	2619	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.18
22	4L	-503	240	-787	58	2619	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.16

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
23	1	-156	201	-228	32	3165	51	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.02	0.21
23	2	322	424	1412	76	6191	149	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.02	0.43
23	3	-612	288	-1287	55	5563	270	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.33
23	4A	527	8	716	-32	1899	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.13
23	4B	-751	8	-1045	-32	1899	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
23	4C	527	285	716	78	2765	70	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.07	0.19
23	4D	-751	285	-1045	78	2765	70	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.07	0.16
23	4I	271	61	449	-10	2069	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.05	0.14
23	4J	-495	61	-778	-10	2069	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
23	4K	271	231	449	56	2575	52	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.18
23	4L	-495	231	-778	56	2575	52	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.15

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
24	1	-159	194	-233	33	3064	27	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.02	0.20
24	2	325	426	1400	89	6110	380	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.02	0.43
24	3	-623	264	-1293	47	5385	184	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.32
24	4A	503	12	687	-29	1845	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.13
24	4B	-732	12	-1023	-29	1845	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
24	4C	503	272	687	77	2691	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.07	0.19
24	4D	-732	272	-1023	77	2691	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.07	0.15
24	4I	257	60	430	-9	2008	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.05	0.14
24	4J	-486	60	-767	-9	2008	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
24	4K	257	223	430	57	2499	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.17
24	4L	-486	223	-767	57	2499	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.15

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
25	1	-163	192	-245	44	2960	251	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.02	0.19
25	2	326	440	1364	129	6050	968	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.02	0.42
25	3	-634	243	-1302	50	5193	117	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.30
25	4A	482	20	656	-19	1791	96	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.12
25	4B	-716	20	-1009	-19	1791	96	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
25	4C	482	260	656	83	2619	166	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.07	0.18
25	4D	-716	260	-1009	83	2619	166	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.15
25	4I	243	62	407	-2	1949	87	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.05	0.14
25	4J	-477	62	-760	-2	1949	87	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
25	4K	243	218	407	65	2423	215	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.17
25	4L	-477	218	-760	65	2423	215	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
26	1	-169	200	-276	78	3051	703	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.02	0.20
26	2	322	480	1272	229	6526	2091	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.02	0.45
26	3	-644	236	-1328	85	5240	781	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.30
26	4A	459	38	605	7	1878	310	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.07	0.13
26	4B	-702	38	-1004	7	1878	310	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
26	4C	459	254	605	107	2696	569	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.07	0.19
26	4D	-702	254	-1004	107	2696	569	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.15
26	4I	228	69	364	18	2026	303	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.14
26	4J	-471	69	-763	18	2026	303	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.04	0.10
26	4K	228	222	364	96	2497	634	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.04	0.17
26	4L	-471	222	-763	96	2497	634	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.15

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
27	1	-182	219	-356	154	3821	1544	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.02	0.25
27	2	306	544	1058	429	8705	4003	1.29	1.29	1.29	1.29	0.35	0.02	0.61
27	3	-661	248	-1414	181	6224	2164	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.36
27	4A	434	67	516	45	3458	1616	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.24
27	4B	-697	67	-1031	45	3458	1616	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.14
27	4C	434	253	516	179	4227	2056	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.07	0.29
27	4D	-697	253	-1031	179	4227	2056	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.24
27	4I	208	80	281	54	3164	1356	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.04	0.22
27	4J	-471	80	-796	54	3164	1356	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.04	0.15
27	4K	208	240	281	171	3634	1718	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.04	0.25
27	4L	-471	240	-796	171	3634	1718	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.04	0.22
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
28	1	-203	233	-511	225	4751	665	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.02	0.31
28	2	263	571	646	586	11148	1333	1.29	1.29	1.29	1.29	0.40	0.02	0.78
28	3	-686	280	-1607	295	7446	1325	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.43
28	4A	403	72	359	76	3279	1189	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.23
28	4B	-696	72	-1101	76	3279	1189	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.13
28	4C	403	268	359	252	3832	1347	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.07	0.27
28	4D	-696	268	-1101	252	3832	1347	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.07	0.22
28	4I	182	84	132	95	3307	878	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.04	0.23
28	4J	-475	84	-873	95	3307	878	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.16
28	4K	182	256	132	232	3719	999	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.04	0.26
28	4L	-475	256	-873	232	3719	999	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.04	0.23
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
29	1	-214	188	-703	33	1659	645	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.02	0.11
29	2	-197	444	-297	84	3874	1837	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.02	0.26
29	3	-693	266	-1854	51	2631	728	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.15
29	4A	369	96	146	-12	1268	342	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.09
29	4B	-678	96	-1167	-12	1268	342	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.06
29	4C	369	178	146	60	1288	630	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.09
29	4D	-678	178	-1167	60	1288	630	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.07
29	4I	158	99	-60	1	1173	280	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.04	0.08
29	4J	-467	99	-961	1	1173	280	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.06
29	4K	158	175	-60	47	1324	679	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.09
29	4L	-467	175	-961	47	1324	679	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.08
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
30	1	-129	284	-440	235	4333	491	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.01	0.29
30	2	91	638	472	602	10607	1139	1.29	1.29	1.29	1.29	0.39	0.00	0.74
30	3	-578	493	-1513	340	5777	621	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.36
30	4A	446	106	350	97	3771	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.26
30	4B	-631	106	-988	97	3771	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.18
30	4C	446	308	350	245	4370	212	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.06	0.30
30	4D	-631	308	-988	245	4370	212	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.26
30	4I	232	136	159	110	3372	193	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.04	0.23
30	4J	-417	136	-798	110	3372	193	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.19
30	4K	232	278	159	231	4008	298	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.28
30	4L	-417	278	-798	231	4008	298	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.04	0.25
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
31	1	-112	279	-282	166	3328	1524	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.01	0.22
31	2	148	611	907	441	8093	4004	1.29	1.29	1.29	1.29	0.36	0.00	0.56
31	3	-555	490	-1299	232	4251	2076	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.27
31	4A	474	83	498	59	1206	1723	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.12
31	4B	-634	83	-906	59	1206	1723	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.06
31	4C	474	322	498	183	1717	2064	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.06	0.14
31	4D	-634	322	-906	183	1717	2064	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.10
31	4I	255	125	306	68	1593	1407	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.04	0.11
31	4J	-415	125	-715	68	1593	1407	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.09
31	4K	255	280	306	174	2142	1733	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.15
31	4L	-415	280	-715	174	2142	1733	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.04	0.13
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
32	1	-104	252	-202	84	2561	756	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.17
32	2	183	534	1148	231	5934	2174	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.01	0.41
32	3	-541	468	-1192	131	3273	988	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.21
32	4A	498	53	583	5	582	1311	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.09
32	4B	-646	53	-874	5	582	1311	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.04
32	4C	498	312	583	117	1089	1488	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.06	0.10
32	4D	-646	312	-874	117	1089	1488	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.07
32	4I	272	104	387	23	1032	902	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.07
32	4J	-420	104	-678	23	1032	902	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.04	0.06
32	4K	272	262	387	99	1490	1191	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.04	0.10
32	4L	-420	262	-678	99	1490	1191	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.09
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
33	1	-99	244	-167	54	2507	311	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.17
33	2	196	489	1255	132	5518	1054	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.01	0.38
33	3	-528	463	-1147	97	3371	352	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.21
33	4A	520	39	629	-16	1505	239	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.10
33	4B	-660	39	-870	-16	1505	239	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.05
33	4C	520	316	629	94	2062	281	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.07	0.14
33	4D	-660	316	-870	94	2062	281	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.12
33	4I	286	95	427	6	1592	194	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.11
33	4J	-426	95	-668	6	1592	194	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.08
33	4K	286	261	427	73	2011	294	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.14
33	4L	-426	261	-668	73	2011	294	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.12

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
34	1	-94	245	-152	44	2661	81	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.18
34	2	198	475	1297	97	5651	455	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.00	0.39
34	3	-514	467	-1121	91	3759	27	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.04	0.24
34	4A	541	31	660	-24	1601	81	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.11
34	4B	-674	31	-877	-24	1601	81	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.05
34	4C	541	325	660	88	2207	89	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.07	0.15
34	4D	-674	325	-877	88	2207	89	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.07	0.13
34	4I	300	90	451	-1	1710	60	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.04	0.12
34	4J	-433	90	-669	-1	1710	60	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.09
34	4K	300	265	451	66	2125	86	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.15
34	4L	-433	265	-669	66	2125	86	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.13
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
35	1	-89	247	-142	42	2808	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.19
35	2	195	468	1314	83	5796	212	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.00	0.40
35	3	-497	474	-1100	94	4120	90	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.04	0.26
35	4A	562	26	684	-27	1692	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.12
35	4B	-688	26	-888	-27	1692	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
35	4C	562	333	684	88	2346	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.07	0.16
35	4D	-688	333	-888	88	2346	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.14
35	4I	314	88	469	-4	1816	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.04	0.13
35	4J	-440	88	-673	-4	1816	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.09
35	4K	314	271	469	65	2242	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.16
35	4L	-440	271	-673	65	2242	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
36	1	-84	249	-134	42	2907	26	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.20
36	2	191	461	1321	77	5836	140	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.00	0.41
36	3	-479	480	-1075	100	4397	112	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.04	0.28
36	4A	587	21	712	-29	1745	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.12
36	4B	-706	21	-905	-29	1745	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
36	4C	587	341	712	90	2450	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.07	0.17
36	4D	-706	341	-905	90	2450	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.15
36	4I	329	87	487	-5	1884	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.13
36	4J	-448	87	-679	-5	1884	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.10
36	4K	329	276	487	66	2327	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.04	0.16
36	4L	-448	276	-679	66	2327	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
37	1	-79	251	-126	43	2968	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.20
37	2	187	453	1324	74	5787	133	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.00	0.40
37	3	-459	486	-1047	106	4608	101	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.04	0.30
37	4A	609	17	737	-30	1769	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.12
37	4B	-721	17	-918	-30	1769	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
37	4C	609	348	737	92	2528	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.07	0.18
37	4D	-721	348	-918	92	2528	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.15
37	4I	344	85	505	-5	1923	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.13
37	4J	-455	85	-686	-5	1923	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.10
37	4K	344	280	505	67	2386	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.04	0.17
37	4L	-455	280	-686	67	2386	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.04	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
38	1	-73	252	-117	44	3006	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.20
38	2	182	443	1326	71	5685	144	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.00	0.40
38	3	-438	491	-1016	110	4779	80	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.04	0.31
38	4A	635	13	765	-30	1776	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.12
38	4B	-739	13	-933	-30	1776	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.06
38	4C	635	353	765	94	2590	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.07	0.18
38	4D	-739	353	-933	94	2590	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.15
38	4I	360	83	523	-5	1942	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.14
38	4J	-464	83	-692	-5	1942	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.04	0.10
38	4K	360	283	523	68	2429	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.04	0.17
38	4L	-464	283	-692	68	2429	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.04	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
39	1	-68	252	-109	44	3032	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.21
39	2	177	432	1326	70	5556	155	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.00	0.39
39	3	-416	495	-982	113	4930	63	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.03	0.32
39	4A	660	9	794	-31	1773	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.12
39	4B	-756	9	-950	-31	1773	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
39	4C	660	358	794	95	2644	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.08	0.18
39	4D	-756	358	-950	95	2644	4	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.16
39	4I	376	81	542	-6	1953	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
39	4J	-472	81	-698	-6	1953	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.10
39	4K	376	286	542	69	2466	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.17
39	4L	-472	286	-698	69	2466	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
40	1	-62	252	-99	44	3054	0	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.21
40	2	172	420	1327	68	5413	164	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.00	0.38
40	3	-393	498	-947	115	5068	44	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.03	0.33
40	4A	683	4	818	-32	1763	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.12
40	4B	-771	4	-961	-32	1763	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
40	4C	683	363	818	96	2694	0	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.08	0.19
40	4D	-771	363	-961	96	2694	0	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.16
40	4I	391	78	559	-6	1955	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
40	4J	-479	78	-702	-6	1955	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
40	4K	391	288	559	70	2500	1	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.17
40	4L	-479	288	-702	70	2500	1	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.15

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
41	1	-56	252	-90	44	3073	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.21
41	2	166	407	1326	66	5265	170	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.00	0.37
41	3	-369	501	-911	116	5200	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.03	0.34
41	4A	709	-1	848	-33	1751	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.12
41	4B	-788	-1	-978	-33	1751	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
41	4C	709	367	848	97	2745	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.08	0.19
41	4D	-788	367	-978	97	2745	3	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.16
41	4I	408	75	579	-6	1955	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
41	4J	-487	75	-709	-6	1955	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
41	4K	408	291	579	70	2533	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
41	4L	-487	291	-709	70	2533	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
42	1	-50	251	-81	44	3091	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.21
42	2	161	393	1325	64	5115	176	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.00	0.36
42	3	-346	502	-876	116	5330	12	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.03	0.35
42	4A	735	-6	878	-33	1739	39	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.12
42	4B	-806	-6	-994	-33	1739	39	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
42	4C	735	371	878	98	2797	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.08	0.19
42	4D	-806	371	-994	98	2797	6	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.16
42	4I	424	72	599	-7	1953	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
42	4J	-495	72	-716	-7	1953	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
42	4K	424	293	599	71	2570	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
42	4L	-495	293	-716	71	2570	5	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
43	1	-44	250	-72	44	3108	16	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.21
43	2	163	379	1332	63	4963	182	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.00	0.35
43	3	-322	503	-841	115	5457	7	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.03	0.36
43	4A	757	-11	903	-34	1725	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.12
43	4B	-820	-11	-1007	-34	1725	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
43	4C	757	375	903	98	2851	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.08	0.20
43	4D	-820	375	-1007	98	2851	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.17
43	4I	439	69	617	-7	1948	30	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
43	4J	-501	69	-721	-7	1948	30	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
43	4K	439	295	617	71	2607	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
43	4L	-501	295	-721	71	2607	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
44	1	-38	249	-64	43	3124	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.21
44	2	170	365	1344	61	4808	188	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.00	0.33
44	3	-298	502	-809	112	5581	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.37
44	4A	783	-18	933	-35	1711	57	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.12
44	4B	-837	-18	-1024	-35	1711	57	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
44	4C	783	379	933	98	2907	15	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.08	0.20
44	4D	-837	379	-1024	98	2907	15	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.17
44	4I	456	65	637	-8	1944	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
44	4J	-510	65	-728	-8	1944	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.09
44	4K	456	297	637	71	2647	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
44	4L	-510	297	-728	71	2647	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
45	1	-32	246	-55	42	3136	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.22
45	2	176	350	1355	59	4650	197	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.00	0.32
45	3	-275	500	-779	108	5699	56	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.38
45	4A	806	-24	957	-36	1695	71	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.12
45	4B	-851	-24	-1037	-36	1695	71	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.08	0.06
45	4C	806	383	957	97	2964	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.09	0.21
45	4D	-851	383	-1037	97	2964	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.08	0.17
45	4I	470	60	654	-8	1936	49	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.13
45	4J	-516	60	-734	-8	1936	49	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.08
45	4K	470	299	654	70	2685	21	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.19
45	4L	-516	299	-734	70	2685	21	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
46	1	-27	243	-48	41	3139	45	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.22
46	2	182	333	1365	56	4483	204	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.00	0.31
46	3	-252	495	-752	103	5801	86	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.39
46	4A	828	-33	982	-37	1673	90	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.12
46	4B	-865	-33	-1052	-37	1673	90	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.06
46	4C	828	387	982	96	3018	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.09	0.21
46	4D	-865	387	-1052	96	3018	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.18
46	4I	485	54	671	-10	1922	64	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.13
46	4J	-523	54	-740	-10	1922	64	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.08
46	4K	485	300	671	69	2720	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.19
46	4L	-523	300	-740	69	2720	29	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.17
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
47	1	-22	239	-41	39	3123	53	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.22
47	2	189	316	1377	54	4301	204	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.00	0.30
47	3	-231	487	-730	98	5866	111	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.39
47	4A	850	-43	1006	-37	1638	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.11
47	4B	-880	-43	-1066	-37	1638	107	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.05
47	4C	850	390	1006	95	3066	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.09	0.21
47	4D	-880	390	-1066	95	3066	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.18
47	4I	500	47	688	-10	1894	76	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.13
47	4J	-530	47	-747	-10	1894	76	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.07
47	4K	500	301	688	68	2746	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.19
47	4L	-530	301	-747	68	2746	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.17

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
48	1	-17	233	-35	38	3072	38	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.21
48	2	194	298	1388	53	4095	178	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.29
48	3	-211	476	-711	92	5862	91	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.39
48	4A	871	-55	1030	-38	1577	111	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.11
48	4B	-894	-55	-1081	-38	1577	111	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.05
48	4C	871	395	1030	93	3098	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.09	0.22
48	4D	-894	395	-1081	93	3098	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.18
48	4I	513	38	703	-11	1840	74	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.13
48	4J	-536	38	-754	-11	1840	74	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.06
48	4K	513	302	703	67	2752	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.19
48	4L	-536	302	-754	67	2752	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.17
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
49	1	-12	228	-28	41	2978	46	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.21
49	2	200	280	1403	55	3866	90	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.00	0.27
49	3	-191	464	-693	93	5767	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.39
49	4A	888	-69	1051	-35	1478	66	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.09	0.10
49	4B	-905	-69	-1091	-35	1478	66	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.05
49	4C	888	401	1051	94	3117	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.09	0.22
49	4D	-905	401	-1091	94	3117	42	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.09	0.18
49	4I	525	28	718	-8	1751	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.12
49	4J	-541	28	-759	-8	1751	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.06
49	4K	525	304	718	68	2736	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.05	0.19
49	4L	-541	304	-759	68	2736	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.17
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
50	1	-6	227	-14	53	2884	281	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.20
50	2	207	266	1425	68	3669	123	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.00	0.26
50	3	-172	459	-664	114	5666	550	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.38
50	4A	902	-81	1072	-24	1359	96	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.09	0.09
50	4B	-911	-81	-1092	-24	1359	96	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.05
50	4C	902	412	1072	101	3177	219	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.09	0.22
50	4D	-911	412	-1092	101	3177	219	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.09	0.19
50	4I	535	21	736	2	1648	142	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.11
50	4J	-544	21	-756	2	1648	142	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.06
50	4K	535	310	736	76	2744	221	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.05	0.19
50	4L	-544	310	-756	76	2744	221	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.05	0.17
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
51	1	3	237	23	91	3007	753	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.21
51	2	216	261	1469	100	3695	501	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.00	0.26
51	3	-146	476	-594	188	6010	1552	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.01	0.41
51	4A	918	-89	1107	9	1343	433	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.09
51	4B	-914	-89	-1074	9	1343	433	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.05
51	4C	918	434	1107	124	3474	594	1.29	1.29	1.29	1.29	0.35	0.09	0.24
51	4D	-914	434	-1074	124	3474	594	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.09	0.20
51	4I	547	20	767	32	1662	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.12
51	4J	-543	20	-734	32	1662	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.06
51	4K	547	326	767	101	2957	641	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.05	0.21
51	4L	-543	326	-734	101	2957	641	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.05	0.18
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
52	1	19	258	111	174	3873	1628	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.00	0.27
52	2	231	260	1557	163	4289	1073	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.30
52	3	-106	516	-416	359	7950	3507	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.01	0.54
52	4A	935	-91	1170	79	1624	1051	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.09	0.11
52	4B	-907	-91	-1009	79	1624	1051	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.07
52	4C	935	467	1170	174	4126	1215	1.29	1.29	1.29	1.29	0.37	0.09	0.29
52	4D	-907	467	-1009	174	4126	1215	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.09	0.24
52	4I	561	23	827	87	2085	1007	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.05	0.15
52	4J	-533	23	-666	87	2085	1007	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.07
52	4K	561	353	827	166	3633	1327	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.05	0.25
52	4L	-533	353	-666	166	3633	1327	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.22
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
53	1	44	260	281	240	4943	648	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.00	0.34
53	2	251	245	1702	195	4731	179	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.01	0.33
53	3	-50	519	-64	507	10455	1757	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.00	0.72
53	4A	953	-96	1295	113	2637	479	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.09	0.18
53	4B	-888	-96	-886	113	2637	479	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.11
53	4C	953	474	1295	237	5321	812	1.29	1.29	1.29	1.29	0.38	0.09	0.37
53	4D	-888	474	-886	237	5321	812	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.09	0.32
53	4I	577	21	937	119	3000	429	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.21
53	4J	-513	21	-527	119	3000	429	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.05	0.10
53	4K	577	358	937	232	4693	722	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.05	0.33
53	4L	-513	358	-527	232	4693	722	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.29
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
54	1	60	197	490	31	1751	708	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.00	0.12
54	2	257	184	1839	19	1588	374	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.11
54	3	117	395	515	65	3807	1503	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.01	0.27
54	4A	946	44	1417	-19	612	848	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.06
54	4B	-858	44	-702	-19	612	848	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.03
54	4C	946	243	1417	64	1789	110	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.09	0.12
54	4D	-858	243	-702	64	1789	110	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.09	0.10
54	4I	577	85	1054	-4	863	370	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.06
54	4J	-488	85	-339	-4	863	370	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.05	0.04
54	4K	577	202	1054	49	1601	246	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.05	0.11
54	4L	-488	202	-339	49	1601	246	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.09

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
55	1	-274	232	-1632	131	3239	317	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.21
55	2	-264	622	-1024	505	9797	977	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.02	0.66
55	3	-1133	301	-6061	-35	1963	37	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.10
55	4A	538	46	246	-40	1829	781	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.13
55	4B	-930	46	-2592	-40	1829	781	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.06
55	4C	538	292	246	232	3030	547	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.07	0.21
55	4D	-930	292	-2592	232	3030	547	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.17
55	4I	258	78	-119	-4	1929	380	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.04	0.13
55	4J	-650	78	-2226	-4	1929	380	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.08
55	4K	258	260	-119	197	2875	208	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.04	0.20
55	4L	-650	260	-2226	197	2875	208	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.04	0.17
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
56	1	-259	235	-1503	83	2681	738	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.17
56	2	-203	614	-443	363	7598	3196	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.02	0.51
56	3	-1142	362	-6190	-61	2102	653	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.11
56	4A	582	74	463	-44	289	532	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.04
56	4B	-952	74	-2617	-44	289	532	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.02
56	4C	582	268	463	166	1614	230	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.08	0.11
56	4D	-952	268	-2617	166	1614	230	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.09
56	4I	292	100	70	-23	902	156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.06
56	4J	-662	100	-2224	-23	902	156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.04
56	4K	292	242	70	146	1839	417	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.13
56	4L	-662	242	-2224	146	1839	417	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.11
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
57	1	-252	232	-1452	44	2398	235	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.15
57	2	184	555	207	185	5930	1532	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.02	0.41
57	3	-1142	404	-6308	-52	2857	766	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.16
57	4A	620	43	586	-30	1128	50	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.08
57	4B	-980	43	-2665	-30	1128	50	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.08	0.04
57	4C	620	294	586	95	2308	634	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.08	0.16
57	4D	-980	294	-2665	95	2308	634	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.13
57	4I	317	92	172	-15	1349	72	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.09
57	4J	-677	92	-2251	-15	1349	72	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.06
57	4K	317	245	172	80	2115	540	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.05	0.15
57	4L	-677	245	-2251	80	2115	540	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.12
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
58	1	-247	236	-1439	34	2543	19	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.01	0.16
58	2	199	526	329	109	5800	635	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.02	0.40
58	3	-1130	441	-6383	-34	3656	617	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.04	0.21
58	4A	653	25	651	-24	1306	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.08	0.09
58	4B	-1005	25	-2709	-24	1306	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.08	0.04
58	4C	653	318	651	73	2373	218	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.08	0.17
58	4D	-1005	318	-2709	73	2373	218	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.13
58	4I	339	85	222	-9	1525	62	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.11
58	4J	-691	85	-2280	-9	1525	62	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
58	4K	339	258	222	58	2165	183	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.05	0.15
58	4L	-691	258	-2280	58	2165	183	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.12
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
59	1	-241	243	-1438	32	2764	68	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.18
59	2	199	524	370	87	6063	204	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.02	0.42
59	3	-1113	473	-6432	48	4321	481	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.04	0.25
59	4A	685	14	691	-28	1505	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.10
59	4B	-1029	14	-2748	-28	1505	18	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.08	0.05
59	4C	685	340	691	75	2523	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.08	0.18
59	4D	-1029	340	-2748	75	2523	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.08	0.14
59	4I	361	81	250	-8	1716	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.12
59	4J	-704	81	-2307	-8	1716	41	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
59	4K	361	273	250	55	2310	19	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.05	0.16
59	4L	-704	273	-2307	55	2310	19	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.13
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
60	1	-234	250	-1438	33	2956	84	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.19
60	2	194	524	383	80	6290	60	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.02	0.44
60	3	-1091	501	-6462	60	4903	387	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.04	0.28
60	4A	722	3	728	-30	1666	31	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.09	0.12
60	4B	-1056	3	-2785	-30	1666	31	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.08	0.06
60	4C	722	361	728	78	2662	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.09	0.19
60	4D	-1056	361	-2785	78	2662	14	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.08	0.15
60	4I	383	77	273	-8	1869	20	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.13
60	4J	-717	77	-2331	-8	1869	20	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.08
60	4K	383	287	273	57	2448	31	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.05	0.17
60	4L	-717	287	-2331	57	2448	31	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.14
Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
61	1	-228	256	-1439	34	3108	74	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.01	0.20
61	2	188	523	385	77	6405	40	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.02	0.45
61	3	-1066	525	-6482	68	5441	328	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.03	0.32
61	4A	754	-9	755	-31	1795	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.09	0.12
61	4B	-1078	-9	-2814	-31	1795	47	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
61	4C	754	381	755	80	2779	16	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.09	0.19
61	4D	-1078	381	-2814	80	2779	16	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.09	0.16
61	4I	405	72	292	-8	1987	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.14
61	4J	-729	72	-2351	-8	1987	2	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.08
61	4K	405	300	292	58	2563	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.05	0.18
61	4L	-729	300	-2351	58	2563	34	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.15

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
62	1	-221	261	-1440	35	3219	61	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.21
62	2	181	519	385	76	6419	49	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.02	0.45
62	3	-1040	546	-6497	73	5928	297	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.03	0.35
62	4A	785	-22	782	-31	1893	61	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.09	0.13
62	4B	-1100	-22	-2841	-31	1893	61	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
62	4C	785	400	782	82	2877	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.09	0.20
62	4D	-1100	400	-2841	82	2877	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.09	0.16
62	4I	425	66	311	-8	2074	11	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.14
62	4J	-740	66	-2370	-8	2074	11	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.08
62	4K	425	312	311	59	2656	27	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.18
62	4L	-740	312	-2370	59	2656	27	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
63	1	-214	263	-1439	37	3280	70	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.21
63	2	174	512	387	77	6340	28	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.01	0.44
63	3	-1013	563	-6509	79	6315	321	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.03	0.38
63	4A	817	-37	808	-30	1950	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.09	0.14
63	4B	-1122	-37	-2866	-30	1950	67	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
63	4C	817	418	808	83	2949	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.09	0.21
63	4D	-1122	418	-2866	83	2949	17	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.09	0.17
63	4I	446	57	330	-8	2121	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.15
63	4J	-750	57	-2388	-8	2121	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.08
63	4K	446	324	330	61	2721	37	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.05	0.19
63	4L	-750	324	-2388	61	2721	37	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
64	1	-207	265	-1433	42	3273	152	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.00	0.21
64	2	169	505	396	84	6164	104	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.01	0.43
64	3	-985	579	-6507	93	6532	527	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.02	0.39
64	4A	844	-53	828	-27	1958	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.09	0.14
64	4B	-1139	-53	-2878	-27	1958	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
64	4C	844	438	828	87	2992	88	1.29	1.29	1.29	1.29	0.35	0.09	0.21
64	4D	-1139	438	-2878	87	2992	88	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.09	0.17
64	4I	465	49	349	-4	2117	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.15
64	4J	-759	49	-2400	-4	2117	33	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
64	4K	465	336	349	64	2749	103	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.06	0.19
64	4L	-759	336	-2400	64	2749	103	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.05	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
65	1	-197	272	-1412	58	3230	423	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.00	0.21
65	2	165	505	429	110	5971	499	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.01	0.42
65	3	-951	606	-6464	136	6629	1219	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.02	0.40
65	4A	873	-70	855	-16	1935	94	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.10	0.13
65	4B	-1154	-70	-2874	-16	1935	94	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.06
65	4C	873	464	855	100	3042	330	1.29	1.29	1.29	1.29	0.37	0.10	0.21
65	4D	-1154	464	-2874	100	3042	330	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.09	0.17
65	4I	484	42	379	8	2080	190	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.14
65	4J	-765	42	-2398	8	2080	190	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
65	4K	484	353	379	77	2769	332	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.06	0.19
65	4L	-765	353	-2398	77	2769	332	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
66	1	-180	294	-1345	108	3408	1026	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.00	0.23
66	2	166	525	527	183	6147	1318	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.01	0.43
66	3	-899	672	-6309	263	7248	2812	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.02	0.45
66	4A	897	-83	893	13	2057	339	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.10	0.14
66	4B	-1154	-83	-2815	13	2057	339	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.07
66	4C	897	509	893	143	3289	943	1.29	1.29	1.29	1.29	0.40	0.10	0.23
66	4D	-1154	509	-2815	143	3289	943	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.09	0.19
66	4I	504	40	432	39	2169	439	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.15
66	4J	-761	40	-2354	39	2169	439	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
66	4K	504	386	432	117	2978	968	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.06	0.21
66	4L	-761	386	-2354	117	2978	968	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.06	0.18
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
67	1	-145	335	-1156	226	4631	2334	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.00	0.31
67	2	181	564	784	341	7726	2893	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.01	0.54
67	3	-797	794	-5832	582	10686	6504	1.29	1.29	1.29	1.29	0.38	0.01	0.67
67	4A	923	-113	976	55	2760	1079	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.10	0.19
67	4B	-1128	-113	-2624	55	2760	1079	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.11
67	4C	923	598	976	273	4127	2088	1.29	1.29	1.29	1.29	0.45	0.10	0.29
67	4D	-1128	598	-2624	273	4127	2088	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.09	0.24
67	4I	530	31	545	87	2910	1159	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.20
67	4J	-735	31	-2193	87	2910	1159	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.10
67	4K	530	455	545	240	3911	2158	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.06	0.27
67	4L	-735	455	-2193	240	3911	2158	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.05	0.24
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
68	1	-98	353	-771	343	6484	1454	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.44
68	2	233	562	1312	463	9684	879	1.29	1.29	1.29	1.29	0.39	0.01	0.67
68	3	-629	865	-4777	930	16341	5071	3.30	1.29	1.29	1.29	0.18	0.01	0.90
68	4A	940	-155	1176	84	4400	797	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.09	0.31
68	4B	-1081	-155	-2270	84	4400	797	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.20
68	4C	940	666	1176	412	5750	1614	1.29	1.29	1.29	1.29	0.50	0.09	0.40
68	4D	-1081	666	-2270	412	5750	1614	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.09	0.34
68	4I	551	7	753	119	4387	792	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.06	0.31
68	4J	-692	7	-1848	119	4387	792	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.15
68	4K	551	504	753	376	5525	1508	1.29	1.29	1.29	1.29	0.36	0.06	0.38
68	4L	-692	504	-1848	376	5525	1508	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.05	0.34



Spess.= 40.0 cm Axxinf= 5 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
69	1	-37	266	-218	49	2384	1159	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.00	0.16
69	2	343	405	2007	50	3385	1191	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.01	0.24
69	3	-471	656	-3210	146	6238	3542	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.01	0.41
69	4A	951	59	1407	-10	1422	875	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.09	0.10
69	4B	-1000	59	-1699	-10	1422	875	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.05
69	4C	951	326	1407	81	1877	755	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.09	0.13
69	4D	-1000	326	-1699	81	1877	755	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.09	0.10
69	4I	571	105	1000	1	1419	334	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.10
69	4J	-620	105	-1293	1	1419	334	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
69	4K	571	281	1000	70	1945	950	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.14
69	4L	-620	281	-1293	70	1945	950	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.11
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
70	1	-253	360	-943	348	6355	1497	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.02	0.42
70	2	488	555	1534	478	9707	1019	1.29	1.29	1.29	1.29	0.42	0.04	0.68
70	3	-1038	888	-5253	938	15764	5212	2.80	1.29	1.29	1.29	0.20	0.05	0.87
70	4A	855	7	1092	162	2671	955	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.11	0.19
70	4B	-1217	7	-2433	162	2671	955	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.11	0.09
70	4C	855	514	1092	341	5970	1617	1.29	1.29	1.29	1.29	0.40	0.11	0.42
70	4D	-1217	514	-2433	341	5970	1617	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.11	0.34
70	4I	454	81	646	149	3440	873	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.07	0.24
70	4J	-816	81	-1987	149	3440	873	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.14
70	4K	454	441	646	354	5431	1543	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.07	0.38
70	4L	-816	441	-1987	354	5431	1543	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.07	0.32
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 4 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
71	1	-296	321	-1331	216	4564	2429	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.02	0.30
71	2	424	511	987	320	7871	3041	1.29	1.29	1.29	1.29	0.33	0.04	0.55
71	3	-1151	750	-6281	545	10342	6875	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.05	0.62
71	4A	824	-20	857	110	1920	2126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.11	0.15
71	4B	-1248	-20	-2759	110	1920	2126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.11	0.07
71	4C	824	485	857	203	4735	2677	1.29	1.29	1.29	1.29	0.37	0.11	0.33
71	4D	-1248	485	-2759	203	4735	2677	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.11	0.27
71	4I	428	69	423	104	2486	1731	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.07	0.17
71	4J	-852	69	-2326	104	2486	1731	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.09
71	4K	428	396	423	209	4146	2572	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.07	0.29
71	4L	-852	396	-2326	209	4146	2572	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.07	0.24
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
72	1	-314	269	-1507	94	3419	1112	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.02	0.22
72	2	391	464	709	165	6412	1433	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.04	0.45
72	3	-1198	597	-6720	221	7205	3154	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.05	0.42
72	4A	802	-47	733	8	1377	1598	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.11	0.11
72	4B	-1252	-47	-2890	8	1377	1598	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.11	0.05
72	4C	802	438	733	128	3554	1793	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.11	0.25
72	4D	-1252	438	-2890	128	3554	1793	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.11	0.20
72	4I	410	48	303	31	1847	1156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.07	0.13
72	4J	-860	48	-2460	31	1847	1156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.06
72	4K	410	343	303	105	3103	1526	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.07	0.22
72	4L	-860	343	-2460	105	3103	1526	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.07	0.18
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
73	1	-324	249	-1568	52	3315	491	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.02	0.21
73	2	384	446	604	102	6337	585	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.44
73	3	-1225	526	-6856	110	6878	1488	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.05	0.39
73	4A	776	-48	665	-29	813	838	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.10	0.06
73	4B	-1240	-48	-2910	-29	813	838	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.03
73	4C	776	409	665	104	2562	961	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.10	0.18
73	4D	-1240	409	-2910	104	2562	961	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.10	0.14
73	4I	392	44	244	-1	1481	636	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.07	0.10
73	4J	-856	44	-2489	-1	1481	636	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.05
73	4K	392	318	244	76	2487	727	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.07	0.17
73	4L	-856	318	-2489	76	2487	727	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
74	1	-331	240	-1588	37	3419	207	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.02	0.21
74	2	389	444	574	79	6609	173	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.46
74	3	-1247	484	-6891	70	7026	744	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.40
74	4A	746	-41	621	-40	1633	126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.10	0.11
74	4B	-1221	-41	-2894	-40	1633	126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.05
74	4C	746	389	621	93	3139	244	1.29	1.29	1.29	1.29	0.31	0.10	0.22
74	4D	-1221	389	-2894	93	3139	244	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.10	0.17
74	4I	373	46	210	-12	1990	141	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.14
74	4J	-848	46	-2484	-12	1990	141	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
74	4K	373	302	210	65	2864	208	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.06	0.20
74	4L	-848	302	-2484	65	2864	208	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
75	1	-336	233	-1592	31	3477	117	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.02	0.22
75	2	398	445	569	70	6849	31	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.48
75	3	-1264	449	-6881	52	7014	509	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.05	0.39
75	4A	718	-36	588	-43	1792	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.10	0.12
75	4B	-1201	-36	-2867	-43	1792	65	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.06
75	4C	718	374	588	87	3124	160	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.10	0.22
75	4D	-1201	374	-2867	87	3124	160	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.10	0.17
75	4I	354	48	187	-16	2097	78	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.15
75	4J	-837	48	-2466	-16	2097	78	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
75	4K	354	290	187	60	2876	132	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.06	0.20
75	4L	-837	290	-2466	60	2876	132	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.16

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
76	1	-341	225	-1589	27	3462	106	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.02	0.22
76	2	407	444	573	66	6989	9	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.49
76	3	-1278	412	-6853	40	6811	472	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.05	0.37
76	4A	687	-34	556	-45	1878	61	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.10	0.13
76	4B	-1176	-34	-2832	-45	1878	61	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.06
76	4C	687	360	556	84	3062	135	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.10	0.21
76	4D	-1176	360	-2832	84	3062	135	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.10	0.17
76	4I	335	48	167	-18	2142	74	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.15
76	4J	-824	48	-2443	-18	2142	74	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
76	4K	335	279	167	57	2836	113	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.06	0.20
76	4L	-824	279	-2443	57	2836	113	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.06	0.16
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
77	1	-344	215	-1584	24	3396	118	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.02	0.21
77	2	415	440	577	64	7035	22	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.49
77	3	-1289	372	-6818	29	6500	505	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.05	0.35
77	4A	653	-34	523	-46	1917	77	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.10	0.13
77	4B	-1147	-34	-2791	-46	1917	77	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
77	4C	653	347	523	81	2962	131	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.10	0.21
77	4D	-1147	347	-2791	81	2962	131	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.09	0.16
77	4I	315	45	148	-20	2145	88	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.15
77	4J	-808	45	-2415	-20	2145	88	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
77	4K	315	268	148	55	2760	114	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.06	0.19
77	4L	-808	268	-2415	55	2760	114	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.06	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
78	1	-347	204	-1577	21	3291	132	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.02	0.20
78	2	421	433	578	63	6985	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.04	0.49
78	3	-1297	328	-6772	-21	6146	578	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.32
78	4A	624	-37	495	-47	1924	99	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.09	0.13
78	4B	-1121	-37	-2753	-47	1924	99	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
78	4C	624	334	495	78	2833	126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.09	0.20
78	4D	-1121	334	-2753	78	2833	126	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.09	0.15
78	4I	296	41	131	-22	2116	109	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.15
78	4J	-793	41	-2388	-22	2116	109	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
78	4K	296	256	131	53	2654	110	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.06	0.18
78	4L	-793	256	-2388	53	2654	110	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.15
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
79	1	-348	191	-1567	19	3150	122	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.02	0.19
79	2	425	425	570	69	6831	125	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.04	0.48
79	3	-1301	279	-6709	-32	5764	695	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.29
79	4A	591	-40	464	-49	1899	116	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.09	0.13
79	4B	-1090	-40	-2708	-49	1899	116	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
79	4C	591	319	464	77	2672	93	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.09	0.19
79	4D	-1090	319	-2708	77	2672	93	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.09	0.14
79	4I	277	35	113	-24	2058	134	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.14
79	4J	-776	35	-2356	-24	2058	134	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
79	4K	277	244	113	52	2518	68	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.06	0.18
79	4L	-776	244	-2356	52	2518	68	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
80	1	-349	179	-1558	19	2982	40	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.02	0.18
80	2	424	425	536	93	6644	550	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.04	0.46
80	3	-1297	223	-6622	-49	5310	851	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.25
80	4A	559	-43	429	-52	1859	132	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.09	0.13
80	4B	-1059	-43	-2661	-52	1859	132	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.06
80	4C	559	305	429	80	2486	46	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.09	0.17
80	4D	-1059	305	-2661	80	2486	46	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.09	0.13
80	4I	257	29	90	-28	1984	156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.06	0.14
80	4J	-757	29	-2322	-28	1984	156	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.07
80	4K	257	233	90	56	2361	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.06	0.16
80	4L	-757	233	-2322	56	2361	75	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.13
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
81	1	-351	173	-1562	31	2877	182	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.02	0.17
81	2	417	447	434	167	6822	1466	1.29	1.29	1.29	1.29	0.30	0.04	0.48
81	3	-1285	162	-6499	-75	4676	978	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.20
81	4A	524	-45	373	-52	1884	171	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.08	0.13
81	4B	-1027	-45	-2612	-52	1884	171	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.08	0.06
81	4C	524	298	373	98	2340	404	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.08	0.16
81	4D	-1027	298	-2612	98	2340	404	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.13
81	4I	235	20	48	-31	1950	170	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.05	0.14
81	4J	-738	20	-2287	-31	1950	170	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
81	4K	235	232	48	78	2261	413	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.05	0.16
81	4L	-738	232	-2287	78	2261	413	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.05	0.13
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
82	1	-357	174	-1604	70	3165	756	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.02	0.19
82	2	-457	495	-691	334	8468	3268	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.04	0.54
82	3	-1261	117	-6322	-108	3948	601	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.15
82	4A	482	-51	263	-59	4004	297	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.08	0.28
82	4B	-996	-51	-2565	-59	4004	297	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.08	0.13
82	4C	482	306	263	163	4426	871	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.08	0.31
82	4D	-996	306	-2565	163	4426	871	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.08	0.24
82	4I	207	5	-46	-38	3235	327	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.23
82	4J	-720	5	-2255	-38	3235	327	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.11
82	4K	207	249	-46	142	3599	817	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.25
82	4L	-720	249	-2255	142	3599	817	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.05	0.20

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
83	1	-371	183	-1722	123	3647	488	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.02	0.22
83	2	-531	535	-1270	495	10498	1318	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.04	0.67
83	3	-1231	111	-6136	-99	3529	681	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.13
83	4A	436	-37	58	-33	1585	392	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.08	0.11
83	4B	-970	-37	-2535	-33	1585	392	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.08	0.05
83	4C	436	304	58	214	2239	422	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.08	0.16
83	4D	-970	304	-2535	214	2239	422	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.08	0.12
83	4I	172	13	-233	-4	1955	344	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.05	0.14
83	4J	-706	13	-2244	-4	1955	344	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.07
83	4K	172	254	-233	185	2498	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.05	0.17
83	4L	-706	254	-2244	185	2498	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.05	0.14
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
84	1	-370	147	-1853	13	1283	116	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.02	0.08
84	2	-567	421	-1955	69	3666	1308	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.04	0.23
84	3	-1170	127	-5879	-55	1282	1104	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.05	0.05
84	4A	397	50	-191	-21	746	163	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.07	0.05
84	4B	-929	50	-2481	-21	746	163	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.02
84	4C	397	166	-191	40	1299	489	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.09
84	4D	-929	166	-2481	40	1299	489	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.06
84	4I	144	59	-459	-16	775	212	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.05	0.05
84	4J	-676	59	-2213	-16	775	212	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.05	0.03
84	4K	144	157	-459	35	1198	472	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.08
84	4L	-676	157	-2213	35	1198	472	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.05	0.06
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
85	1	111	209	538	35	1599	783	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.11
85	2	226	202	1807	22	1348	497	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.09
85	3	227	443	614	80	3218	1794	1.29	1.29	1.29	1.29	0.28	0.02	0.22
85	4A	976	38	1414	-7	1014	272	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.09	0.07
85	4B	-815	38	-630	-7	1014	272	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.03
85	4C	976	267	1414	58	1724	1369	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.09	0.12
85	4D	-815	267	-630	58	1724	1369	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.09	0.10
85	4I	609	83	1072	3	1080	304	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.08
85	4J	-449	83	-288	3	1080	304	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.05
85	4K	609	221	1072	48	1490	1117	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.06	0.10
85	4L	-449	221	-288	48	1490	1117	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.06	0.09
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
86	1	136	65	479	139	1120	1476	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.01	0.10
86	2	255	73	1769	114	1145	1318	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.00	0.09
86	3	280	142	475	313	2352	3184	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.03	0.22
86	4A	982	-39	1336	52	427	873	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.10	0.06
86	4B	-784	-39	-638	52	427	873	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.10	0.03
86	4C	982	134	1336	151	1632	1692	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.10	0.12
86	4D	-784	134	-638	151	1632	1692	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.10	0.09
86	4I	622	-5	1024	63	34	892	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.06
86	4J	-424	-5	-326	63	34	892	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.05
86	4K	622	100	1024	140	1329	1491	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.06	0.10
86	4L	-424	100	-326	140	1329	1491	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.09
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
87	1	137	65	536	45	1238	956	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.01	0.09
87	2	252	68	1805	35	1277	662	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.00	0.09
87	3	282	140	604	101	2644	2206	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.02	0.18
87	4A	980	-3	1372	2	427	610	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.10	0.04
87	4B	-781	-3	-592	2	427	610	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.02
87	4C	980	97	1372	63	1478	1253	1.29	1.29	1.29	1.29	0.17	0.10	0.10
87	4D	-781	97	-592	63	1478	1253	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.09	0.06
87	4I	621	15	1056	12	614	581	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.04
87	4J	-422	15	-276	12	614	581	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.02
87	4K	621	79	1056	52	1259	1074	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.06	0.09
87	4L	-422	79	-276	52	1259	1074	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.06
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
88	1	-163	197	-658	28	1501	726	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.01	0.10
88	2	-78	458	-182	80	3654	1950	1.29	1.29	1.29	1.29	0.25	0.01	0.25
88	3	-620	303	-1804	30	2001	1050	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.05	0.12
88	4A	403	109	148	-7	955	272	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.07
88	4B	-638	109	-1104	-7	955	272	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.05
88	4C	403	178	148	47	1233	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.06	0.09
88	4D	-638	178	-1104	47	1233	69	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.07
88	4I	194	109	-39	1	931	55	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.04	0.06
88	4J	-429	109	-917	1	931	55	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.04	0.05
88	4K	194	178	-39	39	1256	293	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.04	0.09
88	4L	-429	178	-917	39	1256	293	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.04	0.07
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayyup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
89	1	-120	62	-545	124	1138	1430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.01	0.08
89	2	26	137	106	320	2530	3548	1.29	1.29	1.29	1.29	0.19	0.00	0.25
89	3	-554	106	-1651	175	1964	2226	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.04	0.10
89	4A	436	20	213	42	115	994	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.06	0.07
89	4B	-608	20	-1003	42	115	994	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.03
89	4C	436	70	213	138	415	1070	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.07
89	4D	-608	70	-1003	138	415	1070	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.05
89	4I	229	28	46	54	327	950	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.07
89	4J	-400	28	-837	54	327	950	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.03	0.03
89	4K	229	62	46	126	671	1124	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.04	0.08
89	4L	-400	62	-837	126	671	1124	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.03	0.05

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
90	1	-131	60	-605	37	1207	831	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.01	0.07
90	2	-10	137	-61	99	2699	2232	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.00	0.19
90	3	-569	96	-1730	48	2028	1121	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.10
90	4A	424	19	165	-16	889	608	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.06	0.06
90	4B	-612	19	-1043	-16	889	608	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.03
90	4C	424	69	165	70	1007	664	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.07
90	4D	-612	69	-1043	70	1007	664	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.04
90	4I	217	26	-6	0	808	539	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.06
90	4J	-405	26	-872	0	808	539	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.04	0.03
90	4K	217	61	-6	54	1028	707	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.07
90	4L	-405	61	-872	54	1028	707	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.04	0.05

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
91	1	-305	157	-1797	7	1120	189	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.01	0.07
91	2	-384	434	-1792	56	3405	1420	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.02	0.22
91	3	-1112	166	-5854	-41	647	816	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.05	0.03
91	4A	463	51	-70	-48	636	1027	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.07	0.06
91	4B	-900	51	-2519	-48	636	1027	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.03
91	4C	463	178	-70	59	983	293	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.07	0.07
91	4D	-900	178	-2519	59	983	293	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.05
91	4I	201	64	-380	-30	611	668	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.04
91	4J	-638	64	-2209	-30	611	668	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.02
91	4K	201	165	-380	42	1018	20	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.04	0.07
91	4L	-638	165	-2209	42	1018	20	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.05

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
92	1	-250	53	-1687	62	924	881	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.01	0.05
92	2	-229	133	-1402	257	2477	3109	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.01	0.15
92	3	-1059	77	-5861	-75	1230	248	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.04	0.04
92	4A	536	8	146	-54	294	412	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.07	0.03
92	4B	-893	8	-2575	-54	294	412	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.01
92	4C	536	69	146	146	484	864	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.07	0.06
92	4D	-893	69	-2575	146	484	864	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.03
92	4I	260	18	-224	-24	21	428	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.04	0.02
92	4J	-617	18	-2206	-24	21	428	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.01
92	4K	260	59	-224	115	645	857	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.05
92	4L	-617	59	-2206	115	645	857	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.04	0.03

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
93	1	-262	50	-1727	17	1011	275	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.01	0.05
93	2	-270	131	-1602	76	2636	1650	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.01	0.16
93	3	-1060	63	-5786	-45	1366	804	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.04	0.05
93	4A	506	2	31	-60	568	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.07	0.04
93	4B	-880	2	-2518	-60	568	8	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.02
93	4C	506	71	31	85	1026	481	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.07
93	4D	-880	71	-2518	85	1026	481	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.04
93	4I	239	14	-305	-33	566	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.04	0.04
93	4J	-613	14	-2182	-33	566	13	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.02
93	4K	239	59	-305	58	976	443	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.04	0.07
93	4L	-613	59	-2182	58	976	443	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.04	0.04

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
94	1	-156	275	-345	55	2290	1210	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.15
94	2	519	414	2165	62	3334	1223	1.29	1.29	1.29	1.29	0.29	0.03	0.23
94	3	-768	693	-3534	166	5842	3759	1.29	1.29	1.29	1.29	0.32	0.04	0.37
94	4A	884	99	1401	-18	1093	605	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.10	0.08
94	4B	-1106	99	-1877	-18	1093	605	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.10	0.04
94	4C	884	300	1401	97	2635	1523	1.29	1.29	1.29	1.29	0.27	0.10	0.18
94	4D	-1106	300	-1877	97	2635	1523	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.10	0.14
94	4I	494	123	951	-2	1296	471	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.06	0.09
94	4J	-716	123	-1426	-2	1296	471	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.06
94	4K	494	276	951	81	2261	1489	1.29	1.29	1.29	1.29	0.22	0.06	0.16
94	4L	-716	276	-1426	81	2261	1489	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.06	0.13

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
95	1	-258	77	-645	197	1399	2009	1.29	1.29	1.29	1.29	0.05	0.02	0.11
95	2	603	126	1989	253	2090	2759	1.29	1.29	1.29	1.29	0.34	0.04	0.19
95	3	-1030	186	-4362	560	3460	5355	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.20
95	4A	813	-23	1232	90	124	1714	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.11	0.12
95	4B	-1182	-23	-2142	90	124	1714	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.11	0.05
95	4C	813	135	1232	195	1346	1641	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.11	0.11
95	4D	-1182	135	-2142	195	1346	1641	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.11	0.06
95	4I	423	6	777	87	316	1390	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.07	0.10
95	4J	-792	6	-1687	87	316	1390	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.04
95	4K	423	106	777	199	1367	1768	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.07	0.12
95	4L	-792	106	-1687	199	1367	1768	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.07	0.07

Spess.=	40.0 cm	Axxinf= 1 d	8/20	Axxsup= 1 d	8/20	Ayyinf= 1 d	8/20	Ayysup= 1 d	8/20	(e arm. base nelle due direz.)				
96	1	-227	80	-477	64	1545	1449	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.02	0.09
96	2	601	127	2144	82	2366	1621	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.04	0.16
96	3	-944	197	-3866	186	3814	4394	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.06	0.19
96	4A	830	17	1319	-11	810	1219	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.11	0.08
96	4B	-1154	17	-1985	-11	810	1219	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.11	0.04
96	4C	830	98	1319	104	1533	1329	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.11	0.11
96	4D	-1154	98	-1985	104	1533	1329	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.11	0.06
96	4I	440	28	862	7	834	953	1.29	1.29	1.29	1.29	0.09	0.07	0.07
96	4J	-764	28	-1529	7	834	953	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.07	0.03
96	4K	440	87	862	86	1472	1392	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.07	0.10
96	4L	-764	87	-1529	86	1472	1392	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.07	0.06

Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
97	1	124	56	340	190	1154	58	1.29	1.29	1.29	1.29	0.14	0.01	0.08
97	2	249	71	1661	173	1218	341	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.01	0.08
97	3	-279	124	-367	421	2383	10	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.03	0.14
97	4A	977	-62	1264	58	706	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.16	0.10	0.05
97	4B	-797	-62	-770	58	706	23	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.10	0.03
97	4C	977	144	1264	219	1860	78	1.29	1.29	1.29	1.29	0.26	0.10	0.13
97	4D	-797	144	-770	219	1860	78	1.29	1.29	1.29	1.29	0.06	0.10	0.09
97	4I	617	-21	947	83	129	59	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.06	0.01
97	4J	-437	-21	-452	83	129	59	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.00
97	4K	617	103	947	194	1478	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.21	0.06	0.10
97	4L	-437	103	-452	194	1478	35	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.08
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
98	1	108	49	187	142	1156	977	1.29	1.29	1.29	1.29	0.10	0.01	0.08
98	2	239	67	1528	148	1294	653	1.29	1.29	1.29	1.29	0.24	0.01	0.09
98	3	-326	109	-709	312	2364	2223	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.03	0.14
98	4A	969	-79	1202	29	162	346	1.29	1.29	1.29	1.29	0.15	0.10	0.02
98	4B	-813	-79	-930	29	162	346	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.10	0.01
98	4C	969	149	1202	177	2220	737	1.29	1.29	1.29	1.29	0.23	0.10	0.15
98	4D	-813	149	-930	177	2220	737	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.11
98	4I	608	-33	868	54	233	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.12	0.06	0.03
98	4J	-451	-33	-596	54	233	430	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.02
98	4K	608	103	868	153	1696	777	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.06	0.12
98	4L	-451	103	-596	153	1696	777	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.06	0.09
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
99	1	-99	52	-106	81	1088	772	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.01	0.07
99	2	233	71	1434	100	1298	637	1.29	1.29	1.29	1.29	0.20	0.01	0.09
99	3	-357	117	-923	179	2177	1708	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.03	0.12
99	4A	820	-83	1032	-4	725	149	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.10	0.05
99	4B	-963	-83	-1185	-4	725	149	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.10	0.03
99	4C	820	158	1032	121	1289	597	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.10	0.09
99	4D	-963	158	-1185	121	1289	597	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.10	0.06
99	4I	459	-34	680	19	125	271	1.29	1.29	1.29	1.29	0.08	0.06	0.02
99	4J	-602	-34	-833	19	125	271	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.01
99	4K	459	109	680	98	1088	619	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.06	0.08
99	4L	-602	109	-833	98	1088	619	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.05
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														
100	1	-107	55	-155	45	1020	381	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.01	0.06
100	2	233	77	1383	68	1288	347	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.01	0.09
100	3	-379	124	-1031	103	1985	841	1.29	1.29	1.29	1.29	0.04	0.03	0.11
100	4A	813	-83	1028	-24	295	203	1.29	1.29	1.29	1.29	0.13	0.10	0.02
100	4B	-967	-83	-1252	-24	295	203	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.09	0.01
100	4C	813	163	1028	89	1419	483	1.29	1.29	1.29	1.29	0.18	0.10	0.10
100	4D	-967	163	-1252	89	1419	483	1.29	1.29	1.29	1.29	0.03	0.09	0.07
100	4I	451	-32	660	-2	125	220	1.29	1.29	1.29	1.29	0.07	0.06	0.02
100	4J	-606	-32	-884	-2	125	220	1.29	1.29	1.29	1.29	0.01	0.06	0.01
100	4K	451	113	660	67	1148	416	1.29	1.29	1.29	1.29	0.11	0.06	0.08
100	4L	-606	113	-884	67	1148	416	1.29	1.29	1.29	1.29	0.02	0.06	0.06
Spess.= 40.0 cm Axxinf= 1 d 8/20 Axxsup= 1 d 8/20 Ayyinf= 1 d 8/20 Ayysup= 1 d 8/20 (e arm. base nelle due direz.)														

**AMV s.r.l.**  
**Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903**  
**34077 Ronchi dei Legionari (GO)**

Lavoro: **SOLETTA SVINCOLO (BERZO DEMO)** Intestazione lavoro: **soletta svincolo berzo demo**

Elem.: **GUSCIO (parete)** Gruppo: **3** Tabella: **Muri spessore 40**

Descrizione: **MURI**

Rck: **350.00** kg/cmq fyk: **4580.0** kg/cmq Copriferro: **3.0** cm

Spessore: **40.0** cm Coeff. di partecipazione Mxy: **0.50** Coeff. di partecipazione Sxy: **0.50**

Diam. vertic.: **12** mm Passo vertic.: **20** cm  $\rho$  vertic.: **0.28** % Diam. agg. vertic.: **8** mm Passo agg. vertic.: **20** cm

Diam. orizz.: **10** mm Passo orizz.: **20** cm  $\rho$  orizz.: **0.20** % Diam. agg. orizz.: **8** mm Passo agg. orizz.: **20** cm

Le armature longitudinali aggiuntive, riferite al proprio passo, vanno aggiunte all'armatura di base: vedere riga riassuntiva

El. comb.	Nxx	Mxx	Nyy	Myy	V	Ao	Av	Indice di resistenza		Note
	kg/20 cm	kg*m/20 cm	kg/20 cm	kg*m/20 cm	kg/20 cm	cmq/20 cm	cmq/20 cm	N, M	Bielle	
1 4L	-1059	-16	-2216	-44	923	1.57	2.26	0.02	0.04	
1 2	590	-21	-2228	-83	304	1.57	2.26	0.11	0.01	
1 3	-2828	-61	-4572	-164	2326	1.57	2.26	0.04	0.11	
1 4A	-469	-983	-1374	-814	836	1.57	2.26	0.82	0.04	
1 4B	-1073	-983	-1854	-814	836	1.57	2.26	0.73	0.04	
1 4C	-469	960	-1374	752	836	1.57	2.26	0.80	0.04	
1 4D	-1073	960	-1854	752	836	1.57	2.26	0.71	0.04	
1 4I	-409	-573	-1338	-486	874	1.57	2.26	0.46	0.04	
1 4J	-1132	-573	-1891	-486	874	1.57	2.26	0.35	0.04	
1 4K	-409	551	-1338	423	874	1.57	2.26	0.44	0.04	
1 4L	-1132	551	-1891	423	874	1.57	2.26	0.33	0.04	
Spess.= 40.0 cm Ao= -- Av= -- ( e arm. base nelle due direzioni )										
2 1	-1359	-17	-6106	-60	1607	1.57	2.26	0.05	0.08	
2 2	663	-21	-5263	-105	780	1.57	2.26	0.13	0.04	
2 3	-3350	-67	-12868	-226	3719	1.57	2.26	0.11	0.17	
2 4A	-602	-1045	-3390	-1059	1426	1.57	2.26	0.86	0.07	
2 4B	-1377	-1045	-5507	-1059	1426	1.57	2.26	0.74	0.07	
2 4C	-602	1021	-3390	973	1426	1.57	2.26	0.84	0.07	
2 4D	-1377	1021	-5507	973	1426	1.57	2.26	0.72	0.07	
2 4I	-531	-610	-3231	-633	1475	1.57	2.26	0.47	0.07	
2 4J	-1448	-610	-5666	-633	1475	1.57	2.26	0.34	0.07	
2 4K	-531	585	-3231	548	1475	1.57	2.26	0.45	0.07	
2 4L	-1448	585	-5666	548	1475	1.57	2.26	0.32	0.07	
Spess.= 40.0 cm Ao= -- Av= -- ( e arm. base nelle due direzioni )										
3 1	-174	22	-1648	-24	185	1.57	2.26	0.01	0.01	
3 2	-192	31	-2047	-43	227	1.57	2.26	0.02	0.01	
3 3	-423	86	-3287	-89	459	1.57	2.26	0.03	0.02	
3 4A	-113	-72	-1057	-294	148	1.57	2.26	0.08	0.01	
3 4B	-140	-72	-1338	-294	148	1.57	2.26	0.06	0.01	
3 4C	-113	103	-1057	260	148	1.57	2.26	0.08	0.01	
3 4D	-140	103	-1338	260	148	1.57	2.26	0.07	0.01	
3 4I	-110	-36	-1064	-178	152	1.57	2.26	0.03	0.01	
3 4J	-142	-36	-1330	-178	152	1.57	2.26	0.03	0.01	
3 4K	-110	67	-1064	144	152	1.57	2.26	0.04	0.01	
3 4L	-142	67	-1330	144	152	1.57	2.26	0.04	0.01	
Spess.= 40.0 cm Ao= -- Av= -- ( e arm. base nelle due direzioni )										
4 1	-668	-14	-1536	-31	382	1.57	2.26	0.01	0.02	
4 2	664	-19	-1698	-65	68	1.57	2.26	0.12	0.00	
4 3	-2067	-55	-3210	-116	1232	1.57	2.26	0.03	0.06	
4 4A	-221	-951	-989	-721	374	1.57	2.26	0.83	0.02	
4 4B	-751	-951	-1248	-721	374	1.57	2.26	0.75	0.02	
4 4C	-221	931	-989	676	374	1.57	2.26	0.81	0.02	
4 4D	-751	931	-1248	676	374	1.57	2.26	0.73	0.02	
4 4I	-167	-555	-963	-427	401	1.57	2.26	0.48	0.02	
4 4J	-805	-555	-1273	-427	401	1.57	2.26	0.38	0.02	
4 4K	-167	535	-963	383	401	1.57	2.26	0.46	0.02	
4 4L	-805	535	-1273	383	401	1.57	2.26	0.36	0.02	
Spess.= 40.0 cm Ao= -- Av= -- ( e arm. base nelle due direzioni )										
5 1	-485	15	-1525	-22	215	1.57	2.26	0.01	0.01	
5 2	838	-18	-1836	-52	159	1.57	2.26	0.15	0.01	
5 3	-1730	60	-3219	-81	933	1.57	2.26	0.03	0.04	
5 4A	-97	-904	-988	-657	236	1.57	2.26	0.81	0.01	
5 4B	-608	-904	-1231	-657	236	1.57	2.26	0.73	0.01	
5 4C	-97	925	-988	625	236	1.57	2.26	0.83	0.01	
5 4D	-608	925	-1231	625	236	1.57	2.26	0.75	0.01	
5 4I	-45	-520	-959	-389	258	1.57	2.26	0.47	0.01	
5 4J	-659	-520	-1260	-389	258	1.57	2.26	0.37	0.01	
5 4K	-45	541	-959	357	258	1.57	2.26	0.49	0.01	
5 4L	-659	541	-1260	357	258	1.57	2.26	0.39	0.01	

Spess.=		40.0 cm	Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
6	1	-414		16	-1617	-16	176	1.57	2.26	0.01	0.01
6	2	896		18	-1993	-43	138	1.57	2.26	0.16	0.01
6	3	-1609		65	-3414	62	884	1.57	2.26	0.03	0.04
6	4A	-45	-881		-1055	-611	209	1.57	2.26	0.80	0.01
6	4B	-556	-881		-1298	-611	209	1.57	2.26	0.72	0.01
6	4C	-45	904		-1055	588	209	1.57	2.26	0.82	0.01
6	4D	-556	904		-1298	588	209	1.57	2.26	0.74	0.01
6	4I	4	-507		-1028	-361	226	1.57	2.26	0.46	0.01
6	4J	-605	-507		-1325	-361	226	1.57	2.26	0.37	0.01
6	4K	4	530		-1028	339	226	1.57	2.26	0.48	0.01
6	4L	-605	530		-1325	339	226	1.57	2.26	0.39	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
7	1	-386	17	-1685	20	173	1.57	2.26	0.01	0.01
7	2	901	20	-2115	-35	81	1.57	2.26	0.16	0.00
7	3	-1564	70	-3541	87	890	1.57	2.26	0.03	0.04
7	4A	-24	-863	-1104	-557	213	1.57	2.26	0.78	0.01
7	4B	-537	-863	-1348	-557	213	1.57	2.26	0.70	0.01
7	4C	-24	888	-1104	586	213	1.57	2.26	0.81	0.01
7	4D	-537	888	-1348	586	213	1.57	2.26	0.73	0.01
7	4I	22	-496	-1078	-319	225	1.57	2.26	0.46	0.01
7	4J	-582	-496	-1373	-319	225	1.57	2.26	0.36	0.01
7	4K	22	521	-1078	348	225	1.57	2.26	0.48	0.01
7	4L	-582	521	-1373	348	225	1.57	2.26	0.39	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
8	1	-372	18	-1719	26	172	1.57	2.26	0.01	0.01
8	2	882	21	-2210	-28	20	1.57	2.26	0.16	0.00
8	3	-1531	73	-3588	109	881	1.57	2.26	0.03	0.04
8	4A	-10	-845	-1131	-529	223	1.57	2.26	0.77	0.01
8	4B	-529	-845	-1370	-529	223	1.57	2.26	0.69	0.01
8	4C	-10	871	-1131	566	223	1.57	2.26	0.79	0.01
8	4D	-529	871	-1370	566	223	1.57	2.26	0.71	0.01
8	4I	32	-485	-1109	-301	228	1.57	2.26	0.45	0.01
8	4J	-571	-485	-1392	-301	228	1.57	2.26	0.35	0.01
8	4K	32	511	-1109	337	228	1.57	2.26	0.47	0.01
8	4L	-571	511	-1392	337	228	1.57	2.26	0.38	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
9	1	-360	19	-1732	31	163	1.57	2.26	0.01	0.01
9	2	891	22	-2326	-22	36	1.57	2.26	0.16	0.00
9	3	-1487	76	-3577	129	833	1.57	2.26	0.03	0.04
9	4A	-1	-827	-1145	-506	224	1.57	2.26	0.75	0.01
9	4B	-521	-827	-1375	-506	224	1.57	2.26	0.67	0.01
9	4C	-1	854	-1145	549	224	1.57	2.26	0.78	0.01
9	4D	-521	854	-1375	549	224	1.57	2.26	0.70	0.01
9	4I	39	-475	-1127	-285	224	1.57	2.26	0.44	0.01
9	4J	-561	-475	-1393	-285	224	1.57	2.26	0.35	0.01
9	4K	39	502	-1127	329	224	1.57	2.26	0.46	0.01
9	4L	-561	502	-1393	329	224	1.57	2.26	0.37	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
10	1	-347	20	-1730	35	146	1.57	2.26	0.01	0.01
10	2	909	23	-2449	25	86	1.57	2.26	0.17	0.00
10	3	-1423	79	-3527	146	742	1.57	2.26	0.03	0.04
10	4A	12	-808	-1151	-483	223	1.57	2.26	0.74	0.01
10	4B	-515	-808	-1365	-483	223	1.57	2.26	0.66	0.01
10	4C	12	836	-1151	533	223	1.57	2.26	0.77	0.01
10	4D	-515	836	-1365	533	223	1.57	2.26	0.68	0.01
10	4I	47	-464	-1136	-271	214	1.57	2.26	0.43	0.01
10	4J	-550	-464	-1380	-271	214	1.57	2.26	0.34	0.01
10	4K	47	492	-1136	321	214	1.57	2.26	0.46	0.01
10	4L	-550	492	-1380	321	214	1.57	2.26	0.36	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --	Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )					
11	1	-331	20	-1720	39	121	1.57	2.26	0.01	0.01
11	2	919	24	-2565	31	134	1.57	2.26	0.17	0.01
11	3	-1342	81	-3450	163	613	1.57	2.26	0.03	0.03
11	4A	24	-790	-1147	-463	209	1.57	2.26	0.72	0.01
11	4B	-504	-790	-1355	-463	209	1.57	2.26	0.64	0.01
11	4C	24	819	-1147	519	209	1.57	2.26	0.75	0.01
11	4D	-504	819	-1355	519	209	1.57	2.26	0.67	0.01
11	4I	55	-453	-1138	-258	196	1.57	2.26	0.42	0.01
11	4J	-536	-453	-1364	-258	196	1.57	2.26	0.33	0.01
11	4K	55	482	-1138	314	196	1.57	2.26	0.45	0.01
11	4L	-536	482	-1364	314	196	1.57	2.26	0.36	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
12	1	-314	21	-1705	43	91	1.57	2.26	0.01	0.00
12	2	924	25	-2677	37	180	1.57	2.26	0.17	0.01
12	3	-1242	82	-3351	178	448	1.57	2.26	0.03	0.02
12	4A	36	-769	-1146	-442	193	1.57	2.26	0.71	0.01
12	4B	-492	-769	-1336	-442	193	1.57	2.26	0.63	0.01
12	4C	36	799	-1146	504	193	1.57	2.26	0.73	0.01
12	4D	-492	799	-1336	504	193	1.57	2.26	0.65	0.01
12	4I	64	-441	-1138	-245	173	1.57	2.26	0.41	0.01
12	4J	-520	-441	-1344	-245	173	1.57	2.26	0.32	0.01
12	4K	64	471	-1138	307	173	1.57	2.26	0.44	0.01
12	4L	-520	471	-1344	307	173	1.57	2.26	0.35	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
13	1	-296	21	-1688	47	57	1.57	2.26	0.01	0.00
13	2	925	26	-2787	42	229	1.57	2.26	0.17	0.01
13	3	-1129	84	-3233	193	257	1.57	2.26	0.03	0.01
13	4A	48	-750	-1138	-425	172	1.57	2.26	0.69	0.01
13	4B	-478	-750	-1318	-425	172	1.57	2.26	0.61	0.01
13	4C	48	780	-1138	492	172	1.57	2.26	0.72	0.01
13	4D	-478	780	-1318	492	172	1.57	2.26	0.64	0.01
13	4I	73	-428	-1133	-233	147	1.57	2.26	0.40	0.01
13	4J	-504	-428	-1323	-233	147	1.57	2.26	0.31	0.01
13	4K	73	458	-1133	301	147	1.57	2.26	0.43	0.01
13	4L	-504	458	-1323	301	147	1.57	2.26	0.34	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
14	1	-278	21	-1669	51	20	1.57	2.26	0.01	0.00
14	2	923	26	-2898	47	282	1.57	2.26	0.17	0.01
14	3	-1008	85	-3100	208	47	1.57	2.26	0.03	0.00
14	4A	59	-729	-1125	-406	147	1.57	2.26	0.67	0.01
14	4B	-463	-729	-1304	-406	147	1.57	2.26	0.59	0.01
14	4C	59	759	-1125	479	147	1.57	2.26	0.70	0.01
14	4D	-463	759	-1304	479	147	1.57	2.26	0.62	0.01
14	4I	82	-417	-1124	-222	117	1.57	2.26	0.39	0.01
14	4J	-486	-417	-1305	-222	117	1.57	2.26	0.31	0.01
14	4K	82	447	-1124	294	117	1.57	2.26	0.42	0.01
14	4L	-486	447	-1305	294	117	1.57	2.26	0.33	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
15	1	-276	21	-1664	54	17	1.57	2.26	0.01	0.00
15	2	919	26	-3010	53	341	1.57	2.26	0.17	0.02
15	3	-1054	86	-3125	222	173	1.57	2.26	0.03	0.01
15	4A	58	-710	-1116	-389	145	1.57	2.26	0.66	0.01
15	4B	-461	-710	-1306	-389	145	1.57	2.26	0.58	0.01
15	4C	58	741	-1116	467	145	1.57	2.26	0.68	0.01
15	4D	-461	741	-1306	467	145	1.57	2.26	0.60	0.01
15	4I	77	-406	-1119	-210	111	1.57	2.26	0.38	0.01
15	4J	-480	-406	-1303	-210	111	1.57	2.26	0.30	0.01
15	4K	77	436	-1119	288	111	1.57	2.26	0.41	0.01
15	4L	-480	436	-1303	288	111	1.57	2.26	0.32	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
16	1	-296	22	-1679	58	53	1.57	2.26	0.01	0.00
16	2	912	27	-3125	58	406	1.57	2.26	0.17	0.02
16	3	-1148	86	-3191	236	390	1.57	2.26	0.04	0.02
16	4A	39	-689	-1118	-370	168	1.57	2.26	0.63	0.01
16	4B	-470	-689	-1325	-370	168	1.57	2.26	0.56	0.01
16	4C	39	720	-1118	453	168	1.57	2.26	0.66	0.01
16	4D	-470	720	-1325	453	168	1.57	2.26	0.58	0.01
16	4I	57	-394	-1126	-198	130	1.57	2.26	0.37	0.01
16	4J	-488	-394	-1317	-198	130	1.57	2.26	0.28	0.01
16	4K	57	425	-1126	281	130	1.57	2.26	0.40	0.01
16	4L	-488	425	-1317	281	130	1.57	2.26	0.31	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
17	1	-315	22	-1690	62	87	1.57	2.26	0.02	0.00
17	2	901	27	-3239	63	477	1.57	2.26	0.17	0.02
17	3	-1236	87	-3240	251	596	1.57	2.26	0.04	0.03
17	4A	22	-670	-1123	-353	191	1.57	2.26	0.61	0.01
17	4B	-481	-670	-1336	-353	191	1.57	2.26	0.54	0.01
17	4C	22	701	-1123	441	191	1.57	2.26	0.64	0.01
17	4D	-481	701	-1336	441	191	1.57	2.26	0.56	0.01
17	4I	37	-383	-1131	-187	149	1.57	2.26	0.36	0.01
17	4J	-496	-383	-1329	-187	149	1.57	2.26	0.27	0.01
17	4K	37	414	-1131	276	149	1.57	2.26	0.38	0.01
17	4L	-496	414	-1329	276	149	1.57	2.26	0.30	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
18	1	-334	22	-1693	66	116	1.57	2.26	0.02	0.01
18	2	883	27	-3350	69	554	1.57	2.26	0.17	0.03
18	3	-1313	87	-3262	267	777	1.57	2.26	0.04	0.04
18	4A	3	-648	-1121	-335	204	1.57	2.26	0.59	0.01
18	4B	-489	-648	-1344	-335	204	1.57	2.26	0.52	0.01
18	4C	3	679	-1121	429	204	1.57	2.26	0.62	0.01
18	4D	-489	679	-1344	429	204	1.57	2.26	0.54	0.01
18	4I	17	-370	-1129	-176	163	1.57	2.26	0.34	0.01
18	4J	-504	-370	-1335	-176	163	1.57	2.26	0.26	0.01
18	4K	17	402	-1129	270	163	1.57	2.26	0.37	0.01
18	4L	-504	402	-1335	270	163	1.57	2.26	0.29	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
19	1	-355	22	-1685	70	140	1.57	2.26	0.02	0.01
19	2	850	28	-3443	75	629	1.57	2.26	0.16	0.03
19	3	-1377	87	-3246	284	924	1.57	2.26	0.04	0.04
19	4A	-18	-629	-1113	-317	214	1.57	2.26	0.57	0.01
19	4B	-498	-629	-1338	-317	214	1.57	2.26	0.50	0.01
19	4C	-18	660	-1113	417	214	1.57	2.26	0.60	0.01
19	4D	-498	660	-1338	417	214	1.57	2.26	0.52	0.01
19	4I	-3	-359	-1119	-164	175	1.57	2.26	0.33	0.01
19	4J	-513	-359	-1332	-164	175	1.57	2.26	0.25	0.01
19	4K	-3	390	-1119	264	175	1.57	2.26	0.36	0.01
19	4L	-513	390	-1332	264	175	1.57	2.26	0.28	0.01



Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
20	1	-380	22	-1653	75	158	1.57	2.26	0.02	0.01
20	2	787	28	-3491	82	690	1.57	2.26	0.15	0.03
20	3	-1428	87	-3169	304	1025	1.57	2.26	0.04	0.05
20	4A	-43	-609	-1094	-296	217	1.57	2.26	0.55	0.01
20	4B	-509	-609	-1311	-296	217	1.57	2.26	0.48	0.01
20	4C	-43	641	-1094	404	217	1.57	2.26	0.58	0.01
20	4D	-509	641	-1311	404	217	1.57	2.26	0.51	0.01
20	4I	-25	-348	-1095	-151	185	1.57	2.26	0.31	0.01
20	4J	-527	-348	-1311	-151	185	1.57	2.26	0.24	0.01
20	4K	-25	380	-1095	258	185	1.57	2.26	0.34	0.01
20	4L	-527	380	-1311	258	185	1.57	2.26	0.27	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
21	1	-422	22	-1590	81	178	1.57	2.26	0.02	0.01
21	2	652	28	-3450	90	699	1.57	2.26	0.13	0.03
21	3	-1478	88	-3012	327	1082	1.57	2.26	0.04	0.05
21	4A	-81	-590	-1054	-275	219	1.57	2.26	0.53	0.01
21	4B	-532	-590	-1261	-275	219	1.57	2.26	0.46	0.01
21	4C	-81	621	-1054	391	219	1.57	2.26	0.55	0.01
21	4D	-532	621	-1261	391	219	1.57	2.26	0.48	0.01
21	4I	-58	-337	-1048	-137	199	1.57	2.26	0.30	0.01
21	4J	-555	-337	-1267	-137	199	1.57	2.26	0.22	0.01
21	4K	-58	368	-1048	253	199	1.57	2.26	0.33	0.01
21	4L	-555	368	-1267	253	199	1.57	2.26	0.25	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
22	1	-508	22	-1511	88	231	1.57	2.26	0.02	0.01
22	2	364	28	-3279	100	562	1.57	2.26	0.08	0.03
22	3	-1559	88	-2786	355	1129	1.57	2.26	0.04	0.05
22	4A	-154	-573	-1006	-251	243	1.57	2.26	0.50	0.01
22	4B	-585	-573	-1194	-251	243	1.57	2.26	0.43	0.01
22	4C	-154	604	-1006	377	243	1.57	2.26	0.53	0.01
22	4D	-585	604	-1194	377	243	1.57	2.26	0.46	0.01
22	4I	-125	-327	-991	-122	236	1.57	2.26	0.28	0.01
22	4J	-614	-327	-1208	-122	236	1.57	2.26	0.20	0.01
22	4K	-125	359	-991	248	236	1.57	2.26	0.31	0.01
22	4L	-614	359	-1208	248	236	1.57	2.26	0.23	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
23	1	-699	22	-1543	97	402	1.57	2.26	0.02	0.02
23	2	-292	29	-3100	113	50	1.57	2.26	0.03	0.00
23	3	-1749	89	-2660	392	1280	1.57	2.26	0.05	0.06
23	4A	-304	-553	-1026	-225	355	1.57	2.26	0.46	0.02
23	4B	-712	-553	-1220	-225	355	1.57	2.26	0.40	0.02
23	4C	-304	585	-1026	364	355	1.57	2.26	0.49	0.02
23	4D	-712	585	-1220	364	355	1.57	2.26	0.42	0.02
23	4I	-276	-316	-999	-105	349	1.57	2.26	0.25	0.02
23	4J	-740	-316	-1247	-105	349	1.57	2.26	0.18	0.02
23	4K	-276	348	-999	244	349	1.57	2.26	0.27	0.02
23	4L	-740	348	-1247	244	349	1.57	2.26	0.21	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
24	1	-1060	23	-2225	110	904	1.57	2.26	0.02	0.04
24	2	-1352	29	-5130	130	1347	1.57	2.26	0.04	0.06
24	3	-2139	90	-3391	442	1850	1.57	2.26	0.06	0.09
24	4A	-579	-536	-1394	-191	729	1.57	2.26	0.40	0.04
24	4B	-965	-536	-1846	-191	729	1.57	2.26	0.34	0.04
24	4C	-579	568	-1394	348	729	1.57	2.26	0.43	0.04
24	4D	-965	568	-1846	348	729	1.57	2.26	0.37	0.04
24	4I	-559	-306	-1342	-83	715	1.57	2.26	0.19	0.03
24	4J	-985	-306	-1898	-83	715	1.57	2.26	0.13	0.03
24	4K	-559	338	-1342	241	715	1.57	2.26	0.22	0.03
24	4L	-985	338	-1898	241	715	1.57	2.26	0.16	0.03

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
25	1	-1328	21	-5705	128	1467	1.57	2.26	0.05	0.07
25	2	-2357	27	-14107	154	2998	1.57	2.26	0.12	0.13
25	3	-2332	82	-8170	514	2445	1.57	2.26	0.09	0.11
25	4A	-816	-520	-3302	-150	1174	1.57	2.26	0.35	0.06
25	4B	-1119	-520	-5009	-150	1174	1.57	2.26	0.30	0.06
25	4C	-816	549	-3302	333	1174	1.57	2.26	0.38	0.06
25	4D	-1119	549	-5009	333	1174	1.57	2.26	0.33	0.06
25	4I	-794	-296	-3134	-57	1182	1.57	2.26	0.15	0.06
25	4J	-1141	-296	-5177	-57	1182	1.57	2.26	0.11	0.06
25	4K	-794	325	-3134	240	1182	1.57	2.26	0.18	0.06
25	4L	-1141	325	-5177	240	1182	1.57	2.26	0.13	0.06

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
26	1	-49	21	-1603	-24	61	1.57	2.26	0.01	0.00
26	2	-63	30	-2083	-43	85	1.57	2.26	0.02	0.00
26	3	-116	83	-3060	-89	143	1.57	2.26	0.05	0.01
26	4A	-28	-72	-955	-300	51	1.57	2.26	0.10	0.00
26	4B	-43	-72	-1377	-300	51	1.57	2.26	0.06	0.00
26	4C	-28	102	-955	267	51	1.57	2.26	0.09	0.00
26	4D	-43	102	-1377	267	51	1.57	2.26	0.09	0.00
26	4I	-30	-36	-1014	-182	50	1.57	2.26	0.03	0.00
26	4J	-41	-36	-1318	-182	50	1.57	2.26	0.03	0.00
26	4K	-30	67	-1014	148	50	1.57	2.26	0.06	0.00
26	4L	-41	67	-1318	148	50	1.57	2.26	0.05	0.00

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
27	1	-512	-21	-2503	-29	557	1.57	2.26	0.02	0.03
27	2	-404	-30	-2744	-58	484	1.57	2.26	0.02	0.02
27	3	-1184	-81	-5084	-109	1325	1.57	2.26	0.04	0.06
27	4A	-311	-119	-1594	-484	459	1.57	2.26	0.15	0.02
27	4B	-433	-119	-2050	-484	459	1.57	2.26	0.12	0.02
27	4C	-311	89	-1594	442	459	1.57	2.26	0.13	0.02
27	4D	-433	89	-2050	442	459	1.57	2.26	0.09	0.02
27	4I	-295	-76	-1577	-290	477	1.57	2.26	0.05	0.02
27	4J	-449	-76	-2067	-290	477	1.57	2.26	0.04	0.02
27	4K	-295	46	-1577	248	477	1.57	2.26	0.04	0.02
27	4L	-449	46	-2067	248	477	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
28	1	-1214	-19	-2972	-35	1002	1.57	2.26	0.02	0.05
28	2	-639	-28	-2879	-71	616	1.57	2.26	0.02	0.03
28	3	-2828	-73	-6183	-129	2385	1.57	2.26	0.05	0.11
28	4A	-629	-319	-1785	-621	867	1.57	2.26	0.22	0.04
28	4B	-1139	-319	-2543	-621	867	1.57	2.26	0.15	0.04
28	4C	-629	292	-1785	571	867	1.57	2.26	0.19	0.04
28	4D	-1139	292	-2543	571	867	1.57	2.26	0.13	0.04
28	4I	-580	-191	-1737	-372	900	1.57	2.26	0.09	0.04
28	4J	-1187	-191	-2591	-372	900	1.57	2.26	0.05	0.04
28	4K	-580	164	-1737	322	900	1.57	2.26	0.07	0.04
28	4L	-1187	164	-2591	322	900	1.57	2.26	0.05	0.04

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
29	1	-161	-21	-2600	-31	225	1.57	2.26	0.02	0.01
29	2	-138	-29	-3104	-61	221	1.57	2.26	0.03	0.01
29	3	-369	-81	-5056	-116	517	1.57	2.26	0.04	0.02
29	4A	-99	-104	-1672	-509	180	1.57	2.26	0.16	0.01
29	4B	-135	-104	-2114	-509	180	1.57	2.26	0.12	0.01
29	4C	-99	74	-1672	465	180	1.57	2.26	0.13	0.01
29	4D	-135	74	-2114	465	180	1.57	2.26	0.10	0.01
29	4I	-95	-68	-1671	-306	188	1.57	2.26	0.05	0.01
29	4J	-139	-68	-2115	-306	188	1.57	2.26	0.04	0.01
29	4K	-95	38	-1671	261	188	1.57	2.26	0.04	0.01
29	4L	-139	38	-2115	261	188	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
30	1	-499	-20	-3739	-40	536	1.57	2.26	0.03	0.03
30	2	-437	-28	-4036	-80	453	1.57	2.26	0.03	0.02
30	3	-1085	-77	-7496	-149	1198	1.57	2.26	0.06	0.06
30	4A	-310	-328	-2398	-737	446	1.57	2.26	0.25	0.02
30	4B	-417	-328	-3051	-737	446	1.57	2.26	0.24	0.02
30	4C	-310	300	-2398	680	446	1.57	2.26	0.23	0.02
30	4D	-417	300	-3051	680	446	1.57	2.26	0.21	0.02
30	4I	-299	-197	-2361	-441	460	1.57	2.26	0.13	0.02
30	4J	-428	-197	-3087	-441	460	1.57	2.26	0.11	0.02
30	4K	-299	169	-2361	383	460	1.57	2.26	0.11	0.02
30	4L	-428	169	-3087	383	460	1.57	2.26	0.09	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
31	1	-120	24	-1327	-23	84	1.57	2.26	0.01	0.00
31	2	-154	34	-1716	-38	127	1.57	2.26	0.01	0.01
31	3	-279	93	-2659	-86	232	1.57	2.26	0.04	0.01
31	4A	34	-74	-868	-218	110	1.57	2.26	0.07	0.01
31	4B	-208	-74	-1057	-218	110	1.57	2.26	0.04	0.01
31	4C	34	108	-868	186	110	1.57	2.26	0.10	0.01
31	4D	-208	108	-1057	186	110	1.57	2.26	0.07	0.01
31	4I	-15	-37	-863	-134	92	1.57	2.26	0.03	0.00
31	4J	-159	-37	-1062	-134	92	1.57	2.26	0.02	0.00
31	4K	-15	71	-863	102	92	1.57	2.26	0.06	0.00
31	4L	-159	71	-1062	102	92	1.57	2.26	0.04	0.00

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
32	1	-316	23	-1612	-23	288	1.57	2.26	0.01	0.01
32	2	-307	32	-1948	-42	317	1.57	2.26	0.02	0.02
32	3	-786	89	-3343	-89	756	1.57	2.26	0.03	0.04
32	4A	-166	-72	-1069	-288	255	1.57	2.26	0.08	0.01
32	4B	-292	-72	-1271	-288	255	1.57	2.26	0.07	0.01
32	4C	-166	104	-1069	255	255	1.57	2.26	0.07	0.01
32	4D	-292	104	-1271	255	255	1.57	2.26	0.05	0.01
32	4I	-179	-36	-1044	-175	252	1.57	2.26	0.03	0.01
32	4J	-279	-36	-1295	-175	252	1.57	2.26	0.03	0.01
32	4K	-179	68	-1044	142	252	1.57	2.26	0.04	0.01
32	4L	-279	68	-1295	142	252	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
33	1	-775	20	-2122	-27	621	1.57	2.26	0.02	0.03
33	2	-461	-29	-2241	-55	449	1.57	2.26	0.02	0.02
33	3	-1871	78	-4450	-100	1582	1.57	2.26	0.04	0.07
33	4A	-420	-96	-1338	-463	532	1.57	2.26	0.16	0.03
33	4B	-708	-96	-1749	-463	532	1.57	2.26	0.13	0.03
33	4C	-420	124	-1338	424	532	1.57	2.26	0.14	0.03
33	4D	-708	124	-1749	424	532	1.57	2.26	0.11	0.03
33	4I	-394	-50	-1306	-278	553	1.57	2.26	0.06	0.03
33	4J	-734	-50	-1781	-278	553	1.57	2.26	0.04	0.03
33	4K	-394	79	-1306	239	553	1.57	2.26	0.04	0.03
33	4L	-734	79	-1781	239	553	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
34	1	-1024	18	-1934	-29	629	1.57	2.26	0.02	0.03
34	2	-277	-25	-1983	-62	275	1.57	2.26	0.02	0.01
34	3	-2560	72	-4072	-107	1692	1.57	2.26	0.03	0.08
34	4A	-508	-278	-1218	-571	562	1.57	2.26	0.24	0.03
34	4B	-982	-278	-1597	-571	562	1.57	2.26	0.20	0.03
34	4C	-508	303	-1218	530	562	1.57	2.26	0.21	0.03
34	4D	-982	303	-1597	530	562	1.57	2.26	0.18	0.03
34	4I	-463	-156	-1187	-341	590	1.57	2.26	0.10	0.03
34	4J	-1027	-156	-1628	-341	590	1.57	2.26	0.07	0.03
34	4K	-463	182	-1187	299	590	1.57	2.26	0.10	0.03
34	4L	-1027	182	-1628	299	590	1.57	2.26	0.05	0.03

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
35	1	-423	23	-1548	-23	347	1.57	2.26	0.01	0.02
35	2	-368	32	-1857	-41	351	1.57	2.26	0.02	0.02
35	3	-1089	91	-3336	-86	965	1.57	2.26	0.03	0.05
35	4A	-207	-72	-1029	-282	324	1.57	2.26	0.08	0.02
35	4B	-407	-72	-1216	-282	324	1.57	2.26	0.07	0.02
35	4C	-207	105	-1029	249	324	1.57	2.26	0.06	0.02
35	4D	-407	105	-1216	249	324	1.57	2.26	0.05	0.02
35	4I	-229	-36	-998	-171	316	1.57	2.26	0.03	0.02
35	4J	-385	-36	-1247	-171	316	1.57	2.26	0.02	0.02
35	4K	-229	69	-998	139	316	1.57	2.26	0.03	0.02
35	4L	-385	69	-1247	139	316	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
36	1	-752	21	-1763	-24	484	1.57	2.26	0.01	0.02
36	2	-308	27	-1912	-50	293	1.57	2.26	0.02	0.01
36	3	-1930	82	-3791	-87	1383	1.57	2.26	0.03	0.07
36	4A	-392	-94	-1138	-437	434	1.57	2.26	0.16	0.02
36	4B	-702	-94	-1424	-437	434	1.57	2.26	0.14	0.02
36	4C	-392	124	-1138	403	434	1.57	2.26	0.14	0.02
36	4D	-702	124	-1424	403	434	1.57	2.26	0.12	0.02
36	4I	-360	-49	-1102	-262	451	1.57	2.26	0.06	0.02
36	4J	-734	-49	-1460	-262	451	1.57	2.26	0.04	0.02
36	4K	-360	79	-1102	228	451	1.57	2.26	0.05	0.02
36	4L	-734	79	-1460	228	451	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
37	1	-763	19	-1638	-23	378	1.57	2.26	0.01	0.02
37	2	133	24	-1750	-53	65	1.57	2.26	0.04	0.00
37	3	-2104	74	-3513	-85	1231	1.57	2.26	0.03	0.06
37	4A	-339	-266	-1055	-529	361	1.57	2.26	0.23	0.02
37	4B	-770	-266	-1329	-529	361	1.57	2.26	0.20	0.02
37	4C	-339	293	-1055	495	361	1.57	2.26	0.21	0.02
37	4D	-770	293	-1329	495	361	1.57	2.26	0.18	0.02
37	4I	-298	-149	-1023	-315	382	1.57	2.26	0.10	0.02
37	4J	-811	-149	-1360	-315	382	1.57	2.26	0.07	0.02
37	4K	-298	176	-1023	281	382	1.57	2.26	0.12	0.02
37	4L	-811	176	-1360	281	382	1.57	2.26	0.06	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
38	1	-481	23	-1491	22	360	1.57	2.26	0.01	0.02
38	2	-367	32	-1808	-39	335	1.57	2.26	0.01	0.02
38	3	-1292	92	-3338	90	1074	1.57	2.26	0.03	0.05
38	4A	-220	-72	-983	-242	353	1.57	2.26	0.06	0.02
38	4B	-477	-72	-1176	-242	353	1.57	2.26	0.05	0.02
38	4C	-220	105	-983	274	353	1.57	2.26	0.08	0.02
38	4D	-477	105	-1176	274	353	1.57	2.26	0.06	0.02
38	4I	-246	-36	-954	-135	341	1.57	2.26	0.02	0.02
38	4J	-452	-36	-1205	-135	341	1.57	2.26	0.02	0.02
38	4K	-246	69	-954	167	341	1.57	2.26	0.03	0.02
38	4L	-452	69	-1205	167	341	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
39	1	-658	21	-1610	-20	368	1.57	2.26	0.01	0.02
39	2	-127	28	-1811	-44	178	1.57	2.26	0.02	0.01
39	3	-1818	84	-3543	78	1206	1.57	2.26	0.03	0.06
39	4A	-314	-92	-1052	-414	354	1.57	2.26	0.16	0.02
39	4B	-642	-92	-1285	-414	354	1.57	2.26	0.14	0.02
39	4C	-314	122	-1052	385	354	1.57	2.26	0.14	0.02
39	4D	-642	122	-1285	385	354	1.57	2.26	0.12	0.02
39	4I	-286	-48	-1016	-247	365	1.57	2.26	0.06	0.02
39	4J	-671	-48	-1322	-247	365	1.57	2.26	0.04	0.02
39	4K	-286	78	-1016	218	365	1.57	2.26	0.05	0.02
39	4L	-671	78	-1322	218	365	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
40	1	-597	19	-1584	-18	267	1.57	2.26	0.01	0.01
40	2	287	25	-1783	-45	8	1.57	2.26	0.07	0.00
40	3	-1824	77	-3434	67	1048	1.57	2.26	0.03	0.05
40	4A	-225	-257	-1032	-496	279	1.57	2.26	0.21	0.01
40	4B	-643	-257	-1271	-496	279	1.57	2.26	0.19	0.01
40	4C	-225	285	-1032	470	279	1.57	2.26	0.23	0.01
40	4D	-643	285	-1271	470	279	1.57	2.26	0.17	0.01
40	4I	-185	-144	-1000	-294	295	1.57	2.26	0.10	0.01
40	4J	-682	-144	-1303	-294	295	1.57	2.26	0.07	0.01
40	4K	-185	172	-1000	268	295	1.57	2.26	0.13	0.01
40	4L	-682	172	-1303	268	295	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
41	1	-494	23	-1452	24	336	1.57	2.26	0.01	0.02
41	2	-325	32	-1802	-37	286	1.57	2.26	0.01	0.01
41	3	-1396	92	-3376	96	1094	1.57	2.26	0.03	0.05
41	4A	-214	-71	-950	-233	347	1.57	2.26	0.06	0.02
41	4B	-502	-71	-1150	-233	347	1.57	2.26	0.05	0.02
41	4C	-214	104	-950	267	347	1.57	2.26	0.08	0.02
41	4D	-502	104	-1150	267	347	1.57	2.26	0.06	0.02
41	4I	-240	-35	-926	-129	333	1.57	2.26	0.02	0.02
41	4J	-476	-35	-1174	-129	333	1.57	2.26	0.02	0.02
41	4K	-240	69	-926	163	333	1.57	2.26	0.03	0.02
41	4L	-476	69	-1174	163	333	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
42	1	-572	22	-1559	21	295	1.57	2.26	0.01	0.01
42	2	136	29	-1835	-39	118	1.57	2.26	0.05	0.01
42	3	-1699	86	-3495	90	1098	1.57	2.26	0.03	0.05
42	4A	-253	-90	-1026	-363	310	1.57	2.26	0.13	0.02
42	4B	-577	-90	-1237	-363	310	1.57	2.26	0.11	0.02
42	4C	-253	120	-1026	394	310	1.57	2.26	0.15	0.02
42	4D	-577	120	-1237	394	310	1.57	2.26	0.13	0.02
42	4I	-221	-47	-991	-205	314	1.57	2.26	0.04	0.02
42	4J	-609	-47	-1272	-205	314	1.57	2.26	0.03	0.02
42	4K	-221	77	-991	236	314	1.57	2.26	0.06	0.02
42	4L	-609	77	-1272	236	314	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
43	1	-504	20	-1597	20	222	1.57	2.26	0.01	0.01
43	2	409	26	-1898	-38	12	1.57	2.26	0.09	0.00
43	3	-1670	78	-3481	85	981	1.57	2.26	0.03	0.05
43	4A	-156	-250	-1048	-445	253	1.57	2.26	0.20	0.01
43	4B	-576	-250	-1273	-445	253	1.57	2.26	0.16	0.01
43	4C	-156	278	-1048	473	253	1.57	2.26	0.23	0.01
43	4D	-576	278	-1273	473	253	1.57	2.26	0.17	0.01
43	4I	-118	-140	-1016	-252	263	1.57	2.26	0.11	0.01
43	4J	-614	-140	-1304	-252	263	1.57	2.26	0.05	0.01
43	4K	-118	168	-1016	281	263	1.57	2.26	0.14	0.01
43	4L	-614	168	-1304	281	263	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
44	1	-483	23	-1434	25	298	1.57	2.26	0.01	0.01
44	2	-271	32	-1828	-34	228	1.57	2.26	0.01	0.01
44	3	-1438	91	-3457	101	1067	1.57	2.26	0.03	0.05
44	4A	-198	-70	-936	-223	326	1.57	2.26	0.05	0.02
44	4B	-503	-70	-1136	-223	326	1.57	2.26	0.04	0.02
44	4C	-198	103	-936	259	326	1.57	2.26	0.07	0.02
44	4D	-503	103	-1136	259	326	1.57	2.26	0.06	0.02
44	4I	-222	-35	-915	-123	311	1.57	2.26	0.02	0.02
44	4J	-478	-35	-1157	-123	311	1.57	2.26	0.02	0.02
44	4K	-222	68	-915	158	311	1.57	2.26	0.03	0.02
44	4L	-478	68	-1157	158	311	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
45	1	-506	22	-1550	25	248	1.57	2.26	0.01	0.01
45	2	209	29	-1913	-34	93	1.57	2.26	0.06	0.00
45	3	-1596	86	-3526	102	1023	1.57	2.26	0.03	0.05
45	4A	-198	-88	-1022	-343	284	1.57	2.26	0.12	0.01
45	4B	-537	-88	-1226	-343	284	1.57	2.26	0.10	0.01
45	4C	-198	119	-1022	378	284	1.57	2.26	0.14	0.01
45	4D	-537	119	-1226	378	284	1.57	2.26	0.12	0.01
45	4I	-168	-46	-991	-192	283	1.57	2.26	0.04	0.01
45	4J	-566	-46	-1257	-192	283	1.57	2.26	0.03	0.01
45	4K	-168	77	-991	228	283	1.57	2.26	0.05	0.01
45	4L	-566	77	-1257	228	283	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
46	1	-449	20	-1618	24	199	1.57	2.26	0.01	0.01
46	2	482	26	-2014	-31	11	1.57	2.26	0.10	0.00
46	3	-1573	79	-3535	101	937	1.57	2.26	0.03	0.04
46	4A	-113	-244	-1065	-420	246	1.57	2.26	0.21	0.01
46	4B	-539	-244	-1286	-420	246	1.57	2.26	0.14	0.01
46	4C	-113	273	-1065	454	246	1.57	2.26	0.23	0.01
46	4D	-539	273	-1286	454	246	1.57	2.26	0.17	0.01
46	4I	-77	-136	-1037	-237	249	1.57	2.26	0.11	0.01
46	4J	-575	-136	-1313	-237	249	1.57	2.26	0.04	0.01
46	4K	-77	165	-1037	271	249	1.57	2.26	0.14	0.01
46	4L	-575	165	-1313	271	249	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
47	1	-463	23	-1426	26	253	1.57	2.26	0.01	0.01
47	2	-222	32	-1873	-32	169	1.57	2.26	0.01	0.01
47	3	-1442	91	-3568	107	1013	1.57	2.26	0.03	0.05
47	4A	-181	-69	-930	-213	298	1.57	2.26	0.05	0.01
47	4B	-489	-69	-1129	-213	298	1.57	2.26	0.04	0.01
47	4C	-181	102	-930	251	298	1.57	2.26	0.07	0.01
47	4D	-489	102	-1129	251	298	1.57	2.26	0.06	0.01
47	4I	-201	-35	-910	-117	283	1.57	2.26	0.02	0.01
47	4J	-469	-35	-1148	-117	283	1.57	2.26	0.02	0.01
47	4K	-201	67	-910	154	283	1.57	2.26	0.03	0.01
47	4L	-469	67	-1148	154	283	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
48	1	-458	22	-1553	28	211	1.57	2.26	0.01	0.01
48	2	263	29	-2009	-29	85	1.57	2.26	0.07	0.00
48	3	-1501	87	-3576	114	945	1.57	2.26	0.03	0.05
48	4A	-162	-87	-1025	-325	268	1.57	2.26	0.11	0.01
48	4B	-502	-87	-1227	-325	268	1.57	2.26	0.09	0.01
48	4C	-162	118	-1025	364	268	1.57	2.26	0.13	0.01
48	4D	-502	118	-1227	364	268	1.57	2.26	0.11	0.01
48	4I	-131	-45	-998	-181	261	1.57	2.26	0.03	0.01
48	4J	-533	-45	-1254	-181	261	1.57	2.26	0.03	0.01
48	4K	-131	76	-998	220	261	1.57	2.26	0.05	0.01
48	4L	-533	76	-1254	220	261	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
49	1	-413	20	-1631	28	180	1.57	2.26	0.01	0.01
49	2	539	26	-2140	-25	43	1.57	2.26	0.11	0.00
49	3	-1492	80	-3564	117	876	1.57	2.26	0.03	0.04
49	4A	-84	-239	-1082	-399	241	1.57	2.26	0.20	0.01
49	4B	-516	-239	-1288	-399	241	1.57	2.26	0.14	0.01
49	4C	-84	267	-1082	439	241	1.57	2.26	0.23	0.01
49	4D	-516	267	-1288	439	241	1.57	2.26	0.17	0.01
49	4I	-50	-133	-1056	-223	238	1.57	2.26	0.11	0.01
49	4J	-550	-133	-1314	-223	238	1.57	2.26	0.04	0.01
49	4K	-50	162	-1056	263	238	1.57	2.26	0.14	0.01
49	4L	-550	162	-1314	263	238	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
50	1	-439	23	-1421	28	206	1.57	2.26	0.01	0.01
50	2	-185	32	-1924	30	116	1.57	2.26	0.02	0.01
50	3	-1413	90	-3693	112	932	1.57	2.26	0.03	0.04
50	4A	-166	-69	-927	-203	268	1.57	2.26	0.04	0.01
50	4B	-470	-69	-1123	-203	268	1.57	2.26	0.03	0.01
50	4C	-166	101	-927	243	268	1.57	2.26	0.07	0.01
50	4D	-470	101	-1123	243	268	1.57	2.26	0.05	0.01
50	4I	-181	-34	-909	-111	253	1.57	2.26	0.02	0.01
50	4J	-455	-34	-1142	-111	253	1.57	2.26	0.02	0.01
50	4K	-181	66	-909	150	253	1.57	2.26	0.03	0.01
50	4L	-455	66	-1142	150	253	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
51	1	-419	22	-1555	31	176	1.57	2.26	0.01	0.01
51	2	293	29	-2106	27	87	1.57	2.26	0.07	0.00
51	3	-1401	87	-3617	126	844	1.57	2.26	0.03	0.04
51	4A	-132	-86	-1029	-307	249	1.57	2.26	0.09	0.01
51	4B	-477	-86	-1226	-307	249	1.57	2.26	0.08	0.01
51	4C	-132	117	-1029	351	249	1.57	2.26	0.12	0.01
51	4D	-477	117	-1226	351	249	1.57	2.26	0.10	0.01
51	4I	-102	-44	-1006	-170	238	1.57	2.26	0.03	0.01
51	4J	-506	-44	-1248	-170	238	1.57	2.26	0.02	0.01
51	4K	-102	76	-1006	213	238	1.57	2.26	0.05	0.01
51	4L	-506	76	-1248	213	238	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
52	1	-385	20	-1635	32	156	1.57	2.26	0.01	0.01
52	2	573	27	-2257	26	75	1.57	2.26	0.12	0.00
52	3	-1404	80	-3564	131	782	1.57	2.26	0.03	0.04
52	4A	-61	-234	-1083	-379	232	1.57	2.26	0.20	0.01
52	4B	-498	-234	-1293	-379	232	1.57	2.26	0.14	0.01
52	4C	-61	262	-1083	425	232	1.57	2.26	0.23	0.01
52	4D	-498	262	-1293	425	232	1.57	2.26	0.16	0.01
52	4I	-29	-130	-1064	-211	224	1.57	2.26	0.11	0.01
52	4J	-530	-130	-1311	-211	224	1.57	2.26	0.04	0.01
52	4K	-29	159	-1064	256	224	1.57	2.26	0.14	0.01
52	4L	-530	159	-1311	256	224	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
53	1	-415	22	-1413	29	159	1.57	2.26	0.01	0.01
53	2	-166	31	-1973	32	70	1.57	2.26	0.02	0.00
53	3	-1349	89	-3813	118	819	1.57	2.26	0.03	0.04
53	4A	-153	-68	-923	-194	237	1.57	2.26	0.04	0.01
53	4B	-449	-68	-1116	-194	237	1.57	2.26	0.03	0.01
53	4C	-153	100	-923	236	237	1.57	2.26	0.07	0.01
53	4D	-449	100	-1116	236	237	1.57	2.26	0.05	0.01
53	4I	-163	-34	-906	-105	221	1.57	2.26	0.02	0.01
53	4J	-438	-34	-1133	-105	221	1.57	2.26	0.02	0.01
53	4K	-163	66	-906	146	221	1.57	2.26	0.04	0.01
53	4L	-438	66	-1133	146	221	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
54	1	-387	22	-1551	33	140	1.57	2.26	0.01	0.01
54	2	303	29	-2199	31	93	1.57	2.26	0.08	0.00
54	3	-1286	86	-3634	137	710	1.57	2.26	0.03	0.03
54	4A	-104	-85	-1027	-292	230	1.57	2.26	0.09	0.01
54	4B	-458	-85	-1222	-292	230	1.57	2.26	0.07	0.01
54	4C	-104	116	-1027	339	230	1.57	2.26	0.11	0.01
54	4D	-458	116	-1222	339	230	1.57	2.26	0.10	0.01
54	4I	-78	-44	-1009	-160	214	1.57	2.26	0.03	0.01
54	4J	-485	-44	-1241	-160	214	1.57	2.26	0.02	0.01
54	4K	-78	75	-1009	207	214	1.57	2.26	0.06	0.01
54	4L	-485	75	-1241	207	214	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
55	1	-361	20	-1631	35	128	1.57	2.26	0.01	0.01
55	2	589	27	-2367	31	108	1.57	2.26	0.12	0.01
55	3	-1301	81	-3537	145	651	1.57	2.26	0.03	0.03
55	4A	-42	-228	-1088	-359	218	1.57	2.26	0.20	0.01
55	4B	-482	-228	-1281	-359	218	1.57	2.26	0.14	0.01
55	4C	-42	258	-1088	410	218	1.57	2.26	0.23	0.01
55	4D	-482	258	-1281	410	218	1.57	2.26	0.16	0.01
55	4I	-13	-127	-1071	-198	203	1.57	2.26	0.11	0.01
55	4J	-511	-127	-1298	-198	203	1.57	2.26	0.04	0.01
55	4K	-13	156	-1071	249	203	1.57	2.26	0.14	0.01
55	4L	-511	156	-1298	249	203	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
56	1	-393	22	-1400	31	112	1.57	2.26	0.01	0.01
56	2	-165	31	-2019	35	30	1.57	2.26	0.02	0.00
56	3	-1247	88	-3902	123	667	1.57	2.26	0.03	0.03
56	4A	-144	-67	-914	-185	205	1.57	2.26	0.04	0.01
56	4B	-426	-67	-1105	-185	205	1.57	2.26	0.03	0.01
56	4C	-144	99	-914	228	205	1.57	2.26	0.07	0.01
56	4D	-426	99	-1105	228	205	1.57	2.26	0.05	0.01
56	4I	-148	-33	-898	-99	189	1.57	2.26	0.01	0.01
56	4J	-421	-33	-1121	-99	189	1.57	2.26	0.02	0.01
56	4K	-148	65	-898	143	189	1.57	2.26	0.04	0.01
56	4L	-421	65	-1121	143	189	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
57	1	-360	22	-1542	36	102	1.57	2.26	0.01	0.00
57	2	295	29	-2287	35	104	1.57	2.26	0.07	0.01
57	3	-1156	86	-3620	148	545	1.57	2.26	0.03	0.03
57	4A	-87	-84	-1022	-276	206	1.57	2.26	0.08	0.01
57	4B	-436	-84	-1214	-276	206	1.57	2.26	0.06	0.01
57	4C	-87	115	-1022	328	206	1.57	2.26	0.11	0.01
57	4D	-436	115	-1214	328	206	1.57	2.26	0.09	0.01
57	4I	-60	-43	-1007	-150	187	1.57	2.26	0.03	0.01
57	4J	-462	-43	-1229	-150	187	1.57	2.26	0.02	0.01
57	4K	-60	74	-1007	202	187	1.57	2.26	0.06	0.01
57	4L	-462	74	-1229	202	187	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
58	1	-338	20	-1621	38	95	1.57	2.26	0.01	0.00
58	2	590	27	-2470	36	142	1.57	2.26	0.12	0.01
58	3	-1184	81	-3479	158	487	1.57	2.26	0.03	0.02
58	4A	-25	-223	-1082	-344	199	1.57	2.26	0.20	0.01
58	4B	-466	-223	-1272	-344	199	1.57	2.26	0.13	0.01
58	4C	-25	252	-1082	399	199	1.57	2.26	0.23	0.01
58	4D	-466	252	-1272	399	199	1.57	2.26	0.16	0.01
58	4I	1	-124	-1070	-188	180	1.57	2.26	0.11	0.01
58	4J	-492	-124	-1284	-188	180	1.57	2.26	0.04	0.01
58	4K	1	153	-1070	243	180	1.57	2.26	0.14	0.01
58	4L	-492	153	-1284	243	180	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
59	1	-372	22	-1382	32	67	1.57	2.26	0.01	0.00
59	2	-182	31	-2067	37	0	1.57	2.26	0.02	0.00
59	3	-1114	87	-3937	129	474	1.57	2.26	0.03	0.02
59	4A	-136	-66	-902	-176	174	1.57	2.26	0.04	0.01
59	4B	-403	-66	-1091	-176	174	1.57	2.26	0.03	0.01
59	4C	-136	98	-902	222	174	1.57	2.26	0.07	0.01
59	4D	-403	98	-1091	222	174	1.57	2.26	0.04	0.01
59	4I	-135	-33	-888	-93	158	1.57	2.26	0.01	0.01
59	4J	-403	-33	-1105	-93	158	1.57	2.26	0.01	0.01
59	4K	-135	64	-888	139	158	1.57	2.26	0.04	0.01
59	4L	-403	64	-1105	139	158	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
60	1	-335	22	-1528	39	62	1.57	2.26	0.01	0.00
60	2	271	29	-2371	39	119	1.57	2.26	0.07	0.01
60	3	-1013	86	-3567	159	349	1.57	2.26	0.03	0.02
60	4A	-64	-84	-1012	-263	180	1.57	2.26	0.07	0.01
60	4B	-422	-84	-1202	-263	180	1.57	2.26	0.06	0.01
60	4C	-64	114	-1012	319	180	1.57	2.26	0.10	0.01
60	4D	-422	114	-1202	319	180	1.57	2.26	0.09	0.01
60	4I	-43	-43	-1001	-141	158	1.57	2.26	0.03	0.01
60	4J	-443	-43	-1213	-141	158	1.57	2.26	0.02	0.01
60	4K	-43	74	-1001	197	158	1.57	2.26	0.06	0.01
60	4L	-443	74	-1213	197	158	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
61	1	-316	20	-1606	42	58	1.57	2.26	0.01	0.00
61	2	580	27	-2570	40	178	1.57	2.26	0.12	0.01
61	3	-1053	81	-3394	170	294	1.57	2.26	0.03	0.01
61	4A	-9	-219	-1075	-328	176	1.57	2.26	0.20	0.01
61	4B	-450	-219	-1258	-328	176	1.57	2.26	0.13	0.01
61	4C	-9	248	-1075	388	176	1.57	2.26	0.22	0.01
61	4D	-450	248	-1258	388	176	1.57	2.26	0.16	0.01
61	4I	14	-121	-1066	-178	152	1.57	2.26	0.11	0.01
61	4J	-473	-121	-1267	-178	152	1.57	2.26	0.04	0.01
61	4K	14	150	-1066	238	152	1.57	2.26	0.14	0.01
61	4L	-473	150	-1267	238	152	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
62	1	-351	22	-1360	33	23	1.57	2.26	0.01	0.00
62	2	-238	31	-2144	39	26	1.57	2.26	0.02	0.00
62	3	-960	86	-3890	135	245	1.57	2.26	0.03	0.01
62	4A	-130	-66	-886	-168	143	1.57	2.26	0.04	0.01
62	4B	-378	-66	-1075	-168	143	1.57	2.26	0.02	0.01
62	4C	-130	97	-886	215	143	1.57	2.26	0.07	0.01
62	4D	-378	97	-1075	215	143	1.57	2.26	0.04	0.01
62	4I	-125	-33	-874	-88	127	1.57	2.26	0.01	0.01
62	4J	-384	-33	-1087	-88	127	1.57	2.26	0.01	0.01
62	4K	-125	64	-874	136	127	1.57	2.26	0.04	0.01
62	4L	-384	64	-1087	136	127	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
63	1	-312	21	-1509	42	21	1.57	2.26	0.01	0.00
63	2	231	29	-2453	43	137	1.57	2.26	0.06	0.01
63	3	-863	85	-3472	169	134	1.57	2.26	0.03	0.01
63	4A	-53	-83	-997	-250	151	1.57	2.26	0.07	0.01
63	4B	-401	-83	-1190	-250	151	1.57	2.26	0.05	0.01
63	4C	-53	113	-997	309	151	1.57	2.26	0.10	0.01
63	4D	-401	113	-1190	309	151	1.57	2.26	0.08	0.01
63	4I	-33	-43	-991	-133	126	1.57	2.26	0.03	0.01
63	4J	-421	-43	-1196	-133	126	1.57	2.26	0.02	0.01
63	4K	-33	73	-991	192	126	1.57	2.26	0.06	0.01
63	4L	-421	73	-1196	192	126	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
64	1	-296	20	-1587	45	20	1.57	2.26	0.01	0.00
64	2	558	27	-2667	45	218	1.57	2.26	0.11	0.01
64	3	-917	81	-3280	183	83	1.57	2.26	0.03	0.00
64	4A	3	-214	-1060	-313	150	1.57	2.26	0.20	0.01
64	4B	-433	-214	-1245	-313	150	1.57	2.26	0.13	0.01
64	4C	3	243	-1060	377	150	1.57	2.26	0.22	0.01
64	4D	-433	243	-1245	377	150	1.57	2.26	0.16	0.01
64	4I	23	-119	-1057	-168	122	1.57	2.26	0.11	0.01
64	4J	-453	-119	-1248	-168	122	1.57	2.26	0.04	0.01
64	4K	23	148	-1057	232	122	1.57	2.26	0.14	0.01
64	4L	-453	148	-1248	232	122	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
65	1	-348	22	-1355	35	19	1.57	2.26	0.01	0.00
65	2	-304	31	-2229	41	49	1.57	2.26	0.02	0.00
65	3	-807	85	-3752	140	3	1.57	2.26	0.03	0.00
65	4A	-138	-65	-882	-160	142	1.57	2.26	0.04	0.01
65	4B	-368	-65	-1073	-160	142	1.57	2.26	0.02	0.01
65	4C	-138	96	-882	209	142	1.57	2.26	0.07	0.01
65	4D	-368	96	-1073	209	142	1.57	2.26	0.04	0.01
65	4I	-129	-32	-873	-83	126	1.57	2.26	0.01	0.01
65	4J	-376	-32	-1083	-83	126	1.57	2.26	0.01	0.01
65	4K	-129	63	-873	133	126	1.57	2.26	0.04	0.01
65	4L	-376	63	-1083	133	126	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
66	1	-312	21	-1506	44	21	1.57	2.26	0.01	0.00
66	2	174	29	-2535	47	157	1.57	2.26	0.05	0.01
66	3	-804	85	-3426	180	91	1.57	2.26	0.03	0.00
66	4A	-51	-82	-995	-237	152	1.57	2.26	0.07	0.01
66	4B	-403	-82	-1189	-237	152	1.57	2.26	0.04	0.01
66	4C	-51	112	-995	300	152	1.57	2.26	0.09	0.01
66	4D	-403	112	-1189	300	152	1.57	2.26	0.08	0.01
66	4I	-39	-42	-993	-125	124	1.57	2.26	0.03	0.01
66	4J	-416	-42	-1191	-125	124	1.57	2.26	0.02	0.01
66	4K	-39	73	-993	188	124	1.57	2.26	0.06	0.01
66	4L	-416	73	-1191	188	124	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
67	1	-295	20	-1584	48	19	1.57	2.26	0.01	0.00
67	2	525	27	-2764	49	262	1.57	2.26	0.11	0.01
67	3	-913	81	-3279	195	138	1.57	2.26	0.03	0.01
67	4A	2	-209	-1052	-297	150	1.57	2.26	0.19	0.01
67	4B	-432	-209	-1249	-297	150	1.57	2.26	0.13	0.01
67	4C	2	238	-1052	366	150	1.57	2.26	0.22	0.01
67	4D	-432	238	-1249	366	150	1.57	2.26	0.15	0.01
67	4I	17	-116	-1056	-158	118	1.57	2.26	0.11	0.01
67	4J	-447	-116	-1244	-158	118	1.57	2.26	0.04	0.01
67	4K	17	145	-1056	227	118	1.57	2.26	0.13	0.01
67	4L	-447	145	-1244	227	118	1.57	2.26	0.07	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --	Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )					
68	1	-365	21	-1371	36	61	1.57	2.26	0.01	0.00
68	2	-382	30	-2329	43	78	1.57	2.26	0.02	0.00
68	3	-895	85	-3758	146	228	1.57	2.26	0.03	0.01
68	4A	-161	-64	-891	-152	172	1.57	2.26	0.03	0.01
68	4B	-370	-64	-1086	-152	172	1.57	2.26	0.02	0.01
68	4C	-161	95	-891	204	172	1.57	2.26	0.06	0.01
68	4D	-370	95	-1086	204	172	1.57	2.26	0.04	0.01
68	4I	-150	-32	-885	-78	157	1.57	2.26	0.01	0.01
68	4J	-380	-32	-1093	-78	157	1.57	2.26	0.01	0.01
68	4K	-150	62	-885	130	157	1.57	2.26	0.03	0.01
68	4L	-380	62	-1093	130	157	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
69	1	-334	21	-1522	47	63	1.57	2.26	0.01	0.00
69	2	97	29	-2619	51	178	1.57	2.26	0.04	0.01
69	3	-882	85	-3476	190	314	1.57	2.26	0.03	0.01
69	4A	-73	-80	-1000	-225	182	1.57	2.26	0.06	0.01
69	4B	-414	-80	-1205	-225	182	1.57	2.26	0.04	0.01
69	4C	-73	111	-1000	292	182	1.57	2.26	0.09	0.01
69	4D	-414	111	-1205	292	182	1.57	2.26	0.07	0.01
69	4I	-65	-41	-1005	-117	151	1.57	2.26	0.03	0.01
69	4J	-422	-41	-1200	-117	151	1.57	2.26	0.02	0.01
69	4K	-65	72	-1005	184	151	1.57	2.26	0.06	0.01
69	4L	-422	72	-1200	184	151	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
70	1	-317	20	-1598	51	57	1.57	2.26	0.01	0.00
70	2	479	27	-2864	54	310	1.57	2.26	0.10	0.01
70	3	-997	80	-3335	208	357	1.57	2.26	0.03	0.02
70	4A	-18	-205	-1062	-284	176	1.57	2.26	0.18	0.01
70	4B	-444	-205	-1258	-284	176	1.57	2.26	0.12	0.01
70	4C	-18	234	-1062	357	176	1.57	2.26	0.21	0.01
70	4D	-444	234	-1258	357	176	1.57	2.26	0.15	0.01
70	4I	-7	-113	-1068	-149	140	1.57	2.26	0.10	0.01
70	4J	-455	-113	-1252	-149	140	1.57	2.26	0.04	0.01
70	4K	-7	142	-1068	222	140	1.57	2.26	0.13	0.01
70	4L	-455	142	-1252	222	140	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
71	1	-379	21	-1385	38	102	1.57	2.26	0.01	0.00
71	2	-476	30	-2452	45	115	1.57	2.26	0.02	0.01
71	3	-961	84	-3677	151	417	1.57	2.26	0.03	0.02
71	4A	-178	-63	-899	-145	202	1.57	2.26	0.03	0.01
71	4B	-373	-63	-1100	-145	202	1.57	2.26	0.02	0.01
71	4C	-178	93	-899	198	202	1.57	2.26	0.06	0.01
71	4D	-373	93	-1100	198	202	1.57	2.26	0.03	0.01
71	4I	-169	-31	-896	-74	187	1.57	2.26	0.01	0.01
71	4J	-382	-31	-1103	-74	187	1.57	2.26	0.01	0.01
71	4K	-169	62	-896	127	187	1.57	2.26	0.03	0.01
71	4L	-382	62	-1103	127	187	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
72	1	-360	21	-1534	50	106	1.57	2.26	0.01	0.01
72	2	-198	29	-2707	55	195	1.57	2.26	0.02	0.01
72	3	-953	85	-3482	201	523	1.57	2.26	0.04	0.02
72	4A	-96	-79	-1011	-213	211	1.57	2.26	0.06	0.01
72	4B	-428	-79	-1213	-213	211	1.57	2.26	0.03	0.01
72	4C	-96	110	-1011	284	211	1.57	2.26	0.09	0.01
72	4D	-428	110	-1213	284	211	1.57	2.26	0.07	0.01
72	4I	-95	-41	-1017	-109	177	1.57	2.26	0.02	0.01
72	4J	-430	-41	-1207	-109	177	1.57	2.26	0.02	0.01
72	4K	-95	71	-1017	180	177	1.57	2.26	0.05	0.01
72	4L	-430	71	-1207	180	177	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
73	1	-341	20	-1607	54	95	1.57	2.26	0.01	0.00
73	2	415	27	-2963	58	359	1.57	2.26	0.09	0.02
73	3	-1076	80	-3362	220	565	1.57	2.26	0.04	0.03
73	4A	-41	-200	-1063	-268	200	1.57	2.26	0.18	0.01
73	4B	-456	-200	-1271	-268	200	1.57	2.26	0.11	0.01
73	4C	-41	229	-1063	346	200	1.57	2.26	0.20	0.01
73	4D	-456	229	-1271	346	200	1.57	2.26	0.14	0.01
73	4I	-34	-110	-1074	-140	161	1.57	2.26	0.10	0.01
73	4J	-462	-110	-1260	-140	161	1.57	2.26	0.04	0.01
73	4K	-34	139	-1074	217	161	1.57	2.26	0.12	0.01
73	4L	-462	139	-1260	217	161	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.= 40.0 cm		Ao= --		Av= --		( e arm. base nelle due direzioni )				
74	1	-387	21	-1402	39	144	1.57	2.26	0.01	0.01
74	2	-585	31	-2610	47	164	1.57	2.26	0.02	0.01
74	3	-979	84	-3536	156	559	1.57	2.26	0.03	0.03
74	4A	-183	-62	-907	-138	232	1.57	2.26	0.03	0.01
74	4B	-379	-62	-1117	-138	232	1.57	2.26	0.02	0.01
74	4C	-183	92	-907	193	232	1.57	2.26	0.06	0.01
74	4D	-379	92	-1117	193	232	1.57	2.26	0.03	0.01
74	4I	-183	-30	-908	-69	217	1.57	2.26	0.01	0.01
74	4J	-379	-30	-1117	-69	217	1.57	2.26	0.01	0.01
74	4K	-183	61	-908	125	217	1.57	2.26	0.03	0.01
74	4L	-379	61	-1117	125	217	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
75	1	-391	21	-1544	52	151	1.57	2.26	0.01	0.01
75	2	-336	29	-2804	59	200	1.57	2.26	0.02	0.01
75	3	-1015	85	-3447	212	716	1.57	2.26	0.04	0.03
75	4A	-124	-78	-1016	-201	242	1.57	2.26	0.05	0.01
75	4B	-446	-78	-1223	-201	242	1.57	2.26	0.03	0.01
75	4C	-124	108	-1016	276	242	1.57	2.26	0.08	0.01
75	4D	-446	108	-1223	276	242	1.57	2.26	0.06	0.01
75	4I	-131	-40	-1026	-102	206	1.57	2.26	0.02	0.01
75	4J	-439	-40	-1213	-102	206	1.57	2.26	0.02	0.01
75	4K	-131	70	-1026	177	206	1.57	2.26	0.04	0.01
75	4L	-439	70	-1213	177	206	1.57	2.26	0.03	0.01



Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
76	1	-370	20	-1611	58	132	1.57	2.26	0.01	0.01
76	2	327	27	-3063	63	406	1.57	2.26	0.08	0.02
76	3	-1149	80	-3353	234	753	1.57	2.26	0.04	0.04
76	4A	-69	-196	-1067	-252	222	1.57	2.26	0.17	0.01
76	4B	-469	-196	-1273	-252	222	1.57	2.26	0.11	0.01
76	4C	-69	224	-1067	335	222	1.57	2.26	0.19	0.01
76	4D	-469	224	-1273	335	222	1.57	2.26	0.13	0.01
76	4I	-67	-108	-1078	-130	181	1.57	2.26	0.09	0.01
76	4J	-471	-108	-1262	-130	181	1.57	2.26	0.03	0.01
76	4K	-67	137	-1078	213	181	1.57	2.26	0.11	0.01
76	4L	-471	137	-1262	213	181	1.57	2.26	0.06	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
77	1	-386	21	-1427	40	184	1.57	2.26	0.01	0.01
77	2	-707	31	-2811	49	216	1.57	2.26	0.02	0.01
77	3	-930	84	-3366	162	654	1.57	2.26	0.03	0.03
77	4A	-180	-60	-916	-131	262	1.57	2.26	0.03	0.01
77	4B	-381	-60	-1142	-131	262	1.57	2.26	0.02	0.01
77	4C	-180	91	-916	189	262	1.57	2.26	0.06	0.01
77	4D	-381	91	-1142	189	262	1.57	2.26	0.03	0.01
77	4I	-191	-29	-922	-65	247	1.57	2.26	0.01	0.01
77	4J	-369	-29	-1137	-65	247	1.57	2.26	0.01	0.01
77	4K	-191	60	-922	123	247	1.57	2.26	0.03	0.01
77	4L	-369	60	-1137	123	247	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
78	1	-431	22	-1557	55	204	1.57	2.26	0.01	0.01
78	2	-489	30	-2919	63	181	1.57	2.26	0.02	0.01
78	3	-1069	85	-3372	224	892	1.57	2.26	0.04	0.04
78	4A	-165	-76	-1025	-189	280	1.57	2.26	0.04	0.01
78	4B	-463	-76	-1232	-189	280	1.57	2.26	0.03	0.01
78	4C	-165	107	-1025	268	280	1.57	2.26	0.07	0.01
78	4D	-463	107	-1232	268	280	1.57	2.26	0.06	0.01
78	4I	-179	-39	-1036	-94	241	1.57	2.26	0.01	0.01
78	4J	-449	-39	-1221	-94	241	1.57	2.26	0.02	0.01
78	4K	-179	70	-1036	173	241	1.57	2.26	0.04	0.01
78	4L	-449	70	-1221	173	241	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
79	1	-409	20	-1606	61	170	1.57	2.26	0.01	0.01
79	2	-238	28	-3156	68	436	1.57	2.26	0.03	0.02
79	3	-1220	80	-3297	248	916	1.57	2.26	0.04	0.04
79	4A	-108	-191	-1065	-238	245	1.57	2.26	0.16	0.01
79	4B	-486	-191	-1268	-238	245	1.57	2.26	0.10	0.01
79	4C	-108	220	-1065	326	245	1.57	2.26	0.18	0.01
79	4D	-486	220	-1268	326	245	1.57	2.26	0.13	0.01
79	4I	-110	-105	-1075	-121	202	1.57	2.26	0.08	0.01
79	4J	-484	-105	-1258	-121	202	1.57	2.26	0.03	0.01
79	4K	-110	134	-1075	208	202	1.57	2.26	0.11	0.01
79	4L	-484	134	-1258	208	202	1.57	2.26	0.05	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
80	1	-368	21	-1465	41	226	1.57	2.26	0.01	0.01
80	2	-819	31	-3081	50	254	1.57	2.26	0.02	0.01
80	3	-804	85	-3205	167	729	1.57	2.26	0.03	0.03
80	4A	-159	-58	-934	-125	296	1.57	2.26	0.03	0.01
80	4B	-377	-58	-1182	-125	296	1.57	2.26	0.02	0.01
80	4C	-159	89	-934	184	296	1.57	2.26	0.06	0.01
80	4D	-377	89	-1182	184	296	1.57	2.26	0.03	0.01
80	4I	-183	-28	-943	-61	278	1.57	2.26	0.01	0.01
80	4J	-353	-28	-1173	-61	278	1.57	2.26	0.01	0.01
80	4K	-183	59	-943	120	278	1.57	2.26	0.03	0.01
80	4L	-353	59	-1173	120	278	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
81	1	-486	22	-1579	58	271	1.57	2.26	0.01	0.01
81	2	-638	30	-3071	67	108	1.57	2.26	0.03	0.01
81	3	-1124	86	-3262	236	1059	1.57	2.26	0.04	0.05
81	4A	-217	-74	-1039	-177	330	1.57	2.26	0.04	0.02
81	4B	-491	-74	-1251	-177	330	1.57	2.26	0.03	0.02
81	4C	-217	106	-1039	261	330	1.57	2.26	0.07	0.02
81	4D	-491	106	-1251	261	330	1.57	2.26	0.05	0.02
81	4I	-240	-38	-1048	-86	288	1.57	2.26	0.01	0.01
81	4J	-468	-38	-1241	-86	288	1.57	2.26	0.01	0.01
81	4K	-240	69	-1048	170	288	1.57	2.26	0.03	0.01
81	4L	-468	69	-1241	170	288	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
82	1	-467	20	-1595	65	214	1.57	2.26	0.01	0.01
82	2	-421	28	-3237	74	421	1.57	2.26	0.03	0.02
82	3	-1299	81	-3190	264	1053	1.57	2.26	0.04	0.05
82	4A	-166	-187	-1058	-222	271	1.57	2.26	0.14	0.01
82	4B	-514	-187	-1258	-222	271	1.57	2.26	0.09	0.01
82	4C	-166	216	-1058	315	271	1.57	2.26	0.17	0.01
82	4D	-514	216	-1258	315	271	1.57	2.26	0.12	0.01
82	4I	-172	-103	-1065	-110	230	1.57	2.26	0.07	0.01
82	4J	-508	-103	-1250	-110	230	1.57	2.26	0.03	0.01
82	4K	-172	132	-1065	204	230	1.57	2.26	0.09	0.01
82	4L	-508	132	-1250	204	230	1.57	2.26	0.05	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
83	1	-326	21	-1518	43	265	1.57	2.26	0.01	0.01
83	2	-872	32	-3455	52	242	1.57	2.26	0.03	0.01
83	3	-603	84	-3054	171	817	1.57	2.26	0.03	0.04
83	4A	-109	-56	-959	-120	334	1.57	2.26	0.03	0.02
83	4B	-367	-56	-1233	-120	334	1.57	2.26	0.02	0.02
83	4C	-109	87	-959	181	334	1.57	2.26	0.06	0.02
83	4D	-367	87	-1233	181	334	1.57	2.26	0.03	0.02
83	4I	-144	-27	-968	-58	308	1.57	2.26	0.01	0.01
83	4J	-331	-27	-1225	-58	308	1.57	2.26	0.01	0.01
83	4K	-144	58	-968	119	308	1.57	2.26	0.03	0.01
83	4L	-331	58	-1225	119	308	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
84	1	-558	22	-1633	61	361	1.57	2.26	0.01	0.02
84	2	-802	31	-3370	72	62	1.57	2.26	0.03	0.00
84	3	-1190	88	-3127	247	1222	1.57	2.26	0.04	0.06
84	4A	-293	-72	-1073	-165	400	1.57	2.26	0.02	0.02
84	4B	-520	-72	-1295	-165	400	1.57	2.26	0.02	0.02
84	4C	-293	104	-1073	253	400	1.57	2.26	0.06	0.02
84	4D	-520	104	-1295	253	400	1.57	2.26	0.05	0.02
84	4I	-319	-36	-1071	-79	356	1.57	2.26	0.01	0.02
84	4J	-493	-36	-1297	-79	356	1.57	2.26	0.01	0.02
84	4K	-319	68	-1071	167	356	1.57	2.26	0.02	0.02
84	4L	-493	68	-1297	167	356	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
85	1	-564	21	-1592	70	281	1.57	2.26	0.01	0.01
85	2	-620	29	-3303	80	300	1.57	2.26	0.03	0.01
85	3	-1410	82	-3041	281	1174	1.57	2.26	0.04	0.06
85	4A	-261	-182	-1058	-205	313	1.57	2.26	0.13	0.02
85	4B	-559	-182	-1253	-205	313	1.57	2.26	0.08	0.02
85	4C	-261	212	-1058	304	313	1.57	2.26	0.15	0.02
85	4D	-559	212	-1253	304	313	1.57	2.26	0.11	0.02
85	4I	-270	-100	-1058	-99	275	1.57	2.26	0.05	0.01
85	4J	-551	-100	-1253	-99	275	1.57	2.26	0.02	0.01
85	4K	-270	130	-1058	199	275	1.57	2.26	0.08	0.01
85	4L	-551	130	-1253	199	275	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
86	1	-259	21	-1569	44	302	1.57	2.26	0.01	0.01
86	2	-806	32	-3982	53	141	1.57	2.26	0.03	0.01
86	3	580	84	-2838	175	964	1.57	2.26	0.17	0.05
86	4A	-14	-54	-982	-114	378	1.57	2.26	0.05	0.02
86	4B	-363	-54	-1286	-114	378	1.57	2.26	0.02	0.02
86	4C	-14	85	-982	177	378	1.57	2.26	0.08	0.02
86	4D	-363	85	-1286	177	378	1.57	2.26	0.03	0.02
86	4I	-70	-26	-980	-55	336	1.57	2.26	0.01	0.02
86	4J	-308	-26	-1288	-55	336	1.57	2.26	0.01	0.02
86	4K	-70	57	-980	117	336	1.57	2.26	0.04	0.02
86	4L	-308	57	-1288	117	336	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
87	1	-631	22	-1760	64	477	1.57	2.26	0.02	0.02
87	2	-1083	32	-4101	76	370	1.57	2.26	0.03	0.02
87	3	-1245	89	-3012	259	1364	1.57	2.26	0.04	0.07
87	4A	-361	-70	-1145	-154	487	1.57	2.26	0.02	0.02
87	4B	-557	-70	-1410	-154	487	1.57	2.26	0.02	0.02
87	4C	-361	102	-1145	246	487	1.57	2.26	0.05	0.02
87	4D	-557	102	-1410	246	487	1.57	2.26	0.04	0.02
87	4I	-388	-35	-1121	-72	445	1.57	2.26	0.01	0.02
87	4J	-530	-35	-1434	-72	445	1.57	2.26	0.02	0.02
87	4K	-388	67	-1121	164	445	1.57	2.26	0.02	0.02
87	4L	-530	67	-1434	164	445	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
88	1	-720	21	-1653	74	405	1.57	2.26	0.02	0.02
88	2	-833	29	-3448	87	37	1.57	2.26	0.03	0.00
88	3	-1572	83	-2922	299	1314	1.57	2.26	0.04	0.06
88	4A	-410	-178	-1099	-187	398	1.57	2.26	0.10	0.02
88	4B	-637	-178	-1304	-187	398	1.57	2.26	0.07	0.02
88	4C	-410	208	-1099	293	398	1.57	2.26	0.13	0.02
88	4D	-637	208	-1304	293	398	1.57	2.26	0.10	0.02
88	4I	-422	-98	-1083	-88	362	1.57	2.26	0.03	0.02
88	4J	-625	-98	-1320	-88	362	1.57	2.26	0.02	0.02
88	4K	-422	128	-1083	194	362	1.57	2.26	0.05	0.02
88	4L	-625	128	-1320	194	362	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
89	1	-189	21	-1554	45	326	1.57	2.26	0.01	0.02
89	2	-604	32	-4755	55	31	1.57	2.26	0.04	0.00
89	3	876	82	-2284	179	1147	1.57	2.26	0.22	0.06
89	4A	71	-53	-928	-110	416	1.57	2.26	0.06	0.02
89	4B	-347	-53	-1321	-110	416	1.57	2.26	0.02	0.02
89	4C	71	83	-928	174	416	1.57	2.26	0.09	0.02
89	4D	-347	83	-1321	174	416	1.57	2.26	0.03	0.02
89	4I	1	-26	-911	-52	355	1.57	2.26	0.02	0.02
89	4J	-277	-26	-1339	-52	355	1.57	2.26	0.01	0.02
89	4K	1	56	-911	116	355	1.57	2.26	0.05	0.02
89	4L	-277	56	-1339	116	355	1.57	2.26	0.02	0.02

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
90	1	-629	22	-2023	67	579	1.57	2.26	0.02	0.03
90	2	-1210	32	-5331	80	751	1.57	2.26	0.04	0.04
90	3	-1171	89	-2997	271	1406	1.57	2.26	0.04	0.07
90	4A	-367	-67	-1289	-143	559	1.57	2.26	0.02	0.03
90	4B	-548	-67	-1651	-143	559	1.57	2.26	0.02	0.03
90	4C	-367	99	-1289	239	559	1.57	2.26	0.04	0.03
90	4D	-548	99	-1651	239	559	1.57	2.26	0.03	0.03
90	4I	-378	-33	-1229	-65	524	1.57	2.26	0.01	0.03
90	4J	-537	-33	-1711	-65	524	1.57	2.26	0.02	0.03
90	4K	-378	65	-1229	161	524	1.57	2.26	0.02	0.03
90	4L	-537	65	-1711	161	524	1.57	2.26	0.02	0.03

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
91	1	-936	21	-1934	79	635	1.57	2.26	0.02	0.03
91	2	-1561	30	-4564	94	740	1.57	2.26	0.04	0.03
91	3	-1785	84	-3043	318	1535	1.57	2.26	0.04	0.07
91	4A	-611	-173	-1256	-166	568	1.57	2.26	0.07	0.03
91	4B	-752	-173	-1559	-166	568	1.57	2.26	0.05	0.03
91	4C	-611	203	-1256	279	568	1.57	2.26	0.10	0.03
91	4D	-752	203	-1559	279	568	1.57	2.26	0.08	0.03
91	4I	-618	-95	-1214	-76	538	1.57	2.26	0.01	0.03
91	4J	-744	-95	-1600	-76	538	1.57	2.26	0.02	0.03
91	4K	-618	125	-1214	189	538	1.57	2.26	0.03	0.03
91	4L	-744	125	-1600	189	538	1.57	2.26	0.03	0.03

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
92	1	-136	20	-1423	46	263	1.57	2.26	0.01	0.01
92	2	-343	31	-5731	57	115	1.57	2.26	0.04	0.01
92	3	658	79	-1242	183	982	1.57	2.26	0.18	0.05
92	4A	28	-53	-757	-107	340	1.57	2.26	0.05	0.02
92	4B	-225	-53	-1307	-107	340	1.57	2.26	0.02	0.02
92	4C	28	82	-757	172	340	1.57	2.26	0.08	0.02
92	4D	-225	82	-1307	172	340	1.57	2.26	0.04	0.02
92	4I	-16	-26	-740	-50	285	1.57	2.26	0.02	0.01
92	4J	-182	-26	-1323	-50	285	1.57	2.26	0.01	0.01
92	4K	-16	55	-740	115	285	1.57	2.26	0.05	0.01
92	4L	-182	55	-1323	115	285	1.57	2.26	0.02	0.01

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
93	1	-400	22	-2249	70	486	1.57	2.26	0.02	0.02
93	2	-810	31	-6673	84	786	1.57	2.26	0.05	0.04
93	3	-741	85	-2823	281	1076	1.57	2.26	0.04	0.05
93	4A	-226	-63	-1398	-133	464	1.57	2.26	0.02	0.02
93	4B	-356	-63	-1874	-133	464	1.57	2.26	0.02	0.02
93	4C	-226	94	-1398	233	464	1.57	2.26	0.05	0.02
93	4D	-356	94	-1874	233	464	1.57	2.26	0.03	0.02
93	4I	-230	-31	-1296	-59	442	1.57	2.26	0.01	0.02
93	4J	-352	-31	-1975	-59	442	1.57	2.26	0.02	0.02
93	4K	-230	62	-1296	159	442	1.57	2.26	0.02	0.02
93	4L	-352	62	-1975	159	442	1.57	2.26	0.03	0.02

Spess.=		40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )					
94	1	-1039	21	-2807	84	910	1.57	2.26	0.02	0.04
94	2	-2105	30	-7276	100	1676	1.57	2.26	0.06	0.08
94	3	-1780	83	-3948	335	1741	1.57	2.26	0.05	0.08
94	4A	-648	-165	-1729	-142	780	1.57	2.26	0.06	0.04
94	4B	-865	-165	-2359	-142	780	1.57	2.26	0.04	0.04
94	4C	-648	195	-1729	261	780	1.57	2.26	0.08	0.04
94	4D	-865	195	-2359	261	780	1.57	2.26	0.06	0.04
94	4I	-643	-90	-1640	-61	766	1.57	2.26	0.02	0.04
94	4J	-871	-90	-2448	-61	766	1.57	2.26	0.02	0.04
94	4K	-643	120	-1640	181	766	1.57	2.26	0.03	0.04
94	4L	-871	120	-2448	181	766	1.57	2.26	0.03	0.04

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
95	1	-56	20	-1207	47	100	1.57	2.26	0.01	0.00
95	2	-100	30	-6457	58	68	1.57	2.26	0.05	0.00
95	3	210	76	380	186	388	1.57	2.26	0.16	0.02
95	4A	7	-52	-602	-103	132	1.57	2.26	0.05	0.01
95	4B	-87	-52	-1157	-103	132	1.57	2.26	0.03	0.01
95	4C	7	80	-602	170	132	1.57	2.26	0.07	0.01
95	4D	-87	80	-1157	170	132	1.57	2.26	0.06	0.01
95	4I	-10	-25	-554	-47	110	1.57	2.26	0.02	0.01
95	4J	-70	-25	-1204	-47	110	1.57	2.26	0.01	0.01
95	4K	-10	53	-554	114	110	1.57	2.26	0.05	0.01
95	4L	-70	53	-1204	114	110	1.57	2.26	0.04	0.01

Spess.=	40.0 cm	Ao= --	Av= --	( e arm. base nelle due direzioni )						
96	1	-130	19	-2261	73	194	1.57	2.26	0.02	0.01
96	2	-255	28	-7563	88	347	1.57	2.26	0.06	0.02
96	3	-250	74	-2299	292	410	1.57	2.26	0.04	0.02
96	4A	-64	-57	-1371	-125	185	1.57	2.26	0.04	0.01
96	4B	-124	-57	-1921	-125	185	1.57	2.26	0.03	0.01
96	4C	-64	84	-1371	229	185	1.57	2.26	0.07	0.01
96	4D	-124	84	-1921	229	185	1.57	2.26	0.06	0.01
96	4I	-68	-29	-1237	-54	178	1.57	2.26	0.02	0.01
96	4J	-121	-29	-2055	-54	178	1.57	2.26	0.02	0.01
96	4K	-68	56	-1237	158	178	1.57	2.26	0.04	0.01
96	4L	-121	56	-2055	158	178	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0	cm	Ao=	--	Av=	--	( e arm. base nelle due direzioni )			
97	1	-380	18	-3327	87	437	1.57	2.26	0.03	0.02
97	2	-905	26	-9567	107	958	1.57	2.26	0.07	0.04
97	3	-596	69	-4146	350	750	1.57	2.26	0.05	0.04
97	4A	-211	-144	-1961	-119	383	1.57	2.26	0.10	0.02
97	4B	-342	-144	-2885	-119	383	1.57	2.26	0.08	0.02
97	4C	-211	169	-1961	244	383	1.57	2.26	0.12	0.02
97	4D	-342	169	-2885	244	383	1.57	2.26	0.10	0.02
97	4I	-204	-79	-1826	-45	382	1.57	2.26	0.04	0.02
97	4J	-349	-79	-3020	-45	382	1.57	2.26	0.02	0.02
97	4K	-204	104	-1826	170	382	1.57	2.26	0.06	0.02
97	4L	-349	104	-3020	170	382	1.57	2.26	0.04	0.02

Spess.=	40.0	cm	Ao=	--	Av=	--	( e arm. base nelle due direzioni )			
98	1	-21	22	-1345	-22	9	1.57	2.26	0.02	0.00
98	2	-32	31	-1773	-36	27	1.57	2.26	0.02	0.00
98	3	-49	85	-2611	-83	23	1.57	2.26	0.07	0.00
98	4A	-9	-73	-733	-220	9	1.57	2.26	0.07	0.00
98	4B	-21	-73	-1222	-220	9	1.57	2.26	0.06	0.00
98	4C	-9	104	-733	189	9	1.57	2.26	0.09	0.00
98	4D	-21	104	-1222	189	9	1.57	2.26	0.09	0.00
98	4I	-10	-37	-808	-135	10	1.57	2.26	0.03	0.00
98	4J	-20	-37	-1148	-135	10	1.57	2.26	0.03	0.00
98	4K	-10	68	-808	104	10	1.57	2.26	0.06	0.00
98	4L	-20	68	-1148	104	10	1.57	2.26	0.06	0.00

Spess.=	40.0	cm	Ao=	--	Av=	--	( e arm. base nelle due direzioni )			
99	1	-283	-21	-2024	-26	321	1.57	2.26	0.02	0.02
99	2	-258	-30	-2388	-50	333	1.57	2.26	0.02	0.02
99	3	-673	-82	-4058	-96	781	1.57	2.26	0.03	0.04
99	4A	-174	-117	-1297	-380	257	1.57	2.26	0.12	0.01
99	4B	-237	-117	-1646	-380	257	1.57	2.26	0.09	0.01
99	4C	-174	87	-1297	343	257	1.57	2.26	0.09	0.01
99	4D	-237	87	-1646	343	257	1.57	2.26	0.07	0.01
99	4I	-167	-75	-1298	-229	268	1.57	2.26	0.04	0.01
99	4J	-244	-75	-1646	-229	268	1.57	2.26	0.03	0.01
99	4K	-167	45	-1298	192	268	1.57	2.26	0.03	0.01
99	4L	-244	45	-1646	192	268	1.57	2.26	0.03	0.01

Spess.=	40.0	cm	Ao=	--	Av=	--	( e arm. base nelle due direzioni )			
100	1	-88	-21	-1993	-26	121	1.57	2.26	0.02	0.01
100	2	-95	-30	-2512	-51	141	1.57	2.26	0.02	0.01
100	3	-204	-82	-3809	-99	283	1.57	2.26	0.04	0.01
100	4A	-58	-115	-1253	-395	95	1.57	2.26	0.13	0.00
100	4B	-71	-115	-1648	-395	95	1.57	2.26	0.10	0.00
100	4C	-58	85	-1253	358	95	1.57	2.26	0.11	0.00
100	4D	-71	85	-1648	358	95	1.57	2.26	0.08	0.00
100	4I	-56	-74	-1280	-238	98	1.57	2.26	0.06	0.00
100	4J	-73	-74	-1621	-238	98	1.57	2.26	0.06	0.00
100	4K	-56	44	-1280	200	98	1.57	2.26	0.03	0.00
100	4L	-73	44	-1621	200	98	1.57	2.26	0.03	0.00

Spess.=	40.0	cm	Ao=	--	Av=	--	( e arm. base nelle due direzioni )			
---------	------	----	-----	----	-----	----	-------------------------------------	--	--	--