PROGETTO DEFINITIVO

OPERE DI RETE PER LA CONNESSIONE

SE 220/150 kV E RACCORDI AEREI

DIMENSIONAMENTO STRUTTURALE E ILLUSTRAZIONE DEI CALCOLI

Tipo Elaborato	Codice Elaborato	Data	Scala CAD	Formato	Foglio / di	Scala
REL.	0121_Z_B.59	02/02/2023	-	A4	1/231	-

PROPONENTE	SVILUPPO
EF AGRI SOCIETA' AGRICOLA a r.l. *Via Del Brennero, 111* *38121 - Trento (TN)*	SET SVILUPPO **SET SVILUPPO s.r.l.** *Corso Trieste, 19* *00198 - Roma (RM)*

PROGETTAZIONE

Opere RTN comuni con altri produttori

Capofila: Green Energy Sardegna 2

Ing. Marco Marsico

ORDINE INGEGNERI COSENZA
Ingegnere
MARCO
MARSICO
Laurea Specialistica
Sezione: A n. 6624
Settore Industriale

Il presente elaborato fa riferimento a opere di rinforzo della RTN comuni con altri produttori, necessarie alla connessione del progetto agrivoltaico Fattoria Solare Sa Pedrera e incluse nel preventivo di connessione (n. protocollo 0272739 del 28.06.2021).

Tali opere sono sinteticamente riportate di seguito:

- realizzazione di una nuova Stazione Elettrica (SE) di trasformazione a 220/150 kV da inserire in entra-esce alla linea della RTN a 220 kV "Oristano – Sulcis", a cui collegare le linee della RTN a 150 kV "Guspini – Villacidro" e "Pabillonis – Guspini" e la CP Guspini

In particolare il presente elaborato è estratto dalla documentazione progettuale prodotta da Green Energy Sardegna 2 s.r.l. in quanto Capofila sulla base di accordi con altri produttori (Riferimento pratica di connessione di Green Energy Sardegna 2: T0737100). Tale documentazione ha ricevuto il benestare di Terna ed è stata messa a disposizione della proponente EF Agri Soc. Agr. a r.l. da E-distribuzione in data 23.11.2022, nell'ambito del coordinamento tra gestori di rete ai sensi dell'art 34 del TICA.

Pertanto, la documentazione suddetta è stata integralmente assorbita nella documentazione del progetto di connessione di Fattoria Solare Sa Pedrera, al fine di includere le opere nell'iter autorizzativo.

Si evidenzia che tra le opere RTN richieste tramite la S.T.M.G. fornita da Terna e inclusa nel preventivo di connessione della proponente EF Agri, a differenza delle opere progettate da Green Energy Sardegna 2, non è presente il potenziamento/rifacimento della Linea "Guspini-Villacidro"; pertanto eventuali riferimenti a tale opera, presenti negli elaborati, non rilevano ai fini della connessione di Fattoria Solare Sa Pedrera e della sua valutazione presso gli Enti.

Il codice unico di rintracciabilità della pratica di connessione assegnato da E-distribuzione è il seguente: **T0738702**. Il codice pratica assegnato da Terna è il seguente: **202001363**.

PROVINCIA SUD SARDEGNA

COMUNE DI VILLACIDRO

COMUNE DI GUSPINI

REGIONE SARDEGNA

COMUNE DI SAN GAVINO MONREALE

COMUNE DI GONNOSFANADIGA

CONSORZIO INDUSTRIALE PROVINCIALE M.C. VILLACIDRO

PROGETTO PER LA REALIZZAZIONE DI UN IMPIANTO FOTOVOLTAICO IN AREA INDUSTRIALE

NEI COMUNI DI VILLACIDRO E S.GAVINO MONREALE (SU)

Potenza massima di immissione in rete: 20 000 kW

Potenza installata lato DC: 25,197 MWp

B

PROGETTO DEFINITIVO

OPERE DI RETE PER LA CONNESSIONE

SE 220/150kV e raccordi aerei, potenziamento elettrodotto Villacidro-Guspini

B. Progetto definitivo

B.59

NUOVA S.E. DI GUSPINI
DIMENSIONAMENTO STRUTTURE
E ILLUSTRAZIONE DEI CALCOLI

COMMITTENTE

GREENENERGYSARDEGNA2

IL PROGETTISTA

BETTIOL ING. LINO SRL
Società di Ingegneria
S.L.: Via G. Marconi 7 - 31027 Spresiano (TV)
S.O.: Via Panà 56ter - 35027 Noventa Padovana (PD)
Tel. 049 7332277 - Fax. 049 7332273
E-mail: bettiolinglinosrl@legalmail.it

Firmato digitalmente da

GIULIA BETTIOL
SerialNumber = TINIT-BTTGLI81S44C957L
C = IT

DATA: MARZO 2021

Sommario

1 PREMESSA 4
2 UBICAZIONE DELL'OPERA 4
3 DESCRIZIONE DELL'OPERA 4
4 DIMENSIONAMENTO DELLE STRUTTURE DI IMPIANTO AT 6
4.1 CARATTERISTICHE DELLE STRUTTURE 6
4.2 NORMATIVA 6
4.3 MATERIALI 7
4.4 NATURA DEL TERRENO 8
4.5 METODOLOGIA DI CALCOLO 8
4.5.1 CONDIZIONI E COMBINAZIONI DI CARICO 8
4.5.2 VERIFICA DELLA CARPENTERIA DI SOSTEGNO 9
4.5.3 VERIFICA DELLA FONDAZIONE 11
4.6 DEFINIZIONE DEI CARICHI 12
4.6.1 PESI PROPRI 12
4.6.2 TIRO DI LINEA SEMPLICE 12
4.6.3 TIRO DI LINEA COMPOSTO 12
4.6.4 PESO DEL GHIACCIO 13
4.6.5 CARICO DI MANOVRA 13
4.6.6 AZIONE DEL VENTO 13
4.6.7 AZIONE SISMICA 13
4.6.8 CARICO DA CORTO CIRCUITO 14
4.7 ASSEVERAZIONE DELLE STRUTTURE UNIFICATE TERNA PER S.E. 14
5 DIMENSIONAMENTO DELLE STRUTTURE DELL'EDIFICIO INTEGRATO 15
5.1 CARATTERISTICHE DELLA STRUTTURA 15
5.2 NORMATIVA 15
5.3 MATERIALI 17
5.4 NATURA DEL TERRENO 18
5.5 METODOLOGIA DI CALCOLO 18
5.6 CRITERI DI ANALISI DELLA SICUREZZA 20
5.7 AZIONE SISMICA 23
5.7.1 DEFINIZIONE DELL'AZIONE SISMICA 23
5.7.2 FATTORE DI STRUTTURA 23
5.7.3 SPETTRI DI RISPOSTA 24
5.8 CARICHI E COMBINAZIONI DI CARICO 26
5.8.1 ANALISI DEI CARICHI DI PROGETTO 26

5.8.2 COMBINAZIONI DI CARICO 26
5.9 SCHEMATIZZAZIONE DELLA STRUTTURA 27
5.10 ANALISI E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI 28
5.10.1 VERIFICHE SLU 28
5.10.2 VERIFICA SLE 35
5.11 GIUDIZIO MOTIVATO SULLA VALIDITA' DEI RISULTATI 36
5.12 ALLEGATI 38
5.12.1 ATTESTATO DI AFFIDABILITÀ DEL SOFTWARE 38
5.12.2 TABULATI DI CALCOLO 39

1 PREMESSA

La presente relazione è redatta allo scopo di fornire il dimensionamento delle strutture e l'illustrazione sintetica degli elementi essenziali del progetto strutturale relativi alla nuova Stazione Elettrica (di seguito S.E.) di trasformazione a 220/150 kV di Guspini che sarà realizzata nell'ambito del progetto delle opere di connessione di un nuovo impianto da fonte rinnovabile di Green Energy Sardegna 2 denominato "Figuniedda" da realizzarsi in comune di Villacidro (SU) alla Cabina Primaria di e-distribuzione di Villacidro (SU).

2 UBICAZIONE DELL'OPERA

La nuova SE sarà realizzata nel comune di Guspini (SU) in un'area a destinazione agricola posta a nord del tracciato dell'ex ferrovia Montevecchio Sciria-San Gavino Monreale.

La nuova stazione sarà posta a circa 800m dalla SS126 e vi si accederà imboccando il tracciato dell'ex ferrovia, che dovrà essere adeguato e asfaltato, proprio dalla SS126.

3 DESCRIZIONE DELL'OPERA

Si tratta di una stazione di trasformazione a 220/150 kV inserita in entra-esce alla linea della RTN a 220 kV "Oristano –Sulcis" e a cui saranno collegate le linee della RTN a 150 kV "Guspini – Villacidro" e "Pabillonis – Guspini" e la C.P. Guspini.

La nuova stazione sarà formata da due reparti in AT: uno a 220 kV e uno a 150 kV interconnessi con due autotrasformatori.

Il layout di stazione è rilevabile dai seguenti elaborati:

"B.38 Nuova S.E. Guspini - Planimetria generale opere civili"

"B.39 Nuova S.E. Guspini - Sezioni stato di progetto"

"B.50 - Planimetria opere elettromeccaniche stazione elettrica".

La nuova S.E. di Guspini occupa un'area rettangolare di circa 187,23 m x 188,6 m per una superficie di 35312 m².

Nel dettaglio saranno presenti:

<u>un reparto 220 kV composto da:</u>

doppia sbarra tipo AIS;

n.1 stallo parallelo sbarre tipo AIS;

n.2 stalli completi per linea aerea tipo AIS (per l'entra esce sulla linea a 220 kV "Oristano-Sulcis");

n.2 stalli completi per ATR tipo AIS;

n.1 stallo disponibile (linea o ATR)

un reparto a 150 kV composto da:

doppia sbarra tipo AIS;

n.1 stallo parallelo sbarre tipo AIS;

n.4 stalli per linea aerea tipo AIS (per l'entra esce sulla linea a 150 kV "Villacidro-Pabillonis" e per la doppia antenna sulla CP di Guspini);

n.3 stalli per linea in cavo tipo AIS (per la connessione di produttori);

n.2 stalli per ATR tipo AIS;

n.1 stallo disponibile (linea o ATR);

n.3 stalli disponibili (linea);

n.1 terna di trasformatori induttivi di potenza;

macchine elettriche

n.2 ATR da 250 o 400 MVA;

n.1 predisposizione per ulteriore ATR

Saranno inoltre presenti all'interno della SE:

l'edificio integrato per SE di Trasformazione;

le cabine di consegna in MT;

i chioschi di stazione;

le vasche per i sistemi antincendio;

le vasche di trattamento delle acque e di recupero dell'olio degli autotrasformatori;

un sistema di generazione autonomo (gruppo elettrogeno).

4 DIMENSIONAMENTO DELLE STRUTTURE DI IMPIANTO AT

Le apparecchiature elettromeccaniche dei reparti AT saranno installate su strutture di sostegno facenti parte dell'unificazione TERNA per stazioni elettriche a 132-150kV e 220kV, scelte in funzione del livello di tensione del reparto e della sismicità della zona. Tali strutture di sostegno saranno ancorate a fondazioni in conglomerato cementizio armato anch'esse rientranti nell'unificazione TERNA.

4.1 CARATTERISTICHE DELLE STRUTTURE

Trattasi di strutture di sostegno in acciaio zincato a caldo che saranno ancoratae mediante tirafondi in acciaio ad opere di fondazione in conglomerato cementizio armato del tipo superficiale e posate su adeguato strato di calcestruzzo magro.

4.2 NORMATIVA

Per tali strutture la normativa di riferimento è costituita dalle Norme tecniche per le Costruzioni vigenti (D.M. 17/01/2018) e le norme CEI per il calcolo delle sollecitazioni, di seguito elencate.

[1] Circolare ministeriale 21 gennaio 2019 n. 7: "Istruzioni per l'applicazione dell'"Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"" di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018"

[2] D. M. 17/01/2018: "Testo Unico Norme tecniche per le costruzioni"

[3] Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n.617: "Applicazione Norme Tecniche per le Costruzioni".

[4] D. M. 14/01/2008: "Nuove Norme tecniche per le costruzioni".

[5] Ordinanza 3274 20 marzo 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".

[6] D.M. 11 marzo 1988: "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione".

[7] Circolare 24 settembre 1988, n°30483: "Norme tecniche per terreni e fondazioni: istruzioni applicative".

[8] Legge 5 novembre 1971 n°1086: “Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale precompresso ed a struttura metallica”.

[9] CEI 11-1 (1999): “Impianti elettrici con tensioni superiori a 1kV in corrente alternata”.

[10] CEI 11-4 (1998): “Esecuzione delle linee elettriche aeree esterne”.

[11] CEI 11-26 (1998): “Correnti di corto circuito. Calcolo degli effetti. Parte prima: definizioni e metodi di calcolo”.

[12] UNI ENV 1993-1-1 Eurocodice 3: “Progettazione delle strutture di acciaio. Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici”

[13] UNI ENV 1992-1-1 Eurocodice 2: “Progettazione delle strutture di calcestruzzo. Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici”

4.3 MATERIALI

Calcestruzzo C32/40 per fondazioni e struttura

- Resistenza cilindrica a compressione $f_{ck} = 332\ daN/cm^2$
- Coeff. Riduttivo per resistenze lunga durata $\alpha_{cc} = 0.85$
- Coeff. Parziale di sicurezza $\gamma_c = 1.5$
- Resistenza cilindrica di calcolo $f_{cd} = \frac{f_{ck}\,\alpha_{cc}}{\gamma_c} = 188.1\ daN/cm^2$
- Peso specifico $\gamma_{cls} = 2500\ daN/m^3$

Acciaio per carpenteria metallica tipo S335

- Modulo di Young $E = 206000\ N/mm^2$
- Densità $\rho = 7850\ kg/m^3$
- Tensione di snervamento $f_{yk} = 355\ MPa$
- Tensione di rottura $f_{tk} = 510\ MPa$
- Coeff. Parziale di resistenza $\gamma_s = 1.05$

Acciaio per tirafondi tipo B450C

- Modulo di Young $E = 206000\ N/mm^2$
- Tensione di snervamento $f_{yk} = 450\ MPa$
- Tensione di rottura $f_{tk} = 540\ MPa$
- Coeff. Parziale di resistenza $\gamma_s = 1.15$

4.4 NATURA DEL TERRENO

Per la caratterizzazione geotecnica del terreno si farà riferimento alle indagini geognostiche che saranno eseguite in situ e preliminari alla progettazione esecutiva.

I valori saranno confrontati con i parametri riportati nelle *"Condizioni di utilizzo"* delle strutture di fondazione unificate TERNA, in modo tale da determinare la struttura adatta al sito.

4.5 METODOLOGIA DI CALCOLO

Le verifiche strutturali nella relazioni di calcolo delle strutture unificate TERNA per Stazioni Elettriche seguono le indicazioni dell'attuale normativa per le costruzioni D.M. 2018, in particolare per quanto riguarda:

- il criterio dello stato limite ultimo
- le azioni sismiche
- la metodologia di analisi dinamica modale
- i criteri di combinazione con le concomitanti azioni non sismiche.

Per le formulazioni di dettagli riguardanti le strutture in acciaio vengono seguite le prescrizioni dell'Eurocodice 3; mentre per il calcolo della condizione di carico di corto circuito si fa riferimento alle norme CEI.

4.5.1 Condizioni e combinazioni di carico

Le condizioni di carico considerate nelle verifiche del CESI sono le seguenti:

- Tiro di linea a -20°C (zona B), il più oneroso secondo quanto richiesto dalla norma CEI [10];
- Tiro di linea con vento e ghiaccio (zona B), il più oneroso secondo quanto richiesto dalla norma CEI [10];
- Carichi durante il montaggio
- Condizione di perdita di carico;
- Condizione di carico sismico;
- Condizione di carico da corto circuito.

I carichi sismici e quelli da corto circuito sono definiti come carichi eccezionali.

I carichi eccezionali non sono considerati agenti simultaneamente e il carico di montaggio non viene considerato agente contemporaneamente alle azioni eccezionali.

Tali azioni, in accordo a quanto previsto dal D.M. 17 gennaio 2018, sono combinate tra loro come riportato nella seguente figura, in cui i coefficienti di combinazione sono stati ottenuti definendo le azioni permanenti, eccezionali e quelle variabili e, tra queste ultime, distinguendo le dominanti dalle secondarie.

Combinazione	Peso proprio	Tiro semplice	Tiro composto	Montaggio	Vento X	Vento Y	Perdita di tiro semplice	Perdita di tiro composto	Sisma X	Sisma Y	Sisma Z	Corto circuito
SLU_1	1.3	1.5	0	1.5	0.9	0.9	0	0	0	0	0	0
SLU_2	1.3	0	1.5	1.5	0.9	0.9	0	0	0	0	0	0
SLU_3	1.3	1.5	0	1.5	1.5	0.9	0	0	0	0	0	0
SLU_4	1.3	0	1.5	1.5	1.5	0.9	0	0	0	0	0	0
SLU_5	1.3	1.5	0	1.5	0.9	1.5	0	0	0	0	0	0
SLU_6	1.3	0	1.5	1.5	0.9	1.5	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_1	1	1	0	0.9	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_2	1	0	1	0.9	0	0	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_3	1	1	0	0.8	0.2	0	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_4	1	0	1	0.8	0.2	0	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_5	1	1	0	0.8	0	0.2	0	0	0	0	0	0
SLE_Freq_6	1	0	1	0.8	0	0.2	0	0	0	0	0	0
Sismica_1	1	1	0	0	0	0	0	0	1	0.3	0.3	0
Sismica_2	1	1	0	0	0	0	0	0	0.3	1	0.3	0
Sismica_3	1	1	0	0	0	0	0	0	0.3	0.3	1	0
Sismica_4	1	0	1	0	0	0	0	0	1	0.3	0.3	0
Sismica_5	1	0	1	0	0	0	0	0	0.3	1	0.3	0
Sismica_6	1	0	1	0	0	0	0	0	0.3	0.3	1	0
Eccezionale PC	1	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0
Eccezionale PC	1	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0
Eccezionale CC	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

Fig. 1: Combinazioni di carico assunte per le verifiche dei sostegni per apparecchiature AT, Relazione di calcolo sostegno unificato TERNA per Stazioni Elettriche.

4.5.2 Verifica della carpenteria di sostegno

Per ogni tipo di combinazione studiata (SLU, SLE, Sismica, Corto circuito, Perdita di carico), sono considerate le più sfavorevoli per ricavare i parametri della sollecitazione da impiegare nelle verifiche strutturali secondo il metodo semiprobabilistico agli stati limite.

La verifica del sostegno si considera concentrata sulla sezione di incastro, in accordo con l'attuale normativa per le costruzioni, che considerando l'effetto globale delle sollecitazioni, consente di ottenere i valori massimi di forze e momenti resistenti della sezione, confrontandoli con quelli applicati esternamente.

La verifica del sostegno si compone in generale delle seguenti:

- *Verifica di resistenza delle membrature*
- *Verifica della giunzione tubo-piastra di base*
- *Verifica dei tirafondi*

4.5.2.1 Verifica di resistenza delle membrature

La verifica di resistenza delle sezioni più sollecitate secondo il metodo dello stato limite ultimo si basa su quanto specificato nel D.M. 2018 al par. 7.5.4.5 dedicato ai collegamenti colonna-fondazione. La sezione considerata è quella del tubo, senza considerare il contributo delle nervature, e si verificheranno le seguenti condizioni:

- $\frac{V_{Ed}}{V_{c,Rd}} < 1$ dove la resistenza di calcolo a taglio $V_{c,Rd}$ vale: $V_{c,Rd} = A_V \cdot f_{yk}/(1{,}05 \cdot \sqrt{3})$
- $\frac{M_{Ed}}{M_{pl,Rd}} < 1$.

4.5.2.2 Verifica della giunzione tubo-piastra

La verifica della giunzione tubo-piastra consiste nella verifica della saldatura realizzata sulla circonferenza esterna del tubo, e viene condotta in base ai criteri riportati al paragrafo 4.2.8.2.4 del D.M. 2018 "*Resistenza delle saldature a cordoni d'angolo*". Vengono quindi calcolate le tensioni $\sigma^{\perp}$, $\tau^{\perp}$, $\tau_{\parallel}$ per verificare la seguente:

$$\left[\sigma^{\perp 2} + 3\left(\tau^{\perp 2} + \tau^{\parallel 2}\right)\right]^{0.5} \leq {f_{tk}}/{\beta\, \gamma_{M2}}$$

Dove f_{tk} è la resistenza nominale a rottura per trazione dell'elemento più debole del giunto, β un coefficient dipendente dalla tipologia di material (0.90 per acciaio S 355), γ_{M2} un cofficiente pari a 1,25 per saldature a cordone d'angolo.

4.5.2.3 Verifica dei tirafondi

Per i tirafondi vengono effettuate due verifiche:

1. <u>Verifica a rottura della parte filettata del tirafondi</u>, soggetta a forze assiali e di taglio.
   La resistenza di calcolo a trazione dei tirafondi è assunta pari a:
   $N_{t,Rd} = 0.9 \cdot f_{tk} \cdot A_{res}/\gamma_{M2}$

   Con f_{tk} = tensione di rottura del materiale, A_{res} l'area resistente del tirafondi e $\gamma_{M2} = 1.25$.

   Si dovrà verificare che la resistenza di calcolo a trazione sia inferiore alla sollecitazione di trazione agente sul tirafondi $N_{t,Ed}$.

   La resistenza di calcolo a taglio dei tirafondi è assunta pari a:
   $$V_{c,Rd} = \frac{A_v\, f_{yk}}{\sqrt{3}\, \gamma_{M0}}$$

Con A_v l'area resistente a taglio ($^{2A}/_{\pi}$ per sezioni tubolari), f_{yk} la tensione di snervamento dell'acciaio (355 N/mm^2 per S 355 e $t \leq 40\ mm$), $\gamma_{M0} = 1.05$.

La resistenza di calcolo a taglio dev'essere inferiore alla sollecitazione di taglio agente sul tirafondo $V_{c,Ed}$.

2. Verifica a sfilamento della parte annegata nel calcestruzzo di fondazione.

Si calcola la resistenza caratteristica a trazione del calcestruzzo al frattile del 5%:

$$f_{ctk,5\%} = 0.7\ f_{ctm} = 0.7\ (0.30\ f_{ck}^{\frac{2}{3}})$$

La tensione tangenziale di aderenza acciaio-calcestruzzo risulta pari a:

$$f_{bd} = {f_{bk}}/{\gamma_C} = 2{,}25\ \eta\ f_{ctk,5\%}$$

Dove η è riferito al diametro della barra, vale 1 se ϕ<32 mm e (132-ϕ)/100 per ϕ>32 mm.

La verifica a sfilamento è rispettata se lo sforzo normale sul singolo tirafondo è inferiore al valore resistente Rd, così calcoltato:

$$R_d = f_{bd}\ \pi\ \phi\ d_b$$

con d_b = lunghezza d'aderenza.

4.5.3 Verifica della fondazione

Le attività di verifica delle fondazioni vengono condotte sulla base dei criteri agli stati limite ultimi e stati limite di esercizio, a partire a partire dalle più gravose condizioni di carico derivanti dall'analisi delle carpenterie di sostegno ad esso afferenti.

La fondazione è stata verificata nei confronti dei seguenti fenomeni:

- Ribaltamento della fondazione;
- Collasso per raggiungimento del carico limite dell' insieme fondazione- terreno;
- Scorrimento sul piano di posa;
- Collasso della struttura in cls della fondazione.

Le verifiche sono effettuate considerando l'Approccio 1 con Combinazione 1 (A1+M1+R1) e Combinazione 2 (A2+M2+R2) e l'Approccio 2 con (A1+M1+R3), in cui la lettera A indica i coefficienti da applicare alle sollecitazioni, M i coefficienti da applicare ai parametri geotecnici del terreno e R i coefficienti da applicare per le resistenze globali (Tab. 6.2.I, 6.2.II, 6.4.I, 6.8.I D.M. 2018).

Per le azioni eccezionali sono eseguite le stesse verifiche considerando le combinazioni delle azioni ad esse relative. In particolare la verifica con azione sismica è stata condotta nei confronti dello Stato

Limite di salvaguardia della Vita (SLV). Per la verifica al ribaltamento della fondazione sono utilizzati i coefficienti parziali delle azioni EQU e valore del parametro R unitario.

4.5.3.1 Verifiche SLU di tipo geotecnico

Per ogni combinazione di carico esaminata sono ricavati i parametri della sollecitazione alla base di ogni sostegno. Quindi, tra quelle esaminate, si sono considerate le combinazioni di carico che trasmettono alla fondazione:

- Massimo momento ribaltante attorno ad una asse trasversale a quello della linea $M_{x,MAX}$
- Massimo momento ribaltante attorno ad una asse parallelo a quello della linea $M_{y,MAX}$
- Minima azione verticale.

Per calcolare le sollecitazioni alla base della fondazione, ai valori dei parametri della sollecitazione alla base del sostegno sono sommati i corrispettivi contributi dovuti allo sforzo di taglio, al peso della fondazione stessa e del terreno su di essa. Nel caso di verifica sismica il peso viene normalmente ridotto di una quantità pari al peso moltiplicato per l'accelerazione massima del terreno in direzione verticale.

4.5.3.2 Verifiche SLU di tipo strutturale

I massimi valori dei parametri della sollecitazione alla base di ogni sostegno nelle combinazioni di carico più gravose sono assunti come azioni esterne agenti direttamente sulla fondazione.

Sulla struttura di fondazione sono condotte le verifiche di tipo strutturale a seconda della geometria della fondazione e del relativo schema statico individuato.

4.6 DEFINIZIONE DEI CARICHI

4.6.1 Pesi propri

Il peso proprio di sostegni ed apparecchiature sarà ricavato dai documenti di riferimento redatti nell'unificazione per Terna S.p.A..

4.6.2 Tiro di linea semplice

Il tiro di linea semplice è il tiro generato dai conduttori sulla struttura.

4.6.3 Tiro di linea composto

La struttura deve essere progettata per sopportare la perdita di tiro dovuta alla rottura del conduttore su uno dei due lati ed il conseguente sbilanciamento del tiro di linea semplice. Il valore di tale azione è tratto dai documenti di riferimento unificati Terna S.p.A..

4.6.4 Peso del ghiaccio

A seconda della struttura in analisi, la quantità di ghiaccio che si può depositare sulle superfici sarà valutata di volta in volta.

4.6.5 Carico di manovra

È in funzione dell'apparecchiatura in esame.

4.6.6 Azione del vento

Comune di GUSPINI (SU)					
Altezza sul livello del mare		a_s	**130**	m s.l.m.	
ZONA	**Descrizione**		**$v_{b,0}$ (m/s)**	**a_0 (m)**	**ks**
6	Sardegna (zona a occidente della retta congiungente Capo Teulada con l'Isola di Maddalena)		28	500	0,36
		Classe di rugosità		D	
		Categoria di esposizione		II	
		Coefficiente di altitudine	c_a	1	
		Velocità base di riferimento	v_b	28	m/s
		Coefficiente di ritorno	c_r	1	
		VELOCITA' DI RIFERIMENTO	**vr**	**28**	**m/s**

4.6.7 Azione sismica

Per la determinazione dell'azione sismica si faccia riferimento a quanto riportato nel successivo paragrafo 5.7 della presente relazione.

Tramite il fattore di struttura *q*, relativo alla singola struttura in esame, si otterranno i valori dello spettro di progetto. Il fattore di struttura *q* sarà determinato secondo il Cap. 7 delle NTC 2018.

I parametri sismici che caratterizzano l'area sono:

a_g Accelerazione orizzontale massima al sito

F_0 Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale

T^*_c periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione

Calcolo AZIONE SISMICA	**GUSPINI**			**SLV**		
	LATUTUDINE: 39.54208 LONGITUDINE: 8.6341					
Tipo costruzione	3		Opere di rilevanza strategica			
V_N	100	anni	Vita nominale			
Classe d'uso	IV					

Cu	2		Coefficiente d'uso
V_R	200		Periodo di riferimento
P_{VR} (**SLV**)	10%		Probabilità di superamento nel periodo di rif. considerato
TR	1898	anni	Tempo di ritorno

Ottenendo per il sito in esame:

Ag/= 0,0703

Fo= 3,06

Tc= 0,39*

4.6.8 Carico da corto circuito

I carichi da corto circuito sono tratti dai documenti di riferimento redatti dal CESI per Terna S.p.A nel caso di stazioni a 132 kV che verranno richiamati di volta in volta. Il corto circuito non viene considerato contestualmente al sisma, anche se potrebbe essere causato da quest'ultimo. Trattasi, in questa interpretazione, di due eventi eccezionali la cui probabilità combinata di accadimento può essere considerata scarsa.

4.7 ASSEVERAZIONE DELLE STRUTTURE UNIFICATE TERNA PER S.E.

Con riferimento agli elaborati di calcolo facenti parte dell'unificazione Terna per Stazioni Elettriche relativi alle strutture di sostegno e alle strutture di fondazione per apparecchiature AT, saranno considerate le "Condizioni di utilizzo" riportate in coda al calcolo di verifica e confrontate con quanto analizzato per il sito in esame. Qualora le condizioni del sito rientrino in quelle di utilizzo della struttura, si procederà all'asseverazione al fine di impiegare la stessa nella Stazione Elettrica di Guspini. Diversamente, saranno condotte l'analisi, la verifica e il progetto specifici, secondo i criteri finora esposti.

5 DIMENSIONAMENTO DELLE STRUTTURE DELL'EDIFICIO INTEGRATO

Si riporta di seguito la verifica statica e sismica della struttura dell'Edificio Integrato di stazione che sarà realizzato all'interno della nuova Stazione Elettrica di Guspini.

L'edificio sarà destinato a contenere i quadri elettrici di bassa tensione e quelli per il comando ed il controllo della stazione elettrica. L'edificio sarà dotato dei servizi per il personale addetto ai controlli e alla manutenzione che sarà saltuariamente presente in impianto.

Nella presente relazione si intende eseguire il dimensionamento degli elementi principali che costituiscono la struttura dell'edificio.

5.1 CARATTERISTICHE DELLA STRUTTURA

Il fabbricato ha pianta rettangolare di dimensioni 31.10 x 12.2 m, per una superficie totale di circa 372m^2.

Il fabbricato presenta un unico piano fuori terra, nel quale sono distribuiti i seguenti ambienti: locali MT, deposito, servizi ausiliari, sala comandi, sala HMI, spogliatoi, zona TLC, ufficio.

La struttura di fondazione è composta da un reticolo di travi di fondazione in calcestruzzo armato con sezione a T rovescia. La struttura verticale sarà realizzata con pilastri in c.a di sezione 40x40 cm e pareti di tamponamento realizzate in pannelli prefabbricati in c.a..

L'edificio avrà un'altezza fuori terra di circa 4,60 m e presenterà una copertura piana.

Per maggiori dettagli si rimanda agli elaborati di progetto.

5.2 NORMATIVA

Nell'eseguire le verifiche che costituiscono l'opera di cui alla presente relazione, si è fatto riferimento alla seguente normativa tecnica:

[1] Circolare Ministeriale 21 gennaio 2019 n.7
"Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni"» di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018."

[2] D. M. 17/01/2018 "Testo Unico Norme tecniche per le costruzioni".

[3] D. M. 14/01/2008 "Nuove Norme tecniche per le costruzioni".

[4] Ordinanza 3274 20 Marzo 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".

[5] Legge 5 Novembre 1971 n°1086
"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale precompresso ed a struttura metallica".

[6] D.M. 11 marzo 1988
"Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione".

[7] Circolare 24 settembre 1988, n°30483
"Norme tecniche per terreni e fondazioni: istruzioni applicative".

[8] Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n.617
"Applicazione Norme Tecniche per le Costruzioni".

[9] CEI 11-1 1999 *"Impianti elettrici con tensioni superiori a 1 kV in corrente alternata"*

[10] CEI EN 61936-1 (2011-07) "Impianti elettrici con tensioni superiori a 1kV in corrente alternata".

[11] CEI 11-4 (1998) "Esecuzione delle linee elettriche aeree esterne".

[12] CEI 11-26 (1998) "Correnti di corto circuito. Calcolo degli effetti. Parte prima: definizioni e metodi di calcolo".

[13] UNI ENV 1993-1-1 Eurocodice 3. "Progettazione delle strutture di acciaio. Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici"

5.3 MATERIALI

Magroni

- Classe di resistenza: C12/15
- Resistenza caratteristica cubica: R_{ck} = 15 N/mm^2
- Peso specifico: 24 kN/m^3

Struttura in fondazione

- Classe di resistenza: C25/30
- Resistenza caratteristica cubica: R_{ck} = 30 N/mm^2
- Resistenza caratteristica cilindrica: f_{ck} = 25 N/mm^2
- Peso specifico: 24 kN/m^3
- Coefficiente di sicurezza SLU: γ_c = 1.5;
- Resistenza di calcolo a compressione SLU: $f_{cd} = 0.85\ f_{ck}/\gamma_c$ = 15.8 N/mm^2;

Struttura in elevazione

- Classe di resistenza: C25/30
- Resistenza caratteristica cubica: R_{ck} = 30 N/mm^2
- Resistenza caratteristica cilindrica: f_{ck} = 25 N/mm^2
- Peso specifico: 24 kN/m^3
- Coefficiente di sicurezza SLU: γ_c = 1.5;
- Resistenza di calcolo a compressione SLU: $f_{cd} = 0.85\ f_{ck}/\gamma_c$ = 18.13 N/mm^2;

Acciaio per armature

Acciaio per c.a. tipo B 450 C secondo NTC 2018 avente le seguenti caratteristiche:

- Resistenza caratteristica: $f_{y,k}$ = 450 N/mm^2;
- Resistenza caratteristica di rottura: $f_{t,k}$ = 540 N/mm^2;
- Modulo elastico Es = 206000 N/mm^2
- Coefficiente di sicurezza SLU: γ_s = 1.15;
- Resistenza di calcolo SLU: $f_{y,d} = f_{y,k}\ \gamma_s$ = 391.30 N/mm^2

5.4 NATURA DEL TERRENO

Per la natura del terreno si fa riferimento al documento "B.6 Relazione geologica".

In mancanza di prove specifiche sul terreno, con riferimento alle NTC 2018, si considera a favore di sicurezza, che i terreni presenti nell'area rientrino nella **categoria di sottosuolo D**, "*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti, con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s*".

Con riferimento alla Tabella 3.2.IV del D.M. 17 gennaio 2018, l'assetto topografico del terreno in studio rientra nella **categoria T1**, "*superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i≤15°*".

5.5 METODOLOGIA DI CALCOLO

La modellazione ad elementi finiti della struttura dell'edificio e stata svolta mediante l'ausilio del programma di calcolo Mastersap Top 2019, prodotto dalla AMV Software Company.

Le fasi della modellazione e del calcolo sono le seguenti:

- Creazione del modello: la realizzazione del modello ad elementi finiti, e la definizione dei carichi è stata effettuata con il modulo "Modellazione e analisi" del programma Mastersap. Le travi di copertura e i pilastri sono stati modellati come elementi "trave e pilastro". Le travi di fondazione con elementi "Travi di fondazione".

  I vincoli della struttura con il terreno sono automaticamente assegnati dal software definendo l'elemento di appoggio come "trave di fondazione" fra due nodi: il programma infatti genera automaticamente aste di tipo "trave" collegate al terreno con molle (vincoli) verticali, suddividendo la trave di fondazione in un numero di parti assegnato (5). La costante di sottofondo è stata posta pari a 2 kg/cm^3, considerando terreno "sabbia poco coerente".

  Ad ogni elemento sono stati assegnati i rispettivi materiali e sezioni di progetto.

  Il modello FEM ottenuto e costituito da 32 nodi, 37 elementi "Trave e pilastro" e 21 elementi "Trave di Fondazione".

  Assegnazione dei carichi: sugli elementi interessati, sono stati applicati i carichi permanenti strutturali e non strutturali e variabili mediante i codici di carico definiti dal programma di calcolo. Nella presente relazione è riportata in seguito l'analisi dei carichi di progetto.

- Analisi ad elementi finiti: definiti i parametri dell'azione sismica come disposto dalla vigente normativa (D.M 17/01/2018) e definite le opportune combinazioni di carico, si sono svolte le

analisi statica e dinamica lineare, eseguite dal modulo “Modellazione e analisi” del programma Mastersap. In tale fase, il programma genera automaticamente i file di input e output.

L’analisi dinamica lineare consiste:

- nella determinazione dei modi di vibrare della costruzione (analisi modale),
- nel calcolo degli effetti dell’azione sismica, rappresentata dallo spettro di risposta di progetto, per ciascuno dei modi di vibrare individuati,
- nella combinazione di questi effetti.

Devono essere considerati tutti i modi con massa partecipante significativa. È opportuno a tal riguardo considerare tutti i modi con massa partecipante superiore al 5% e comunque un numero di modi la cui massa partecipante totale sia superiore all’85%. In allegato alla presente relazione si riporta il prospetto in cui per ogni modo proprio di vibrare calcolato è riportata la massa eccitata relativa al singolo modo, nelle tre direzioni (nel caso in esame le direzioni di interesse sono x e y), nonché la somma progressiva della massa eccitata considerando anche tutti i modi precedenti. Come si osserva dal tabulato, tale prescrizione normativa è rispettata poiché con il modo di vibrare n.3 la massa eccitata in direzione x e y risulta il 100.

L’analisi dinamica lineare sovrappone i risultati degli effetti dinamici con quelli delle combinazioni di carico statiche. L’inviluppo degli effetti dinamici si ottiene tramite la definizione delle modalita di combinazione dei modi (per la quale si e scelta l’opzione CQC) e di combinazione dell’azione sismica. Secondo quanto indicato nell’Eurocodice 8 gli effetti sulla struttura sono combinati secondo l’espressione:

$$1{,}00 \cdot Ex + 0{,}30 \cdot Ey + 0{,}30 \cdot Ez$$

con rotazione dei coefficienti moltiplicativi e conseguente individuazione degli effetti piu gravosi.

- Verifica statica e sismica: la verifica degli elementi viene effettuata tramite il modulo Masterarm del programma Mastersap.

  Per il calcolo delle sollecitazioni e delle deformazioni si sono adottate le ipotesi di materiali linearmente elastici.

  Le analisi sono svolte nelle ipotesi di piccoli spostamenti e piccole deformazioni impiegando i criteri della Scienza e della Tecnica delle Costruzioni.

  Il programma Mastersap utilizza il solutore Life, incluso nel programma ad elementi finiti, ed implementato nel 2003. In allegato alla presente relazione si riporta l’attestato di affidabilità del programma rilasciato da AMV Software Company al momento dell’acquisto.

5.6 CRITERI DI ANALISI DELLA SICUREZZA

Tenuto conto dei procedimenti della scienza delle costruzioni si calcolano le sollecitazioni sulla struttura nelle condizioni di carico più gravose.

Le verifiche saranno condotte adottando il "Metodo degli Stati Limite Ultimi" confrontando l'azione sollecitante (Sd) con l'azione resistente (Rd) e verificando che quella resistente sia maggiore.

Nel calcolo sono impiegate le combinazioni di carico sia per gli stati limite ultimi sia per gli stati limite di esercizio (combinazione rara, permanente, quasi permanente). Per la sismicità del sito in esame è stata considerata anche la combinazione di carico sismica.

Le combinazioni adottate, come prescritto dalla normativa (D.M. 17/01/2018), sono le seguenti:

Combinazione fondamentale SLU:

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_P P + \gamma_{Q1} Q_{K1} + \gamma_{Q2} \psi_{02} Q_{K2} + \gamma_{Q3} \psi_{03} Q_{K3} + \cdots$$

Combinazione rara (SLE):

$$G_1 + G_2 + P + Q_{K1} + \psi_{02} Q_{K2} + \psi_{03} Q_{K3} + \cdots$$

Combinazione frequente (SLE):

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} Q_{K1} + \gamma_{Q2} \psi_{22} Q_{K2} + \gamma_{Q3} \psi_{23} Q_{K3} + \cdots$$

Combinazione quasi permanente (SLE):

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} Q_{K1} + \psi_{22} Q_{K2} + \psi_{23} Q_{K3} + \cdots$$

Combinazione sismica:

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} Q_{K1} + \psi_{22} Q_{K2} + \cdots$$

dove i valori dei coefficienti di combinazione ψ e γ sono forniti dalle NTC 2018 dalle tabelle riportate in seguito (Figure 3 e 4):

Tab. 2.6.I – *Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU*

		Coefficiente γ_F	EQU	A1	A2
Carichi permanenti G_1	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali G_2[1]	Favorevoli	γ_{G2}	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Azioni variabili Q	Favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

[1] Nel caso in cui l'intensità dei carichi permanenti non strutturali o di una parte di essi (ad es. carichi permanenti portati) sia ben definita in fase di progetto, per detti carichi o per la parte di essi nota si potranno adottare gli stessi coefficienti parziali validi per le azioni permanenti.

Figura 5.1 Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni nelle verifiche SLU (Tabella 2.6.I NTC 2018).

Tab. 2.5.I – *Valori dei coefficienti di combinazione*

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B - Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Aree per immagazzinamento, uso commerciale e uso industriale Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F - Rimesse , parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse, parcheggi ed aree per il traffico di veicoli (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione	0,0	0,0	0,0
Categoria I – Coperture praticabili	da valutarsi caso per caso		
Categoria K – Coperture per usi speciali (impianti, eliporti, ...)			
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

Figura 5.2 Valori dei coefficienti di combinazione (Tabella 2.5.I NTC 2018).

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

Gli stati limite di esercizio sono:

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

Gli stati limite ultimi sono:

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

Le probabilità di superamento PVR nel periodo di riferimento, cui riferirsi per individuare l' azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella Tab. 3.2.I. delle NTC 2018

Tab. 3.2.I – *Probabilità di superamento P_{V_R} in funzione dello stato limite considerato*

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

Figura 5.3 Probabilità di superamento PVR al variare dello stato limite considerato (Tabella 3.2.I, NTC 2018).

5.7 AZIONE SISMICA

5.7.1 Definizione dell'azione sismica

Nel D. M. 17 gennaio 2018 "Norme tecniche per le costruzioni" le azioni sismiche di progetto, in base alle quali valutare il rispetto dei diversi stati limite considerati, si definiscono a partire dalla "pericolosità sismica di base" del sito di costruzione.

La pericolosità sismica è definita in termini di accelerazione orizzontale massima attesa a_g in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria A, come definita dalla normativa), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente *Se(T)*, con riferimento a prefissate probabilità di superamento PVR nel periodo di riferimento V_R. In alternativa e ammesso l'uso di accelerogrammi, purché correttamente commisurati alla pericolosità sismica del sito (D.M. 17/01/2018).

Le forme spettrali sono definite, per ciascuna delle probabilità di superamento nel periodo di riferimento P_{VR}, a partire dai valori dei seguenti parametri su sito di riferimento rigido orizzontale:

- a_g accelerazione orizzontale massima al sito;
- F_o valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
- T^*_C periodo di inizio del tratto a velocita costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

In allegato al D.M. 17 Gennaio 2018 sono forniti i valori dei tre parametri a_g , F_o, T^*_C, in base alle coordinate geografiche del sito nel reticolo geografico di riferimento.

Il calcolo dell'azione sismica si è svolto per lo Stato limite ultimo di salvaguardia della Vita (SLV).

Per lazione sismica si considera lo spettro di risposta elastico in accelerazione riferito al comune di Guspini.

5.7.2 Fattore di struttura

Per la determinazione del fattore di struttura *q* si e fatto riferimento alla tipologia di struttura a telaio, nelle quali la resistenza alle azioni sia verticali che orizzontali e affidata principalmente a telai spaziali (D.M. 17/01/2018).

Il fattore di struttura da utilizzare per ciascuna direzione della azione sismica orizzontale e calcolato con: $q = q_0 K_R$ dove

- q_o è il valore massimo del fattore di struttura che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione;

- K_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

Con riferimento a quanto riportato nella vigente normativa, per strutture a telaio il rapporto α_u/α_1 vale 1,1.

Per la classe di duttilità bassa CD"B", per strutture a telaio, regolari in pianta, si ha:

K_R	1
q_0	3 α_u/α_1
α_u/α_1	1.1
q	3.3

Per la componente verticale dell'azione sismica, il fattore di struttura da considerare e pari 1,5.

5.7.3 Spettri di risposta

Per il calcolo degli spettri di risposta dell'azione sismica si considerano i seguenti parametri:

Classe d'uso	IV
Vita nominale V_N	100 anni
Coefficiente d'uso C_U	2
Periodo di riferimento per l'azione sismica	$V_R = V_N \times C_U = 200$ anni

Il software MasterSap consente di definire l'azione sismica indicando in una mappa sismica le coordinate geografiche del sito della costruzione (Figura 6), nonché gli altri parametri che concorrono a determinare il tempo di ritorno del sisma e a produrre i tre risultati finali desiderati (ag/g, F0, TC*). Nelle Figure 7 - 10 si riportano le finestre che il programma di calcolo fornisce in successione, nelle quali sono stati inseriti i parametri necessari alla determinazione dell'azione sismica per il dimensionamento dell'edificio.

Tramite il fattore di struttura q si sono ottenuti i valori dello spettro di progetto.

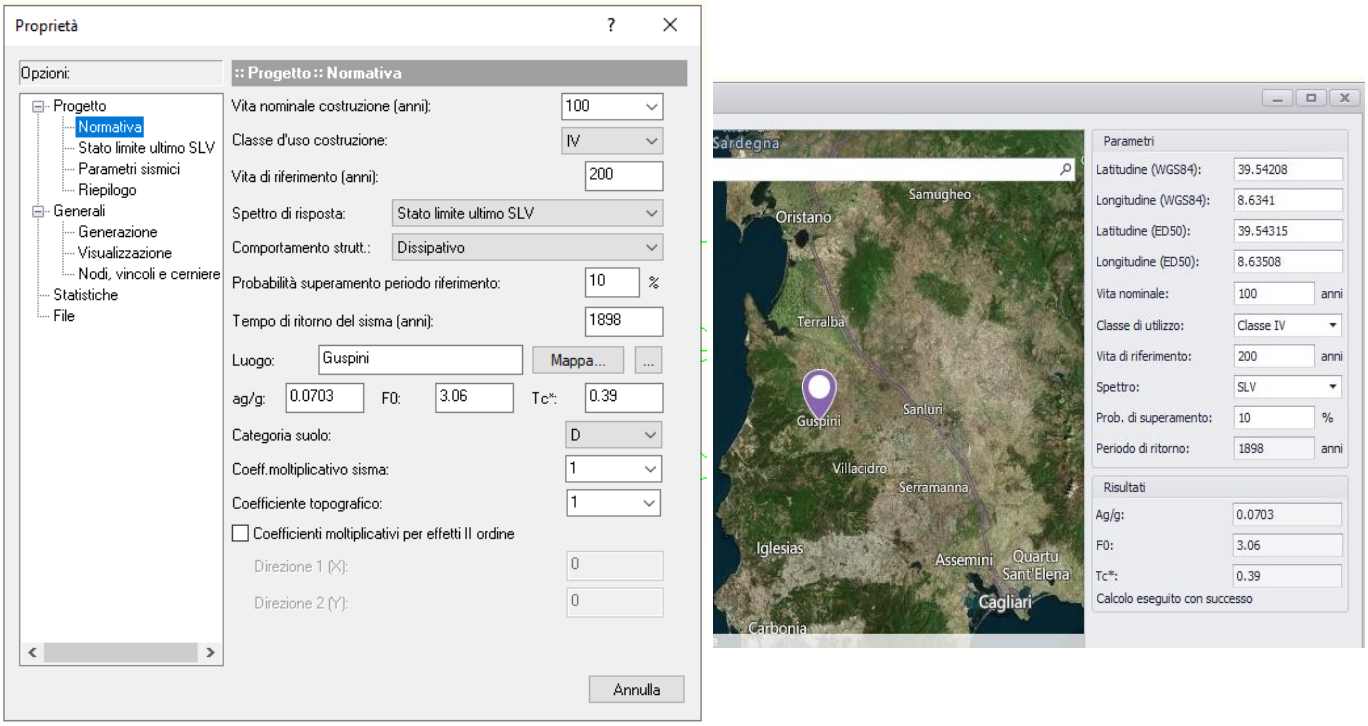


Figura 5.4 Finestre MasterSap per la determinazione dell'azione sismica

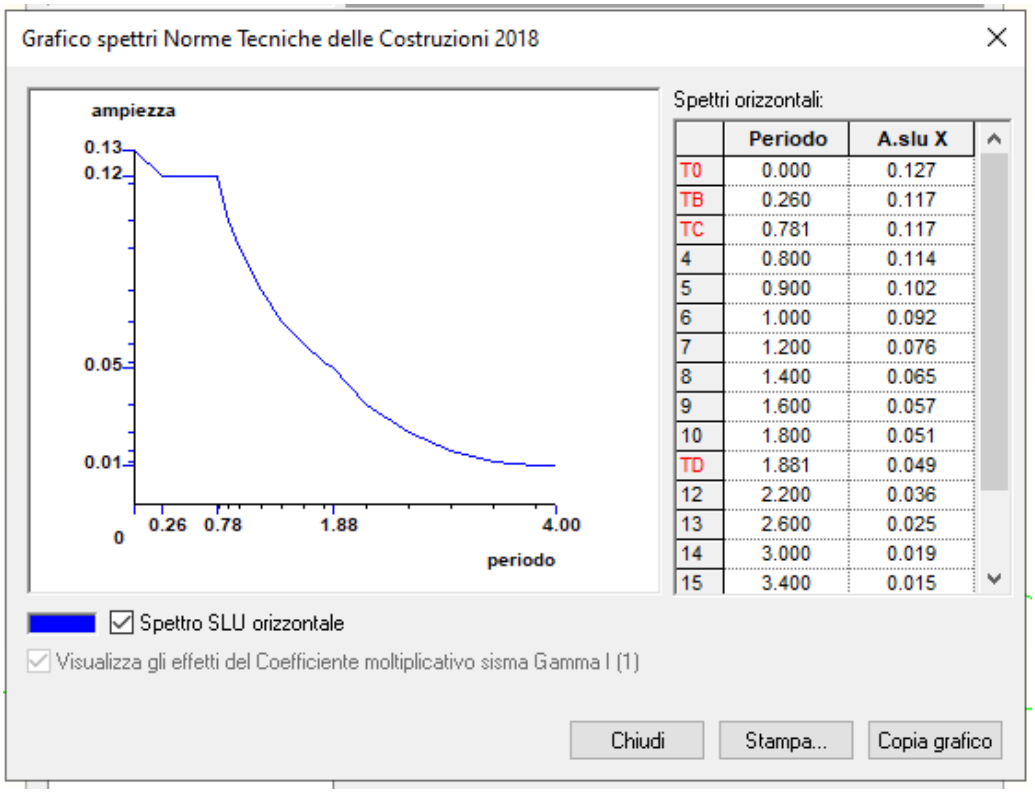


Figura 5.5 Spettri di risposta per il Comune di Guspini

5.8 CARICHI E COMBINAZIONI DI CARICO

5.8.1 Analisi dei carichi di progetto

I carichi agenti sulla struttura e applicati al modello ad elementi finiti sono stati ricavati e calcolati secondo quanto indicato nelle Norme Tecniche per le Costruzioni.

Le travi di fondazione perimetrali sono state caricate con un peso uniformemente distribuito pari a 24 kN/m, considerando tamponamenti prefabbricati in c.a. e rientrano nei carichi permanenti portati g2. Tutte le travi di fondazione sono state caricate di un peso uniformemente distribuito pari a 35 kN/m per tenere conto della pavimentazione sopraelevata e di un sovraccarico accidentale di 2 kN/m^2.

Le travi di copertura sono state caricate dal peso proprio di un solaio di altezza h=20+4 cm, carico neve in zona III e carico accidentale Cat. H per coperture accessibili.

5.8.2 Combinazioni di carico

Le combinazioni di carico utilizzate per l'analisi della struttura sono automaticamente generate dal software nel rispetto della normativa vigente, e sono riportate in seguito. Per maggiori dettagli si rimanda ai tabulati di calcolo allegati alla presente.

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Uffici	Condizione 4	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Uffici	Condizione 4	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.200
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

5.9 SCHEMATIZZAZIONE DELLA STRUTTURA

Si riporta nelle Figure 25 e 26 la rappresentazione del modello fem della struttura:

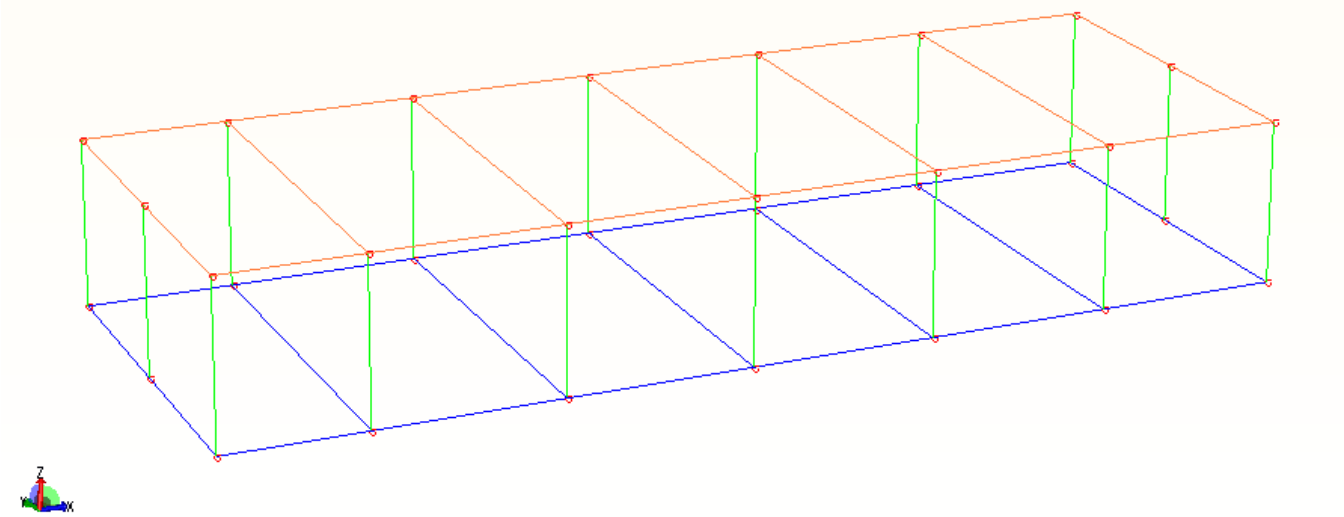


Figura 5.6 Visualizzazione Wireframe del modello ad elementi finiti

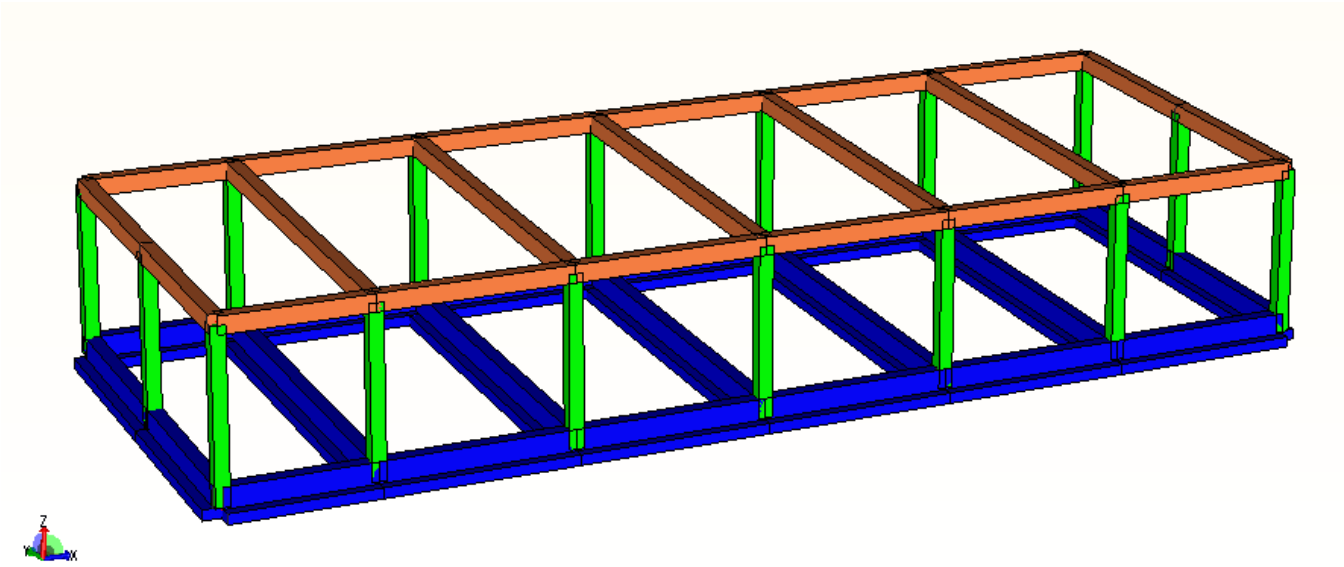


Figura 5.7 Visualizzazione solida del modello ad elementi finiti.

Come già accennato, la struttura di fondazione è costituita da un reticolo di travi di fondazione a sezione T rovescia, con dimensioni della suola bxh = 100x30cm e nervatura b'xh'=40x60cm

Queste sono modellate nel software come elementi "fondazioni suolo elastico – Travi di fondazione".

La struttura verticale fuori terra è costituita da pilastri in c.a. di altezza 4 m. I pilastri della struttura hanno sezione di 40x40 cm e saranno armati con ϕ20 e staffe ϕ10.

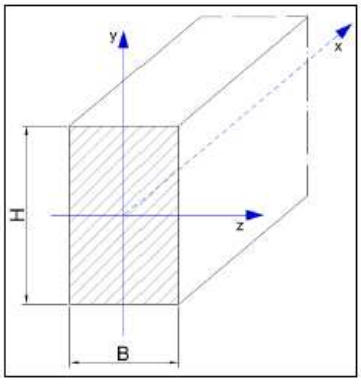
I pilastri sono stati modellati come elementi "trave e pilastro", e lo schema statico adottato è quello di asta incastrata alla base (in corrispondenza della trave di fondazione) e avente in altezza e in senso ortogonale all'azione del sisma, un ritegno orizzontale in corrispondenza del solaio di copertura, ipotizzato come infinitamente rigido.

La copertura poggia su un reticolo di travi di copertura aventi sezione rettangolare 40x50 cm. L'armatura sarà costituita da barre ϕ18 e staffe ϕ8.

Le travi sono state modellate con elementi "travi e pilastri" e gli appoggi sono rappresentati dai pilastri.

5.10 ANALISI E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

Le sollecitazioni risultanti dall'analisi statica e dinamica lineare si riferiscono al sistema di riferimento locale degli elementi modellati, dove l'asse *x* e parallelo all'asse di sviluppo principale dell'elemento, mentre *y* e *z* sono tali che l'asse *y* sia parallelo all'altezza H della sezione considerata.



.

5.10.1 Verifiche SLU

In allegato si riportano gli esiti delle verifiche SLU eseguite dal programma di calcolo sugli elementi strutturali per il calcolo delle armature nelle sezioni, secondo il D.M. 17/01/2018, strutturati in tabulati.

Nei tabulati si trovano le seguenti informazioni:

- *Fx:* sforzo normale di calcolo.
- *Fy, Fz:* sforzo di taglio di calcolo.
- *Mx:* momento torcente di calcolo.
- *My, Mz:* momento flettente di calcolo rispetto ai relativi assi del sistema di rif. locale dell'elemento.
- *Apost/Aant:* valore totale di armatura posteriore e anteriore (compresi i reggi staffe).
- *Asup/Ainf:* valore totale di armatura inferiore e superiore della sezione.
- *x/d:* rapporto tra l'altezza x della zona compressa e l'altezza utile d della sezione.
- *Indici di resistenza*:
    - *Fx, M*: indica il rapporto tra la sollecitazione agente e quella resistente nella verifica a flessione, minore di 1 nel caso in cui la verifica sia soddisfatta.
    - *Bielle*: rappresenta indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e torsione, minore di 1 nel caso in cui la verifica sia soddisfatta. Nel calcolo del valore limite si tiene conto del metodo del traliccio ad inclinazione variabile, considerando l'effetto di cotgϴ.
    - *V, Mx*: rappresenta l'indice di resistenza a "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura a taglio, ossia tutti i casi in cui l'indice ha valore minore di 1. Nel caso in cui sia maggiore di 1, si dispone l'armatura trasversale resistente al taglio (aswta) valutata sulla base di una adeguata schematizzazione a traliccio, dove gli elementi resistenti sono: armature trasversali, armature longitudinali, corrente compresso di cls e puntoni d'anima inclinati.
- *aswta, aswto* area di armatura derivante rispettivamente dall'effetto di taglio e torsione.
- *passo staffe* passo delle staffe derivante dalle armature a taglio e a torsione e dall'applicazione dei minimi di normativa.

In seguito si riportano le rappresentazioni grafiche dei risultati ottenuto. Per maggiori dettagli si rimanda ai tabulati di calcolo.

5.10.1.1 Travi di copertura

Si riportano nelle Figure che seguono le distribuzioni dei parametri della sollecitazione elaborati dal programma MasterSap sulle travi in c.a. e la rappresentazione grafica degli indici di resistenza a pressoflessione e taglio-torsione ottenuti a seguito del dimensionamento delle armature con l'applicativo MasterArm.

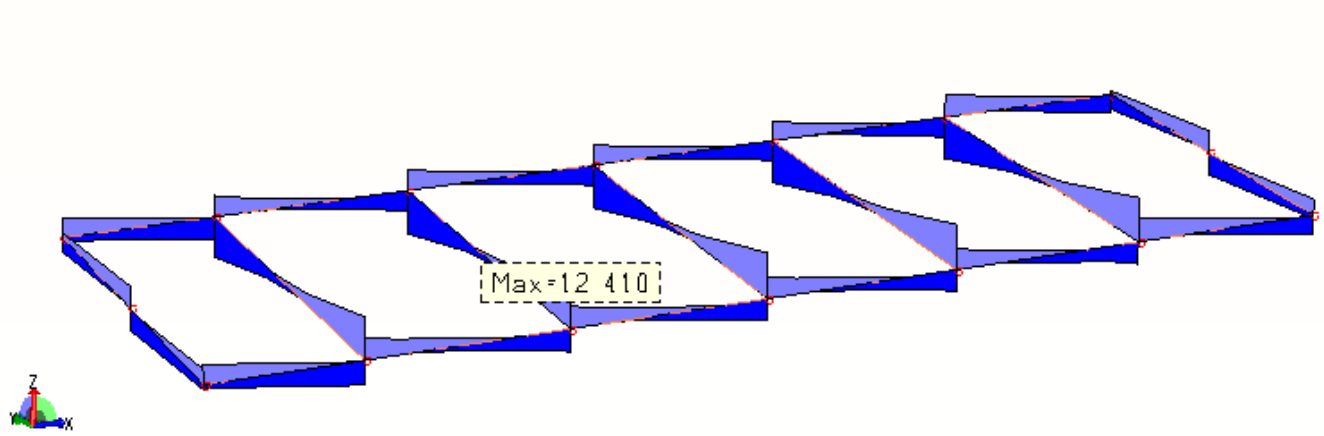


Figura 5.8 Sforzo di taglio Fy. U.M. daN

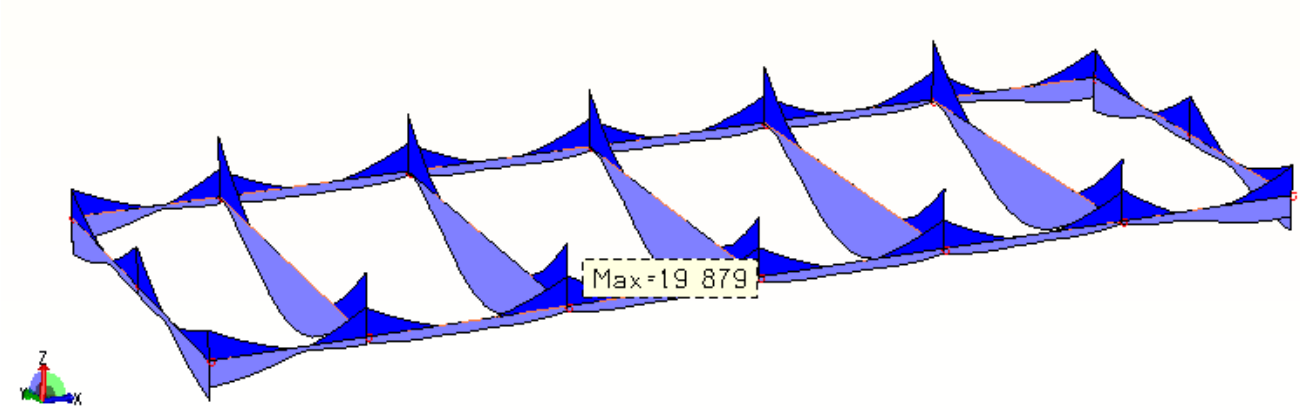


Figura 5.9 Momento flettente Mz. U.M. daNm

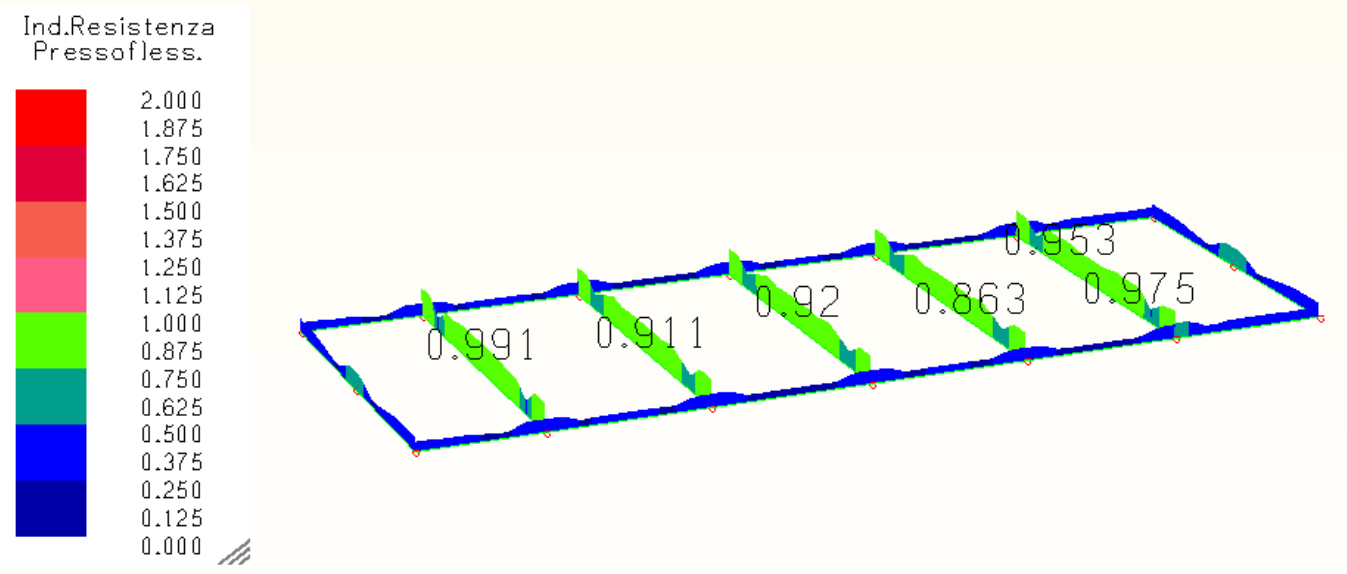


Figura 5.10 Indice di resistenza SLU per pressoflessione

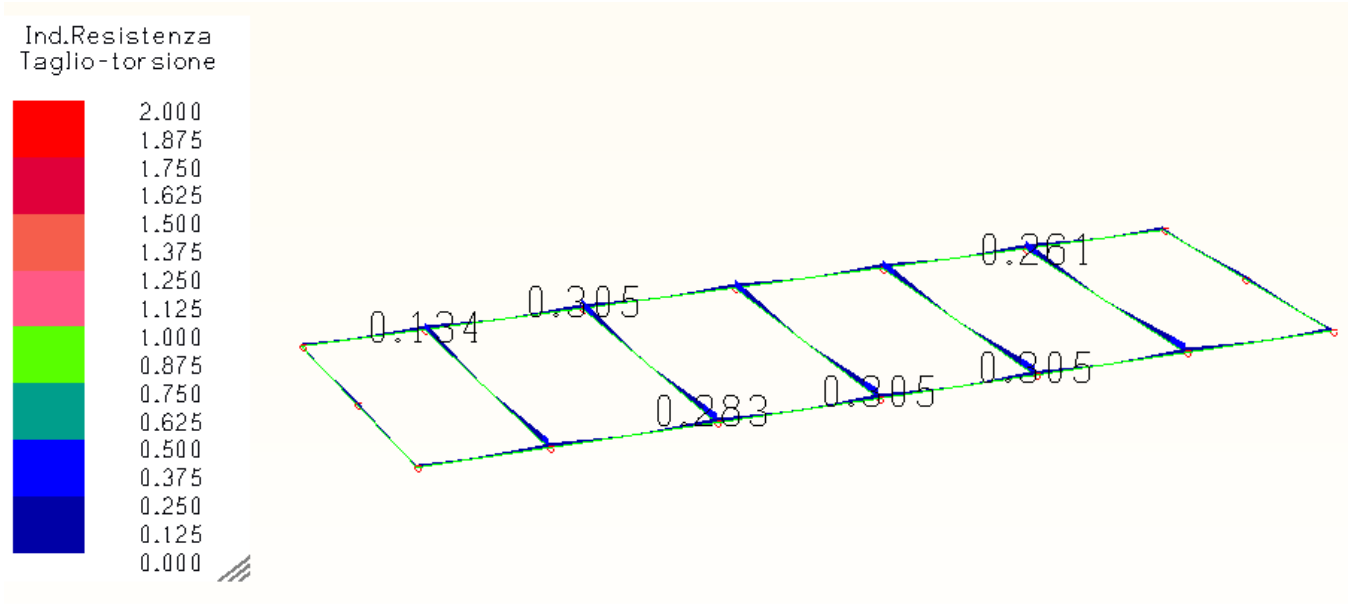


Figura 5.11 Indici di resistenza SLU per taglio e torsione

5.10.1.2 Pilastri

Si riportano nelle Figure che seguono le distribuzioni dei parametri della sollecitazione elaborati dal programma MasterSap sui pilastri in c.a. e la rappresentazione grafica degli indici di resistenza a pressoflessione e taglio-torsione ottenuti a seguito del dimensionamento delle armature con l'applicativo MasterArm.

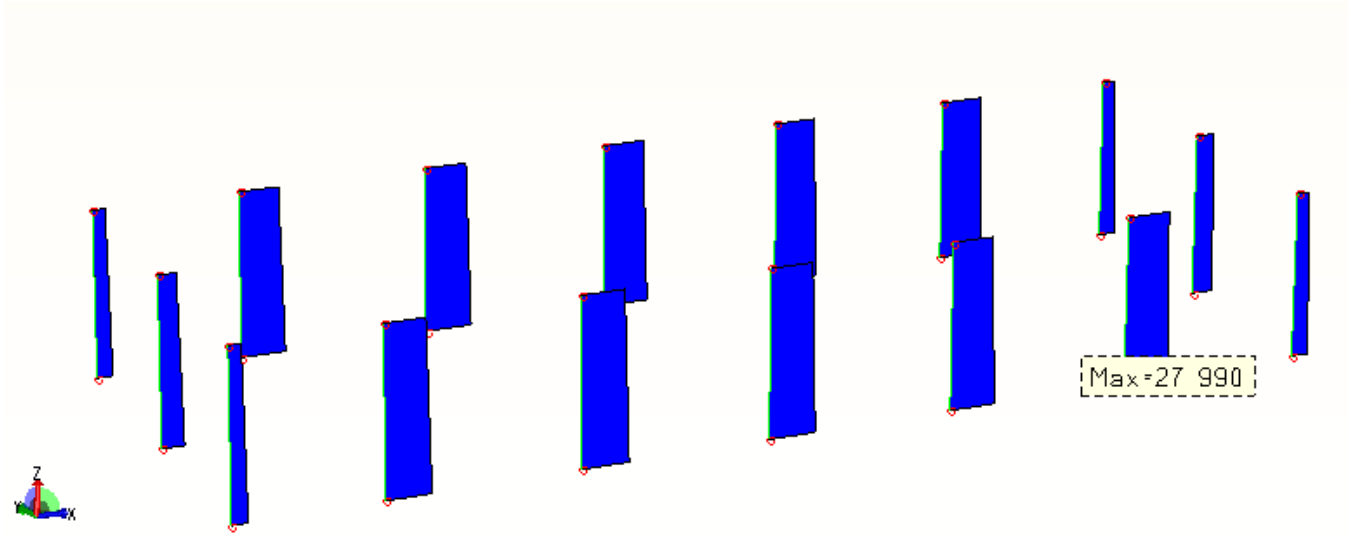


Figura 5.12 Sforzo di taglio Fx. U.M. daN

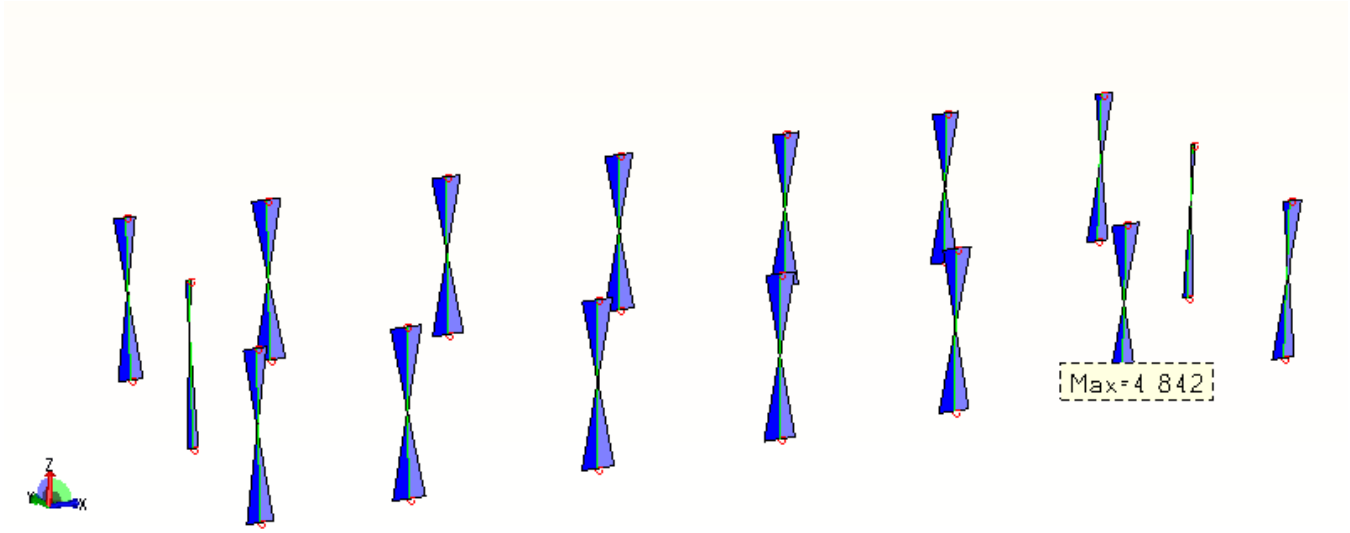


Figura 5.13 Momento flettente Mz. U.M. daNm

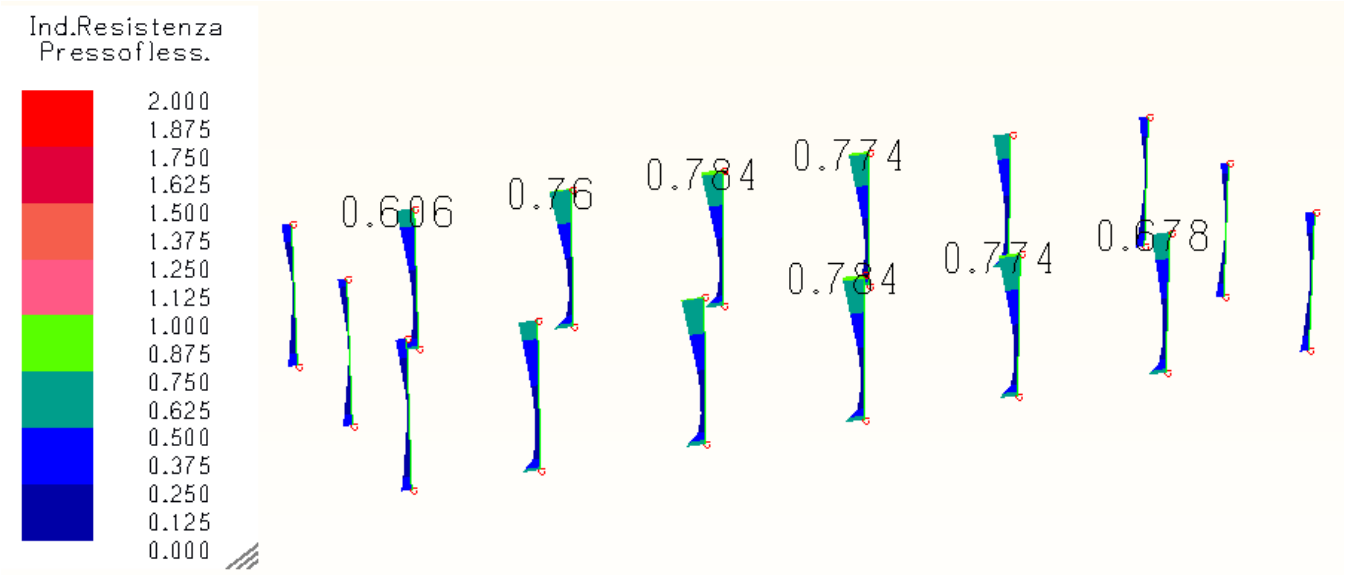


Figura 5.14 Indice di resistenza SLU per pressoflessione

5.10.1.3 Travi di Fondazione

Si riportano nelle Figure che seguono le distribuzioni dei parametri della sollecitazione elaborati dal programma MasterSap sulle travi di fondazione in c.a. e la rappresentazione grafica degli indici di resistenza a pressoflessione e taglio-torsione ottenuti a seguito del dimensionamento delle armature con l'applicativo MasterArm.

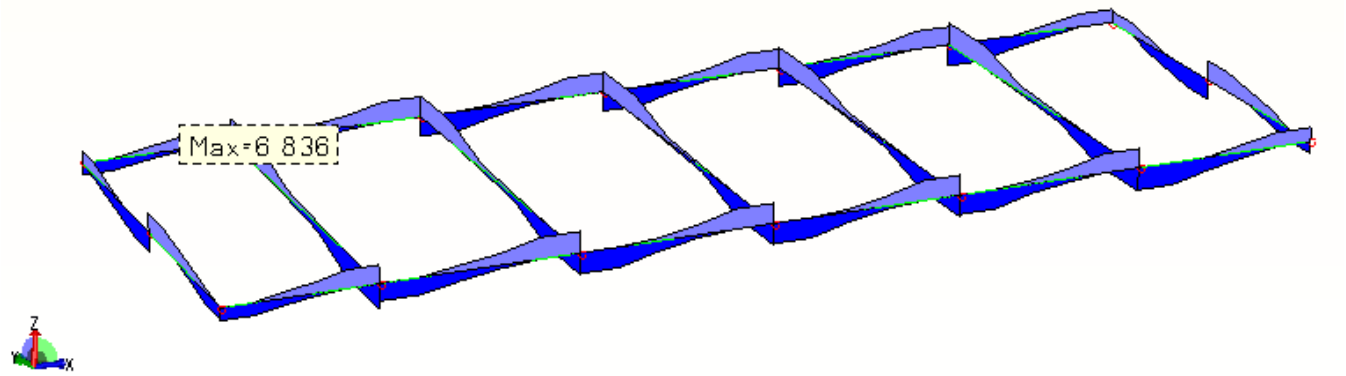


Figura 5.15 Sforzo di taglio Fy. U.M. daN

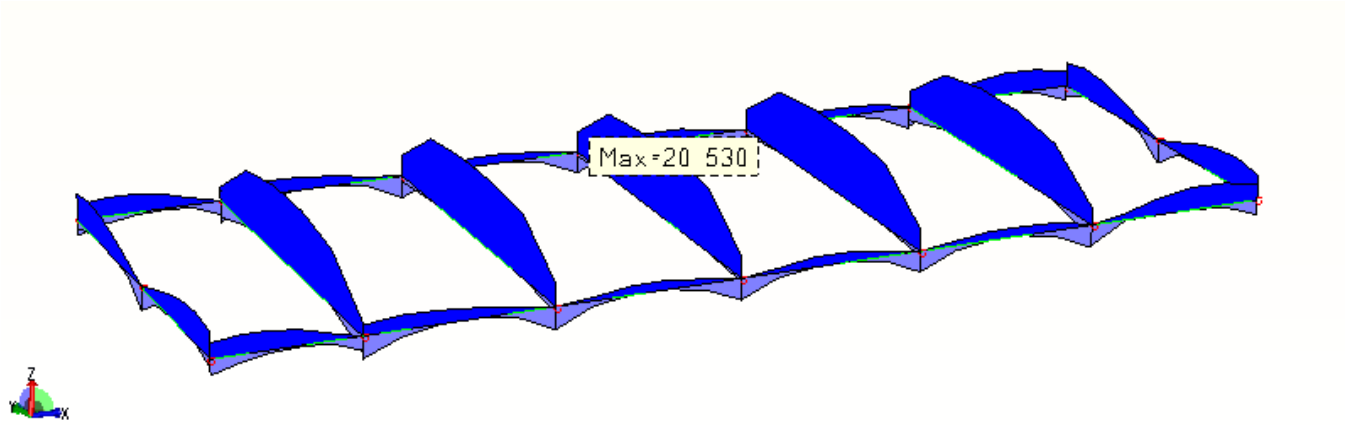


Figura 5.16 Momento flettente Mz. U.M. daNm

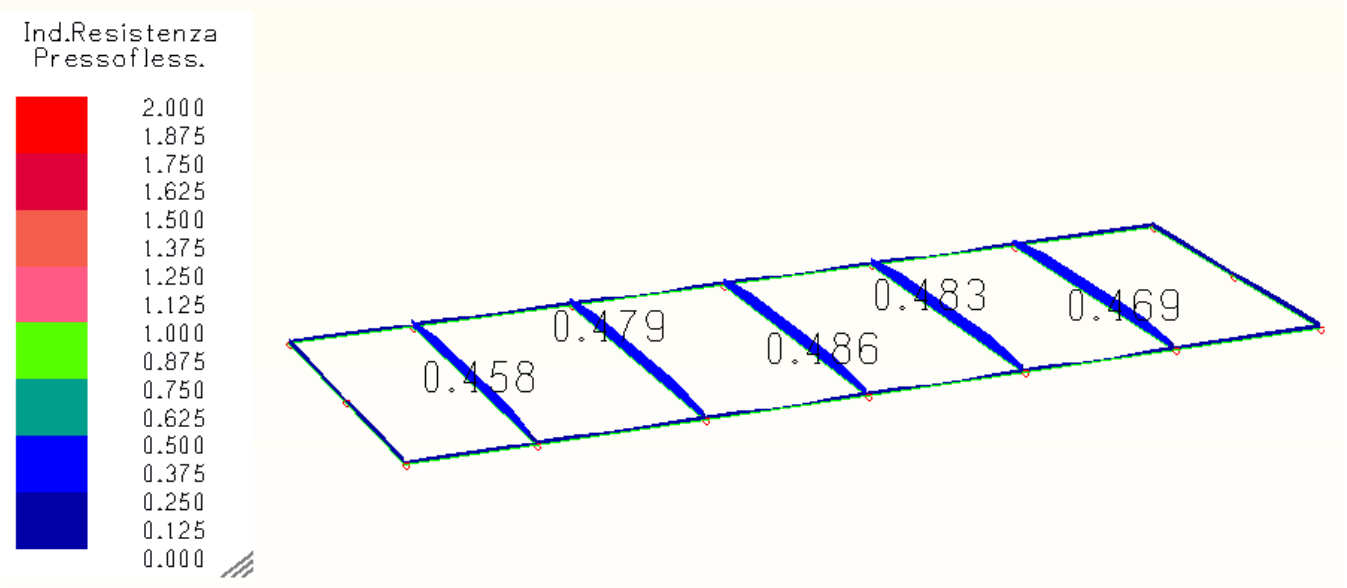


Figura 5.17 Indice di resistenza SLU per pressoflessione

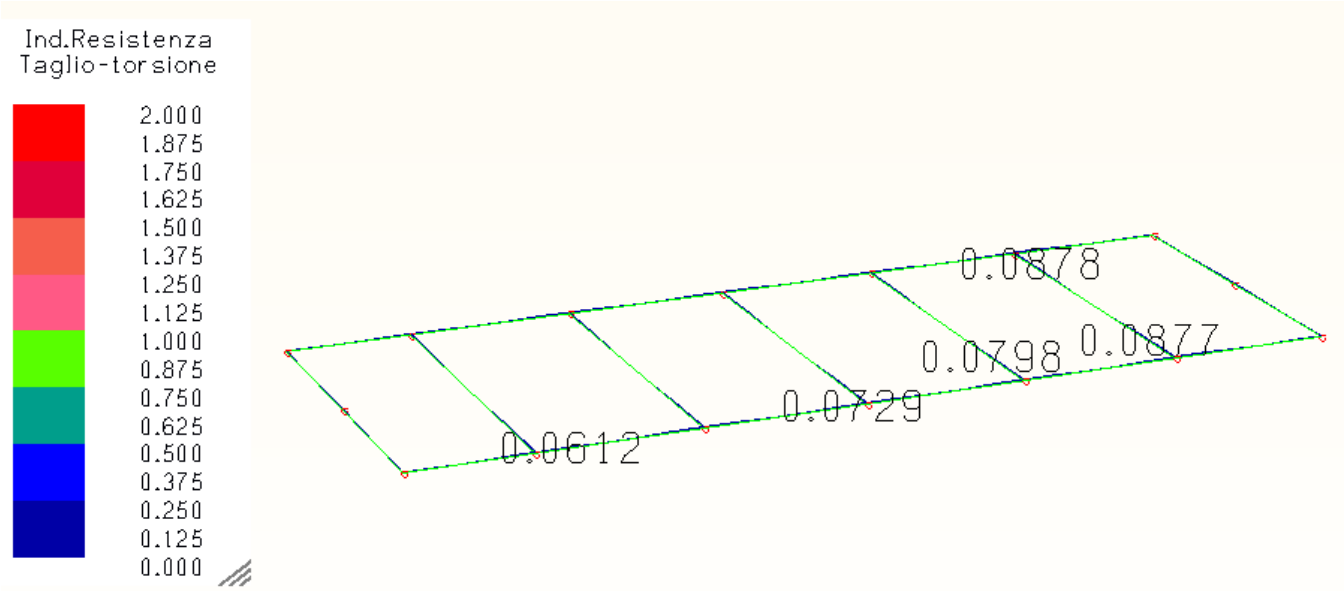


Figura 5.18 Indici di resistenza SLU per taglio e torsione

5.10.2 Verifica SLE

La verifica delle fessurazioni ha lo scopo di assicurare la funzionalità e la durata delle strutture.

La normativa tecnica definisce stato limite di apertura delle fessure (§ 4.1.2.2.4), nel quale il valore limite di apertura della fessura calcolato è pari ad uno dei seguenti valori nominali:

w1 = 0,2 mm

w2 = 0,3 mm

w3 = 0,4 mm

Questo dipende dalle condizioni ambientali e dalla sensibilità delle armature alla corrosione, come riporta la relativa tabella.

Gruppi di esigenze	Condizioni ambientali	Combinazione di azioni	Armatura			
			Sensibile		Poco sensibile	
			Stato limite	w_d	Stato limite	w_d
a	Ordinarie	frequente	ap. fessure	$\leq w_2$	ap. fessure	$\leq w_3$
		quasi permanente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
b	Aggressive	frequente	ap. fessure	$\leq w_1$	ap. fessure	$\leq w_2$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$
c	Molto aggressive	frequente	formazione fessure	-	ap. fessure	$\leq w_1$
		quasi permanente	decompressione	-	ap. fessure	$\leq w_1$

Figura 5.19 Criteri di scelta dello stato limite di fessurazione (Tabella 4.1.IV NTC 2018)

Nel caso in esame la condizione ambientale è ordinaria, e l'acciaio d'armatura si considera poco sensibile essendo acciaio ordinario. Il valore limite delle fessurazioni risulta quindi essere w3 = 0,4 mm per la combinazione SLE frequente e w2 = 0,3 mm per la combinazione quasi permanente.

Le verifiche delle fessurazioni sono riportate nei tabulati di calcolo allegati alla presente.

Nella colonna "w" il tabulato riporta i valori di ampiezza di fessura calcolati.

Come si può vedere dai tabulati allegati, la verifica a fessurazione risulta soddisfatta.

Per la verifica delle tensioni viene effettuato il calcolo delle tensioni effettive riscontrate in esercizio, come richiesto dalla normativa vigente. La sezione viene considerata a presso-tensoflessione, trascurando l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Ai fini della verifica, sono ignorate le sollecitazioni torcenti e di taglio.

Valutate le azioni interne nelle varie parti della struttura, dovute alle combinazioni caratteristica e quasi permanente delle azioni, si calcolano le massime tensioni sia nel calcestruzzo sia nelle armature; si deve verificare che tali tensioni siano inferiori ai massimi valori consentiti riportati in normativa (NTC 2018).

La massima tensione di compressione del calcestruzzo σ_c, deve rispettare la limitazione seguente (§ 4.1.2.2.5.1):

- $\sigma_c < 0{,}60\ f_{ck}$ ossia $\sigma_c < 15.00$ MPa = 150 daN/cm^2 per *comb. caratteristica (rara)*
- $\sigma_c < 0{,}45\ f_{ck}$ ossia $\sigma_c < 11.25$ MPa = 112.5 daN/cm^2 per *comb. quasi permanente*

Per l'acciaio la tensione massima σ_s per effetto delle azioni dovute alla *combinazione caratteristica (rara)* deve rispettare la limitazione seguente (§ 4.1.2.2.5.2):

- $\sigma_s < 0{,}8\ f_{yk}$ ossia $\sigma_s < 360$ MPa = 3600 daN/cm^2

Nel tabulato di calcolo allegato le combinazioni di carico allo SLE sono cosi individuate:

- (3) = comb. caratteristica (rara)
- (4) = comb. frequente
- (5) = comb. quasi permanente

e le tensioni di esercizio:

- $S_c = \sigma_c$
- $S_f = \sigma_s$

5.11 GIUDIZIO MOTIVATO SULLA VALIDITA' DEI RISULTATI

- La realizzazione del modello ad elementi finiti e la definizione dei carichi sono state effettuate con il modulo "Modellazione e analisi" del programma Mastersap, secondo le modalità descritte al cap. 7. L'analisi statica lineare è stata condotta tramite il software di calcolo Mastersap che utilizza il solutore Life, incluso nel programma ad elementi finiti, ed implementato nel 2003. In

allegato si riporta l'attestato di affidabilità del programma rilasciato da AMV Software Company all'acquisto.

- Per il calcolo delle sollecitazioni e delle deformazioni si sono adottate le ipotesi di materiali linearmente elastici. Le analisi sono svolte nelle ipotesi di piccoli spostamenti e piccole deformazioni impiegando i criteri della Scienza e della Tecnica delle Costruzioni.
- I diagrammi dei parametri delle sollecitazioni ottenuti per gli elementi analizzati si ritengono congruenti ai principi della Scienza delle Costruzioni.

5.12 ALLEGATI

5.12.1 Attestato di affidabilità del Software

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216

SOFTWARE COMPANY

Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV
In base al paragrafo 10.7.1 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 14.09.2005 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.7.1. delle Norme Tecniche per le Costruzioni il produttore e distributore 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) 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 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 precondizionato.

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.

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 autodia-gnostica. 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 delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

AMV s.r.l.
Il legale rappresentante
Ing. Eugenio Aiello

5.12.2 Tabulati di calcolo

STAMPA DEI DATI DI PROGETTO

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro	**SE Guspini**
Intestazione del lavoro	
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	daN
Unita' di misura delle lunghezze	m
Normativa	NTC-2018

NORMATIVA

Vita nominale costruzione	100 anni
Classe d'uso costruzione	IV
Vita di riferimento	200 anni
Luogo	Guspini
Longitudine (WGS84)	8.6341
Latitudine (WGS84)	39.5421
Categoria del suolo	D
Fattore topografico	1

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag/g*S)
SLO	120	0.033	2.76	0.31	2.25	1.80	0.059
SLD	201	0.039	2.82	0.32	2.20	1.80	0.070
SLV	1898	0.070	3.06	0.39	1.99	1.80	0.126
SLC	2475	0.075	3.09	0.40	1.97	1.80	0.135

Comportamento strutturale	Dissipativo

STATO LIMITE ULTIMO

Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	15
Fattore q di struttura per sisma orizzontale	qor=3.3
Duttilita'	Bassa Duttilita'
Periodo proprio T1 in direzione X	0.307
Periodo proprio T1 in direzione Y	0.325

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Assente

Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+3.07e-01	+1.96e+04	99	2	+eX
Direzione Y	+3.25e-01	+1.95e+04	99	1	+eY
Direzione Z	+8.34e-02	+1.00e+04	51	5	+eX
Rotazione Z	+2.69e-01	+2.36e+06	94	3	+eY

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%	Rotaz. Z	%
+eX	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
-eX	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
+eY	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
-eY	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.885e+001	3.000e+000	3.333e-001	4.441e-016
2	2.046e+001	3.257e+000	3.070e-001	4.441e-016
3	2.379e+001	3.786e+000	2.641e-001	4.441e-016
4	7.348e+001	1.169e+001	8.551e-002	4.441e-016
5	7.532e+001	1.199e+001	8.342e-002	4.441e-016
6	7.572e+001	1.205e+001	8.298e-002	4.441e-016
7	7.772e+001	1.237e+001	8.085e-002	4.441e-016
8	7.900e+001	1.257e+001	7.953e-002	4.441e-016
9	8.065e+001	1.284e+001	7.790e-002	4.441e-016
10	8.490e+001	1.351e+001	7.401e-002	4.441e-016
11	8.506e+001	1.354e+001	7.386e-002	4.441e-016
12	9.473e+001	1.508e+001	6.633e-002	4.441e-016
13	9.709e+001	1.545e+001	6.472e-002	4.441e-016
14	1.064e+002	1.694e+001	5.904e-002	4.441e-016
15	1.127e+002	1.793e+001	5.577e-002	4.441e-016

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	3.405e-13	1.336e+02
2	1.399e+02	-2.727e-13
3	1.933e-13	-4.150e+01
4	7.970e-14	5.786e+00
5	-9.065e-02	-1.592e-13
6	-2.036e-13	-6.396e-01
7	-1.742e+00	-6.789e-13
8	-5.601e-14	4.964e+00
9	-3.729e-01	-4.403e-13
10	4.384e-12	-3.206e-01
11	-5.338e+00	-1.428e-13
12	-7.650e-01	-6.009e-14
13	-5.614e-14	2.079e+00
14	-1.090e+00	1.661e-14
15	-8.735e-01	-3.339e-14

MASSA ECCITATA

PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.16e-25	0	+1.78e+04	91	+1.49e-28	0	+4.57e+05	18
Progressiva	+1.16e-25	0	+1.78e+04	91	+1.49e-28	0	+4.57e+05	18
Modo: 2	+1.96e+04	100	+7.44e-26	0	+1.48e-02	0	+1.52e-23	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.78e+04	91	+1.48e-02	0	+4.57e+05	18
Modo: 3	+3.74e-26	0	+1.72e+03	9	+2.19e-27	0	+2.07e+06	82
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.53e+06	100
Modo: 4	+6.35e-27	0	+3.35e+01	0	+2.95e-23	0	+3.52e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.53e+06	100
Modo: 5	+8.22e-03	0	+2.53e-26	0	+1.00e+04	51	+4.53e-22	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 6	+4.15e-26	0	+4.09e-01	0	+8.02e-22	0	+4.74e+03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 7	+3.04e+00	0	+4.61e-25	0	+2.36e+01	0	+7.26e-24	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 8	+3.14e-27	0	+2.46e+01	0	+1.77e-23	0	+5.22e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 9	+1.39e-01	0	+1.94e-25	0	+1.73e+03	9	+7.97e-25	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.53e+06	100
Modo: 10	+1.92e-23	0	+1.03e-01	0	+6.38e-24	0	+8.63e+02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 11	+2.85e+01	0	+2.04e-26	0	+2.33e-01	0	+5.85e-22	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 12	+5.85e-01	0	+3.61e-27	0	+2.63e+01	0	+2.09e-25	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 13	+3.15e-27	0	+4.32e+00	0	+8.81e-25	0	+1.88e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 14	+1.19e+00	0	+2.76e-28	0	+2.25e-01	0	+4.99e-26	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 15	+7.63e-01	0	+1.11e-27	0	+4.78e+00	0	+1.66e-25	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.96e+04	+1.96e+04	+1.96e+04	+2.54e+06

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.907e+001	3.035e+000	3.295e-001	4.441e-016
2	2.046e+001	3.257e+000	3.070e-001	4.441e-016
3	2.352e+001	3.744e+000	2.671e-001	4.441e-016
4	7.348e+001	1.169e+001	8.551e-002	4.441e-016
5	7.532e+001	1.199e+001	8.342e-002	4.441e-016
6	7.572e+001	1.205e+001	8.298e-002	4.441e-016
7	7.772e+001	1.237e+001	8.085e-002	4.441e-016
8	7.901e+001	1.257e+001	7.953e-002	4.441e-016
9	8.065e+001	1.284e+001	7.790e-002	4.441e-016
10	8.490e+001	1.351e+001	7.401e-002	4.441e-016
11	8.506e+001	1.354e+001	7.386e-002	4.441e-016
12	9.473e+001	1.508e+001	6.633e-002	4.441e-016
13	9.709e+001	1.545e+001	6.472e-002	4.441e-016
14	1.064e+002	1.694e+001	5.904e-002	4.441e-016

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
15	1.127e+002	1.793e+001	5.577e-002	4.441e-016

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	7.291e-13	1.360e+02
2	1.399e+02	-7.306e-13
3	8.309e-15	-3.274e+01
4	-1.004e-13	-5.785e+00
5	-9.065e-02	-2.117e-13
6	-2.311e-13	-5.025e-01
7	-1.742e+00	-6.628e-13
8	-3.669e-14	4.964e+00
9	-3.729e-01	-4.810e-13
10	4.613e-12	-3.686e-01
11	-5.338e+00	-2.132e-13
12	-7.650e-01	-6.549e-14
13	-9.382e-14	2.081e+00
14	-1.090e+00	-3.159e-14
15	-8.735e-01	-1.457e-14

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+5.32e-25	0	+1.85e+04	94	+9.59e-28	0	+3.37e+05	13
Progressiva	+5.32e-25	0	+1.85e+04	94	+9.59e-28	0	+3.37e+05	13
Modo: 2	+1.96e+04	100	+5.34e-25	0	+1.48e-02	0	+9.91e-24	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.85e+04	94	+1.48e-02	0	+3.37e+05	13
Modo: 3	+6.90e-29	0	+1.07e+03	5	+6.91e-28	0	+2.19e+06	86
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.53e+06	100
Modo: 4	+1.01e-26	0	+3.35e+01	0	+3.00e-23	0	+2.51e-01	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.53e+06	100
Modo: 5	+8.22e-03	0	+4.48e-26	0	+1.00e+04	51	+4.47e-22	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 6	+5.34e-26	0	+2.52e-01	0	+7.99e-22	0	+4.71e+03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 7	+3.04e+00	0	+4.39e-25	0	+2.36e+01	0	+9.70e-24	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 8	+1.35e-27	0	+2.46e+01	0	+2.14e-23	0	+1.62e+01	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.53e+06	100
Modo: 9	+1.39e-01	0	+2.31e-25	0	+1.73e+03	9	+6.03e-25	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.53e+06	100
Modo: 10	+2.13e-23	0	+1.36e-01	0	+6.50e-24	0	+8.68e+02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 11	+2.85e+01	0	+4.55e-26	0	+2.33e-01	0	+6.61e-22	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 12	+5.85e-01	0	+4.29e-27	0	+2.63e+01	0	+2.65e-25	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 13	+8.80e-27	0	+4.33e+00	0	+8.66e-25	0	+3.19e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 14	+1.19e+00	0	+9.98e-28	0	+2.25e-01	0	+2.69e-27	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100
Modo: 15	+7.63e-01	0	+2.12e-28	0	+4.78e+00	0	+1.87e-27	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.54e+06	100

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.96e+04	+1.96e+04	+1.96e+04	+2.54e+06

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.933e+001	3.076e+000	3.251e-001	4.441e-016
2	2.037e+001	3.242e+000	3.084e-001	4.441e-016
3	2.331e+001	3.710e+000	2.695e-001	4.441e-016
4	7.348e+001	1.169e+001	8.551e-002	4.441e-016
5	7.532e+001	1.199e+001	8.342e-002	4.441e-016
6	7.572e+001	1.205e+001	8.298e-002	4.441e-016
7	7.772e+001	1.237e+001	8.085e-002	4.441e-016
8	7.900e+001	1.257e+001	7.953e-002	4.441e-016
9	8.065e+001	1.284e+001	7.790e-002	4.441e-016
10	8.490e+001	1.351e+001	7.401e-002	4.441e-016
11	8.506e+001	1.354e+001	7.386e-002	4.441e-016
12	9.473e+001	1.508e+001	6.633e-002	4.441e-016
13	9.709e+001	1.545e+001	6.472e-002	4.441e-016
14	1.064e+002	1.694e+001	5.904e-002	4.441e-016
15	1.127e+002	1.793e+001	5.577e-002	4.441e-016

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	-3.607e+00	1.396e+02
2	1.378e+02	4.830e+00
3	-2.416e+01	6.700e+00
4	-4.173e-04	5.778e+00
5	-9.066e-02	-6.407e-05
6	2.151e-02	-5.700e-01
7	-1.743e+00	7.022e-04
8	9.452e-04	4.957e+00
9	-3.729e-01	3.460e-05
10	4.206e-02	-3.441e-01
11	-5.338e+00	-2.764e-03
12	-7.651e-01	5.378e-05
13	3.665e-04	2.078e+00
14	-1.090e+00	4.362e-05
15	-8.736e-01	3.170e-05

MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.30e+01	0	+1.95e+04	99	+7.69e-06	0	+7.39e+03	0
Progressiva	+1.30e+01	0	+1.95e+04	99	+7.69e-06	0	+7.39e+03	0
Modo: 2	+1.90e+04	97	+2.33e+01	0	+1.40e-02	0	+1.23e+05	5
Progressiva	+1.90e+04	97	+1.95e+04	99	+1.40e-02	0	+1.31e+05	5
Modo: 3	+5.84e+02	3	+4.49e+01	0	+7.71e-04	0	+2.36e+06	95
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.49e+06	100
Modo: 4	+1.74e-07	0	+3.34e+01	0	+3.25e-09	0	+1.41e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.49e+06	100
Modo: 5	+8.22e-03	0	+4.10e-09	0	+1.00e+04	51	+1.72e-05	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.49e+06	100

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 6	+4.63e-04	0	+3.25e-01	0	+2.08e-04	0	+4.72e+03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 7	+3.04e+00	0	+4.93e-07	0	+2.36e+01	0	+1.81e-02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 8	+8.93e-07	0	+2.46e+01	0	+1.72e-07	0	+9.99e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 9	+1.39e-01	0	+1.20e-09	0	+1.73e+03	9	+4.89e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 10	+1.77e-03	0	+1.18e-01	0	+1.22e-05	0	+8.65e+02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 11	+2.85e+01	0	+7.64e-06	0	+2.33e-01	0	+3.04e-01	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 12	+5.85e-01	0	+2.89e-09	0	+2.63e+01	0	+9.52e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 13	+1.34e-07	0	+4.32e+00	0	+1.40e-10	0	+2.49e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 14	+1.19e+00	0	+1.90e-09	0	+2.25e-01	0	+1.13e-03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 15	+7.63e-01	0	+1.00e-09	0	+4.78e+00	0	+5.65e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.96e+04	+1.96e+04	+1.96e+04	+2.49e+06

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.933e+001	3.076e+000	3.251e-001	4.441e-016
2	2.037e+001	3.242e+000	3.084e-001	4.441e-016
3	2.331e+001	3.710e+000	2.695e-001	4.441e-016
4	7.348e+001	1.169e+001	8.551e-002	4.441e-016
5	7.532e+001	1.199e+001	8.342e-002	4.441e-016
6	7.572e+001	1.205e+001	8.298e-002	4.441e-016
7	7.772e+001	1.237e+001	8.085e-002	4.441e-016
8	7.900e+001	1.257e+001	7.953e-002	4.441e-016
9	8.065e+001	1.284e+001	7.790e-002	4.441e-016
10	8.490e+001	1.351e+001	7.401e-002	4.441e-016
11	8.506e+001	1.354e+001	7.386e-002	4.441e-016
12	9.473e+001	1.508e+001	6.633e-002	4.441e-016
13	9.709e+001	1.545e+001	6.472e-002	4.441e-016
14	1.064e+002	1.694e+001	5.904e-002	4.441e-016
15	1.127e+002	1.793e+001	5.577e-002	4.441e-016

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	3.607e+00	1.396e+02
2	1.378e+02	-4.830e+00
3	-2.416e+01	-6.700e+00
4	4.173e-04	5.778e+00
5	-9.066e-02	6.407e-05
6	-2.151e-02	-5.700e-01
7	-1.743e+00	-7.022e-04

Modo	Direz.X	Direz.Y
8	-9.452e-04	4.957e+00
9	-3.729e-01	-3.460e-05
10	-4.206e-02	-3.441e-01
11	-5.338e+00	2.764e-03
12	-7.651e-01	-5.378e-05
13	-3.665e-04	2.078e+00
14	-1.090e+00	-4.362e-05
15	-8.736e-01	-3.170e-05

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.30e+01	0	+1.95e+04	99	+7.69e-06	0	+7.39e+03	0
Progressiva	+1.30e+01	0	+1.95e+04	99	+7.69e-06	0	+7.39e+03	0
Modo: 2	+1.90e+04	97	+2.33e+01	0	+1.40e-02	0	+1.23e+05	5
Progressiva	+1.90e+04	97	+1.95e+04	99	+1.40e-02	0	+1.31e+05	5
Modo: 3	+5.84e+02	3	+4.49e+01	0	+7.71e-04	0	+2.36e+06	95
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.49e+06	100
Modo: 4	+1.74e-07	0	+3.34e+01	0	+3.25e-09	0	+1.41e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.48e-02	0	+2.49e+06	100
Modo: 5	+8.22e-03	0	+4.10e-09	0	+1.00e+04	51	+1.72e-05	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 6	+4.63e-04	0	+3.25e-01	0	+2.08e-04	0	+4.72e+03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.00e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 7	+3.04e+00	0	+4.93e-07	0	+2.36e+01	0	+1.81e-02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 8	+8.93e-07	0	+2.46e+01	0	+1.72e-07	0	+9.99e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.01e+04	51	+2.49e+06	100
Modo: 9	+1.39e-01	0	+1.20e-09	0	+1.73e+03	9	+4.89e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 10	+1.77e-03	0	+1.18e-01	0	+1.22e-05	0	+8.65e+02	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 11	+2.85e+01	0	+7.64e-06	0	+2.33e-01	0	+3.04e-01	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 12	+5.85e-01	0	+2.89e-09	0	+2.63e+01	0	+9.52e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 13	+1.34e-07	0	+4.32e+00	0	+1.40e-10	0	+2.49e+00	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 14	+1.19e+00	0	+1.90e-09	0	+2.25e-01	0	+1.13e-03	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100
Modo: 15	+7.63e-01	0	+1.00e-09	0	+4.78e+00	0	+5.65e-04	0
Progressiva	+1.96e+04	100	+1.96e+04	100	+1.18e+04	60	+2.49e+06	100

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+1.96e+04	+1.96e+04	+1.96e+04	+2.49e+06

CARICHI PER ELEMENTI TRAVE, TRAVE DI FONDAZIONE E RETICOLARE

Carico distribuito con riferimento globale Z

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist. iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist. iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Neve Zona III	3	Condizione 3	Variabile: Neve	-61.000000	0.000	-61.000000	0.000	0.0000	0.0000
Peso proprio tamponamenti esterni (per mt)	4	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-2400.000000	0.000	-2400.000000	0.000	0.0000	0.0000
Peso proprio pavimento (per mt)	5	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-3500.000000	0.000	-3500.000000	0.000	0.0000	0.0000
Sovraccarico accidentale: uffici non aperti al pubblico (per mt)	6	Condizione 4	Variabile: Uffici	-370.000000	0.000	-370.000000	0.000	0.0000	0.0000

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Peso proprio solaio h = 20+4 cm	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-285.000000	0.000	-285.000000	0.000	1.0000	1.0000
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	2	Condizione 2	Variabile: Domestici e residenziali	-51.000000	0.000	-51.000000	0.000	0.0000	0.0000

COMBINAZIONI DI CARICO

Normativa: NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI 2018 ITALIA

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Uffici	Condizione 4	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Uffici	Condizione 4	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.200
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Uffici	Condizione 4	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	0.000

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE** Gruppo: **2** Tabella: **Tabella travi**
Descrizione: **Travi**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm²
Copriferro superiore: **3.5** cm Copriferro inferiore: **3.5** cm Copriferro laterale: **3.5** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018 x/d <= **0.30**
Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Trave_204_IP1** Descrizione: **Trave_204 2-11**
ASTA NUM. 1 NI 31 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 676.88 121.12 144.88 1442.88 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	6931	0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	7385	0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	6931	-0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	7385	-0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	6931	0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	7385	0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	6931	-0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	7385	-0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	6622	0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	7694	0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	6622	-0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	7694	-0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	6622	0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	7694	0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	6622	-0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	7694	-0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	11380	0	0	0	-14583	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.89	0.28	1.31	2.73	0.00	11.6
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6																		
1A	79	-0	5977	0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	6431	0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	5977	-0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	6431	-0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2

1E	79	-0	5977	0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	6431	0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	5977	-0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	6431	-0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	5667	0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	6740	0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	5667	-0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	6740	-0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	5667	0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	6740	0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	5667	-0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	6740	-0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	9863	0	0	0	-13093	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.24	1.13	2.37	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	5022	0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	5476	0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	5022	-0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	5476	-0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	5022	0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	5476	0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	5022	-0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	5476	-0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	4713	0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	5786	0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	4713	-0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	5786	-0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	4713	0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	5786	0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	4713	-0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	5786	-0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	8345	0	0	0	-5137	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.20	1.10	2.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	4068	0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	4522	0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	4068	-0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	4522	-0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	4068	0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	4522	0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	4068	-0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	4522	-0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	3758	0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	4831	0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	3758	-0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	4831	-0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	3758	0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	4831	0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	3758	-0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	4831	-0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	6828	0	0	0	8769	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	3113	0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	3567	0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	3113	-0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	3567	-0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	3113	0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	3567	0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	3113	-0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	3567	-0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	2804	0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	3877	0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	2804	-0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	3877	-0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	2804	0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	3877	0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	2804	-0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	3877	-0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	5311	0	0	0	12750	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.78	0.13	0.61	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	2159	0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	2613	0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	2159	-0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	2613	-0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	2159	0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	2613	0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	2159	-0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	2613	-0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	1850	0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	2922	0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	1850	-0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2

1L	393	-0	2922	-0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	1850	0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	2922	0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	1850	-0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	2922	-0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	3793	0	0	0	15537	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.95	0.09	0.44	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	1205	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	1659	0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	1205	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	1659	-0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	1205	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	1659	0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	1205	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	1659	-0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	895	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	1968	0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	895	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	1968	-0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	895	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	1968	0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	895	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	1968	-0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	2276	-0	0	0	17131	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.06	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	250	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	551	-0	704	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1C	551	-0	250	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	551	-0	704	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1E	551	-0	250	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	551	-0	704	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1G	551	-0	250	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	551	-0	704	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1I	551	-0	-59	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	551	-0	1014	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	551	-0	-59	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	551	-0	1014	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	551	-0	-59	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	551	-0	1014	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	551	-0	-59	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	551	-0	1014	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	551	-0	759	0	0	0	17134	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	629	-0	-704	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1B	629	-0	-250	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1C	629	-0	-704	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1D	629	-0	-250	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1E	629	-0	-704	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1F	629	-0	-250	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1G	629	-0	-704	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1H	629	-0	-250	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1I	629	-0	-1014	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	629	-0	59	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	629	-0	-1014	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	629	-0	59	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	629	-0	-1014	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	629	-0	59	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	629	-0	-1014	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	629	-0	59	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	629	-0	-759	0	0	0	17134	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	708	-0	-1659	0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1B	708	-0	-1205	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1C	708	-0	-1659	-0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1D	708	-0	-1205	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1E	708	-0	-1659	0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1F	708	-0	-1205	0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1G	708	-0	-1659	-0	0	0	10650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.97	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1H	708	-0	-1205	-0	0	0	10892	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1I	708	-0	-1968	0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1J	708	-0	-895	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1K	708	-0	-1968	-0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1L	708	-0	-895	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1M	708	-0	-1968	0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1N	708	-0	-895	0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1O	708	-0	-1968	-0	0	0	10447	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1P	708	-0	-895	-0	0	0	11013	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
2	708	-0	-2276	0	0	0	17131	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.06	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	787	-0	-2613	0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1B	787	-0	-2159	0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	787	-0	-2613	-0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1D	787	-0	-2159	-0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	787	-0	-2613	0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1F	787	-0	-2159	0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	787	-0	-2613	-0	0	0	9468	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1H	787	-0	-2159	-0	0	0	10128	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	787	-0	-2922	0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1J	787	-0	-1850	0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	787	-0	-2922	-0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1L	787	-0	-1850	-0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	787	-0	-2922	0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1N	787	-0	-1850	0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	787	-0	-2922	-0	0	0	9023	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1P	787	-0	-1850	-0	0	0	10573	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	787	-0	-3793	0	0	0	15537	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.95	0.09	0.44	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	865	-0	-3567	0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1B	865	-0	-3113	0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1C	865	-0	-3567	-0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1D	865	-0	-3113	-0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1E	865	-0	-3567	0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1F	865	-0	-3113	0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1G	865	-0	-3567	-0	0	0	7536	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.68	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1H	865	-0	-3113	-0	0	0	8554	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.78	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1I	865	-0	-3877	0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1J	865	-0	-2804	0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1K	865	-0	-3877	-0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1L	865	-0	-2804	-0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1M	865	-0	-3877	0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1N	865	-0	-2804	0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1O	865	-0	-3877	-0	0	0	6847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1P	865	-0	-2804	-0	0	0	9242	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
2	865	-0	-5311	0	0	0	12750	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.78	0.13	0.61	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	944	-0	-4522	0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1B	944	-0	-4068	0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1C	944	-0	-4522	-0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1D	944	-0	-4068	-0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1E	944	-0	-4522	0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1F	944	-0	-4068	0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1G	944	-0	-4522	-0	0	0	4852	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1H	944	-0	-4068	-0	0	0	6229	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1I	944	-0	-4831	0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1J	944	-0	-3758	0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1K	944	-0	-4831	-0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1L	944	-0	-3758	-0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1M	944	-0	-4831	0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1N	944	-0	-3758	0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1O	944	-0	-4831	-0	0	0	3921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1P	944	-0	-3758	-0	0	0	7161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.65	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
2	944	-0	-6828	0	0	0	8769	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1023	-0	-5476	0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1B	1023	-0	-5022	0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1C	1023	-0	-5476	-0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1D	1023	-0	-5022	-0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1E	1023	-0	-5476	0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1F	1023	-0	-5022	0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1G	1023	-0	-5476	-0	0	0	-4311	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1H	1023	-0	-5022	-0	0	0	3154	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.12	0.66	0.00	0.00	26.2
1I	1023	-0	-5786	0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1J	1023	-0	-4713	0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1K	1023	-0	-5786	-0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1L	1023	-0	-4713	-0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1M	1023	-0	-5786	0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1N	1023	-0	-4713	0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
1O	1023	-0	-5786	-0	0	0	-5809	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1P	1023	-0	-4713	-0	0	0	4328	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.62	0.00	0.00	26.2
2	1023	-0	-8345	-0	0	0	-5137	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.20	1.10	2.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1101	-0	-6431	0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1B	1101	-0	-5977	0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1C	1101	-0	-6431	-0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1D	1101	-0	-5977	-0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1E	1101	-0	-6431	0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2

1F	1101	-0	-5977	0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1G	1101	-0	-6431	-0	0	0	-9495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.86	0.16	0.84	0.00	0.00	26.2
1H	1101	-0	-5977	-0	0	0	-6925	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.63	0.15	0.79	0.00	0.00	26.2
1I	1101	-0	-6740	0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1J	1101	-0	-5667	0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1K	1101	-0	-6740	-0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1L	1101	-0	-5667	-0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1M	1101	-0	-6740	0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1N	1101	-0	-5667	0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
1O	1101	-0	-6740	-0	0	0	-11235	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.69	0.17	0.77	0.00	0.00	26.2
1P	1101	-0	-5667	-0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.14	0.74	0.00	0.00	26.2
2	1101	-0	-9863	-0	0	0	-13093	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.24	1.13	2.37	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1180	-0	-7385	0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1B	1180	-0	-6931	0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1C	1180	-0	-7385	-0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1D	1180	-0	-6931	-0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1E	1180	-0	-7385	0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1F	1180	-0	-6931	0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1G	1180	-0	-7385	-0	0	0	-10492	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.97	0.00	0.00	11.6
1H	1180	-0	-6931	-0	0	0	-7801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.71	0.17	0.91	0.00	0.00	11.6
1I	1180	-0	-7694	0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1J	1180	-0	-6622	0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1K	1180	-0	-7694	-0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1L	1180	-0	-6622	-0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1M	1180	-0	-7694	0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1N	1180	-0	-6622	0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
1O	1180	-0	-7694	-0	0	0	-12314	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.19	0.88	0.00	0.00	11.6
1P	1180	-0	-6622	-0	0	0	-5979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.16	0.87	0.00	0.00	11.6
2	1180	-0	-11380	0	0	0	-14583	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.89	0.28	1.31	2.73	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_205_IP1** Descrizione: **Trave_205 3-12**
ASTA NUM. 2 NI 30 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq						cmq/m		cm
1A	0	-0	7546	0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	7922	0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1C	0	-0	7546	-0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	7922	-0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1E	0	-0	7546	0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	7922	0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1G	0	-0	7546	-0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	7922	-0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1I	0	-0	7234	0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	8234	0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	7234	-0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	8234	-0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	7234	0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	8234	0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	7234	-0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	8234	-0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	12410	0	0	0	-15059	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.92	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	6514	0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	6891	0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	6514	-0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	6891	-0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	6514	0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	6891	0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	6514	-0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	6891	-0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	6203	0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	7203	0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	6203	-0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	7203	-0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	6203	0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	7203	0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	6203	-0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	7203	-0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	10755	0	0	0	-13432	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.82	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	5483	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	5860	0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	5483	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	5860	-0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	5483	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	5860	0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	5483	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	5860	-0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	5172	0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	6172	0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	5172	-0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	6172	-0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	5172	0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	6172	0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	5172	-0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	6172	-0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	9101	0	0	0	4767	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	4452	0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	4829	0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	4452	-0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	4829	-0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	4452	0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	4829	0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	4452	-0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	4829	-0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	4140	0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	5140	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	4140	-0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	5140	-0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	4140	0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	5140	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	4140	-0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	5140	-0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	7446	0	0	0	10412	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	3421	0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	3798	0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	3421	-0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	3798	-0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	3421	0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	3798	0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	3421	-0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	3798	-0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	3109	0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	4109	0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	3109	-0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	4109	-0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	3109	0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	4109	0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	3109	-0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	4109	-0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	5791	0	0	0	14754	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.90	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	2390	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	2766	0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	2390	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	2766	-0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	2390	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	2766	0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	2390	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	2766	-0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	2078	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	3078	0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	2078	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	3078	-0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	2078	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	3078	0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	2078	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	3078	-0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	4137	0	0	0	17794	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.82	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	1358	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	1735	0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	1358	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	1735	-0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	1358	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

1F	472	-0	1735	0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	1358	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	1735	-0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	1047	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	2047	0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	1047	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	2047	-0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	1047	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	2047	0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	1047	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	2047	-0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	2482	0	0	0	19533	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.90	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	327	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	551	-0	704	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	551	-0	327	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	551	-0	704	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	551	-0	327	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	551	-0	704	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	551	-0	327	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	551	-0	704	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	551	-0	16	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1J	551	-0	1016	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	551	-0	16	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1L	551	-0	1016	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	551	-0	16	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1N	551	-0	1016	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	551	-0	16	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1P	551	-0	1016	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	551	-0	827	0	0	0	19536	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.90	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	629	-0	-704	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	629	-0	-327	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1C	629	-0	-704	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	629	-0	-327	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1E	629	-0	-704	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	629	-0	-327	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1G	629	-0	-704	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1H	629	-0	-327	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1I	629	-0	-1016	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	629	-0	-16	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1K	629	-0	-1016	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	629	-0	-16	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1M	629	-0	-1016	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	629	-0	-16	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1O	629	-0	-1016	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	629	-0	-16	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
2	629	-0	-827	0	0	0	19536	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.90	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	708	-0	-1735	0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	708	-0	-1358	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1C	708	-0	-1735	-0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	708	-0	-1358	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1E	708	-0	-1735	0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	708	-0	-1358	0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1G	708	-0	-1735	-0	0	0	12077	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	708	-0	-1358	-0	0	0	12278	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1I	708	-0	-2047	0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	708	-0	-1047	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	708	-0	-2047	-0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	708	-0	-1047	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	708	-0	-2047	0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	708	-0	-1047	0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	708	-0	-2047	-0	0	0	11873	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	708	-0	-1047	-0	0	0	12400	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
2	708	-0	-2482	0	0	0	19533	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.90	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	787	-0	-2766	0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1B	787	-0	-2390	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	787	-0	-2766	-0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1D	787	-0	-2390	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	787	-0	-2766	0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1F	787	-0	-2390	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	787	-0	-2766	-0	0	0	10845	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1H	787	-0	-2390	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	787	-0	-3078	0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1J	787	-0	-2078	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	787	-0	-3078	-0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1L	787	-0	-2078	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2

1M	787	-0	-3078	0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1N	787	-0	-2078	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	787	-0	-3078	-0	0	0	10396	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1P	787	-0	-2078	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	787	-0	-4137	0	0	0	17794	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.82	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	865	-0	-3798	0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1B	865	-0	-3421	0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	865	-0	-3798	-0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1D	865	-0	-3421	-0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	865	-0	-3798	0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1F	865	-0	-3421	0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1G	865	-0	-3798	-0	0	0	8803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.80	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1H	865	-0	-3421	-0	0	0	9646	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	865	-0	-4109	0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1J	865	-0	-3109	0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	865	-0	-4109	-0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1L	865	-0	-3109	-0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	865	-0	-4109	0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1N	865	-0	-3109	0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	865	-0	-4109	-0	0	0	8109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1P	865	-0	-3109	-0	0	0	10340	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	865	-0	-5791	0	0	0	14754	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.90	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	944	-0	-4829	0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1B	944	-0	-4452	0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1C	944	-0	-4829	-0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1D	944	-0	-4452	-0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1E	944	-0	-4829	0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1F	944	-0	-4452	0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1G	944	-0	-4829	-0	0	0	5949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1H	944	-0	-4452	-0	0	0	7089	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1I	944	-0	-5140	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1J	944	-0	-4140	0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1K	944	-0	-5140	-0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1L	944	-0	-4140	-0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1M	944	-0	-5140	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1N	944	-0	-4140	0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1O	944	-0	-5140	-0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1P	944	-0	-4140	-0	0	0	8028	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
2	944	-0	-7446	0	0	0	10412	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1023	-0	-5860	0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1B	1023	-0	-5483	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1C	1023	-0	-5860	-0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1D	1023	-0	-5483	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1E	1023	-0	-5860	0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1F	1023	-0	-5483	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1G	1023	-0	-5860	-0	0	0	-3847	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1H	1023	-0	-5483	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1I	1023	-0	-6172	0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1J	1023	-0	-5172	0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1K	1023	-0	-6172	-0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1L	1023	-0	-5172	-0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1M	1023	-0	-6172	0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1N	1023	-0	-5172	0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1O	1023	-0	-6172	-0	0	0	-5357	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1P	1023	-0	-5172	-0	0	0	4905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
2	1023	-0	-9101	0	0	0	4767	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1101	-0	-6891	0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1B	1101	-0	-6514	0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1C	1101	-0	-6891	-0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1D	1101	-0	-6514	-0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1E	1101	-0	-6891	0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1F	1101	-0	-6514	0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1G	1101	-0	-6891	-0	0	0	-9402	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.85	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1H	1101	-0	-6514	-0	0	0	-7274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1I	1101	-0	-7203	0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1J	1101	-0	-6203	0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1K	1101	-0	-7203	-0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1L	1101	-0	-6203	-0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1M	1101	-0	-7203	0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1N	1101	-0	-6203	0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1O	1101	-0	-7203	-0	0	0	-11157	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1P	1101	-0	-6203	-0	0	0	-5520	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
2	1101	-0	-10755	0	0	0	-13432	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.82	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1180	-0	-7922	0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1B	1180	-0	-7546	0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1C	1180	-0	-7922	-0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1D	1180	-0	-7546	-0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1E	1180	-0	-7922	0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1F	1180	-0	-7546	0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1G	1180	-0	-7922	-0	0	0	-10464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1H	1180	-0	-7546	-0	0	0	-8236	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1I	1180	-0	-8234	0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1J	1180	-0	-7234	0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1K	1180	-0	-8234	-0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1L	1180	-0	-7234	-0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1M	1180	-0	-8234	0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1N	1180	-0	-7234	0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1O	1180	-0	-8234	-0	0	0	-12300	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.75	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1P	1180	-0	-7234	-0	0	0	-6399	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
2	1180	-0	-12410	0	0	0	-15059	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.92	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_206_IP1** Descrizione: **Trave_206 4-13**
ASTA NUM. 3 NI 29 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	7586	0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	7882	0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1C	0	-0	7586	-0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	7882	-0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1E	0	-0	7586	0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	7882	0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1G	0	-0	7586	-0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	7882	-0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1I	0	-0	7271	0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	8197	0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	7271	-0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	8197	-0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	7271	0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	8197	0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	7271	-0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	8197	-0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	12410	0	0	0	-14879	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.91	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	6554	0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	6851	0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	6554	-0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	6851	-0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	6554	0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	6851	0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	6554	-0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	6851	-0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	6240	0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	7165	0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	6240	-0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	7165	-0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	6240	0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	7165	0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	6240	-0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	7165	-0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	10755	0	0	0	-13252	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.81	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	5523	0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	5820	0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	5523	-0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	5820	-0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	5523	0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	5820	0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	5523	-0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	5820	-0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	5209	0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	6134	0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	5209	-0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	6134	-0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2

1M	157	-0	5209	0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	6134	0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	5209	-0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	6134	-0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	9101	0	0	0	4947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	4492	0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	4789	0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	4492	-0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	4789	-0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	4492	0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	4789	0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	4492	-0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	4789	-0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	4178	0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	5103	0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	4178	-0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	5103	-0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	4178	0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	5103	0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	4178	-0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	5103	-0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	7446	0	0	0	10592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	3461	0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	3758	0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	3461	-0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	3758	-0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	3461	0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	3758	0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	3461	-0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	3758	-0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	3147	0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	4072	0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	3147	-0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	4072	-0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	3147	0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	4072	0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	3147	-0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	4072	-0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	5791	0	0	0	14934	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.91	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	2430	0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	2726	0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	2430	-0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	2726	-0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	2430	0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	2726	0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	2430	-0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	2726	-0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	2115	0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	3041	0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	2115	-0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	3041	-0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	2115	0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	3041	0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	2115	-0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	3041	-0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	4137	0	0	0	17974	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.83	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	1398	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	1695	0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	1398	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	1695	-0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	1398	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	1695	0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	1398	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	1695	-0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	1084	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	2009	0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	1084	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	2009	-0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	1084	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	2009	0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	1084	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	2009	-0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	2482	0	0	0	19713	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	367	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	551	-0	664	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	551	-0	367	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	551	-0	664	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	551	-0	367	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	551	-0	664	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	551	-0	367	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	551	-0	664	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	551	-0	53	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	551	-0	978	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	551	-0	53	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	551	-0	978	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	551	-0	53	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	551	-0	978	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	551	-0	53	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	551	-0	978	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	551	-0	827	0	0	0	19716	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	629	-0	-664	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	629	-0	-367	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1C	629	-0	-664	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	629	-0	-367	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1E	629	-0	-664	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	629	-0	-367	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1G	629	-0	-664	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1H	629	-0	-367	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1I	629	-0	-978	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1J	629	-0	-53	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	629	-0	-978	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1L	629	-0	-53	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	629	-0	-978	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1N	629	-0	-53	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	629	-0	-978	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1P	629	-0	-53	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	629	-0	-827	0	0	0	19716	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	708	-0	-1695	0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	708	-0	-1398	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1C	708	-0	-1695	-0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	708	-0	-1398	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1E	708	-0	-1695	0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	708	-0	-1398	0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1G	708	-0	-1695	-0	0	0	12214	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	708	-0	-1398	-0	0	0	12372	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1I	708	-0	-2009	0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	708	-0	-1084	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	708	-0	-2009	-0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	708	-0	-1084	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	708	-0	-2009	0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	708	-0	-1084	0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	708	-0	-2009	-0	0	0	12007	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	708	-0	-1084	-0	0	0	12495	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
2	708	-0	-2482	0	0	0	19713	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	787	-0	-2726	0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1B	787	-0	-2430	0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	787	-0	-2726	-0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1D	787	-0	-2430	-0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	787	-0	-2726	0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1F	787	-0	-2430	0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	787	-0	-2726	-0	0	0	11014	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.67	0.07	0.31	0.00	0.00	26.2
1H	787	-0	-2430	-0	0	0	11442	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	787	-0	-3041	0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1J	787	-0	-2115	0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	787	-0	-3041	-0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1L	787	-0	-2115	-0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	787	-0	-3041	0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1N	787	-0	-2115	0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	787	-0	-3041	-0	0	0	10560	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1P	787	-0	-2115	-0	0	0	11896	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	787	-0	-4137	0	0	0	17974	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.83	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	865	-0	-3758	0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1B	865	-0	-3461	0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	865	-0	-3758	-0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1D	865	-0	-3461	-0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	865	-0	-3758	0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1F	865	-0	-3461	0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2

1G	865	-0	-3758	-0	0	0	9003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1H	865	-0	-3461	-0	0	0	9665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	865	-0	-4072	0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1J	865	-0	-3147	0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	865	-0	-4072	-0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1L	865	-0	-3147	-0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	865	-0	-4072	0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1N	865	-0	-3147	0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	865	-0	-4072	-0	0	0	8302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2
1P	865	-0	-3147	-0	0	0	10366	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	865	-0	-5791	0	0	0	14934	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.91	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	944	-0	-4789	0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1B	944	-0	-4492	0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1C	944	-0	-4789	-0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1D	944	-0	-4492	-0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1E	944	-0	-4789	0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1F	944	-0	-4492	0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1G	944	-0	-4789	-0	0	0	6181	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.56	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1H	944	-0	-4492	-0	0	0	7076	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1I	944	-0	-5103	0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1J	944	-0	-4178	0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1K	944	-0	-5103	-0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1L	944	-0	-4178	-0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1M	944	-0	-5103	0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1N	944	-0	-4178	0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1O	944	-0	-5103	-0	0	0	5233	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1P	944	-0	-4178	-0	0	0	8025	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
2	944	-0	-7446	0	0	0	10592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.96	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1023	-0	-5820	0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1B	1023	-0	-5523	0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1C	1023	-0	-5820	-0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1D	1023	-0	-5523	-0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1E	1023	-0	-5820	0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1F	1023	-0	-5523	0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1G	1023	-0	-5820	-0	0	0	-3541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.14	0.76	0.00	0.00	26.2
1H	1023	-0	-5523	-0	0	0	3677	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.14	0.73	0.00	0.00	26.2
1I	1023	-0	-6134	0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1J	1023	-0	-5209	0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1K	1023	-0	-6134	-0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1L	1023	-0	-5209	-0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1M	1023	-0	-6134	0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1N	1023	-0	-5209	0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1O	1023	-0	-6134	-0	0	0	-5065	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1P	1023	-0	-5209	-0	0	0	4872	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
2	1023	-0	-9101	0	0	0	4947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1101	-0	-6851	0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1B	1101	-0	-6554	0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1C	1101	-0	-6851	-0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1D	1101	-0	-6554	-0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1E	1101	-0	-6851	0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1F	1101	-0	-6554	0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1G	1101	-0	-6851	-0	0	0	-9064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.82	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1H	1101	-0	-6554	-0	0	0	-7392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.67	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1I	1101	-0	-7165	0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1J	1101	-0	-6240	0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1K	1101	-0	-7165	-0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1L	1101	-0	-6240	-0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1M	1101	-0	-7165	0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1N	1101	-0	-6240	0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1O	1101	-0	-7165	-0	0	0	-10836	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.98	0.18	0.94	0.00	0.00	26.2
1P	1101	-0	-6240	-0	0	0	-5620	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.51	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
2	1101	-0	-10755	0	0	0	-13252	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.81	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1180	-0	-7882	0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1B	1180	-0	-7586	0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1C	1180	-0	-7882	-0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1D	1180	-0	-7586	-0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1E	1180	-0	-7882	0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1F	1180	-0	-7586	0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1G	1180	-0	-7882	-0	0	0	-10115	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.92	0.19	1.04	1.89	0.00	11.6
1H	1180	-0	-7586	-0	0	0	-8365	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.76	0.19	1.00	0.00	0.00	11.6
1I	1180	-0	-8197	0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1J	1180	-0	-7271	0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1K	1180	-0	-8197	-0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1L	1180	-0	-7271	-0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1M	1180	-0	-8197	0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6

1N	1180	-0	-7271	0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
1O	1180	-0	-8197	-0	0	0	-11970	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1P	1180	-0	-7271	-0	0	0	-6510	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.59	0.18	0.96	0.00	0.00	11.6
2	1180	-0	-12410	0	0	0	-14879	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.91	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_207_IP1** Descrizione: **Trave_207 5-14**
ASTA NUM. 4 NI 28 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	7561	0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	7907	0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1C	0	-0	7561	-0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	7907	-0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1E	0	-0	7561	0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	7907	0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1G	0	-0	7561	-0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	7907	-0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1I	0	-0	7243	0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	8225	0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	7243	-0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	8225	-0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	7243	0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	8225	0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	7243	-0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	8225	-0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	12410	0	0	0	-14969	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.91	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	6530	0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	6876	0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	6530	-0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	6876	-0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	6530	0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	6876	0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	6530	-0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	6876	-0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	6212	0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	7194	0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	6212	-0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	7194	-0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	6212	0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	7194	0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	6212	-0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	7194	-0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	10755	0	0	0	-13342	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.82	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	5499	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	5845	0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	5499	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	5845	-0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	5499	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	5845	0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	5499	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	5845	-0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	5180	0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	6163	0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	5180	-0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	6163	-0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	5180	0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	6163	0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	5180	-0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	6163	-0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	9101	0	0	0	4857	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	4467	0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	4813	0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	4467	-0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	4813	-0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	4467	0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	4813	0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2

1G	236	-0	4467	-0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	4813	-0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	4149	0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	5132	0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	4149	-0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	5132	-0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	4149	0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	5132	0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	4149	-0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	5132	-0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	7446	0	0	0	10502	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	3436	0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	3782	0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	3436	-0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	3782	-0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	3436	0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	3782	0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	3436	-0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	3782	-0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	3118	0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	4100	0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	3118	-0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	4100	-0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	3118	0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	4100	0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	3118	-0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	4100	-0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	5791	0	0	0	14844	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.91	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	2405	0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	2751	0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	2405	-0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	2751	-0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	2405	0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	2751	0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	2405	-0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	2751	-0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	2087	0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	3069	0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	2087	-0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	3069	-0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	2087	0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	3069	0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	2087	-0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	3069	-0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	4137	0	0	0	17884	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.83	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	1374	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	1720	0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	1374	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	1720	-0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	1374	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	1720	0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	1374	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	1720	-0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	1056	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	2038	0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	1056	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	2038	-0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	1056	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	2038	0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	1056	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	2038	-0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	2482	-0	0	0	19623	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	343	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	551	-0	689	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	551	-0	343	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	551	-0	689	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	551	-0	343	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	551	-0	689	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	551	-0	343	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	551	-0	689	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	551	-0	24	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1J	551	-0	1007	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	551	-0	24	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1L	551	-0	1007	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	551	-0	24	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2

1N	551	-0	1007	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	551	-0	24	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1P	551	-0	1007	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	551	-0	827	0	0	0	19627	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	629	-0	-689	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	629	-0	-343	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1C	629	-0	-689	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	629	-0	-343	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1E	629	-0	-689	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	629	-0	-343	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1G	629	-0	-689	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1H	629	-0	-343	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1I	629	-0	-1007	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	629	-0	-24	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1K	629	-0	-1007	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	629	-0	-24	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1M	629	-0	-1007	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	629	-0	-24	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1O	629	-0	-1007	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	629	-0	-24	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
2	629	-0	-827	0	0	0	19627	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	708	-0	-1720	0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	708	-0	-1374	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1C	708	-0	-1720	-0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	708	-0	-1374	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1E	708	-0	-1720	0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	708	-0	-1374	0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1G	708	-0	-1720	-0	0	0	12147	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.74	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	708	-0	-1374	-0	0	0	12331	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.75	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1I	708	-0	-2038	0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	708	-0	-1056	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	708	-0	-2038	-0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	708	-0	-1056	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	708	-0	-2038	0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	708	-0	-1056	0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	708	-0	-2038	-0	0	0	11939	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	708	-0	-1056	-0	0	0	12456	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.76	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
2	708	-0	-2482	0	0	0	19623	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.91	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	787	-0	-2751	0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1B	787	-0	-2405	0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	787	-0	-2751	-0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1D	787	-0	-2405	-0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	787	-0	-2751	0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1F	787	-0	-2405	0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	787	-0	-2751	-0	0	0	10928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.99	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1H	787	-0	-2405	-0	0	0	11428	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.06	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	787	-0	-3069	0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1J	787	-0	-2087	0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	787	-0	-3069	-0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1L	787	-0	-2087	-0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	787	-0	-3069	0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1N	787	-0	-2087	0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	787	-0	-3069	-0	0	0	10469	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1P	787	-0	-2087	-0	0	0	11887	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	787	-0	-4137	-0	0	0	17884	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.83	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	865	-0	-3782	0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1B	865	-0	-3436	0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	865	-0	-3782	-0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1D	865	-0	-3436	-0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	865	-0	-3782	0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1F	865	-0	-3436	0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1G	865	-0	-3782	-0	0	0	8898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.81	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1H	865	-0	-3436	-0	0	0	9671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	865	-0	-4100	0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1J	865	-0	-3118	0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	865	-0	-4100	-0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1L	865	-0	-3118	-0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	865	-0	-4100	0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1N	865	-0	-3118	0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	865	-0	-4100	-0	0	0	8189	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.74	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1P	865	-0	-3118	-0	0	0	10380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	865	-0	-5791	0	0	0	14844	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.91	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	944	-0	-4813	0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1B	944	-0	-4467	0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1C	944	-0	-4813	-0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1D	944	-0	-4467	-0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1E	944	-0	-4813	0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1F	944	-0	-4467	0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1G	944	-0	-4813	-0	0	0	6056	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.12	0.63	0.00	0.00	26.2
1H	944	-0	-4467	-0	0	0	7102	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.64	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2
1I	944	-0	-5132	0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1J	944	-0	-4149	0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1K	944	-0	-5132	-0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1L	944	-0	-4149	-0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1M	944	-0	-5132	0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1N	944	-0	-4149	0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1O	944	-0	-5132	-0	0	0	5097	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1P	944	-0	-4149	-0	0	0	8061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.73	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
2	944	-0	-7446	-0	0	0	10502	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.95	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1023	-0	-5845	0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1B	1023	-0	-5499	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1C	1023	-0	-5845	-0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1D	1023	-0	-5499	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1E	1023	-0	-5845	0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1F	1023	-0	-5499	0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1G	1023	-0	-5845	-0	0	0	-3711	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1H	1023	-0	-5499	-0	0	0	3721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.14	0.72	0.00	0.00	26.2
1I	1023	-0	-6163	0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1J	1023	-0	-5180	0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1K	1023	-0	-6163	-0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1L	1023	-0	-5180	-0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1M	1023	-0	-6163	0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1N	1023	-0	-5180	0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1O	1023	-0	-6163	-0	0	0	-5254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1P	1023	-0	-5180	-0	0	0	4931	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
2	1023	-0	-9101	0	0	0	4857	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1101	-0	-6876	0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1B	1101	-0	-6530	0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1C	1101	-0	-6876	-0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1D	1101	-0	-6530	-0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1E	1101	-0	-6876	0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1F	1101	-0	-6530	0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1G	1101	-0	-6876	-0	0	0	-9254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.17	0.90	0.00	0.00	26.2
1H	1101	-0	-6530	-0	0	0	-7302	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.16	0.86	0.00	0.00	26.2
1I	1101	-0	-7194	0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1J	1101	-0	-6212	0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1K	1101	-0	-7194	-0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1L	1101	-0	-6212	-0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1M	1101	-0	-7194	0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1N	1101	-0	-6212	0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1O	1101	-0	-7194	-0	0	0	-11047	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1P	1101	-0	-6212	-0	0	0	-5509	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
2	1101	-0	-10755	0	0	0	-13342	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.82	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1180	-0	-7907	0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1B	1180	-0	-7561	0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1C	1180	-0	-7907	-0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1D	1180	-0	-7561	-0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1E	1180	-0	-7907	0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1F	1180	-0	-7561	0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1G	1180	-0	-7907	-0	0	0	-10312	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.19	1.04	1.90	0.00	11.6
1H	1180	-0	-7561	-0	0	0	-8268	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.19	0.99	0.00	0.00	11.6
1I	1180	-0	-8225	0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1J	1180	-0	-7243	0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1K	1180	-0	-8225	-0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1L	1180	-0	-7243	-0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1M	1180	-0	-8225	0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1N	1180	-0	-7243	0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
1O	1180	-0	-8225	-0	0	0	-12188	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.74	0.20	0.94	0.00	0.00	11.6
1P	1180	-0	-7243	-0	0	0	-6392	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.18	0.95	0.00	0.00	11.6
2	1180	-0	-12410	0	0	0	-14968	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.91	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_208_IP1** Descrizione: **Trave_208 6-15**
ASTA NUM. 5 NI 27 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm		daN			daN*m				cmq								
1A	0	-0	7515	0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	7953	0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	7515	-0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	7953	-0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	7515	0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	7953	0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	7515	-0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	7953	-0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	7186	0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	8282	0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	7186	-0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	8282	-0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	7186	0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	8282	0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	7186	-0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	8282	-0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	12410	0	0	0	-15779	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.96	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6																		
1A	79	-0	6484	0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	6921	0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	6484	-0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	6921	-0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	6484	0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	6921	0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	6484	-0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	6921	-0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	6155	0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	7251	0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	6155	-0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	7251	-0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	6155	0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	7251	0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	6155	-0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	7251	-0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	10755	0	0	0	-14152	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.87	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2																		
1A	157	-0	5453	0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	5890	0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	5453	-0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	5890	-0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	5453	0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	5890	0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	5453	-0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	5890	-0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	5124	0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	6219	0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	5124	-0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	6219	-0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	5124	0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	6219	0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	5124	-0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	6219	-0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	9101	0	0	0	-5475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2																		
1A	236	-0	4422	0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	4859	0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	4422	-0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	4859	-0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	4422	0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	4859	0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	4422	-0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	4859	-0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	4093	0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	5188	0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	4093	-0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	5188	-0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	4093	0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	5188	0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	4093	-0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	5188	-0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	7446	0	0	0	9692	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2																		

1A	315	-0	3391	0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	3828	0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	3391	-0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	3828	-0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	3391	0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	3828	0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	3391	-0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	3828	-0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	3061	0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	4157	0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	3061	-0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	4157	-0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	3061	0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	4157	0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	3061	-0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	4157	-0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	5791	0	0	0	14034	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.86	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	2359	0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	2797	0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	2359	-0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	2797	-0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	2359	0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	2797	0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	2359	-0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	2797	-0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	2030	0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	3126	0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	2030	-0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	3126	-0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	2030	0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	3126	0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	2030	-0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	3126	-0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	4137	-0	0	0	17074	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	1328	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	1765	0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	1328	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	1765	-0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	1328	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	1765	0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	1328	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	1765	-0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	999	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	2095	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	999	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	2095	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	999	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	2095	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	999	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	2095	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	2482	0	0	0	18813	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.87	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	297	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	551	-0	734	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	551	-0	297	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	551	-0	734	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	551	-0	297	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	551	-0	734	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	551	-0	297	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	551	-0	734	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	551	-0	-32	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1J	551	-0	1063	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	551	-0	-32	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1L	551	-0	1063	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	551	-0	-32	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1N	551	-0	1063	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	551	-0	-32	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1P	551	-0	1063	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
2	551	-0	827	0	0	0	18816	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.87	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	629	-0	-734	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	629	-0	-297	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1C	629	-0	-734	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	629	-0	-297	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1E	629	-0	-734	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	629	-0	-297	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1G	629	-0	-734	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

1H	629	-0	-297	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1I	629	-0	-1063	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	629	-0	32	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1K	629	-0	-1063	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	629	-0	32	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1M	629	-0	-1063	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	629	-0	32	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1O	629	-0	-1063	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.03	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	629	-0	32	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
2	629	-0	-827	0	0	0	18816	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.87	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	708	-0	-1765	0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	708	-0	-1328	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1C	708	-0	-1765	-0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	708	-0	-1328	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1E	708	-0	-1765	0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	708	-0	-1328	0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1G	708	-0	-1765	-0	0	0	11607	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.71	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	708	-0	-1328	-0	0	0	11840	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.72	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1I	708	-0	-2095	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	708	-0	-999	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	708	-0	-2095	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	708	-0	-999	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	708	-0	-2095	0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	708	-0	-999	0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	708	-0	-2095	-0	0	0	11391	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	708	-0	-999	-0	0	0	11969	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.73	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	708	-0	-2482	-0	0	0	18813	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.87	0.06	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	787	-0	-2797	0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1B	787	-0	-2359	0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1C	787	-0	-2797	-0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1D	787	-0	-2359	-0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1E	787	-0	-2797	0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1F	787	-0	-2359	0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1G	787	-0	-2797	-0	0	0	10351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.94	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1H	787	-0	-2359	-0	0	0	10985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	1.00	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1I	787	-0	-3126	0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	787	-0	-2030	0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	787	-0	-3126	-0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	787	-0	-2030	-0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	787	-0	-3126	0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	787	-0	-2030	0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	787	-0	-3126	-0	0	0	9877	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.90	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	787	-0	-2030	-0	0	0	11459	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.70	0.05	0.23	0.00	0.00	26.2
2	787	-0	-4137	0	0	0	17074	6.28	6.28	12.57	6.28	0.18	0.79	0.10	0.43	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	865	-0	-3828	0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1B	865	-0	-3391	0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	865	-0	-3828	-0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1D	865	-0	-3391	-0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	865	-0	-3828	0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1F	865	-0	-3391	0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1G	865	-0	-3828	-0	0	0	8285	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.75	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1H	865	-0	-3391	-0	0	0	9264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.84	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	865	-0	-4157	0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1J	865	-0	-3061	0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	865	-0	-4157	-0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1L	865	-0	-3061	-0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	865	-0	-4157	0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1N	865	-0	-3061	0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	865	-0	-4157	-0	0	0	7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1P	865	-0	-3061	-0	0	0	9996	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
2	865	-0	-5791	0	0	0	14034	6.28	6.28	9.42	6.28	0.15	0.86	0.14	0.66	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	944	-0	-4859	0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1B	944	-0	-4422	0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1C	944	-0	-4859	-0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1D	944	-0	-4422	-0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1E	944	-0	-4859	0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1F	944	-0	-4422	0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1G	944	-0	-4859	-0	0	0	5407	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.12	0.64	0.00	0.00	26.2
1H	944	-0	-4422	-0	0	0	6731	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.61	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2
1I	944	-0	-5188	0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1J	944	-0	-4093	0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1K	944	-0	-5188	-0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1L	944	-0	-4093	-0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
1M	944	-0	-5188	0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1N	944	-0	-4093	0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2

1O	944	-0	-5188	-0	0	0	4416	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	26.2
1P	944	-0	-4093	-0	0	0	7722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.70	0.10	0.54	0.00	0.00	26.2
2	944	-0	-7446	0	0	0	9692	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.88	0.18	0.98	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1023	-0	-5890	0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1B	1023	-0	-5453	0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1C	1023	-0	-5890	-0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1D	1023	-0	-5453	-0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1E	1023	-0	-5890	0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1F	1023	-0	-5453	0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1G	1023	-0	-5890	-0	0	0	-4445	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.14	0.77	0.00	0.00	26.2
1H	1023	-0	-5453	-0	0	0	3387	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.13	0.72	0.00	0.00	26.2
1I	1023	-0	-6219	0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1J	1023	-0	-5124	0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1K	1023	-0	-6219	-0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1L	1023	-0	-5124	-0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1M	1023	-0	-6219	0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1N	1023	-0	-5124	0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
1O	1023	-0	-6219	-0	0	0	-6039	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.15	0.82	0.00	0.00	26.2
1P	1023	-0	-5124	-0	0	0	4637	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.67	0.00	0.00	26.2
2	1023	-0	-9101	0	0	0	-5475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.22	1.20	2.18	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1101	-0	-6921	0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1B	1101	-0	-6484	0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1C	1101	-0	-6921	-0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1D	1101	-0	-6484	-0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1E	1101	-0	-6921	0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1F	1101	-0	-6484	0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1G	1101	-0	-6921	-0	0	0	-10024	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.91	0.17	0.91	0.00	0.00	26.2
1H	1101	-0	-6484	-0	0	0	-7552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.69	0.16	0.85	0.00	0.00	26.2
1I	1101	-0	-7251	0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1J	1101	-0	-6155	0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1K	1101	-0	-7251	-0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1L	1101	-0	-6155	-0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1M	1101	-0	-7251	0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1N	1101	-0	-6155	0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
1O	1101	-0	-7251	-0	0	0	-11877	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.73	0.18	0.83	0.00	0.00	26.2
1P	1101	-0	-6155	-0	0	0	-5700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.15	0.81	0.00	0.00	26.2
2	1101	-0	-10755	0	0	0	-14152	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.87	0.26	1.23	2.58	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	1180	-0	-7953	0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1B	1180	-0	-7515	0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1C	1180	-0	-7953	-0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1D	1180	-0	-7515	-0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1E	1180	-0	-7953	0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1F	1180	-0	-7515	0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1G	1180	-0	-7953	-0	0	0	-11094	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.68	0.20	0.91	0.00	0.00	11.6
1H	1180	-0	-7515	-0	0	0	-8506	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.77	0.18	0.99	0.00	0.00	11.6
1I	1180	-0	-8282	0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1J	1180	-0	-7186	0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1K	1180	-0	-8282	-0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1L	1180	-0	-7186	-0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1M	1180	-0	-8282	0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1N	1180	-0	-7186	0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
1O	1180	-0	-8282	-0	0	0	-13033	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.80	0.20	0.95	0.00	0.00	11.6
1P	1180	-0	-7186	-0	0	0	-6567	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.60	0.18	0.94	0.00	0.00	11.6
2	1180	-0	-12410	0	0	0	-15779	6.28	6.28	6.28	9.42	0.15	0.96	0.30	1.42	2.98	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 6 NI 32 NF 31 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	844	0	0	0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	3614	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	844	-0	0	-0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	3614	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	844	0	0	0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	3614	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	844	-0	0	-0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6

1H	0	-0	3614	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	1540	0	0	0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	2918	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	1540	-0	0	-0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	2918	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	1540	0	0	0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	2918	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	1540	-0	0	-0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	2918	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	3712	0	0	0	-454	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	27	-0	465	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1B	27	-0	3235	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1C	27	-0	465	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1D	27	-0	3235	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1E	27	-0	465	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1F	27	-0	3235	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1G	27	-0	465	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1H	27	-0	3235	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1I	27	-0	1161	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1J	27	-0	2539	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1K	27	-0	1161	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1L	27	-0	2539	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1M	27	-0	1161	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1N	27	-0	2539	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1O	27	-0	1161	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1P	27	-0	2539	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
2	27	-0	3100	0	0	-0	-454	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.08	0.41	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	55	-0	86	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1B	55	-0	2857	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	55	-0	86	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1D	55	-0	2857	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	55	-0	86	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1F	55	-0	2857	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	55	-0	86	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1H	55	-0	2857	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	55	-0	782	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1J	55	-0	2161	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1K	55	-0	782	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1L	55	-0	2161	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1M	55	-0	782	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1N	55	-0	2161	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1O	55	-0	782	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1P	55	-0	2161	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
2	55	-0	2488	0	0	-0	1985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	82	-0	-293	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	82	-0	2478	0	0	0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1C	82	-0	-293	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	82	-0	2478	-0	0	-0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1E	82	-0	-293	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	82	-0	2478	0	0	0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1G	82	-0	-293	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	82	-0	2478	-0	0	-0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1I	82	-0	404	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	82	-0	1782	0	0	0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	82	-0	404	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	82	-0	1782	-0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	82	-0	404	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	82	-0	1782	0	0	0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	82	-0	404	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	82	-0	1782	-0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
2	82	-0	1876	0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	109	-0	-671	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1B	109	-0	2099	0	0	0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	109	-0	-671	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1D	109	-0	2099	-0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	109	-0	-671	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1F	109	-0	2099	0	0	0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	109	-0	-671	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1H	109	-0	2099	-0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	109	-0	25	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1J	109	-0	1403	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	109	-0	25	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1L	109	-0	1403	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	109	-0	25	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1N	109	-0	1403	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2

1O	109	-0	25	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1P	109	-0	1403	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	109	-0	1265	0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	137	-0	-1050	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	137	-0	1720	0	0	0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1C	137	-0	-1050	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	137	-0	1720	-0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1E	137	-0	-1050	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	137	-0	1720	0	0	0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1G	137	-0	-1050	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	137	-0	1720	-0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1I	137	-0	-354	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	137	-0	1024	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	137	-0	-354	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	137	-0	1024	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	137	-0	-354	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	137	-0	1024	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	137	-0	-354	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	137	-0	1024	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
2	137	-0	653	0	0	0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	164	-0	-1429	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	164	-0	1341	0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	164	-0	-1429	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	164	-0	1341	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1E	164	-0	-1429	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	164	-0	1341	0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	164	-0	-1429	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	164	-0	1341	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	164	-0	-733	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	164	-0	645	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	164	-0	-733	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	164	-0	645	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	164	-0	-733	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	164	-0	645	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	164	-0	-733	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	164	-0	645	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	164	-0	41	0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	191	-0	-1808	0	0	0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1B	191	-0	963	0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	191	-0	-1808	-0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1D	191	-0	963	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	191	-0	-1808	0	0	0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1F	191	-0	963	0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	191	-0	-1808	-0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1H	191	-0	963	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	191	-0	-1112	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1J	191	-0	267	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1K	191	-0	-1112	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1L	191	-0	267	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1M	191	-0	-1112	0	0	0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1N	191	-0	267	0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1O	191	-0	-1112	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1P	191	-0	267	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
2	191	-0	-571	0	0	0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	219	-0	-2187	0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1B	219	-0	584	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	219	-0	-2187	-0	0	0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1D	219	-0	584	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	219	-0	-2187	0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1F	219	-0	584	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	219	-0	-2187	-0	0	0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1H	219	-0	584	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	219	-0	-1490	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1J	219	-0	-112	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	219	-0	-1490	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1L	219	-0	-112	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	219	-0	-1490	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1N	219	-0	-112	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	219	-0	-1490	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1P	219	-0	-112	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	219	-0	-1183	0	0	0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	246	-0	-2565	0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2

1B	246	-0	205	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1C	246	-0	-2565	-0	0	0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1D	246	-0	205	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1E	246	-0	-2565	0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1F	246	-0	205	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1G	246	-0	-2565	-0	0	0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1H	246	-0	205	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1I	246	-0	-1869	0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	246	-0	-491	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	246	-0	-1869	-0	0	0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	246	-0	-491	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	246	-0	-1869	0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	246	-0	-491	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	246	-0	-1869	-0	0	0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	246	-0	-491	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	246	-0	-1795	0	0	0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	273	-0	-2944	0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1B	273	-0	-174	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	273	-0	-2944	-0	0	0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1D	273	-0	-174	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	273	-0	-2944	0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1F	273	-0	-174	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	273	-0	-2944	-0	0	0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1H	273	-0	-174	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	273	-0	-2248	0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	273	-0	-870	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	273	-0	-2248	-0	0	0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	273	-0	-870	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	273	-0	-2248	0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	273	-0	-870	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	273	-0	-2248	-0	0	0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	273	-0	-870	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	273	-0	-2407	0	0	0	2031	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	301	-0	-3323	0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1B	301	-0	-553	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	301	-0	-3323	-0	0	0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1D	301	-0	-553	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	301	-0	-3323	0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1F	301	-0	-553	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	301	-0	-3323	-0	0	0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1H	301	-0	-553	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	301	-0	-2627	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	301	-0	-1249	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1K	301	-0	-2627	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	301	-0	-1249	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1M	301	-0	-2627	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	301	-0	-1249	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1O	301	-0	-2627	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	301	-0	-1249	-0	0	0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
2	301	-0	-3019	0	0	0	1610	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	328	-0	-3702	0	0	-0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1B	328	-0	-931	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	328	-0	-3702	-0	0	0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1D	328	-0	-931	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	328	-0	-3702	0	0	-0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1F	328	-0	-931	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	328	-0	-3702	-0	0	0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1H	328	-0	-931	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	328	-0	-3006	0	0	-0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1J	328	-0	-1628	0	0	-0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	328	-0	-3006	-0	0	0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1L	328	-0	-1628	-0	0	0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	328	-0	-3006	0	0	-0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1N	328	-0	-1628	0	0	-0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	328	-0	-3006	-0	0	0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1P	328	-0	-1628	-0	0	0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	328	-0	-3630	0	0	-0	-2777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	355	-0	-4081	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1B	355	-0	-1310	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1C	355	-0	-4081	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1D	355	-0	-1310	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1E	355	-0	-4081	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1F	355	-0	-1310	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1G	355	-0	-4081	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1H	355	-0	-1310	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6

1I	355	-0	-3385	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1J	355	-0	-2006	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1K	355	-0	-3385	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1L	355	-0	-2006	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1M	355	-0	-3385	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1N	355	-0	-2006	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1O	355	-0	-3385	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1P	355	-0	-2006	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
2	355	-0	-4242	0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	383	-0	-4459	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1B	383	-0	-1689	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1C	383	-0	-4459	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1D	383	-0	-1689	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1E	383	-0	-4459	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1F	383	-0	-1689	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1G	383	-0	-4459	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1H	383	-0	-1689	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1I	383	-0	-3763	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	383	-0	-2385	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1K	383	-0	-3763	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	383	-0	-2385	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1M	383	-0	-3763	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	383	-0	-2385	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1O	383	-0	-3763	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	383	-0	-2385	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
2	383	-0	-4854	0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	410	-0	-4838	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1B	410	-0	-2068	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1C	410	-0	-4838	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1D	410	-0	-2068	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1E	410	-0	-4838	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1F	410	-0	-2068	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1G	410	-0	-4838	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1H	410	-0	-2068	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1I	410	-0	-4142	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	410	-0	-2764	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1K	410	-0	-4142	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	410	-0	-2764	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1M	410	-0	-4142	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	410	-0	-2764	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1O	410	-0	-4142	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	410	-0	-2764	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
2	410	-0	-5466	0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 7 NI 31 NF 30 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2923	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4483	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2923	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4483	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2923	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4483	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2923	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4483	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3345	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4061	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3345	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4061	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3345	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4061	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3345	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4061	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5968	-0	0	0	-4153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.15	0.78	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2424	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6

1B	36	-0	3985	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2424	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	3985	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2424	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	3985	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2424	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	3985	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2846	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3563	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2846	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3563	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2846	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3563	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2846	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3563	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5162	-0	0	-0	-4153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1925	0	0	0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3486	0	0	0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1925	-0	0	-0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3486	-0	0	-0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1925	0	0	0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3486	0	0	0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1925	-0	0	-0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3486	-0	0	-0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2347	0	0	0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3064	0	0	0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2347	-0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3064	-0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2347	0	0	0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3064	0	0	0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2347	-0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3064	-0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4356	-0	0	-0	-3610	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1426	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	2987	0	0	0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1426	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	2987	-0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1426	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	2987	0	0	0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1426	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	2987	-0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1848	0	0	0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2565	0	0	0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1848	-0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2565	-0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1848	0	0	0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2565	0	0	0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1848	-0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2565	-0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3550	-0	0	-0	1949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	927	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2488	0	0	0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	927	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2488	-0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	927	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2488	0	0	0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	927	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2488	-0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1349	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2066	0	0	0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1349	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2066	-0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1349	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2066	0	0	0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1349	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2066	-0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2745	-0	0	-0	2661	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	428	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	1989	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	428	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	1989	-0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	428	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	1989	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	428	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	1989	-0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

1I	180	-0	850	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1567	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	850	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1567	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	850	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1567	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	850	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1567	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	1939	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-71	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1490	0	0	0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-71	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1490	-0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-71	0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1490	0	0	0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-71	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1490	-0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	351	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1068	0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	351	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1068	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	351	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1068	0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	351	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1068	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1133	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-570	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	991	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-570	-0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	991	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-570	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	991	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-570	-0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	991	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-148	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	569	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-148	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	569	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-148	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	569	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-148	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	569	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	327	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1069	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	492	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1069	-0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	492	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1069	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	492	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1069	-0	0	0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	492	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-647	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	70	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-647	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	70	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-647	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	70	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-647	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	70	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-479	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1568	0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	-7	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1568	-0	0	0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	-7	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1568	0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	-7	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1568	-0	0	0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	-7	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1146	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-429	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1146	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-429	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1146	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-429	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1146	-0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

1P	324	-0	-429	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1285	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2067	0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-506	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2067	-0	0	0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-506	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2067	0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-506	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2067	-0	0	0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-506	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1645	0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-928	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1645	-0	0	0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-928	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1645	0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-928	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1645	-0	0	0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-928	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-2091	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2566	0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-1005	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2566	-0	0	0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-1005	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2566	0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-1005	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2566	-0	0	0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-1005	-0	0	0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2144	0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1427	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2144	-0	0	0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1427	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2144	0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1427	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2144	-0	0	0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1427	-0	0	0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2897	-0	0	-0	2548	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3065	0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1504	0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3065	-0	0	0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1504	-0	0	0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3065	0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1504	0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3065	-0	0	0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1504	-0	0	0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2643	0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1926	0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2643	-0	0	0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1926	-0	0	0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2643	0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1926	0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2643	-0	0	0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1926	-0	0	0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3702	-0	0	-0	-2091	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3564	0	0	-0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-2003	0	0	-0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3564	-0	0	0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-2003	-0	0	0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3564	0	0	-0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-2003	0	0	-0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3564	-0	0	0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-2003	-0	0	0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3142	0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2425	0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3142	-0	0	0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2425	-0	0	0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3142	0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2425	0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3142	-0	0	0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2425	-0	0	0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4508	-0	0	-0	-3991	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4063	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2502	0	0	-0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6

1C	504	-0	-4063	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2502	-0	0	0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4063	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2502	0	0	-0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4063	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2502	-0	0	0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3641	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2924	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3641	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2924	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3641	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2924	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3641	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2924	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5314	-0	0	-0	-4541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4561	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-3001	0	0	-0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4561	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-3001	-0	0	0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4561	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-3001	0	0	-0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4561	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-3001	-0	0	0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4139	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3423	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4139	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3423	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4139	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3423	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4139	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3423	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6120	-0	0	0	-4541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 8 NI 30 NF 29 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2950	0	0	0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4576	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2950	-0	0	-0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4576	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2950	0	0	0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4576	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2950	-0	0	-0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4576	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3390	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4136	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3390	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4136	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3390	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4136	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3390	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4136	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6072	0	0	0	-4622	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2451	0	0	0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4078	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2451	-0	0	-0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4078	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2451	0	0	0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4078	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2451	-0	0	-0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4078	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2891	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3637	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2891	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3637	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2891	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3637	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2891	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6

1P	36	-0	3637	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5266	0	0	0	-4622	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1952	0	0	0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3579	0	0	0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1952	-0	0	-0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3579	-0	0	-0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1952	0	0	0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3579	0	0	0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1952	-0	0	-0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3579	-0	0	-0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2392	0	0	0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3138	0	0	0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2392	-0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3138	-0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2392	0	0	0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3138	0	0	0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2392	-0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3138	-0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4460	0	0	0	-4074	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1453	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3080	0	0	0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1453	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3080	-0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1453	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3080	0	0	0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1453	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3080	-0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1893	0	0	0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2639	0	0	0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1893	-0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2639	-0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1893	0	0	0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2639	0	0	0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1893	-0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2639	-0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3654	0	0	0	-2192	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	954	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2581	0	0	0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	954	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2581	-0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	954	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2581	0	0	0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	954	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2581	-0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1394	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2140	0	0	0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1394	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2140	-0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1394	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2140	0	0	0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1394	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2140	-0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2849	0	0	0	2380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	455	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2082	0	0	0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	455	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2082	-0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	455	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2082	0	0	0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	455	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2082	-0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	896	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1641	0	0	0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	896	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1641	-0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	896	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1641	0	0	0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	896	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1641	-0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2043	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-44	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1583	0	0	0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2

1C	216	-0	-44	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1583	-0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-44	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1583	0	0	0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-44	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1583	-0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	397	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1142	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	397	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1142	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	397	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1142	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	397	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1142	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1237	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-543	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1084	0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-543	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1084	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-543	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1084	0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-543	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1084	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-102	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	643	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-102	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	643	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-102	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	643	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-102	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	643	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	431	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1042	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	585	0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1042	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	585	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1042	0	0	0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	585	0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1042	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	585	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-601	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	144	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-601	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	144	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-601	0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	144	0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-601	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	144	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-375	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1541	0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	86	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1541	-0	0	0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	86	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1541	0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	86	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1541	-0	0	0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	86	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1100	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-355	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1100	-0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-355	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1100	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-355	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1100	-0	0	0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-355	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1181	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2040	0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-413	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2040	-0	0	0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-413	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2040	0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-413	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2040	-0	0	0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-413	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1599	0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2

1J	360	-0	-854	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1599	-0	0	0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-854	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1599	0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-854	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1599	-0	0	0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-854	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1987	0	0	0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2539	0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-912	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2539	-0	0	0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-912	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2539	0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-912	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2539	-0	0	0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-912	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2098	0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1352	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2098	-0	0	0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1352	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2098	0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1352	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2098	-0	0	0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1352	-0	0	0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2793	0	0	0	2422	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3038	0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1411	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3038	-0	0	0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1411	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3038	0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1411	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3038	-0	0	0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1411	-0	0	0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2597	0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1851	0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2597	-0	0	0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1851	-0	0	0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2597	0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1851	0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2597	-0	0	0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1851	-0	0	0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3598	0	0	0	-2072	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3537	0	0	-0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1910	0	0	-0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3537	-0	0	0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1910	-0	0	0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3537	0	0	-0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1910	0	0	-0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3537	-0	0	0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1910	-0	0	0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3096	0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2350	0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3096	-0	0	0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2350	-0	0	0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3096	0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2350	0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3096	-0	0	0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2350	-0	0	0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4404	0	0	0	-3934	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4036	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2409	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4036	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2409	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4036	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2409	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4036	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2409	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3595	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2849	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3595	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2849	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3595	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2849	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3595	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2849	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6

2	504	-0	-5210	0	0	0	-4479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4534	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2908	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4534	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2908	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4534	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2908	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4534	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-2908	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4094	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3348	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4094	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3348	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4094	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3348	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4094	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3348	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6016	0	0	0	-4479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 9 NI 29 NF 28 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2957	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4561	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2957	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4561	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2957	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4561	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2957	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4561	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3394	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4124	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3394	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4124	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3394	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4124	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3394	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4124	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6072	0	0	0	-4538	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2458	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4062	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2458	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4062	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2458	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4062	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2458	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4062	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2895	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3625	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2895	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3625	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2895	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3625	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2895	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3625	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5266	0	0	-0	-4538	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1959	0	0	0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3563	0	0	0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1959	-0	0	-0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3563	-0	0	-0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1959	0	0	0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3563	0	0	0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1959	-0	0	-0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3563	-0	0	-0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2396	0	0	0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2

1J	72	-0	3126	0	0	0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2396	-0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3126	-0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2396	0	0	0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3126	0	0	0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2396	-0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3126	-0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4460	0	0	-0	-3991	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1460	0	0	0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3064	0	0	0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1460	-0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3064	-0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1460	0	0	0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3064	0	0	0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1460	-0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3064	-0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1897	0	0	0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2628	0	0	0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1897	-0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2628	-0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1897	0	0	0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2628	0	0	0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1897	-0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2628	-0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3654	0	0	0	-2109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	961	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2565	0	0	0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	961	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2565	-0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	961	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2565	0	0	0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	961	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2565	-0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1398	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2129	0	0	0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1398	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2129	-0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1398	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2129	0	0	0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1398	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2129	-0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2849	0	0	-0	2464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	462	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2067	0	0	0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	462	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2067	-0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	462	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2067	0	0	0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	462	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2067	-0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	899	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1630	0	0	0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	899	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1630	-0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	899	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1630	0	0	0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	899	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1630	-0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2043	0	0	0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-37	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1568	0	0	0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-37	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1568	-0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-37	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1568	0	0	0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-37	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1568	-0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	400	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1131	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	400	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1131	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	400	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1131	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	400	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1131	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

2	216	-0	1237	0	0	0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-536	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1069	0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-536	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1069	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-536	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1069	0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-536	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1069	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-99	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	632	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-99	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	632	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-99	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	632	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-99	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	632	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	431	0	0	0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1035	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	570	0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1035	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	570	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1035	0	0	0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	570	0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1035	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	570	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-598	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	133	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-598	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	133	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-598	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	133	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-598	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	133	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-375	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1534	0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	71	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1534	-0	0	0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	71	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1534	0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	71	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1534	-0	0	0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	71	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1097	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-366	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1097	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-366	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1097	0	0	0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-366	0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1097	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-366	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1181	0	0	0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2033	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-428	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2033	-0	0	0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-428	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2033	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-428	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2033	-0	0	0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-428	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1596	0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-865	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1596	-0	0	0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-865	-0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1596	0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-865	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1596	-0	0	0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-865	-0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1987	0	0	0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2531	0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-927	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2531	-0	0	0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2

1D	396	-0	-927	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2531	0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-927	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2531	-0	0	0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-927	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2095	0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1364	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2095	-0	0	0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1364	-0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2095	0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1364	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2095	-0	0	0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1364	-0	0	0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2793	0	0	0	2504	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3030	0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1426	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3030	-0	0	0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1426	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3030	0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1426	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3030	-0	0	0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1426	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2594	0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1863	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2594	-0	0	0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1863	-0	0	0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2594	0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1863	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2594	-0	0	0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1863	-0	0	0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3598	0	0	0	-1989	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3529	0	0	-0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1925	0	0	-0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3529	-0	0	0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1925	-0	0	0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3529	0	0	-0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1925	0	0	-0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3529	-0	0	0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1925	-0	0	0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3092	0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2362	0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3092	-0	0	0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2362	-0	0	0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3092	0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2362	0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3092	-0	0	0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2362	-0	0	0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4404	0	0	0	-3851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4028	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2424	0	0	-0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4028	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2424	-0	0	0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4028	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2424	0	0	-0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4028	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2424	-0	0	0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3591	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2861	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3591	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2861	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3591	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2861	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3591	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2861	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5210	0	0	0	-4397	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4527	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2923	0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4527	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2923	-0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4527	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2923	0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4527	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-2923	-0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4090	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3360	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6

1K	540	-0	-4090	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3360	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4090	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3360	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4090	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3360	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6016	0	0	0	-4397	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 10 NI 28 NF 27 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2853	0	0	0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4409	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2853	-0	0	-0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4409	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2853	0	0	0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4409	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2853	-0	0	-0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4409	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3289	0	0	0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	3973	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3289	-0	0	-0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	3973	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3289	0	0	0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	3973	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3289	-0	0	-0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	3973	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5878	-0	0	0	-4324	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.14	0.77	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2354	0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	3910	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2354	-0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	3910	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2354	0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	3910	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2354	-0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	3910	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2790	0	0	0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3474	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2790	-0	0	-0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3474	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2790	0	0	0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3474	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2790	-0	0	-0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3474	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5072	-0	0	0	-4324	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.67	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1855	0	0	0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3411	0	0	0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1855	-0	0	-0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3411	-0	0	-0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1855	0	0	0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3411	0	0	0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1855	-0	0	-0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3411	-0	0	-0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2292	0	0	0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	2975	0	0	0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2292	-0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	2975	-0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2292	0	0	0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	2975	0	0	0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2292	-0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	2975	-0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4266	-0	0	0	-3786	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1357	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	2912	0	0	0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1357	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2

1D	108	-0	2912	-0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1357	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	2912	0	0	0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1357	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	2912	-0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1793	0	0	0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2476	0	0	0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1793	-0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2476	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1793	0	0	0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2476	0	0	0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1793	-0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2476	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3460	-0	0	-0	-1974	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	858	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2413	0	0	0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	858	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2413	-0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	858	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2413	0	0	0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	858	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2413	-0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1294	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	1977	0	0	0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1294	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	1977	-0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1294	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	1977	0	0	0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1294	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	1977	-0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2655	-0	0	0	2326	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	359	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	1914	0	0	0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	359	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	1914	-0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	359	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	1914	0	0	0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	359	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	1914	-0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	795	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1478	0	0	0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	795	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1478	-0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	795	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1478	0	0	0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	795	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1478	-0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	1849	-0	0	0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-140	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1415	0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-140	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1415	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-140	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1415	0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-140	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1415	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	296	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	979	0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	296	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	979	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	296	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	979	0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	296	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	979	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1043	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-639	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	916	0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-639	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	916	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-639	0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	916	0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-639	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	916	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-203	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	480	0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

1K	252	-0	-203	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	480	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-203	0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	480	0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-203	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	480	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	237	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1138	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	417	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1138	-0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	417	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1138	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	417	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1138	-0	0	0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	417	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-702	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	-19	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-702	-0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	-19	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-702	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	-19	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-702	-0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	-19	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-569	-0	0	0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1637	0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	-82	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1637	-0	0	0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	-82	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1637	0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	-82	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1637	-0	0	0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	-82	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1201	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-518	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1201	-0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-518	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1201	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-518	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1201	-0	0	0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-518	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1375	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2136	0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-581	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2136	-0	0	0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-581	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2136	0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-581	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2136	-0	0	0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-581	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1700	0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-1017	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1700	-0	0	0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-1017	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1700	0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-1017	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1700	-0	0	0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-1017	-0	0	0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-2181	-0	0	0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2635	0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-1080	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2635	-0	0	0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-1080	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2635	0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-1080	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2635	-0	0	0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-1080	-0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2199	0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1516	0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2199	-0	0	0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1516	-0	0	0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2199	0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1516	0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2199	-0	0	0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1516	-0	0	0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2987	-0	0	0	2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3134	0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1578	0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3134	-0	0	0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1578	-0	0	0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3134	0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1578	0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3134	-0	0	0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1578	-0	0	0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2698	0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-2015	0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2698	-0	0	0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-2015	-0	0	0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2698	0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-2015	0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2698	-0	0	0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-2015	-0	0	0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3792	-0	0	0	-2686	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3633	0	0	-0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-2077	0	0	-0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3633	-0	0	0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-2077	-0	0	0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3633	0	0	-0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-2077	0	0	-0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3633	-0	0	0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-2077	-0	0	0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3197	0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2514	0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3197	-0	0	0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2514	-0	0	0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3197	0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2514	0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3197	-0	0	0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2514	-0	0	0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4598	-0	0	0	-4618	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.11	0.60	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4132	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2576	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4132	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2576	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4132	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2576	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4132	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2576	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3696	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-3012	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3696	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-3012	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3696	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-3012	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3696	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-3012	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5404	-0	0	0	-5173	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.13	0.71	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4631	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-3075	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4631	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-3075	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4631	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-3075	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4631	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-3075	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4195	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3511	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4195	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3511	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4195	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3511	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4195	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3511	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6210	-0	0	0	-5172	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.15	0.82	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 11 NI 27 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	3231	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	5333	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	3231	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	5333	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	3231	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	5333	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	3231	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	5333	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3735	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4829	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3735	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4829	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3735	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4829	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3735	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4829	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6840	-0	0	0	-5430	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.17	0.90	0.00	0.00	11.6
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6																		
1A	36	-0	2732	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4834	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2732	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4834	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2732	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4834	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2732	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4834	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	3236	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	4330	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	3236	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	4330	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	3236	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	4330	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	3236	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	4330	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	6034	-0	0	-0	-5430	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6																		
1A	72	-0	2233	0	0	0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	4335	0	0	0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	2233	-0	0	-0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	4335	-0	0	-0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	2233	0	0	0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	4335	0	0	0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	2233	-0	0	-0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	4335	-0	0	-0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2737	0	0	0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3831	0	0	0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2737	-0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3831	-0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2737	0	0	0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3831	0	0	0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2737	-0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3831	-0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	5228	-0	0	-0	-4846	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.69	0.00	0.00	26.2
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2																		
1A	108	-0	1734	0	0	0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3836	0	0	0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1734	-0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3836	-0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1734	0	0	0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3836	0	0	0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1734	-0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3836	-0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	2238	0	0	0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	3332	0	0	0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	2238	-0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	3332	-0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	2238	0	0	0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	3332	0	0	0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	2238	-0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	3332	-0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	4422	-0	0	-0	-2688	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	1235	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	3337	0	0	0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	1235	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	3337	-0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	1235	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	3337	0	0	0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	1235	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	3337	-0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1739	0	0	0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2833	0	0	0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1739	-0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2833	-0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1739	0	0	0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2833	0	0	0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1739	-0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2833	-0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	3617	-0	0	-0	2965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	736	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2838	0	0	0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	736	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2838	-0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	736	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2838	0	0	0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	736	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2838	-0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	1240	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	2334	0	0	0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	1240	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	2334	-0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	1240	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	2334	0	0	0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	1240	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	2334	-0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2811	-0	0	0	3700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	237	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	2340	0	0	0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	237	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	2340	-0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	237	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	2340	0	0	0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	237	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	2340	-0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	742	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1835	0	0	0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	742	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1835	-0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	742	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1835	0	0	0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	742	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1835	-0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	2005	-0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-262	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1841	0	0	0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-262	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1841	-0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-262	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1841	0	0	0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-262	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1841	-0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	243	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	1336	0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	243	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	1336	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	243	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	1336	0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	243	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	1336	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	1199	-0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-761	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	1342	0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-761	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	1342	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2

1E	288	-0	-761	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	1342	0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-761	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	1342	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-256	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	837	0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-256	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	837	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-256	0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	837	0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-256	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	837	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	393	-0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1260	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	843	0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1260	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	843	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1260	0	0	0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	843	0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1260	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	843	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-755	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	338	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-755	-0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	338	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-755	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	338	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-755	-0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	338	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-413	-0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-1758	0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	344	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-1758	-0	0	0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	344	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-1758	0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	344	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-1758	-0	0	0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	344	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1254	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-160	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1254	-0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-160	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1254	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-160	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1254	-0	0	0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-160	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1219	-0	0	0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2257	0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-155	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2257	-0	0	0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-155	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2257	0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-155	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2257	-0	0	0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-155	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-1753	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-659	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-1753	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-659	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-1753	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-659	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-1753	-0	0	0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-659	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2025	-0	0	0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-2756	0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-654	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-2756	-0	0	0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-654	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-2756	0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-654	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-2756	-0	0	0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-654	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2252	0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1158	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2252	-0	0	0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2

1L	432	-0	-1158	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2252	0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1158	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2252	-0	0	0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1158	-0	0	0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-2830	-0	0	-0	3685	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3255	0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1153	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3255	-0	0	0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1153	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3255	0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1153	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3255	-0	0	0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1153	-0	0	0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-2751	0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-1657	0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-2751	-0	0	0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-1657	-0	0	0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-2751	0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-1657	0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-2751	-0	0	0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-1657	-0	0	0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-3636	-0	0	0	2943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-3754	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-1652	0	0	-0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-3754	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-1652	-0	0	0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-3754	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-1652	0	0	-0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-3754	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-1652	-0	0	0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3250	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2156	0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3250	-0	0	0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2156	-0	0	0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3250	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2156	0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3250	-0	0	0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2156	-0	0	0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-4442	-0	0	-0	-1371	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4253	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2151	0	0	-0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4253	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2151	-0	0	0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4253	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2151	0	0	-0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4253	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-2151	-0	0	0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-3749	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-2655	0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-3749	-0	0	0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-2655	-0	0	0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-3749	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-2655	0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-3749	-0	0	0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-2655	-0	0	0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-5248	-0	0	0	-1371	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 12 NI 17 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	844	0	0	0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	3614	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	844	-0	0	-0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	3614	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6

1E	0	-0	844	0	0	0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	3614	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	844	-0	0	-0	2937	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	3614	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	1540	0	0	0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	2918	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	1540	-0	0	-0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	2918	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	1540	0	0	0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	2918	0	0	0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	1540	-0	0	-0	1153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	2918	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	3712	-0	0	-0	-454	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	27	-0	465	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1B	27	-0	3235	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1C	27	-0	465	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1D	27	-0	3235	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1E	27	-0	465	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1F	27	-0	3235	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1G	27	-0	465	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1H	27	-0	3235	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1I	27	-0	1161	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1J	27	-0	2539	0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1K	27	-0	1161	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1L	27	-0	2539	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1M	27	-0	1161	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1N	27	-0	2539	0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1O	27	-0	1161	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1P	27	-0	2539	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
2	27	-0	3100	-0	0	-0	-454	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.08	0.41	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	55	-0	86	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1B	55	-0	2857	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	55	-0	86	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1D	55	-0	2857	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	55	-0	86	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1F	55	-0	2857	0	0	0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	55	-0	86	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1H	55	-0	2857	-0	0	-0	-3534	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	55	-0	782	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1J	55	-0	2161	0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1K	55	-0	782	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1L	55	-0	2161	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1M	55	-0	782	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1N	55	-0	2161	0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1O	55	-0	782	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1P	55	-0	2161	-0	0	-0	-1777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
2	55	-0	2488	-0	0	-0	1985	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	82	-0	-293	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	82	-0	2478	0	0	0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1C	82	-0	-293	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	82	-0	2478	-0	0	-0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1E	82	-0	-293	0	0	0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	82	-0	2478	0	0	0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1G	82	-0	-293	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	82	-0	2478	-0	0	-0	-2709	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1I	82	-0	404	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	82	-0	1782	0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1K	82	-0	404	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	82	-0	1782	-0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1M	82	-0	404	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	82	-0	1782	0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1O	82	-0	404	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	82	-0	1782	-0	0	-0	-1132	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
2	82	-0	1876	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	109	-0	-671	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1B	109	-0	2099	0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	109	-0	-671	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1D	109	-0	2099	-0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	109	-0	-671	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1F	109	-0	2099	0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	109	-0	-671	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1H	109	-0	2099	-0	0	-0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	109	-0	25	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1J	109	-0	1403	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	109	-0	25	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2

1L	109	-0	1403	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	109	-0	25	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1N	109	-0	1403	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	109	-0	25	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1P	109	-0	1403	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	109	-0	1265	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	137	-0	-1050	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	137	-0	1720	0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1C	137	-0	-1050	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	137	-0	1720	-0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1E	137	-0	-1050	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	137	-0	1720	0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1G	137	-0	-1050	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	137	-0	1720	-0	0	-0	-1165	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1I	137	-0	-354	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	137	-0	1024	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	137	-0	-354	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	137	-0	1024	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	137	-0	-354	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	137	-0	1024	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	137	-0	-354	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	137	-0	1024	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.13	0.00	0.00	26.2
2	137	-0	653	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	164	-0	-1429	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	164	-0	1341	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	164	-0	-1429	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	164	-0	1341	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1E	164	-0	-1429	0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	164	-0	1341	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	164	-0	-1429	-0	0	-0	3191	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	164	-0	1341	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	164	-0	-733	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	164	-0	645	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	164	-0	-733	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	164	-0	645	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	164	-0	-733	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	164	-0	645	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	164	-0	-733	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	164	-0	645	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	164	-0	41	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	191	-0	-1808	0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1B	191	-0	963	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	191	-0	-1808	-0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1D	191	-0	963	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	191	-0	-1808	0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1F	191	-0	963	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	191	-0	-1808	-0	0	-0	2960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1H	191	-0	963	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	191	-0	-1112	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1J	191	-0	267	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1K	191	-0	-1112	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1L	191	-0	267	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1M	191	-0	-1112	0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1N	191	-0	267	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1O	191	-0	-1112	-0	0	-0	2009	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1P	191	-0	267	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
2	191	-0	-571	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	219	-0	-2187	0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1B	219	-0	584	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	219	-0	-2187	-0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1D	219	-0	584	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	219	-0	-2187	0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1F	219	-0	584	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	219	-0	-2187	-0	0	-0	2613	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1H	219	-0	584	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	219	-0	-1490	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1J	219	-0	-112	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	219	-0	-1490	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1L	219	-0	-112	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	219	-0	-1490	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1N	219	-0	-112	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	219	-0	-1490	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1P	219	-0	-112	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	219	-0	-1183	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	246	-0	-2565	0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1B	246	-0	205	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1C	246	-0	-2565	-0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1D	246	-0	205	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1E	246	-0	-2565	0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1F	246	-0	205	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1G	246	-0	-2565	-0	0	-0	2161	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1H	246	-0	205	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1I	246	-0	-1869	0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	246	-0	-491	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	246	-0	-1869	-0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	246	-0	-491	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	246	-0	-1869	0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	246	-0	-491	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	246	-0	-1869	-0	0	-0	1726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	246	-0	-491	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	246	-0	-1795	-0	0	-0	2066	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	273	-0	-2944	0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1B	273	-0	-174	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	273	-0	-2944	-0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1D	273	-0	-174	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	273	-0	-2944	0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1F	273	-0	-174	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	273	-0	-2944	-0	0	-0	1607	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1H	273	-0	-174	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	273	-0	-2248	0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	273	-0	-870	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	273	-0	-2248	-0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	273	-0	-870	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	273	-0	-2248	0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	273	-0	-870	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	273	-0	-2248	-0	0	-0	1362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	273	-0	-870	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	273	-0	-2407	-0	0	-0	2031	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	301	-0	-3323	0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1B	301	-0	-553	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	301	-0	-3323	-0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1D	301	-0	-553	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	301	-0	-3323	0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1F	301	-0	-553	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	301	-0	-3323	-0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1H	301	-0	-553	-0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	301	-0	-2627	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	301	-0	-1249	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1K	301	-0	-2627	-0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	301	-0	-1249	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1M	301	-0	-2627	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	301	-0	-1249	0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1O	301	-0	-2627	-0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	301	-0	-1249	-0	0	-0	941	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
2	301	-0	-3019	-0	0	-0	1610	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	328	-0	-3702	0	0	-0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1B	328	-0	-931	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	328	-0	-3702	-0	0	0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1D	328	-0	-931	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	328	-0	-3702	0	0	-0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1F	328	-0	-931	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	328	-0	-3702	-0	0	0	-3687	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2
1H	328	-0	-931	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	328	-0	-3006	0	0	-0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1J	328	-0	-1628	0	0	-0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	328	-0	-3006	-0	0	0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1L	328	-0	-1628	-0	0	0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	328	-0	-3006	0	0	-0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1N	328	-0	-1628	0	0	-0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	328	-0	-3006	-0	0	0	-2823	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1P	328	-0	-1628	-0	0	0	-861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	328	-0	-3630	-0	0	-0	-2777	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	355	-0	-4081	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1B	355	-0	-1310	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1C	355	-0	-4081	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1D	355	-0	-1310	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1E	355	-0	-4081	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6

1F	355	-0	-1310	0	0	-0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1G	355	-0	-4081	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1H	355	-0	-1310	-0	0	0	793	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	11.6
1I	355	-0	-3385	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1J	355	-0	-2006	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1K	355	-0	-3385	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1L	355	-0	-2006	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1M	355	-0	-3385	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1N	355	-0	-2006	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1O	355	-0	-3385	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1P	355	-0	-2006	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
2	355	-0	-4242	-0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	383	-0	-4459	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1B	383	-0	-1689	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1C	383	-0	-4459	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1D	383	-0	-1689	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1E	383	-0	-4459	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1F	383	-0	-1689	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1G	383	-0	-4459	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1H	383	-0	-1689	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1I	383	-0	-3763	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	383	-0	-2385	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1K	383	-0	-3763	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	383	-0	-2385	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1M	383	-0	-3763	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	383	-0	-2385	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1O	383	-0	-3763	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	383	-0	-2385	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
2	383	-0	-4854	-0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	410	-0	-4838	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1B	410	-0	-2068	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1C	410	-0	-4838	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1D	410	-0	-2068	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1E	410	-0	-4838	0	0	-0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1F	410	-0	-2068	0	0	-0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1G	410	-0	-4838	-0	0	0	-4734	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1H	410	-0	-2068	-0	0	0	-220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.02	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1I	410	-0	-4142	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	410	-0	-2764	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1K	410	-0	-4142	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	410	-0	-2764	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1M	410	-0	-4142	0	0	-0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	410	-0	-2764	0	0	-0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1O	410	-0	-4142	-0	0	0	-3663	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	410	-0	-2764	-0	0	0	-1291	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
2	410	-0	-5466	-0	0	0	-3788	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.13	0.72	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 14 NI 18 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	2923	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4483	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2923	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4483	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2923	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4483	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2923	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4483	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3345	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4061	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3345	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4061	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3345	0	0	0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4061	0	0	0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3345	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4061	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5968	-0	0	-0	-4153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.15	0.78	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2424	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	3985	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2424	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	3985	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2424	0	0	0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	3985	0	0	0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2424	-0	0	-0	-531	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	3985	-0	0	-0	-4710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2846	0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3563	0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2846	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3563	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2846	0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3563	0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2846	-0	0	-0	-1647	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3563	-0	0	-0	-3594	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5162	-0	0	-0	-4153	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1925	0	0	0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3486	0	0	0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1925	-0	0	-0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3486	-0	0	-0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1925	0	0	0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3486	0	0	0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1925	-0	0	-0	1665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3486	-0	0	-0	-4220	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2347	0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3064	0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2347	-0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3064	-0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2347	0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3064	0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2347	-0	0	-0	-1381	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3064	-0	0	-0	-3187	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4356	-0	0	-0	-3610	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1426	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	2987	0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1426	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	2987	-0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1426	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	2987	0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1426	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	2987	-0	0	-0	-2794	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1848	0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2565	0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1848	-0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2565	-0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1848	0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2565	0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1848	-0	0	-0	1568	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2565	-0	0	-0	-1913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3550	-0	0	-0	1949	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	927	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2488	0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	927	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2488	-0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	927	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2488	0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	927	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2488	-0	0	-0	-1547	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1349	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2066	0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1349	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2066	-0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1349	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2066	0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1349	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2066	-0	0	-0	1343	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2745	-0	0	-0	2661	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	428	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	1989	0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	428	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	1989	-0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	428	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

1F	180	-0	1989	0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	428	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	1989	-0	0	-0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	850	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1567	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	850	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1567	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	850	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1567	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	850	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1567	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	1939	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-71	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1490	0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-71	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1490	-0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-71	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1490	0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-71	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1490	-0	0	-0	1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	351	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1068	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	351	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1068	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	351	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1068	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	351	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1068	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1133	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-570	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	991	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-570	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	991	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-570	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	991	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-570	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	991	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-148	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	569	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-148	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	569	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-148	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	569	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-148	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	569	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	327	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1069	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	492	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1069	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	492	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1069	0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	492	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1069	-0	0	-0	1993	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	492	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-647	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	70	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-647	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	70	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-647	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	70	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-647	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	70	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-479	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1568	0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	-7	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1568	-0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	-7	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1568	0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	-7	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1568	-0	0	-0	1928	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	-7	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1146	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-429	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1146	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-429	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

1M	324	-0	-1146	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-429	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1146	-0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-429	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1285	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2067	0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-506	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2067	-0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-506	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2067	0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-506	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2067	-0	0	-0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-506	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1645	0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-928	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1645	-0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-928	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1645	0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-928	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1645	-0	0	-0	1717	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-928	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-2091	-0	0	-0	2884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2566	0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-1005	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2566	-0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-1005	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2566	0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-1005	0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2566	-0	0	-0	-1722	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-1005	-0	0	-0	1987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2144	0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1427	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2144	-0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1427	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2144	0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1427	0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2144	-0	0	-0	1296	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1427	-0	0	-0	1801	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2897	-0	0	-0	2548	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3065	0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1504	0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3065	-0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1504	-0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3065	0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1504	0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3065	-0	0	-0	-2997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1504	-0	0	-0	1958	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2643	0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1926	0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2643	-0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1926	-0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2643	0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1926	0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2643	-0	0	-0	-2070	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1926	-0	0	-0	1473	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3702	-0	0	-0	-2091	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.49	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3564	0	0	-0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-2003	0	0	-0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3564	-0	0	0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-2003	-0	0	0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3564	0	0	-0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-2003	0	0	-0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3564	-0	0	0	-4451	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-2003	-0	0	0	1588	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3142	0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2425	0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3142	-0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2425	-0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3142	0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2425	0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3142	-0	0	-0	-3372	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2425	-0	0	-0	-1586	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4508	-0	0	-0	-3991	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4063	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2502	0	0	-0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4063	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2502	-0	0	0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4063	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2502	0	0	-0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4063	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2502	-0	0	0	-694	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.33	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3641	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2924	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3641	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2924	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3641	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2924	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3641	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2924	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5314	-0	0	-0	-4541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4561	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-3001	0	0	-0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4561	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-3001	-0	0	0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4561	0	0	-0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-3001	0	0	-0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4561	-0	0	0	-4943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-3001	-0	0	0	-693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4139	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3423	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4139	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3423	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4139	0	0	-0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3423	0	0	-0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4139	-0	0	0	-3783	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3423	-0	0	0	-1855	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6120	-0	0	0	-4541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 13 NI 19 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	2950	0	0	0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4576	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2950	-0	0	-0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4576	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2950	0	0	0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4576	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2950	-0	0	-0	-665	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4576	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3390	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4136	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3390	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4136	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3390	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4136	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3390	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4136	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6072	0	0	0	-4622	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2451	0	0	0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4078	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2451	-0	0	-0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4078	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2451	0	0	0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4078	0	0	0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2451	-0	0	-0	-666	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4078	-0	0	-0	-5079	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2891	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3637	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2891	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3637	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6

1M	36	-0	2891	0	0	0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3637	0	0	0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2891	-0	0	-0	-1861	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3637	-0	0	-0	-3884	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5266	0	0	-0	-4622	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1952	0	0	0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3579	0	0	0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1952	-0	0	-0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3579	-0	0	-0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1952	0	0	0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3579	0	0	0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1952	-0	0	-0	1556	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3579	-0	0	-0	-4580	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2392	0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3138	0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2392	-0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3138	-0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2392	0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3138	0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2392	-0	0	-0	-1595	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3138	-0	0	-0	-3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4460	0	0	-0	-4074	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1453	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3080	0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1453	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3080	-0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1453	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3080	0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1453	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3080	-0	0	-0	-3121	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1893	0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2639	0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1893	-0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2639	-0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1893	0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2639	0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1893	-0	0	-0	1419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2639	-0	0	-0	-2171	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3654	0	0	-0	-2192	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	954	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2581	0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	954	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2581	-0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	954	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2581	0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	954	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2581	-0	0	-0	-1841	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1394	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2140	0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1394	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2140	-0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1394	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2140	0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1394	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2140	-0	0	-0	1190	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2849	0	0	-0	2380	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	455	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2082	0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	455	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2082	-0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	455	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2082	0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	455	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2082	-0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	896	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1641	0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	896	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1641	-0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	896	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1641	0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	896	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1641	-0	0	-0	1609	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2043	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-44	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1583	0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-44	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1583	-0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-44	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1583	0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-44	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1583	-0	0	-0	1837	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	397	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1142	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	397	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1142	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	397	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1142	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	397	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1142	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1237	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-543	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1084	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-543	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1084	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-543	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1084	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-543	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1084	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-102	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	643	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-102	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	643	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-102	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	643	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-102	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	643	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	431	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1042	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	585	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1042	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	585	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1042	0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	585	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1042	-0	0	-0	1908	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	585	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-601	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	144	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-601	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	144	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-601	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	144	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-601	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	144	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-375	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1541	0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	86	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1541	-0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	86	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1541	0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	86	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1541	-0	0	-0	1859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	86	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1100	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-355	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1100	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-355	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1100	0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-355	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1100	-0	0	-0	1718	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-355	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1181	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2040	0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-413	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2040	-0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-413	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2040	0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-413	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

1G	360	-0	-2040	-0	0	-0	1475	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-413	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1599	0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-854	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1599	-0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-854	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1599	0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-854	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1599	-0	0	-0	1636	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-854	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1987	0	0	-0	2671	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2539	0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-912	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2539	-0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-912	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2539	0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-912	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2539	-0	0	-0	-1744	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-912	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2098	0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1352	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2098	-0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1352	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2098	0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1352	0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2098	-0	0	-0	1232	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1352	-0	0	-0	1715	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2793	0	0	-0	2422	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3038	0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1411	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3038	-0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1411	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3038	0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1411	0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3038	-0	0	-0	-3008	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1411	-0	0	-0	1910	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2597	0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1851	0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2597	-0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1851	-0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2597	0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1851	0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2597	-0	0	-0	-2069	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1851	-0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3598	0	0	-0	-2072	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3537	0	0	-0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1910	0	0	-0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3537	-0	0	0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1910	-0	0	0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3537	0	0	-0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1910	0	0	-0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3537	-0	0	0	-4453	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1910	-0	0	0	1597	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3096	0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2350	0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3096	-0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2350	-0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3096	0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2350	0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3096	-0	0	-0	-3355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2350	-0	0	-0	-1499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4404	0	0	-0	-3934	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4036	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2409	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4036	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2409	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4036	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2409	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4036	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2409	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3595	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2849	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3595	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2849	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3595	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6

1N	504	-0	-2849	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3595	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2849	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5210	0	0	-0	-4479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4534	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2908	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4534	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2908	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4534	0	0	-0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2908	0	0	-0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4534	-0	0	0	-4950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-2908	-0	0	0	-578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4094	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3348	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4094	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3348	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4094	0	0	-0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3348	0	0	-0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4094	-0	0	0	-3765	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3348	-0	0	0	-1762	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6016	0	0	-0	-4479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 15 NI 20 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2957	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4561	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2957	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4561	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2957	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4561	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2957	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4561	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3394	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4124	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3394	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4124	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3394	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4124	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3394	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.45	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4124	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6072	0	0	0	-4538	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.15	0.80	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2458	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4062	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2458	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4062	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2458	0	0	0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4062	0	0	0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2458	-0	0	-0	-655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.06	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4062	-0	0	-0	-4961	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2895	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3625	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2895	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3625	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2895	0	0	0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3625	0	0	0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2895	-0	0	-0	-1829	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3625	-0	0	-0	-3787	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5266	0	0	-0	-4538	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1959	0	0	0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3563	0	0	0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1959	-0	0	-0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3563	-0	0	-0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1959	0	0	0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3563	0	0	0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

1G	72	-0	1959	-0	0	-0	1575	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3563	-0	0	-0	-4464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2396	0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3126	0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2396	-0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3126	-0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2396	0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3126	0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2396	-0	0	-0	-1562	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3126	-0	0	-0	-3377	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4460	0	0	-0	-3991	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.11	0.59	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1460	0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3064	0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1460	-0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3064	-0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1460	0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3064	0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1460	-0	0	-0	1930	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3064	-0	0	-0	-3010	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.40	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1897	0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2628	0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1897	-0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2628	-0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1897	0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2628	0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1897	-0	0	-0	1456	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2628	-0	0	-0	-2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3654	0	0	-0	-2109	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	961	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2565	0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	961	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2565	-0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	961	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2565	0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	961	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2565	-0	0	-0	-1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1398	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2129	0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1398	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2129	-0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1398	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2129	0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1398	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2129	-0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2849	0	0	-0	2464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	462	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2067	0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	462	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2067	-0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	462	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2067	0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	462	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2067	-0	0	-0	1521	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	899	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1630	0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	899	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1630	-0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	899	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1630	0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	899	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1630	-0	0	-0	1680	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2043	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-37	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1568	0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-37	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1568	-0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-37	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1568	0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-37	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1568	-0	0	-0	1914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	400	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1131	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	400	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1131	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	400	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

1N	216	-0	1131	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	400	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1131	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1237	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-536	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1069	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-536	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1069	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-536	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1069	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-536	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1069	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-99	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	632	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-99	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	632	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-99	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	632	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-99	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	632	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	431	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1035	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	570	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1035	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	570	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1035	0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	570	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1035	-0	0	-0	1935	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	570	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-598	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	133	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-598	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	133	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-598	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	133	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-598	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	133	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-375	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1534	0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	71	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1534	-0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	71	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1534	0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	71	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1534	-0	0	-0	1889	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	71	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1097	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-366	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1097	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-366	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1097	0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-366	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1097	-0	0	-0	1759	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-366	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1181	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2033	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-428	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2033	-0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-428	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2033	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-428	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2033	-0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-428	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1596	0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-865	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1596	-0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-865	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1596	0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-865	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1596	-0	0	-0	1679	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-865	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1987	0	0	-0	2754	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2531	0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-927	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2531	-0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-927	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2531	0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-927	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2531	-0	0	-0	-1700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-927	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2095	0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1364	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2095	-0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1364	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2095	0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1364	0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-2095	-0	0	-0	1275	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1364	-0	0	-0	1779	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2793	0	0	-0	2504	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3030	0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1426	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3030	-0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1426	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3030	0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1426	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3030	-0	0	-0	-2963	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1426	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2594	0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1863	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2594	-0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1863	-0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2594	0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1863	0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2594	-0	0	-0	-2021	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.34	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1863	-0	0	-0	1508	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3598	0	0	-0	-1989	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3529	0	0	-0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1925	0	0	-0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3529	-0	0	0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1925	-0	0	0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3529	0	0	-0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1925	0	0	-0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3529	-0	0	0	-4404	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1925	-0	0	0	1650	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3092	0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2362	0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3092	-0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2362	-0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3092	0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2362	0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3092	-0	0	-0	-3305	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2362	-0	0	-0	-1463	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4404	0	0	-0	-3851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4028	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2424	0	0	-0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4028	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2424	-0	0	0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4028	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2424	0	0	-0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4028	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.53	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2424	-0	0	0	-544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.32	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3591	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2861	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3591	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2861	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3591	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2861	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3591	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.09	0.47	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2861	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5210	0	0	-0	-4397	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.13	0.68	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4527	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2923	0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4527	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2923	-0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4527	0	0	-0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2923	0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4527	-0	0	0	-4899	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6

1H	540	-0	-2923	-0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.38	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4090	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3360	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4090	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3360	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4090	0	0	-0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3360	0	0	-0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4090	-0	0	0	-3714	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3360	-0	0	0	-1728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.44	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6016	0	0	-0	-4397	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 16 NI 21 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	2853	0	0	0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4409	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2853	-0	0	-0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4409	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2853	0	0	0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4409	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2853	-0	0	-0	-541	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4409	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3289	0	0	0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	3973	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3289	-0	0	-0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	3973	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3289	0	0	0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	3973	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3289	-0	0	-0	-1708	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	3973	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5878	-0	0	-0	-4324	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.14	0.77	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	36	-0	2354	0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	3910	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2354	-0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	3910	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2354	0	0	0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	3910	0	0	0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2354	-0	0	-0	-543	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.05	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	3910	-0	0	-0	-4818	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	2790	0	0	0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	3474	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	2790	-0	0	-0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	3474	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	2790	0	0	0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	3474	0	0	0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	2790	-0	0	-0	-1710	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.07	0.37	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	3474	-0	0	-0	-3651	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	5072	-0	0	-0	-4324	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.12	0.67	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	72	-0	1855	0	0	0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	3411	0	0	0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	1855	-0	0	-0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	3411	-0	0	-0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	1855	0	0	0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	3411	0	0	0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	1855	-0	0	-0	1578	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	3411	-0	0	-0	-4332	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2292	0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	2975	0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2292	-0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	2975	-0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2292	0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	2975	0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2292	-0	0	-0	-1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	2975	-0	0	-0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	4266	-0	0	-0	-3786	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.10	0.56	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	108	-0	1357	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	2912	0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1357	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	2912	-0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1357	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	2912	0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1357	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	2912	-0	0	-0	-2932	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.38	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	1793	0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	2476	0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	1793	-0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	2476	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	1793	0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	2476	0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1O	108	-0	1793	-0	0	-0	1421	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	2476	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	3460	-0	0	-0	-1974	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	858	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	2413	0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	858	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	2413	-0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	858	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	2413	0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	858	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	2413	-0	0	-0	-1712	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1294	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	1977	0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1294	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	1977	-0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1294	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	1977	0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1294	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	1977	-0	0	-0	1131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	2655	-0	0	-0	2326	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	359	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	1914	0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	359	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	1914	-0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	359	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	1914	0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	359	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	1914	-0	0	-0	1331	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	795	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	1478	0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	795	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	1478	-0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	795	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	1478	0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	795	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	1478	-0	0	-0	1494	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	1849	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	-140	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	1415	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	-140	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	1415	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	-140	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	1415	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	-140	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	1415	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	296	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	979	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	296	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	979	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	296	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	979	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	296	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	979	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	1043	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-639	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	916	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-639	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	916	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-639	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	916	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-639	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

1H	252	-0	916	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	-203	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	480	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	-203	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	480	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	-203	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	480	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	-203	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	480	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	237	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-1138	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1B	288	-0	417	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-1138	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	417	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-1138	0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	417	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-1138	-0	0	-0	1839	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	417	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-702	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	-19	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-702	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	-19	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-702	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	-19	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-702	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	-19	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.00	0.00	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	-569	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1637	0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	-82	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1637	-0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	-82	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1637	0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	-82	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1637	-0	0	-0	1733	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	-82	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-1201	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	-518	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-1201	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	-518	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-1201	0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	-518	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-1201	-0	0	-0	1617	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	-518	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-1375	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-2136	0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	-581	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-2136	-0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	-581	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-2136	0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	-581	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-2136	-0	0	-0	1314	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	-581	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1700	0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-1017	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1700	-0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-1017	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1700	0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-1017	0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1700	-0	0	-0	1471	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-1017	-0	0	-0	1517	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-2181	-0	0	-0	2498	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2635	0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-1080	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2635	-0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-1080	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2635	0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-1080	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2635	-0	0	-0	-2042	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-1080	-0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-2199	0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-1516	0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-2199	-0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-1516	-0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-2199	0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-1516	0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2

1O	396	-0	-2199	-0	0	-0	-1274	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-1516	-0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2987	-0	0	-0	2080	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-3134	0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-1578	0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-3134	-0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-1578	-0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-3134	0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-1578	0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-3134	-0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-1578	-0	0	-0	1584	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1I	432	-0	-2698	0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-2015	0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2698	-0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-2015	-0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2698	0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-2015	0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2698	-0	0	-0	-2419	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-2015	-0	0	-0	1117	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-3792	-0	0	-0	-2686	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3633	0	0	-0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-2077	0	0	-0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3633	-0	0	0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-2077	-0	0	0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3633	0	0	-0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-2077	0	0	-0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3633	-0	0	0	-4822	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-2077	-0	0	0	1188	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-3197	0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-2514	0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-3197	-0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-2514	-0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-3197	0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-2514	0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-3197	-0	0	-0	-3743	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-2514	-0	0	-0	-2064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.33	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-4598	-0	0	-0	-4618	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.11	0.60	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-4132	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-2576	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-4132	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-2576	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-4132	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-2576	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-4132	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.10	0.54	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-2576	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3696	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-3012	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3696	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-3012	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3696	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-3012	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3696	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-3012	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-5404	-0	0	-0	-5173	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.13	0.71	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4631	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-3075	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4631	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-3075	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4631	0	0	-0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-3075	0	0	-0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4631	-0	0	0	-5320	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.61	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-3075	-0	0	0	-1174	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.40	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-4195	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-3511	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-4195	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-3511	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-4195	0	0	-0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-3511	0	0	-0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-4195	-0	0	0	-4159	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.10	0.55	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-3511	-0	0	0	-2335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.09	0.46	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-6210	-0	0	0	-5172	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.15	0.82	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**

ASTA NUM. 17 NI 22 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	3231	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	5333	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	3231	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	5333	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	3231	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	5333	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	3231	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.08	0.42	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	5333	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.13	0.70	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	3735	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4829	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	3735	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4829	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	3735	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4829	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	3735	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4829	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	6840	0	0	0	-5430	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.17	0.90	0.00	0.00	11.6
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6										
1A	36	-0	2732	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1B	36	-0	4834	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1C	36	-0	2732	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1D	36	-0	4834	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1E	36	-0	2732	0	0	0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1F	36	-0	4834	0	0	0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1G	36	-0	2732	-0	0	-0	-1156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.07	0.36	0.00	0.00	11.6
1H	36	-0	4834	-0	0	-0	-5807	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.53	0.12	0.63	0.00	0.00	11.6
1I	36	-0	3236	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	36	-0	4330	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1K	36	-0	3236	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	36	-0	4330	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1M	36	-0	3236	0	0	0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	36	-0	4330	0	0	0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
1O	36	-0	3236	-0	0	-0	-2221	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	36	-0	4330	-0	0	-0	-4742	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.11	0.57	0.00	0.00	11.6
2	36	-0	6034	0	0	-0	-5430	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.15	0.79	0.00	0.00	11.6
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6										
1A	72	-0	2233	0	0	0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1B	72	-0	4335	0	0	0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1C	72	-0	2233	-0	0	-0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1D	72	-0	4335	-0	0	-0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1E	72	-0	2233	0	0	0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1F	72	-0	4335	0	0	0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1G	72	-0	2233	-0	0	-0	1337	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1H	72	-0	4335	-0	0	-0	-5237	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.11	0.57	0.00	0.00	26.2
1I	72	-0	2737	0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1J	72	-0	3831	0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1K	72	-0	2737	-0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1L	72	-0	3831	-0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1M	72	-0	2737	0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1N	72	-0	3831	0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1O	72	-0	2737	-0	0	-0	-1965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1P	72	-0	3831	-0	0	-0	-4271	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.39	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
2	72	-0	5228	0	0	-0	-4846	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.44	0.13	0.69	0.00	0.00	26.2
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2										
1A	108	-0	1734	0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	108	-0	3836	0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1C	108	-0	1734	-0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	108	-0	3836	-0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1E	108	-0	1734	0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	108	-0	3836	0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1G	108	-0	1734	-0	0	-0	1790	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	108	-0	3836	-0	0	-0	-3505	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1I	108	-0	2238	0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1J	108	-0	3332	0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1K	108	-0	2238	-0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1L	108	-0	3332	-0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1M	108	-0	2238	0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1N	108	-0	3332	0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2

1O	108	-0	2238	-0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.05	0.29	0.00	0.00	26.2
1P	108	-0	3332	-0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
2	108	-0	4422	0	0	-0	-2688	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	144	-0	1235	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	144	-0	3337	0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1C	144	-0	1235	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	144	-0	3337	-0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1E	144	-0	1235	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	144	-0	3337	0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1G	144	-0	1235	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	144	-0	3337	-0	0	-0	-1953	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1I	144	-0	1739	0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	144	-0	2833	0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1K	144	-0	1739	-0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	144	-0	2833	-0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1M	144	-0	1739	0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	144	-0	2833	0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1O	144	-0	1739	-0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	144	-0	2833	-0	0	-0	1614	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
2	144	-0	3617	0	0	-0	2965	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	180	-0	736	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1B	180	-0	2838	0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1C	180	-0	736	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	180	-0	2838	-0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1E	180	-0	736	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	180	-0	2838	0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1G	180	-0	736	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	180	-0	2838	-0	0	-0	2390	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1I	180	-0	1240	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	180	-0	2334	0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	180	-0	1240	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	180	-0	2334	-0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	180	-0	1240	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	180	-0	2334	0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	180	-0	1240	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	180	-0	2334	-0	0	-0	2283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	180	-0	2811	0	0	-0	3700	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	216	-0	237	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	216	-0	2340	0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1C	216	-0	237	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	216	-0	2340	-0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1E	216	-0	237	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	216	-0	2340	0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1G	216	-0	237	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	216	-0	2340	-0	0	-0	3061	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1I	216	-0	742	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	216	-0	1835	0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1K	216	-0	742	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	216	-0	1835	-0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1M	216	-0	742	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	216	-0	1835	0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1O	216	-0	742	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	216	-0	1835	-0	0	-0	2773	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
2	216	-0	2005	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	252	-0	-262	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	252	-0	1841	0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1C	252	-0	-262	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	252	-0	1841	-0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1E	252	-0	-262	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	252	-0	1841	0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1G	252	-0	-262	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	252	-0	1841	-0	0	-0	3552	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.05	0.24	0.00	0.00	26.2
1I	252	-0	243	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	252	-0	1336	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	252	-0	243	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	252	-0	1336	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	252	-0	243	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	252	-0	1336	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	252	-0	243	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	252	-0	1336	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	252	-0	1199	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	288	-0	-761	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2

1B	288	-0	1342	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	288	-0	-761	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	288	-0	1342	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1E	288	-0	-761	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	288	-0	1342	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	288	-0	-761	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	288	-0	1342	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	288	-0	-256	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	288	-0	837	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	288	-0	-256	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	288	-0	837	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	288	-0	-256	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	288	-0	837	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	288	-0	-256	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	288	-0	837	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	288	-0	393	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	324	-0	-1260	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1B	324	-0	843	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1C	324	-0	-1260	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1D	324	-0	843	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1E	324	-0	-1260	0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1F	324	-0	843	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1G	324	-0	-1260	-0	0	-0	1947	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1H	324	-0	843	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1I	324	-0	-755	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	324	-0	338	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1K	324	-0	-755	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	324	-0	338	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1M	324	-0	-755	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	324	-0	338	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1O	324	-0	-755	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	324	-0	338	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
2	324	-0	-413	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	360	-0	-1758	0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	360	-0	344	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	360	-0	-1758	-0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	360	-0	344	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	360	-0	-1758	0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	360	-0	344	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	360	-0	-1758	-0	0	-0	1772	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	360	-0	344	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	360	-0	-1254	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	360	-0	-160	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	360	-0	-1254	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	360	-0	-160	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	360	-0	-1254	0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	360	-0	-160	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	360	-0	-1254	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	360	-0	-160	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	360	-0	-1219	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	396	-0	-2257	0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1B	396	-0	-155	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	396	-0	-2257	-0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1D	396	-0	-155	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	396	-0	-2257	0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1F	396	-0	-155	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	396	-0	-2257	-0	0	-0	1310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1H	396	-0	-155	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	396	-0	-1753	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1J	396	-0	-659	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1K	396	-0	-1753	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1L	396	-0	-659	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1M	396	-0	-1753	0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1N	396	-0	-659	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1O	396	-0	-1753	-0	0	-0	1978	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1P	396	-0	-659	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
2	396	-0	-2025	0	0	-0	3960	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	432	-0	-2756	0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1B	432	-0	-654	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1C	432	-0	-2756	-0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1D	432	-0	-654	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1E	432	-0	-2756	0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1F	432	-0	-654	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1G	432	-0	-2756	-0	0	-0	-2216	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1H	432	-0	-654	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

1I	432	-0	-2252	0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	432	-0	-1158	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	432	-0	-2252	-0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	432	-0	-1158	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	432	-0	-2252	0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	432	-0	-1158	0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	432	-0	-2252	-0	0	-0	1518	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	432	-0	-1158	-0	0	-0	3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	432	-0	-2830	0	0	-0	3685	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	468	-0	-3255	0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1B	468	-0	-1153	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1C	468	-0	-3255	-0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1D	468	-0	-1153	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1E	468	-0	-3255	0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1F	468	-0	-1153	0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1G	468	-0	-3255	-0	0	-0	-3559	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1H	468	-0	-1153	-0	0	-0	3803	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1I	468	-0	-2751	0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1J	468	-0	-1657	0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	468	-0	-2751	-0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1L	468	-0	-1657	-0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	468	-0	-2751	0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1N	468	-0	-1657	0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	468	-0	-2751	-0	0	-0	-2000	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.18	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1P	468	-0	-1657	-0	0	-0	2904	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	468	-0	-3636	0	0	-0	2943	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.09	0.48	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	504	-0	-3754	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1B	504	-0	-1652	0	0	-0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1C	504	-0	-3754	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1D	504	-0	-1652	-0	0	0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1E	504	-0	-3754	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1F	504	-0	-1652	0	0	-0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1G	504	-0	-3754	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1H	504	-0	-1652	-0	0	0	3691	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.22	0.00	0.00	11.6
1I	504	-0	-3250	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1J	504	-0	-2156	0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1K	504	-0	-3250	-0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1L	504	-0	-2156	-0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1M	504	-0	-3250	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1N	504	-0	-2156	0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1O	504	-0	-3250	-0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.08	0.43	0.00	0.00	11.6
1P	504	-0	-2156	-0	0	-0	2479	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
2	504	-0	-4442	0	0	-0	-1371	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.11	0.58	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	540	-0	-4253	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1B	540	-0	-2151	0	0	-0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1C	540	-0	-4253	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1D	540	-0	-2151	-0	0	0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1E	540	-0	-4253	0	0	-0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1F	540	-0	-2151	0	0	-0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1G	540	-0	-4253	-0	0	0	-4050	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.37	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1H	540	-0	-2151	-0	0	0	2143	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1I	540	-0	-3749	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1J	540	-0	-2655	0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1K	540	-0	-3749	-0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1L	540	-0	-2655	-0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1M	540	-0	-3749	0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1N	540	-0	-2655	0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1O	540	-0	-3749	-0	0	-0	-2408	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.09	0.49	0.00	0.00	11.6
1P	540	-0	-2655	-0	0	-0	485	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.04	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
2	540	-0	-5248	0	0	-0	-1371	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.13	0.69	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_203_IP1** Descrizione: **Trave_203 1-8-10**
ASTA NUM. 18 NI 32 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 292.12 52.27 62.52 906.92 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	797	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6

1B	0	-0	2087	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	797	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	2087	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	797	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	2087	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	797	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	2087	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	223	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	2661	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	223	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	2661	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	223	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	2661	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	223	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	2661	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	2085	-0	0	0	3064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	39	-0	479	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1B	39	-0	1770	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1C	39	-0	479	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1D	39	-0	1770	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1E	39	-0	479	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1F	39	-0	1770	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1G	39	-0	479	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1H	39	-0	1770	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1I	39	-0	-95	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1J	39	-0	2343	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1K	39	-0	-95	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1L	39	-0	2343	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1M	39	-0	-95	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1N	39	-0	2343	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1O	39	-0	-95	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1P	39	-0	2343	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
2	39	-0	1612	-0	0	0	3544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.04	0.21	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	161	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	1452	0	0	0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	161	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	1452	-0	0	-0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	161	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	1452	0	0	0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	161	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	1452	-0	0	-0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	-413	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	2026	0	0	0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	-413	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	2026	-0	0	-0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	-413	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	2026	0	0	0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	-413	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	2026	-0	0	-0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	1140	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	118	-0	-157	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	118	-0	1134	0	0	0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1C	118	-0	-157	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	118	-0	1134	-0	0	-0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1E	118	-0	-157	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	118	-0	1134	0	0	0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1G	118	-0	-157	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	118	-0	1134	-0	0	-0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1I	118	-0	-730	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1J	118	-0	1708	0	0	0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	118	-0	-730	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	118	-0	1708	-0	0	-0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	118	-0	-730	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	118	-0	1708	0	0	0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	118	-0	-730	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	118	-0	1708	-0	0	-0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	118	-0	667	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	-474	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	816	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	-474	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	816	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	-474	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	816	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	-474	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	816	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2

1I	157	-0	-1048	0	0	0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	1390	0	0	0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	-1048	-0	0	-0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	1390	-0	0	-0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	-1048	0	0	0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	1390	0	0	0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	-1048	-0	0	-0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	1390	-0	0	-0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	194	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	197	-0	-792	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1B	197	-0	499	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1C	197	-0	-792	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	197	-0	499	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1E	197	-0	-792	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	197	-0	499	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1G	197	-0	-792	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	197	-0	499	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1I	197	-0	-1366	0	0	0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	197	-0	1072	0	0	0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1K	197	-0	-1366	-0	0	-0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	197	-0	1072	-0	0	-0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1M	197	-0	-1366	0	0	0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	197	-0	1072	0	0	0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1O	197	-0	-1366	-0	0	-0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	197	-0	1072	-0	0	-0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
2	197	-0	-279	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	-1110	0	0	0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	181	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	-1110	-0	0	-0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	181	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	-1110	0	0	0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	181	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	-1110	-0	0	-0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	181	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	-1684	0	0	0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	755	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	-1684	-0	0	-0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	755	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	-1684	0	0	0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	755	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	-1684	-0	0	-0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	755	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	-751	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	275	-0	-1427	0	0	-0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	275	-0	-137	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	275	-0	-1427	-0	0	0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	275	-0	-137	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	275	-0	-1427	0	0	-0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	275	-0	-137	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	275	-0	-1427	-0	0	0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	275	-0	-137	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	275	-0	-2001	0	0	0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1J	275	-0	437	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1K	275	-0	-2001	-0	0	-0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1L	275	-0	437	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1M	275	-0	-2001	0	0	0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1N	275	-0	437	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1O	275	-0	-2001	-0	0	-0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1P	275	-0	437	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
2	275	-0	-1224	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	-1745	0	0	-0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	-455	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	-1745	-0	0	0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	-455	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	-1745	0	0	-0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	-455	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	-1745	-0	0	0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	-455	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	-2319	0	0	-0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	119	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	-2319	-0	0	0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	119	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	-2319	0	0	-0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	119	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	-2319	-0	0	0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2

1P	315	-0	119	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	-1697	-0	0	0	3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	354	-0	-2063	0	0	-0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	354	-0	-772	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1C	354	-0	-2063	-0	0	0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	354	-0	-772	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1E	354	-0	-2063	0	0	-0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	354	-0	-772	0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1G	354	-0	-2063	-0	0	0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	354	-0	-772	-0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1I	354	-0	-2637	0	0	-0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1J	354	-0	-198	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1K	354	-0	-2637	-0	0	0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1L	354	-0	-198	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1M	354	-0	-2637	0	0	-0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1N	354	-0	-198	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1O	354	-0	-2637	-0	0	0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1P	354	-0	-198	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
2	354	-0	-2170	-0	0	0	2959	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	-2381	0	0	-0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	-1090	0	0	-0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	-2381	-0	0	0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	-1090	-0	0	0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	-2381	0	0	-0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	-1090	0	0	-0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	-2381	-0	0	0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	-1090	-0	0	0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	-2954	0	0	-0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	-516	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	-2954	-0	0	0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	-516	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	-2954	0	0	-0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	-516	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	-2954	-0	0	0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	-516	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	-2642	-0	0	0	2260	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	433	-0	-2698	0	0	-0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1B	433	-0	-1408	0	0	-0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	433	-0	-2698	-0	0	0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1D	433	-0	-1408	-0	0	0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1E	433	-0	-2698	0	0	-0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1F	433	-0	-1408	0	0	-0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	433	-0	-2698	-0	0	0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1H	433	-0	-1408	-0	0	0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	433	-0	-3272	0	0	-0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1J	433	-0	-834	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1K	433	-0	-3272	-0	0	0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1L	433	-0	-834	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1M	433	-0	-3272	0	0	-0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1N	433	-0	-834	0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1O	433	-0	-3272	-0	0	0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1P	433	-0	-834	-0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
2	433	-0	-3115	-0	0	0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	-3016	0	0	-0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	-1726	0	0	-0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	-3016	-0	0	0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	-1726	-0	0	0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	-3016	0	0	-0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	-1726	0	0	-0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	-3016	-0	0	0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	-1726	-0	0	0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	-3590	0	0	-0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	-1152	0	0	-0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	-3590	-0	0	0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	-1152	-0	0	0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	-3590	0	0	-0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	-1152	0	0	-0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	-3590	-0	0	0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	-1152	-0	0	0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	-3588	-0	0	0	-3450	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	511	-0	-3334	0	0	-0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1B	511	-0	-2043	0	0	-0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2

1C	511	-0	-3334	-0	0	0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1D	511	-0	-2043	-0	0	0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	511	-0	-3334	0	0	-0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1F	511	-0	-2043	0	0	-0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	511	-0	-3334	-0	0	0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1H	511	-0	-2043	-0	0	0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	511	-0	-3908	0	0	-0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1J	511	-0	-1469	0	0	-0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1K	511	-0	-3908	-0	0	0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1L	511	-0	-1469	-0	0	0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1M	511	-0	-3908	0	0	-0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1N	511	-0	-1469	0	0	-0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1O	511	-0	-3908	-0	0	0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1P	511	-0	-1469	-0	0	0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
2	511	-0	-4061	-0	0	0	-5202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	-3652	0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1B	551	-0	-2361	0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1C	551	-0	-3652	-0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1D	551	-0	-2361	-0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1E	551	-0	-3652	0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1F	551	-0	-2361	0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1G	551	-0	-3652	-0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1H	551	-0	-2361	-0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1I	551	-0	-4225	0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1J	551	-0	-1787	0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1K	551	-0	-4225	-0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1L	551	-0	-1787	-0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1M	551	-0	-4225	0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1N	551	-0	-1787	0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1O	551	-0	-4225	-0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1P	551	-0	-1787	-0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
2	551	-0	-4533	-0	0	0	-5893	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	590	-0	-3969	0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1B	590	-0	-2679	0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1C	590	-0	-3969	-0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1D	590	-0	-2679	-0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1E	590	-0	-3969	0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1F	590	-0	-2679	0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1G	590	-0	-3969	-0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1H	590	-0	-2679	-0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1I	590	-0	-4543	0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1J	590	-0	-2105	0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1K	590	-0	-4543	-0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1L	590	-0	-2105	-0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1M	590	-0	-4543	0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1N	590	-0	-2105	0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1O	590	-0	-4543	-0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1P	590	-0	-2105	-0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
2	590	-0	-5006	-0	0	0	-5893	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.66	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_203_IP1** Descrizione: **Trave_203 1-8-10**
ASTA NUM. 19 NI 24 NF 17 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 292.13 52.27 62.52 906.92 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	2679	0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	3969	0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2679	-0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	3969	-0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2679	0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	3969	0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2679	-0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	3969	-0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.10	0.52	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	2105	0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4543	0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	2105	-0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4543	-0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	2105	0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4543	0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	2105	-0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.05	0.28	0.00	0.00	11.6

1P	0	-0	4543	-0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5006	-0	0	0	-5893	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.12	0.66	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	39	-0	2361	0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1B	39	-0	3652	0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1C	39	-0	2361	-0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1D	39	-0	3652	-0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1E	39	-0	2361	0	0	0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1F	39	-0	3652	0	0	0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1G	39	-0	2361	-0	0	-0	-2194	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1H	39	-0	3652	-0	0	-0	-5545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.09	0.48	0.00	0.00	11.6
1I	39	-0	1787	0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1J	39	-0	4225	0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1K	39	-0	1787	-0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1L	39	-0	4225	-0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1M	39	-0	1787	0	0	0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1N	39	-0	4225	0	0	0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1O	39	-0	1787	-0	0	-0	-880	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1P	39	-0	4225	-0	0	-0	-6859	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.62	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
2	39	-0	4533	-0	0	0	-5893	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.54	0.11	0.60	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	2043	0	0	0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	3334	0	0	0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	2043	-0	0	-0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	3334	-0	0	-0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	2043	0	0	0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	3334	0	0	0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	2043	-0	0	-0	-1905	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	3334	-0	0	-0	-4914	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	1469	0	0	0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	3908	0	0	0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	1469	-0	0	-0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	3908	-0	0	-0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	1469	0	0	0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	3908	0	0	0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	1469	-0	0	-0	796	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.07	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	3908	-0	0	-0	-6078	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.55	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	4061	-0	0	0	-5202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.47	0.10	0.53	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	118	-0	1726	0	0	0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	118	-0	3016	0	0	0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1C	118	-0	1726	-0	0	-0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	118	-0	3016	-0	0	-0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1E	118	-0	1726	0	0	0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	118	-0	3016	0	0	0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1G	118	-0	1726	-0	0	-0	-997	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	118	-0	3016	-0	0	-0	-3499	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	26.2
1I	118	-0	1152	0	0	0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1J	118	-0	3590	0	0	0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1K	118	-0	1152	-0	0	-0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1L	118	-0	3590	-0	0	-0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1M	118	-0	1152	0	0	0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1N	118	-0	3590	0	0	0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
1O	118	-0	1152	-0	0	-0	1146	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1P	118	-0	3590	-0	0	-0	-4437	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.40	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2
2	118	-0	3588	-0	0	0	-3450	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.09	0.47	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	1408	0	0	0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	2698	0	0	0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	1408	-0	0	-0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	2698	-0	0	-0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	1408	0	0	0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	2698	0	0	0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	1408	-0	0	-0	1258	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	2698	-0	0	-0	-2208	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.35	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	834	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	3272	0	0	0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	834	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	3272	-0	0	-0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	834	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	3272	0	0	0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	834	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	3272	-0	0	-0	-2921	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.43	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	3115	-0	0	0	-1885	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	197	-0	1090	0	0	0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	197	-0	2381	0	0	0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2

1C	197	-0	1090	-0	0	-0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	197	-0	2381	-0	0	-0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1E	197	-0	1090	0	0	0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	197	-0	2381	0	0	0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1G	197	-0	1090	-0	0	-0	1583	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	197	-0	2381	-0	0	-0	1448	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1I	197	-0	516	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1J	197	-0	2954	0	0	0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1K	197	-0	516	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1L	197	-0	2954	-0	0	-0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1M	197	-0	516	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1N	197	-0	2954	0	0	0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
1O	197	-0	516	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1P	197	-0	2954	-0	0	-0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.07	0.39	0.00	0.00	26.2
2	197	-0	2642	-0	0	0	2260	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	772	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	2063	0	0	0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	772	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	2063	-0	0	-0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	772	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	2063	0	0	0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	772	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	2063	-0	0	-0	2156	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	198	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	2637	0	0	0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	198	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	2637	-0	0	-0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	198	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	2637	0	0	0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	198	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	2637	-0	0	-0	2495	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.06	0.35	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	2170	-0	0	0	2959	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	275	-0	455	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	275	-0	1745	0	0	0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1C	275	-0	455	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	275	-0	1745	-0	0	-0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1E	275	-0	455	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	275	-0	1745	0	0	0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1G	275	-0	455	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	275	-0	1745	-0	0	-0	2739	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1I	275	-0	-119	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1J	275	-0	2319	0	0	0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1K	275	-0	-119	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1L	275	-0	2319	-0	0	-0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1M	275	-0	-119	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1N	275	-0	2319	0	0	0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1O	275	-0	-119	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1P	275	-0	2319	-0	0	-0	3303	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
2	275	-0	1697	-0	0	-0	3472	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	137	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	1427	0	0	0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	137	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	1427	-0	0	-0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	137	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	1427	0	0	0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	137	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	1427	-0	0	-0	3197	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	-437	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	2001	0	0	0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	-437	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	2001	-0	0	-0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	-437	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	2001	0	0	0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	-437	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	2001	-0	0	-0	3987	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.36	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	1224	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	354	-0	-181	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	354	-0	1110	0	0	0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1C	354	-0	-181	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	354	-0	1110	-0	0	-0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1E	354	-0	-181	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	354	-0	1110	0	0	0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1G	354	-0	-181	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	354	-0	1110	-0	0	-0	3530	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1I	354	-0	-755	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2

1J	354	-0	1684	0	0	0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	354	-0	-755	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1L	354	-0	1684	-0	0	-0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	354	-0	-755	0	0	0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1N	354	-0	1684	0	0	0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	354	-0	-755	-0	0	-0	1355	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1P	354	-0	1684	-0	0	-0	4545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.41	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	354	-0	751	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	-499	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	792	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	-499	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	792	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	-499	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	792	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	-499	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	792	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	-1072	0	0	0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	1366	0	0	0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	-1072	-0	0	-0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	1366	-0	0	-0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	-1072	0	0	0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	1366	0	0	0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	-1072	-0	0	-0	1213	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	1366	-0	0	-0	4979	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.45	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	279	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	433	-0	-816	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1B	433	-0	474	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	433	-0	-816	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1D	433	-0	474	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	433	-0	-816	0	0	0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1F	433	-0	474	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	433	-0	-816	-0	0	-0	1736	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.16	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1H	433	-0	474	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	433	-0	-1390	0	0	0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1J	433	-0	1048	0	0	0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1K	433	-0	-1390	-0	0	-0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1L	433	-0	1048	-0	0	-0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1M	433	-0	-1390	0	0	0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1N	433	-0	1048	0	0	0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1O	433	-0	-1390	-0	0	-0	895	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1P	433	-0	1048	-0	0	-0	5288	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.48	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
2	433	-0	-194	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	-1134	0	0	0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	156	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	-1134	-0	0	-0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	156	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	-1134	0	0	0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	156	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	-1134	-0	0	-0	1544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	156	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	-1708	0	0	0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	730	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	-1708	-0	0	-0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	730	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	-1708	0	0	0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	730	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	-1708	-0	0	-0	-1335	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	730	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.10	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	-667	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	511	-0	-1452	0	0	0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1B	511	-0	-161	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	511	-0	-1452	-0	0	-0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1D	511	-0	-161	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	511	-0	-1452	0	0	0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1F	511	-0	-161	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	511	-0	-1452	-0	0	-0	1202	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.19	0.00	0.00	26.2
1H	511	-0	-161	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	511	-0	-2026	0	0	0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1J	511	-0	413	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1K	511	-0	-2026	-0	0	-0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1L	511	-0	413	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1M	511	-0	-2026	0	0	0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1N	511	-0	413	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1O	511	-0	-2026	-0	0	-0	-2235	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1P	511	-0	413	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2

2	511	-0	-1140	-0	0	0	3766	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.03	0.15	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	-1770	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1B	551	-0	-479	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1C	551	-0	-1770	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1D	551	-0	-479	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1E	551	-0	-1770	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1F	551	-0	-479	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1G	551	-0	-1770	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	11.6
1H	551	-0	-479	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1I	551	-0	-2343	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1J	551	-0	95	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1K	551	-0	-2343	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1L	551	-0	95	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1M	551	-0	-2343	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1N	551	-0	95	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1O	551	-0	-2343	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1P	551	-0	95	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
2	551	-0	-1612	-0	0	0	3544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.04	0.21	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	590	-0	-2087	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1B	590	-0	-797	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1C	590	-0	-2087	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1D	590	-0	-797	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1E	590	-0	-2087	0	0	0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1F	590	-0	-797	0	0	0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1G	590	-0	-2087	-0	0	-0	-950	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1H	590	-0	-797	-0	0	-0	3697	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1I	590	-0	-2661	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1J	590	-0	-223	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1K	590	-0	-2661	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1L	590	-0	-223	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1M	590	-0	-2661	0	0	0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1N	590	-0	-223	0	0	0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
1O	590	-0	-2661	-0	0	-0	-3019	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1P	590	-0	-223	-0	0	-0	5414	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	11.6
2	590	-0	-2085	-0	0	0	3064	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.28	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_209_IP1** Descrizione: **Trave_209 7-9-16**
ASTA NUM. 20 NI 26 NF 25 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 384.75 68.85 82.35 1035.95 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	1108	0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	2374	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	1108	0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	2374	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	1108	0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	2374	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	1108	0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	2374	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	466	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	3016	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	466	-0	0	-0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	3016	-0	0	-0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	466	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	3016	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	466	-0	0	-0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	3016	-0	0	-0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	2610	0	0	0	2792	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	39	-0	752	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1B	39	-0	2018	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1C	39	-0	752	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1D	39	-0	2018	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1E	39	-0	752	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1F	39	-0	2018	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1G	39	-0	752	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1H	39	-0	2018	0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1I	39	-0	109	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6

1J	39	-0	2660	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1K	39	-0	109	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1L	39	-0	2660	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1M	39	-0	109	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1N	39	-0	2660	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1O	39	-0	109	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1P	39	-0	2660	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
2	39	-0	2068	0	0	0	3429	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	396	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	1662	0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	396	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1D	79	-0	1662	0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	396	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	1662	0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	396	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	1662	0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	-247	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	2304	0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	-247	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	2304	-0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	-247	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	2304	0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	-247	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	2304	-0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	1527	0	0	0	3853	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	118	-0	40	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1B	118	-0	1305	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1C	118	-0	40	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1D	118	-0	1305	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1E	118	-0	40	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1F	118	-0	1305	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1G	118	-0	40	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1H	118	-0	1305	0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1I	118	-0	-603	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1J	118	-0	1948	0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1K	118	-0	-603	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1L	118	-0	1948	-0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1M	118	-0	-603	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1N	118	-0	1948	0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1O	118	-0	-603	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1P	118	-0	1948	-0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
2	118	-0	985	0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	-316	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	949	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	-316	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	949	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	-316	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	949	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	-316	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	949	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	-959	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	1592	0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	-959	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	1592	-0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	-959	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	1592	0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	-959	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	1592	-0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	444	0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	197	-0	-672	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1B	197	-0	593	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1C	197	-0	-672	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1D	197	-0	593	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1E	197	-0	-672	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1F	197	-0	593	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1G	197	-0	-672	0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1H	197	-0	593	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1I	197	-0	-1315	0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1J	197	-0	1236	0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1K	197	-0	-1315	-0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1L	197	-0	1236	-0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1M	197	-0	-1315	0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1N	197	-0	1236	0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1O	197	-0	-1315	-0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1P	197	-0	1236	-0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

2	197	-0	-98	0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	-1029	0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	237	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	-1029	0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	237	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	-1029	0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	237	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	-1029	0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	237	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	-1671	0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	880	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	236	-0	-1671	-0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	880	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	-1671	0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	880	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	-1671	-0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	880	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	-640	0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	275	-0	-1385	0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1B	275	-0	-119	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1C	275	-0	-1385	0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1D	275	-0	-119	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1E	275	-0	-1385	0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1F	275	-0	-119	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1G	275	-0	-1385	0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1H	275	-0	-119	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1I	275	-0	-2027	0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1J	275	-0	524	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	275	-0	-2027	-0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1L	275	-0	524	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	275	-0	-2027	0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1N	275	-0	524	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	275	-0	-2027	-0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1P	275	-0	524	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	275	-0	-1181	0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	-1741	0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	-475	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	-1741	0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	-475	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	-1741	0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	-475	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	-1741	0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	-475	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	-2384	0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	167	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	-2384	-0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	167	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	-2384	0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	167	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	-2384	-0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	167	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	-1723	0	0	0	3726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	354	-0	-2097	0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1B	354	-0	-831	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1C	354	-0	-2097	0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1D	354	-0	-831	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1E	354	-0	-2097	0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1F	354	-0	-831	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1G	354	-0	-2097	0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1H	354	-0	-831	0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1I	354	-0	-2740	0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1J	354	-0	-189	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1K	354	-0	-2740	-0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1L	354	-0	-189	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1M	354	-0	-2740	0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1N	354	-0	-189	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1O	354	-0	-2740	-0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1P	354	-0	-189	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
2	354	-0	-2264	0	0	0	3225	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	-2453	0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	-1188	0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	-2453	0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2

1D	393	-0	-1188	0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	-2453	0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	-1188	0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	-2453	0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	-1188	0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	-3096	0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	-545	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	-3096	-0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	-545	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	-3096	0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	-545	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	-3096	-0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	-545	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	-2806	0	0	0	2511	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	433	-0	-2809	0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1B	433	-0	-1544	0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1C	433	-0	-2809	0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1D	433	-0	-1544	0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1E	433	-0	-2809	0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1F	433	-0	-1544	0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1G	433	-0	-2809	0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1H	433	-0	-1544	0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1I	433	-0	-3452	0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1J	433	-0	-901	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1K	433	-0	-3452	-0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1L	433	-0	-901	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1M	433	-0	-3452	0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1N	433	-0	-901	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1O	433	-0	-3452	-0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1P	433	-0	-901	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
2	433	-0	-3348	0	0	0	-1918	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	-3165	0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	-1900	0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	-3165	0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	-1900	0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	-3165	0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	-1900	0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	-3165	0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	-1900	0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	-3808	0	0	-0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	-1257	0	0	-0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	-3808	-0	0	0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	-1257	-0	0	0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	-3808	0	0	-0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	-1257	0	0	-0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	-3808	-0	0	0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	-1257	-0	0	0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	-3889	0	0	0	-3624	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	511	-0	-3522	0	0	-0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1B	511	-0	-2256	0	0	-0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1C	511	-0	-3522	0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1D	511	-0	-2256	0	0	0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1E	511	-0	-3522	0	0	-0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1F	511	-0	-2256	0	0	-0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1G	511	-0	-3522	0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1H	511	-0	-2256	0	0	0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1I	511	-0	-4164	0	0	-0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1J	511	-0	-1613	0	0	-0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1K	511	-0	-4164	-0	0	0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1L	511	-0	-1613	-0	0	0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1M	511	-0	-4164	0	0	-0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1N	511	-0	-1613	0	0	-0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1O	511	-0	-4164	-0	0	0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1P	511	-0	-1613	-0	0	0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
2	511	-0	-4431	0	0	0	-5544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	-3878	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1B	551	-0	-2612	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1C	551	-0	-3878	0	0	0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1D	551	-0	-2612	0	0	0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1E	551	-0	-3878	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1F	551	-0	-2612	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1G	551	-0	-3878	0	0	0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1H	551	-0	-2612	0	0	0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1I	551	-0	-4520	0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1J	551	-0	-1969	0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6

1K	551	-0	-4520	-0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1L	551	-0	-1969	-0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1M	551	-0	-4520	0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1N	551	-0	-1969	0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1O	551	-0	-4520	-0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1P	551	-0	-1969	-0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
2	551	-0	-4972	0	0	-0	-6310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.12	0.65	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	590	-0	-4234	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1B	590	-0	-2968	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1C	590	-0	-4234	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1D	590	-0	-2968	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1E	590	-0	-4234	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1F	590	-0	-2968	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1G	590	-0	-4234	0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1H	590	-0	-2968	0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1I	590	-0	-4876	0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1J	590	-0	-2326	0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1K	590	-0	-4876	-0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1L	590	-0	-2326	-0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1M	590	-0	-4876	0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1N	590	-0	-2326	0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1O	590	-0	-4876	-0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1P	590	-0	-2326	-0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
2	590	-0	-5514	0	0	-0	-6310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.14	0.72	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

Nome travata: **Trave_209_IP1** Descrizione: **Trave_209 7-9-16**
ASTA NUM. 21 NI 25 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 384.75 68.85 82.35 1035.95 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	2968	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1B	0	-0	4234	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1C	0	-0	2968	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1D	0	-0	4234	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1E	0	-0	2968	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1F	0	-0	4234	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1G	0	-0	2968	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.07	0.39	0.00	0.00	11.6
1H	0	-0	4234	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.56	0.00	0.00	11.6
1I	0	-0	2326	0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1J	0	-0	4876	0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1K	0	-0	2326	-0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1L	0	-0	4876	-0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1M	0	-0	2326	0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1N	0	-0	4876	0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
1O	0	-0	2326	-0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1P	0	-0	4876	-0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.12	0.64	0.00	0.00	11.6
2	0	-0	5514	-0	0	-0	-6310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.14	0.72	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	39	-0	2612	-0	0	0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1B	39	-0	3878	-0	0	0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1C	39	-0	2612	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1D	39	-0	3878	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1E	39	-0	2612	-0	0	0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1F	39	-0	3878	-0	0	0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1G	39	-0	2612	-0	0	-0	-2465	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.22	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6
1H	39	-0	3878	-0	0	-0	-5728	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.52	0.10	0.51	0.00	0.00	11.6
1I	39	-0	1969	0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1J	39	-0	4520	0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1K	39	-0	1969	-0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1L	39	-0	4520	-0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1M	39	-0	1969	0	0	0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1N	39	-0	4520	0	0	0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
1O	39	-0	1969	-0	0	-0	-967	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.09	0.05	0.26	0.00	0.00	11.6
1P	39	-0	4520	-0	0	-0	-7227	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.66	0.11	0.59	0.00	0.00	11.6
2	39	-0	4972	-0	0	-0	-6310	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.57	0.12	0.65	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	79	-0	2256	-0	0	0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1B	79	-0	3522	-0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1C	79	-0	2256	-0	0	-0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2

1D	79	-0	3522	-0	0	-0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1E	79	-0	2256	-0	0	0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1F	79	-0	3522	-0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1G	79	-0	2256	-0	0	-0	-2131	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.19	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1H	79	-0	3522	-0	0	-0	-5060	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.09	0.46	0.00	0.00	26.2
1I	79	-0	1613	0	0	0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1J	79	-0	4164	0	0	0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1K	79	-0	1613	-0	0	-0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	79	-0	4164	-0	0	-0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1M	79	-0	1613	0	0	0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	79	-0	4164	0	0	0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
1O	79	-0	1613	-0	0	-0	886	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	79	-0	4164	-0	0	-0	-6389	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.58	0.10	0.55	0.00	0.00	26.2
2	79	-0	4431	-0	0	0	-5544	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.50	0.11	0.58	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	118	-0	1900	-0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1B	118	-0	3165	-0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1C	118	-0	1900	-0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1D	118	-0	3165	-0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1E	118	-0	1900	-0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1F	118	-0	3165	-0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1G	118	-0	1900	-0	0	0	-1127	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.10	0.05	0.25	0.00	0.00	26.2
1H	118	-0	3165	-0	0	0	-3558	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.08	0.42	0.00	0.00	26.2
1I	118	-0	1257	0	0	0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1J	118	-0	3808	0	0	0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1K	118	-0	1257	-0	0	-0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1L	118	-0	3808	-0	0	-0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1M	118	-0	1257	0	0	0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1N	118	-0	3808	0	0	0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
1O	118	-0	1257	-0	0	-0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1P	118	-0	3808	-0	0	-0	-4635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.42	0.09	0.50	0.00	0.00	26.2
2	118	-0	3889	-0	0	0	-3624	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.10	0.51	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	157	-0	1544	-0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1B	157	-0	2809	-0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1C	157	-0	1544	-0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1D	157	-0	2809	-0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1E	157	-0	1544	-0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1F	157	-0	2809	-0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1G	157	-0	1544	-0	0	0	1351	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2
1H	157	-0	2809	-0	0	0	-2196	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.20	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2
1I	157	-0	901	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	157	-0	3452	0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1K	157	-0	901	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	157	-0	3452	-0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1M	157	-0	901	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	157	-0	3452	0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
1O	157	-0	901	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	157	-0	3452	-0	0	0	-3020	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.27	0.08	0.45	0.00	0.00	26.2
2	157	-0	3348	-0	0	0	-1918	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.08	0.44	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	197	-0	1188	-0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1B	197	-0	2453	-0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1C	197	-0	1188	-0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1D	197	-0	2453	-0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1E	197	-0	1188	-0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1F	197	-0	2453	-0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1G	197	-0	1188	-0	0	0	1702	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1H	197	-0	2453	-0	0	0	1592	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.14	0.06	0.32	0.00	0.00	26.2
1I	197	-0	545	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1J	197	-0	3096	0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1K	197	-0	545	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1L	197	-0	3096	-0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1M	197	-0	545	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1N	197	-0	3096	0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
1O	197	-0	545	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1P	197	-0	3096	-0	0	0	1693	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.08	0.41	0.00	0.00	26.2
2	197	-0	2806	-0	0	0	2511	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.23	0.07	0.37	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	236	-0	831	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1B	236	-0	2097	-0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1C	236	-0	831	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1D	236	-0	2097	-0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1E	236	-0	831	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1F	236	-0	2097	-0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1G	236	-0	831	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.11	0.00	0.00	26.2
1H	236	-0	2097	-0	0	0	2301	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.21	0.05	0.28	0.00	0.00	26.2
1I	236	-0	189	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1J	236	-0	2740	0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2

1K	236	-0	189	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1L	236	-0	2740	-0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1M	236	-0	189	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1N	236	-0	2740	0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
1O	236	-0	189	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1P	236	-0	2740	-0	0	0	2655	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.07	0.36	0.00	0.00	26.2
2	236	-0	2264	-0	0	0	3225	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.29	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	275	-0	475	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1B	275	-0	1741	-0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1C	275	-0	475	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1D	275	-0	1741	-0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1E	275	-0	475	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1F	275	-0	1741	-0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1G	275	-0	475	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2
1H	275	-0	1741	-0	0	0	2870	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.26	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2
1I	275	-0	-167	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1J	275	-0	2384	0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1K	275	-0	-167	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1L	275	-0	2384	-0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1M	275	-0	-167	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1N	275	-0	2384	0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
1O	275	-0	-167	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1P	275	-0	2384	-0	0	0	3476	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.06	0.31	0.00	0.00	26.2
2	275	-0	1723	-0	0	0	3726	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.34	0.04	0.23	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	315	-0	119	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1B	315	-0	1385	-0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1C	315	-0	119	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1D	315	-0	1385	-0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1E	315	-0	119	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1F	315	-0	1385	-0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1G	315	-0	119	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	26.2
1H	315	-0	1385	-0	0	0	3299	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.30	0.03	0.18	0.00	0.00	26.2
1I	315	-0	-524	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1J	315	-0	2027	0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1K	315	-0	-524	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1L	315	-0	2027	-0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1M	315	-0	-524	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1N	315	-0	2027	0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
1O	315	-0	-524	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.01	0.07	0.00	0.00	26.2
1P	315	-0	2027	-0	0	0	4158	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.38	0.05	0.27	0.00	0.00	26.2
2	315	-0	1181	-0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	354	-0	-237	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1B	354	-0	1029	-0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1C	354	-0	-237	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1D	354	-0	1029	-0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1E	354	-0	-237	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1F	354	-0	1029	-0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1G	354	-0	-237	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1H	354	-0	1029	-0	0	0	3587	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.03	0.14	0.00	0.00	26.2
1I	354	-0	-880	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1J	354	-0	1671	0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1K	354	-0	-880	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1L	354	-0	1671	-0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1M	354	-0	-880	0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1N	354	-0	1671	0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1O	354	-0	-880	-0	0	0	1464	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1P	354	-0	1671	-0	0	0	4699	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.43	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
2	354	-0	640	-0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.08	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	393	-0	-593	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1B	393	-0	672	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1C	393	-0	-593	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1D	393	-0	672	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1E	393	-0	-593	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1F	393	-0	672	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1G	393	-0	-593	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1H	393	-0	672	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.09	0.00	0.00	26.2
1I	393	-0	-1236	0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1J	393	-0	1315	0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1K	393	-0	-1236	-0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1L	393	-0	1315	-0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1M	393	-0	-1236	0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1N	393	-0	1315	0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1O	393	-0	-1236	-0	0	0	1283	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	26.2
1P	393	-0	1315	-0	0	0	5100	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.46	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
2	393	-0	98	-0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	433	-0	-949	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1B	433	-0	316	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1C	433	-0	-949	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1D	433	-0	316	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1E	433	-0	-949	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1F	433	-0	316	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1G	433	-0	-949	-0	0	0	1851	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.17	0.02	0.12	0.00	0.00	26.2
1H	433	-0	316	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.04	0.00	0.00	26.2
1I	433	-0	-1592	0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1J	433	-0	959	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1K	433	-0	-1592	-0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1L	433	-0	959	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1M	433	-0	-1592	0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1N	433	-0	959	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
1O	433	-0	-1592	-0	0	0	913	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.08	0.04	0.21	0.00	0.00	26.2
1P	433	-0	959	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2
2	433	-0	-444	-0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	472	-0	-1305	-0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1B	472	-0	-40	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1C	472	-0	-1305	-0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1D	472	-0	-40	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1E	472	-0	-1305	-0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1F	472	-0	-40	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1G	472	-0	-1305	-0	0	0	1600	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	26.2
1H	472	-0	-40	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.00	0.01	0.00	0.00	26.2
1I	472	-0	-1948	0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1J	472	-0	603	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1K	472	-0	-1948	-0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1L	472	-0	603	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1M	472	-0	-1948	0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1N	472	-0	603	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
1O	472	-0	-1948	-0	0	0	-1635	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.15	0.05	0.26	0.00	0.00	26.2
1P	472	-0	603	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.08	0.00	0.00	26.2
2	472	-0	-985	-0	0	0	3898	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.02	0.13	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	511	-0	-1662	-0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1B	511	-0	-396	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1C	511	-0	-1662	-0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1D	511	-0	-396	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1E	511	-0	-1662	-0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1F	511	-0	-396	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1G	511	-0	-1662	-0	0	0	1203	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.04	0.22	0.00	0.00	26.2
1H	511	-0	-396	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	26.2
1I	511	-0	-2304	0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1J	511	-0	247	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1K	511	-0	-2304	-0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1L	511	-0	247	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1M	511	-0	-2304	0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1N	511	-0	247	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
1O	511	-0	-2304	-0	0	0	-2658	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.24	0.06	0.30	0.00	0.00	26.2
1P	511	-0	247	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.03	0.00	0.00	26.2
2	511	-0	-1527	-0	0	0	3853	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.35	0.04	0.20	0.00	0.00	26.2

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 26.2

1A	551	-0	-2018	-0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1B	551	-0	-752	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1C	551	-0	-2018	-0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1D	551	-0	-752	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1E	551	-0	-2018	-0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1F	551	-0	-752	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1G	551	-0	-2018	-0	0	0	-1254	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6
1H	551	-0	-752	-0	0	0	3634	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.33	0.02	0.10	0.00	0.00	11.6
1I	551	-0	-2660	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1J	551	-0	-109	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1K	551	-0	-2660	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1L	551	-0	-109	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1M	551	-0	-2660	0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1N	551	-0	-109	0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
1O	551	-0	-2660	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.35	0.00	0.00	11.6
1P	551	-0	-109	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.00	0.01	0.00	0.00	11.6
2	551	-0	-2068	-0	0	0	3429	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.31	0.05	0.27	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

1A	590	-0	-2374	-0	0	0	-1253	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1B	590	-0	-1108	-0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1C	590	-0	-2374	-0	0	0	-1253	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1D	590	-0	-1108	-0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6

1E	590	-0	-2374	-0	0	0	-1253	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1F	590	-0	-1108	-0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1G	590	-0	-2374	-0	0	0	-1253	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.11	0.06	0.31	0.00	0.00	11.6
1H	590	-0	-1108	-0	0	0	3537	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.03	0.15	0.00	0.00	11.6
1I	590	-0	-3016	0	0	-0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1J	590	-0	-466	0	0	-0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1K	590	-0	-3016	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1L	590	-0	-466	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1M	590	-0	-3016	0	0	-0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1N	590	-0	-466	0	0	-0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
1O	590	-0	-3016	-0	0	0	-3545	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.32	0.07	0.40	0.00	0.00	11.6
1P	590	-0	-466	-0	0	0	5362	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.49	0.01	0.06	0.00	0.00	11.6
2	590	-0	-2610	-0	0	0	2792	6.28	6.28	6.28	6.28	0.12	0.25	0.06	0.34	0.00	0.00	11.6

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 11.6

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	Trave_204_IP1.ARM	Trave_204 2-11
2	2	Trave_205_IP1.ARM	Trave_205 3-12
3	3	Trave_206_IP1.ARM	Trave_206 4-13
4	4	Trave_207_IP1.ARM	Trave_207 5-14
5	5	Trave_208_IP1.ARM	Trave_208 6-15
6	11	Trave_201_IP1.ARM	Trave_201 1-2-3-4-5-6-7
12	17	Trave_202_IP1.ARM	Trave_202 10-11-12-13-14-15-16
18	19	Trave_203_IP1.ARM	Trave_203 1-8-10
20	21	Trave_209_IP1.ARM	Trave_209 7-9-16

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

TRAVI

Gruppo	El.	NC	x	Fx, M	Bielle	Note
			--	-----	------	
			cm	IR	IR	
2	5	1A	393	1.00	--	
2	2	2	0	--	0.30	

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE** Gruppo: **2** Tabella: **Tabella travi**
Descrizione: **Travi**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm²
Copriferro superiore: **3.5** cm Copriferro inferiore: **3.5** cm Copriferro laterale: **3.5** cm

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella pilastri**
Descrizione: **Pilastri**
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² γRd: **1.300** Copriferro di calcolo: **3.0** cm Copriferro di disegno: **3.0** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018
Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**
ρ min.: **1.000** % Passo max. armatura longitudinale: **50.0** cm

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 32 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 1
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	Indice Bielle	Indice V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-7095	-1469	1277	0	3525	3622	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-7095	1297	1277	0	3525	-3622	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-7095	-1469	-650	0	-2505	3622	9.42	9.42	3	0.24	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-7095	1297	-650	0	-2505	-3622	9.42	9.42	3	0.24	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-4127	-1469	1277	0	3525	3622	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-4127	1297	1277	0	3525	-3622	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-4127	-1469	-650	0	-2505	3622	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-4127	1297	-650	0	-2505	-3622	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-6883	-783	2203	0	5545	1972	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-6883	611	2203	0	5545	-1824	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-6883	-783	-1577	0	-4978	1972	9.42	9.42	3	0.28	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-6883	611	-1577	0	-4978	-1824	9.42	9.42	3	0.28	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-4339	-783	2203	0	5545	1972	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-4339	611	2203	0	5545	-1824	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-4339	-783	-1577	0	-4978	1972	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-4339	611	-1577	0	-4978	-1824	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-8319	-229	479	0	121	241	9.42	9.42	5	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-6125	-1469	1277	0	-429	60	9.42	9.42	4	0.03	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-6125	1297	1277	0	-429	-476	9.42	9.42	4	0.04	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-6125	-1469	-650	0	-928	60	9.42	9.42	4	0.04	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-6125	1297	-650	0	-928	-476	9.42	9.42	3	0.05	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-3157	-1469	1277	0	-429	60	9.42	9.42	4	0.02	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-3157	1297	1277	0	-429	-476	9.42	9.42	3	0.03	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-3157	-1469	-650	0	-928	60	9.42	9.42	3	0.04	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-3157	1297	-650	0	-928	-476	9.42	9.42	3	0.05	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-5913	-783	2203	0	-203	-74	9.42	9.42	5	0.02	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-5913	611	2203	0	-203	-342	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-5913	-783	-1577	0	-1155	-74	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-5913	611	-1577	0	-1155	-342	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-3369	-783	2203	0	-203	-74	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.15	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-3369	611	2203	0	-203	-342	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-3369	-783	-1577	0	-1155	-74	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-3369	611	-1577	0	-1155	-342	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-7058	-229	479	0	-1040	-314	9.42	9.42	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-5155	-1469	1277	0	-3525	-3503	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-5155	1297	1277	0	-3525	2671	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-5155	-1469	-650	0	649	-3503	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-5155	1297	-650	0	649	2671	9.42	9.42	3	0.13	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-2187	-1469	1277	0	-3525	-3503	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-2187	1297	1277	0	-3525	2671	9.42	9.42	3	0.26	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-2187	-1469	-650	0	649	-3503	9.42	9.42	3	0.20	0.04	0.20	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-2187	1297	-650	0	649	2671	9.42	9.42	3	0.15	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-4943	-783	2203	0	-5545	-1972	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-4943	611	2203	0	-5545	1140	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-4943	-783	-1577	0	2669	-1972	9.42	9.42	3	0.18	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-4943	611	-1577	0	2669	1140	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-2399	-783	2203	0	-5545	-1972	9.42	9.42	3	0.34	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-2399	611	2203	0	-5545	1140	9.42	9.42	3	0.32	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-2399	-783	-1577	0	2669	-1972	9.42	9.42	3	0.19	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-2399	611	-1577	0	2669	1140	9.42	9.42	3	0.16	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-5797	-229	479	0	-2201	-869	9.42	9.42	3	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 32 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-2187	1	-0	0	0	33444	33444	83104	83104	0.40	8.33	8.33	16.95	

ASTA NUM. 2 NI 2 NF 31 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 2
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm			daN			daN*m			cmq								
1A	0	--	--	-17136	-1872	2763	0	9567	4601	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.27	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17136	1777	2763	0	9567	-4503	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.27	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17136	-1872	1391	0	6703	4601	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17136	1777	1391	0	6703	-4503	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.14	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-15364	-1872	2763	0	9567	4601	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-15364	1777	2763	0	9567	-4503	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-15364	-1872	1391	0	6703	4601	9.42	9.42	3	0.43	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-15364	1777	1391	0	6703	-4503	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17254	-889	3676	0	11459	2167	9.42	9.42	3	0.58	0.11	0.36	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17254	794	3676	0	11459	-2047	9.42	9.42	3	0.58	0.11	0.36	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17254	-889	478	0	-4811	2167	9.42	9.42	3	0.25	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17254	794	478	0	-4811	-2047	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-15246	-889	3676	0	11459	2167	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-15246	794	3676	0	11459	-2047	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-15246	-889	478	0	-4811	2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-15246	794	478	0	-4811	-2047	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-25340	-137	3376	0	3371	225	9.42	9.42	4	0.16	0.09	0.22	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16166	-1872	2763	0	-2866	60	9.42	9.42	4	0.13	0.08	0.22	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16166	1777	2763	0	-2866	-192	9.42	9.42	4	0.13	0.08	0.22	0.00	0.00	24.0

1C	243	--	--	-16166	-1872	1391	0	-3329	60	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16166	1777	1391	0	-3329	-192	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-14394	-1872	2763	0	-2866	60	9.42	9.42	3	0.12	0.08	0.23	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-14394	1777	2763	0	-2866	-192	9.42	9.42	3	0.12	0.08	0.23	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-14394	-1872	1391	0	-3329	60	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-14394	1777	1391	0	-3329	-192	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16284	-889	3676	0	-2545	-11	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.28	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16284	794	3676	0	-2545	-121	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.28	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16284	-889	478	0	-3650	-11	9.42	9.42	3	0.15	0.03	0.04	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16284	794	478	0	-3650	-121	9.42	9.42	3	0.15	0.02	0.04	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-14276	-889	3676	0	-2545	-11	9.42	9.42	4	0.11	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-14276	794	3676	0	-2545	-121	9.42	9.42	4	0.11	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-14276	-889	478	0	-3650	-11	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.05	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-14276	794	478	0	-3650	-121	9.42	9.42	3	0.16	0.02	0.04	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-24080	-137	3376	0	-4814	-107	9.42	9.42	3	0.20	0.09	0.25	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15196	-1872	2763	0	-9567	-4481	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15196	1777	2763	0	-9567	4119	9.42	9.42	3	0.54	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15196	-1872	1391	0	-6703	-4481	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15196	1777	1391	0	-6703	4119	9.42	9.42	3	0.41	0.05	0.14	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-13424	-1872	2763	0	-9567	-4481	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-13424	1777	2763	0	-9567	4119	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-13424	-1872	1391	0	-6703	-4481	9.42	9.42	3	0.43	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-13424	1777	1391	0	-6703	4119	9.42	9.42	3	0.41	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15314	-889	3676	0	-11459	-2167	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15314	794	3676	0	-11459	1804	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15314	-889	478	0	-4811	-2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15314	794	478	0	-4811	1804	9.42	9.42	3	0.24	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-13306	-889	3676	0	-11459	-2167	9.42	9.42	3	0.61	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-13306	794	3676	0	-11459	1804	9.42	9.42	3	0.60	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-13306	-889	478	0	-4811	-2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-13306	794	478	0	-4811	1804	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-22820	-137	3376	0	-13000	-440	9.42	9.42	3	0.61	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 31 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-13306	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	8.00	7.02	

ASTA NUM. 3 NI 3 NF 30 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 3
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-17458	-1902	3157	0	11159	4824	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17458	1847	3157	0	11159	-4657	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17458	-1902	2067	0	8921	4824	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17458	1847	2067	0	8921	-4657	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16982	-1902	3157	0	11159	4824	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16982	1847	3157	0	11159	-4657	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16982	-1902	2067	0	8921	4824	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16982	1847	2067	0	8921	-4657	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17787	-892	4049	0	13001	2268	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17787	837	4049	0	13001	-2101	9.42	9.42	3	0.66	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17787	-892	1175	0	-7079	2268	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17787	837	1175	0	-7079	-2101	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16653	-892	4049	0	13001	2268	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16653	837	4049	0	13001	-2101	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16653	-892	1175	0	-7079	2268	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16653	837	1175	0	-7079	-2101	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-27130	-41	4260	0	4507	125	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.29	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16488	-1902	3157	0	-3504	210	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16488	1847	3157	0	-3504	-177	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16488	-1902	2067	0	-3910	210	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16488	1847	2067	0	-3910	-177	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0

1E	243	--	--	-16012	-1902	3157	0	-3504	210	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-16012	1847	3157	0	-3504	-177	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-16012	-1902	2067	0	-3910	210	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-16012	1847	2067	0	-3910	-177	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16817	-892	4049	0	-3184	104	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16817	837	4049	0	-3184	-71	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16817	-892	1175	0	-4230	104	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16817	837	1175	0	-4230	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15683	-892	4049	0	-3184	104	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15683	837	4049	0	-3184	-71	9.42	9.42	3	0.13	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15683	-892	1175	0	-4230	104	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15683	837	1175	0	-4230	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25870	-41	4260	0	-5822	26	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.31	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15518	-1902	3157	0	-11159	-4404	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15518	1847	3157	0	-11159	4302	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15518	-1902	2067	0	-8921	-4404	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15518	1847	2067	0	-8921	4302	9.42	9.42	3	0.51	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-15042	-1902	3157	0	-11159	-4404	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15042	1847	3157	0	-11159	4302	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15042	-1902	2067	0	-8921	-4404	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15042	1847	2067	0	-8921	4302	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15847	-892	4049	0	-13001	-2060	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15847	837	4049	0	-13001	1959	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15847	-892	1175	0	-7079	-2060	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15847	837	1175	0	-7079	1959	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14713	-892	4049	0	-13001	-2060	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14713	837	4049	0	-13001	1959	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14713	-892	1175	0	-7079	-2060	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14713	837	1175	0	-7079	1959	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24610	-41	4260	0	-16150	-74	9.42	9.42	3	0.76	0.12	0.38	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 30 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14713	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 4 NI 4 NF 29 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 4
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm			daN			daN*m			cmq								
1A	0	--	--	-17331	-1889	3103	0	11166	4756	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17331	1852	3103	0	11166	-4673	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17331	-1889	2253	0	9414	4756	9.42	9.42	3	0.55	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17331	1852	2253	0	9414	-4673	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16969	-1889	3103	0	11166	4756	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16969	1852	3103	0	11166	-4673	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16969	-1889	2253	0	9414	4756	9.42	9.42	3	0.55	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16969	1852	2253	0	9414	-4673	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17674	-882	4004	0	13022	2216	9.42	9.42	3	0.67	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17674	845	4004	0	13022	-2134	9.42	9.42	3	0.67	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17674	-882	1352	0	-7558	2216	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17674	845	1352	0	-7558	-2134	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16626	-882	4004	0	13022	2216	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16626	845	4004	0	13022	-2134	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16626	-882	1352	0	-7558	2216	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16626	845	1352	0	-7558	-2134	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-27020	-25	4370	0	4635	54	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.30	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16361	-1889	3103	0	-3640	174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16361	1852	3103	0	-3640	-182	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16361	-1889	2253	0	-3950	174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16361	1852	2253	0	-3950	-182	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-15999	-1889	3103	0	-3640	174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-15999	1852	3103	0	-3640	-182	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0

1G	243	--	--	-15999	-1889	2253	0	-3950	174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.20	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-15999	1852	2253	0	-3950	-182	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.20	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16704	-882	4004	0	-3312	77	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16704	845	4004	0	-3312	-85	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16704	-882	1352	0	-4278	77	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16704	845	1352	0	-4278	-85	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15656	-882	4004	0	-3312	77	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15656	845	4004	0	-3312	-85	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15656	-882	1352	0	-4278	77	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15656	845	1352	0	-4278	-85	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25760	-25	4370	0	-5963	-7	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15391	-1889	3103	0	-11166	-4408	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15391	1852	3103	0	-11166	4309	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15391	-1889	2253	0	-9414	-4408	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15391	1852	2253	0	-9414	4309	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-15029	-1889	3103	0	-11166	-4408	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15029	1852	3103	0	-11166	4309	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15029	-1889	2253	0	-9414	-4408	9.42	9.42	3	0.55	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15029	1852	2253	0	-9414	4309	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15734	-882	4004	0	-13022	-2063	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15734	845	4004	0	-13022	1964	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15734	-882	1352	0	-7558	-2063	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15734	845	1352	0	-7558	1964	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14686	-882	4004	0	-13022	-2063	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14686	845	4004	0	-13022	1964	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14686	-882	1352	0	-7558	-2063	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14686	845	1352	0	-7558	1964	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24500	-25	4370	0	-16560	-68	9.42	9.42	3	0.78	0.12	0.35	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 29 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14686	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 28 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 5
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-17244	-1851	3144	0	11186	4692	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17244	1883	3144	0	11186	-4740	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17244	-1851	2146	0	9134	4692	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17244	1883	2146	0	9134	-4740	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16816	-1851	3144	0	11186	4692	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16816	1883	3144	0	11186	-4740	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16816	-1851	2146	0	9134	4692	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16816	1883	2146	0	9134	-4740	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17570	-844	4056	0	13069	2149	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17570	877	4056	0	13069	-2197	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17570	-844	1234	0	-7251	2149	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.11	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17570	877	1234	0	-7251	-2197	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.11	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16490	-844	4056	0	13069	2149	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16490	877	4056	0	13069	-2197	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16490	-844	1234	0	-7251	2149	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16490	877	1234	0	-7251	-2197	9.42	9.42	3	0.37	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-26830	28	4318	0	4576	-44	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.29	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16274	-1851	3144	0	-3564	204	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16274	1883	3144	0	-3564	-174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16274	-1851	2146	0	-3931	204	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16274	1883	2146	0	-3931	-174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-15846	-1851	3144	0	-3564	204	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-15846	1883	3144	0	-3564	-174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-15846	-1851	2146	0	-3931	204	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-15846	1883	2146	0	-3931	-174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0

1I	243	--	--	-16600	-844	4056	0	-3234	101	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16600	877	4056	0	-3234	-71	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16600	-844	1234	0	-4261	101	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16600	877	1234	0	-4261	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15520	-844	4056	0	-3234	101	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15520	877	4056	0	-3234	-71	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15520	-844	1234	0	-4261	101	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15520	877	1234	0	-4261	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25570	28	4318	0	-5892	24	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.32	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15304	-1851	3144	0	-11186	-4283	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15304	1883	3144	0	-11186	4392	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15304	-1851	2146	0	-9134	-4283	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15304	1883	2146	0	-9134	4392	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-14876	-1851	3144	0	-11186	-4283	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-14876	1883	3144	0	-11186	4392	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-14876	-1851	2146	0	-9134	-4283	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-14876	1883	2146	0	-9134	4392	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15630	-844	4056	0	-13069	-1946	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15630	877	4056	0	-13069	2055	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15630	-844	1234	0	-7251	-1946	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15630	877	1234	0	-7251	2055	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14550	-844	4056	0	-13069	-1946	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.43	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14550	877	4056	0	-13069	2055	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.43	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14550	-844	1234	0	-7251	-1946	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14550	877	1234	0	-7251	2055	9.42	9.42	3	0.37	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24310	28	4318	0	-16360	92	9.42	9.42	3	0.77	0.12	0.35	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 28 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14550	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 6 NI 6 NF 27 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 6
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	--	--	-18340	-1966	2989	0	10395	4842	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.28	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-18340	1781	2989	0	10395	-4541	9.42	9.42	3	0.58	0.09	0.28	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-18340	-1966	1683	0	7675	4842	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.15	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-18340	1781	1683	0	7675	-4541	9.42	9.42	3	0.46	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-17280	-1966	2989	0	10395	4842	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.29	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-17280	1781	2989	0	10395	-4541	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.29	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-17280	-1966	1683	0	7675	4842	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.16	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-17280	1781	1683	0	7675	-4541	9.42	9.42	3	0.46	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-18654	-999	3956	0	12398	2432	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-18654	813	3956	0	12398	-2111	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-18654	-999	716	0	-5672	2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-18654	813	716	0	-5672	-2111	9.42	9.42	3	0.29	0.02	0.06	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16966	-999	3956	0	12398	2432	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16966	813	3956	0	12398	-2111	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16966	-999	716	0	-5672	2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16966	813	716	0	-5672	-2111	9.42	9.42	3	0.29	0.02	0.06	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-27990	-96	3823	0	3985	113	9.42	9.42	4	0.19	0.10	0.24	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-17370	-1966	2989	0	-3146	75	9.42	9.42	4	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-17370	1781	2989	0	-3146	-224	9.42	9.42	4	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-17370	-1966	1683	0	-3592	75	9.42	9.42	3	0.15	0.06	0.14	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-17370	1781	1683	0	-3592	-224	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.14	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-16310	-1966	2989	0	-3146	75	9.42	9.42	4	0.13	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-16310	1781	2989	0	-3146	-224	9.42	9.42	3	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-16310	-1966	1683	0	-3592	75	9.42	9.42	3	0.15	0.06	0.14	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-16310	1781	1683	0	-3592	-224	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.14	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-17684	-999	3956	0	-2803	-10	9.42	9.42	4	0.13	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-17684	813	3956	0	-2803	-139	9.42	9.42	4	0.13	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0

1K	243	--	--	-17684	-999	716	0	-3935	-10	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-17684	813	716	0	-3935	-139	9.42	9.42	3	0.17	0.02	0.06	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15996	-999	3956	0	-2803	-10	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.32	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15996	813	3956	0	-2803	-139	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.32	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15996	-999	716	0	-3935	-10	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15996	813	716	0	-3935	-139	9.42	9.42	3	0.17	0.02	0.06	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-26725	-96	3823	0	-5288	-119	9.42	9.42	4	0.23	0.11	0.27	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-16400	-1966	2989	0	-10395	-4693	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-16400	1781	2989	0	-10395	4094	9.42	9.42	3	0.58	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-16400	-1966	1683	0	-7675	-4693	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.16	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-16400	1781	1683	0	-7675	4094	9.42	9.42	3	0.45	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-15340	-1966	2989	0	-10395	-4693	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15340	1781	2989	0	-10395	4094	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15340	-1966	1683	0	-7675	-4693	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.17	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15340	1781	1683	0	-7675	4094	9.42	9.42	3	0.45	0.05	0.17	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-16714	-999	3956	0	-12398	-2432	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.40	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-16714	813	3956	0	-12398	1833	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.40	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-16714	-999	716	0	-5672	-2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-16714	813	716	0	-5672	1833	9.42	9.42	3	0.28	0.02	0.07	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-15026	-999	3956	0	-12398	-2432	9.42	9.42	3	0.65	0.11	0.41	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-15026	813	3956	0	-12398	1833	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.41	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-15026	-999	716	0	-5672	-2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-15026	813	716	0	-5672	1833	9.42	9.42	3	0.28	0.02	0.07	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-25460	-96	3823	0	-14560	-352	9.42	9.42	3	0.68	0.11	0.33	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 27 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-15026	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.95	7.02	

ASTA NUM. 7 NI 7 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 7
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-8144	-1151	1266	0	3491	3579	9.42	9.42	3	0.27	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-8144	1632	1266	0	3491	-4071	9.42	9.42	3	0.29	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-8144	-1151	-660	0	-2509	3579	9.42	9.42	3	0.23	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-8144	1632	-660	0	-2509	-4071	9.42	9.42	3	0.25	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-5621	-1151	1266	0	3491	3579	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.14	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-5621	1632	1266	0	3491	-4071	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-5621	-1151	-660	0	-2509	3579	9.42	9.42	3	0.24	0.03	0.14	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-5621	1632	-660	0	-2509	-4071	9.42	9.42	3	0.26	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-8200	-511	2301	0	5749	1876	9.42	9.42	3	0.32	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-8200	993	2301	0	5749	-2672	9.42	9.42	3	0.34	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-8200	-511	-1695	0	-5271	1876	9.42	9.42	3	0.29	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-8200	993	-1695	0	-5271	-2672	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-5564	-511	2301	0	5749	1876	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-5564	993	2301	0	5749	-2672	9.42	9.42	3	0.35	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-5564	-511	-1695	0	-5271	1876	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-5564	993	-1695	0	-5271	-2672	9.42	9.42	3	0.33	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-10380	475	476	0	126	-450	9.42	9.42	5	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-7174	-1151	1266	0	-420	788	9.42	9.42	4	0.05	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-7174	1632	1266	0	-420	114	9.42	9.42	4	0.03	0.05	0.09	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-7174	-1151	-660	0	-909	788	9.42	9.42	3	0.06	0.03	0.08	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-7174	1632	-660	0	-909	114	9.42	9.42	4	0.05	0.05	0.09	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-4651	-1151	1266	0	-420	788	9.42	9.42	3	0.04	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-4651	1632	1266	0	-420	114	9.42	9.42	4	0.02	0.05	0.10	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-4651	-1151	-660	0	-909	788	9.42	9.42	3	0.06	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-4651	1632	-660	0	-909	114	9.42	9.42	3	0.04	0.05	0.10	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-7230	-511	2301	0	-169	636	9.42	9.42	4	0.04	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-7230	993	2301	0	-169	266	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-7230	-511	-1695	0	-1161	636	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-7230	993	-1695	0	-1161	266	9.42	9.42	4	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0

1M	243	--	--	-4594	-511	2301	0	-169	636	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-4594	993	2301	0	-169	266	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-4594	-511	-1695	0	-1161	636	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-4594	993	-1695	0	-1161	266	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-9120	475	476	0	-1027	702	9.42	9.42	4	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-6204	-1151	1266	0	-3491	-2003	9.42	9.42	3	0.21	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-6204	1632	1266	0	-3491	4071	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-6204	-1151	-660	0	690	-2003	9.42	9.42	3	0.10	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-6204	1632	-660	0	690	4071	9.42	9.42	3	0.21	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-3681	-1151	1266	0	-3491	-2003	9.42	9.42	3	0.22	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-3681	1632	1266	0	-3491	4071	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-3681	-1151	-660	0	690	-2003	9.42	9.42	3	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-3681	1632	-660	0	690	4071	9.42	9.42	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-6260	-511	2301	0	-5749	-604	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-6260	993	2301	0	-5749	2672	9.42	9.42	3	0.35	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-6260	-511	-1695	0	2949	-604	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-6260	993	-1695	0	2949	2672	9.42	9.42	3	0.22	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-3624	-511	2301	0	-5749	-604	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-3624	993	2301	0	-5749	2672	9.42	9.42	3	0.37	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-3624	-511	-1695	0	2949	-604	9.42	9.42	3	0.16	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-3624	993	-1695	0	2949	2672	9.42	9.42	3	0.23	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-7859	475	476	0	-2181	1854	9.42	9.42	3	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 26 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-3624	1	-0	0	0	33444	33444	83104	83104	0.40	8.29	8.29	17.08	

ASTA NUM. 8 NI 9 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 8
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq								cm
1A	0	--	--	-8864	-489	1123	0	2804	1489	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-8864	470	1123	0	2804	-1682	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-8864	-489	-1123	0	-2804	1489	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-8864	470	-1123	0	-2804	-1682	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-8312	-489	1123	0	2804	1489	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-8312	470	1123	0	2804	-1682	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-8312	-489	-1123	0	-2804	1489	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-8312	470	-1123	0	-2804	-1682	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-8676	-162	2452	0	6123	408	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-8676	143	2452	0	6123	-601	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-8676	-162	-2452	0	-6123	408	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-8676	143	-2452	0	-6123	-601	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-8500	-162	2452	0	6123	408	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-8500	143	2452	0	6123	-601	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-8500	-162	-2452	0	-6123	408	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-8500	143	-2452	0	-6123	-601	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-12530	-51	-0	0	-0	-34	9.42	9.42	6	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-7894	-489	1123	0	81	302	9.42	9.42	5	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-7894	470	1123	0	81	-541	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-7894	-489	-1123	0	-81	302	9.42	9.42	5	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-7894	470	-1123	0	-81	-541	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-7342	-489	1123	0	81	302	9.42	9.42	5	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-7342	470	1123	0	81	-541	9.42	9.42	4	0.03	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-7342	-489	-1123	0	-81	302	9.42	9.42	5	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-7342	470	-1123	0	-81	-541	9.42	9.42	4	0.03	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-7706	-162	2452	0	178	15	9.42	9.42	6	0.03	0.07	0.15	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-7706	143	2452	0	178	-254	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-7706	-162	-2452	0	-178	15	9.42	9.42	6	0.03	0.07	0.15	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-7706	143	-2452	0	-178	-254	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-7530	-162	2452	0	178	15	9.42	9.42	6	0.03	0.07	0.16	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-7530	143	2452	0	178	-254	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0

1O	243	--	--	-7530	-162	-2452	0	-178	15	9.42	9.42	6	0.03	0.07	0.16	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-7530	143	-2452	0	-178	-254	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-11270	-51	-0	0	-0	-159	9.42	9.42	6	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-6924	-489	1123	0	-2642	-885	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-6924	470	1123	0	-2642	600	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-6924	-489	-1123	0	2642	-885	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-6924	470	-1123	0	2642	600	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-6372	-489	1123	0	-2642	-885	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-6372	470	1123	0	-2642	600	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-6372	-489	-1123	0	2642	-885	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-6372	470	-1123	0	2642	600	9.42	9.42	3	0.13	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-6736	-162	2452	0	-5767	-379	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-6736	143	2452	0	-5767	94	9.42	9.42	3	0.28	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-6736	-162	-2452	0	5767	-379	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-6736	143	-2452	0	5767	94	9.42	9.42	3	0.28	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-6560	-162	2452	0	-5767	-379	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-6560	143	2452	0	-5767	94	9.42	9.42	3	0.28	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-6560	-162	-2452	0	5767	-379	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-6560	143	-2452	0	5767	94	9.42	9.42	3	0.28	0.07	0.29	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-10010	-51	-0	0	0	-284	9.42	9.42	6	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 24 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --
Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-6372	1	-0	0	0	--	66888	--	103880	0.64	--	16.79	7.02	

ASTA NUM. 9 NI 8 NF 25 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 9
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	Indice Bielle	Indice V,Mx	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m			cm
1A	0	--	--	-9378	-442	1139	0	2846	1777	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-9378	524	1139	0	2846	-1481	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-9378	-442	-1139	0	-2846	1777	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-9378	524	-1139	0	-2846	-1481	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-8908	-442	1139	0	2846	1777	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-8908	524	1139	0	2846	-1481	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-8908	-442	-1139	0	-2846	1777	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-8908	524	-1139	0	-2846	-1481	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-9218	-113	2588	0	6466	666	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-9218	195	2588	0	6466	-574	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-9218	-113	-2588	0	-6466	666	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-9218	195	-2588	0	-6466	-574	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-9068	-113	2588	0	6466	666	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-9068	195	2588	0	6466	-574	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-9068	-113	-2588	0	-6466	666	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-9068	195	-2588	0	-6466	-574	9.42	9.42	3	0.32	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-13550	101	-0	0	-0	118	9.42	9.42	6	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-8408	-442	1139	0	83	704	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-8408	524	1139	0	83	-210	9.42	9.42	6	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-8408	-442	-1139	0	-83	704	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-8408	524	-1139	0	-83	-210	9.42	9.42	6	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-7938	-442	1139	0	83	704	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-7938	524	1139	0	83	-210	9.42	9.42	6	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-7938	-442	-1139	0	-83	704	9.42	9.42	4	0.04	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-7938	524	-1139	0	-83	-210	9.42	9.42	6	0.03	0.03	0.07	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-8248	-113	2588	0	190	393	9.42	9.42	4	0.03	0.08	0.14	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-8248	195	2588	0	190	102	9.42	9.42	6	0.03	0.08	0.16	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-8248	-113	-2588	0	-190	393	9.42	9.42	4	0.03	0.08	0.14	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-8248	195	-2588	0	-190	102	9.42	9.42	6	0.03	0.08	0.16	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-8098	-113	2588	0	190	393	9.42	9.42	4	0.03	0.08	0.14	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-8098	195	2588	0	190	102	9.42	9.42	6	0.03	0.08	0.16	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-8098	-113	-2588	0	-190	393	9.42	9.42	4	0.03	0.08	0.14	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-8098	195	-2588	0	-190	102	9.42	9.42	6	0.03	0.08	0.16	0.00	0.00	24.0

2	243	--	--	-12290	101	-0	0	-0	363	9.42	9.42	6	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-7438	-442	1139	0	-2679	-369	9.42	9.42	3	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-7438	524	1139	0	-2679	1062	9.42	9.42	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-7438	-442	-1139	0	2679	-369	9.42	9.42	3	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-7438	524	-1139	0	2679	1062	9.42	9.42	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-6968	-442	1139	0	-2679	-369	9.42	9.42	3	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-6968	524	1139	0	-2679	1062	9.42	9.42	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-6968	-442	-1139	0	2679	-369	9.42	9.42	3	0.12	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-6968	524	-1139	0	2679	1062	9.42	9.42	3	0.14	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-7278	-113	2588	0	-6086	119	9.42	9.42	3	0.30	0.08	0.30	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-7278	195	2588	0	-6086	574	9.42	9.42	3	0.31	0.08	0.30	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-7278	-113	-2588	0	6086	119	9.42	9.42	3	0.30	0.08	0.30	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-7278	195	-2588	0	6086	574	9.42	9.42	3	0.31	0.08	0.30	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-7128	-113	2588	0	-6086	119	9.42	9.42	3	0.30	0.08	0.31	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-7128	195	2588	0	-6086	574	9.42	9.42	3	0.31	0.08	0.31	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-7128	-113	-2588	0	6086	119	9.42	9.42	3	0.30	0.08	0.31	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-7128	195	-2588	0	6086	574	9.42	9.42	3	0.31	0.08	0.31	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-11030	101	-0	0	0	609	9.42	9.42	5	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 25 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo: --
Asse loc. pilastro z nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-6968	1	-0	0	0	--	66888	--	103880	0.64	--	16.79	7.02	

ASTA NUM. 10 NI 16 NF 17 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 10
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-7095	-1469	650	0	2505	3622	9.42	9.42	3	0.24	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-7095	1297	650	0	2505	-3622	9.42	9.42	3	0.24	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-7095	-1469	-1277	0	-3525	3622	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-7095	1297	-1277	0	-3525	-3622	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-4127	-1469	650	0	2505	3622	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-4127	1297	650	0	2505	-3622	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-4127	-1469	-1277	0	-3525	3622	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-4127	1297	-1277	0	-3525	-3622	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-6883	-783	1577	0	4978	1972	9.42	9.42	3	0.28	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-6883	611	1577	0	4978	-1824	9.42	9.42	3	0.28	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-6883	-783	-2203	0	-5545	1972	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-6883	611	-2203	0	-5545	-1824	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-4339	-783	1577	0	4978	1972	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-4339	611	1577	0	4978	-1824	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-4339	-783	-2203	0	-5545	1972	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-4339	611	-2203	0	-5545	-1824	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-8319	-229	-479	0	-121	241	9.42	9.42	5	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-6125	-1469	650	0	928	60	9.42	9.42	4	0.04	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-6125	1297	650	0	928	-476	9.42	9.42	3	0.05	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-6125	-1469	-1277	0	429	60	9.42	9.42	4	0.03	0.04	0.08	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-6125	1297	-1277	0	429	-476	9.42	9.42	4	0.04	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-3157	-1469	650	0	928	60	9.42	9.42	3	0.04	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-3157	1297	650	0	928	-476	9.42	9.42	3	0.05	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-3157	-1469	-1277	0	429	60	9.42	9.42	4	0.02	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-3157	1297	-1277	0	429	-476	9.42	9.42	3	0.03	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-5913	-783	1577	0	1155	-74	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-5913	611	1577	0	1155	-342	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-5913	-783	-2203	0	203	-74	9.42	9.42	5	0.02	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-5913	611	-2203	0	203	-342	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-3369	-783	1577	0	1155	-74	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-3369	611	1577	0	1155	-342	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-3369	-783	-2203	0	203	-74	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.15	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-3369	611	-2203	0	203	-342	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-7058	-229	-479	0	1040	-314	9.42	9.42	4	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-5155	-1469	650	0	-649	-3503	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.18	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-5155	1297	650	0	-649	2671	9.42	9.42	3	0.13	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-5155	-1469	-1277	0	3525	-3503	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-5155	1297	-1277	0	3525	2671	9.42	9.42	3	0.25	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-2187	-1469	650	0	-649	-3503	9.42	9.42	3	0.20	0.04	0.20	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-2187	1297	650	0	-649	2671	9.42	9.42	3	0.15	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-2187	-1469	-1277	0	3525	-3503	9.42	9.42	3	0.29	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-2187	1297	-1277	0	3525	2671	9.42	9.42	3	0.26	0.04	0.17	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-4943	-783	1577	0	-2669	-1972	9.42	9.42	3	0.18	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-4943	611	1577	0	-2669	1140	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-4943	-783	-2203	0	5545	-1972	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-4943	611	-2203	0	5545	1140	9.42	9.42	3	0.30	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-2399	-783	1577	0	-2669	-1972	9.42	9.42	3	0.19	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-2399	611	1577	0	-2669	1140	9.42	9.42	3	0.16	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-2399	-783	-2203	0	5545	-1972	9.42	9.42	3	0.34	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-2399	611	-2203	0	5545	1140	9.42	9.42	3	0.32	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-5797	-229	-479	0	2201	-869	9.42	9.42	3	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 17 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-2187	1	-0	0	0	33444	33444	83104	83104	0.40	8.33	8.33	16.95	

ASTA NUM. 11 NI 15 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 11
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm			daN			daN*m			cmq								
1A	0	--	--	-17136	-1872	-1391	0	-6703	4601	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17136	1777	-1391	0	-6703	-4503	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.14	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17136	-1872	-2763	0	-9567	4601	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.27	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17136	1777	-2763	0	-9567	-4503	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.27	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-15364	-1872	-1391	0	-6703	4601	9.42	9.42	3	0.43	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-15364	1777	-1391	0	-6703	-4503	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-15364	-1872	-2763	0	-9567	4601	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-15364	1777	-2763	0	-9567	-4503	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17254	-889	-478	0	4811	2167	9.42	9.42	3	0.25	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17254	794	-478	0	4811	-2047	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17254	-889	-3676	0	-11459	2167	9.42	9.42	3	0.58	0.11	0.36	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17254	794	-3676	0	-11459	-2047	9.42	9.42	3	0.58	0.11	0.36	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-15246	-889	-478	0	4811	2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-15246	794	-478	0	4811	-2047	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-15246	-889	-3676	0	-11459	2167	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-15246	794	-3676	0	-11459	-2047	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-25340	-137	-3376	0	-3371	225	9.42	9.42	4	0.16	0.09	0.22	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16166	-1872	-1391	0	3329	60	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16166	1777	-1391	0	3329	-192	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16166	-1872	-2763	0	2866	60	9.42	9.42	4	0.13	0.08	0.22	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16166	1777	-2763	0	2866	-192	9.42	9.42	4	0.13	0.08	0.22	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-14394	-1872	-1391	0	3329	60	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-14394	1777	-1391	0	3329	-192	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.12	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-14394	-1872	-2763	0	2866	60	9.42	9.42	3	0.12	0.08	0.23	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-14394	1777	-2763	0	2866	-192	9.42	9.42	3	0.12	0.08	0.23	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16284	-889	-478	0	3650	-11	9.42	9.42	3	0.15	0.03	0.04	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16284	794	-478	0	3650	-121	9.42	9.42	3	0.15	0.02	0.04	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16284	-889	-3676	0	2545	-11	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.28	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16284	794	-3676	0	2545	-121	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.28	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-14276	-889	-478	0	3650	-11	9.42	9.42	3	0.16	0.03	0.05	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-14276	794	-478	0	3650	-121	9.42	9.42	3	0.16	0.02	0.04	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-14276	-889	-3676	0	2545	-11	9.42	9.42	4	0.11	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-14276	794	-3676	0	2545	-121	9.42	9.42	4	0.11	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-24080	-137	-3376	0	4814	-107	9.42	9.42	3	0.20	0.09	0.25	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15196	-1872	-1391	0	6703	-4481	9.42	9.42	3	0.42	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15196	1777	-1391	0	6703	4119	9.42	9.42	3	0.41	0.05	0.14	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15196	-1872	-2763	0	9567	-4481	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15196	1777	-2763	0	9567	4119	9.42	9.42	3	0.54	0.08	0.28	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-13424	-1872	-1391	0	6703	-4481	9.42	9.42	3	0.43	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-13424	1777	-1391	0	6703	4119	9.42	9.42	3	0.41	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-13424	-1872	-2763	0	9567	-4481	9.42	9.42	3	0.56	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-13424	1777	-2763	0	9567	4119	9.42	9.42	3	0.55	0.08	0.29	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15314	-889	-478	0	4811	-2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15314	794	-478	0	4811	1804	9.42	9.42	3	0.24	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15314	-889	-3676	0	11459	-2167	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15314	794	-3676	0	11459	1804	9.42	9.42	3	0.59	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-13306	-889	-478	0	4811	-2167	9.42	9.42	3	0.26	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-13306	794	-478	0	4811	1804	9.42	9.42	3	0.25	0.02	0.05	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-13306	-889	-3676	0	11459	-2167	9.42	9.42	3	0.61	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-13306	794	-3676	0	11459	1804	9.42	9.42	3	0.60	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-22820	-137	-3376	0	13000	-440	9.42	9.42	3	0.61	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 18 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-13306	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	8.00	7.02	

ASTA NUM. 12 NI 14 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 12
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-17458	-1902	-2067	0	-8921	4824	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17458	1847	-2067	0	-8921	-4657	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17458	-1902	-3157	0	-11159	4824	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17458	1847	-3157	0	-11159	-4657	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16982	-1902	-2067	0	-8921	4824	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16982	1847	-2067	0	-8921	-4657	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.20	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16982	-1902	-3157	0	-11159	4824	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16982	1847	-3157	0	-11159	-4657	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17787	-892	-1175	0	7079	2268	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17787	837	-1175	0	7079	-2101	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17787	-892	-4049	0	-13001	2268	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17787	837	-4049	0	-13001	-2101	9.42	9.42	3	0.66	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16653	-892	-1175	0	7079	2268	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16653	837	-1175	0	7079	-2101	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16653	-892	-4049	0	-13001	2268	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16653	837	-4049	0	-13001	-2101	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-27130	-41	-4260	0	-4507	125	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.29	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16488	-1902	-2067	0	3910	210	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16488	1847	-2067	0	3910	-177	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16488	-1902	-3157	0	3504	210	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16488	1847	-3157	0	3504	-177	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-16012	-1902	-2067	0	3910	210	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-16012	1847	-2067	0	3910	-177	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-16012	-1902	-3157	0	3504	210	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-16012	1847	-3157	0	3504	-177	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16817	-892	-1175	0	4230	104	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16817	837	-1175	0	4230	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16817	-892	-4049	0	3184	104	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16817	837	-4049	0	3184	-71	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15683	-892	-1175	0	4230	104	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15683	837	-1175	0	4230	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15683	-892	-4049	0	3184	104	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15683	837	-4049	0	3184	-71	9.42	9.42	3	0.13	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25870	-41	-4260	0	5822	26	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.31	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15518	-1902	-2067	0	8921	-4404	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15518	1847	-2067	0	8921	4302	9.42	9.42	3	0.51	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0

1C	485	--	--	-15518	-1902	-3157	0	11159	-4404	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15518	1847	-3157	0	11159	4302	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-15042	-1902	-2067	0	8921	-4404	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15042	1847	-2067	0	8921	4302	9.42	9.42	3	0.52	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15042	-1902	-3157	0	11159	-4404	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15042	1847	-3157	0	11159	4302	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15847	-892	-1175	0	7079	-2060	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15847	837	-1175	0	7079	1959	9.42	9.42	3	0.35	0.03	0.11	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15847	-892	-4049	0	13001	-2060	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15847	837	-4049	0	13001	1959	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14713	-892	-1175	0	7079	-2060	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14713	837	-1175	0	7079	1959	9.42	9.42	3	0.36	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14713	-892	-4049	0	13001	-2060	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14713	837	-4049	0	13001	1959	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24610	-41	-4260	0	16150	-74	9.42	9.42	3	0.76	0.12	0.38	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 19 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14713	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 13 NI 13 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 13
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-17331	-1889	-2253	0	-9414	4756	9.42	9.42	3	0.55	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17331	1852	-2253	0	-9414	-4673	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17331	-1889	-3103	0	-11166	4756	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17331	1852	-3103	0	-11166	-4673	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16969	-1889	-2253	0	-9414	4756	9.42	9.42	3	0.55	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16969	1852	-2253	0	-9414	-4673	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16969	-1889	-3103	0	-11166	4756	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16969	1852	-3103	0	-11166	-4673	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17674	-882	-1352	0	7558	2216	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17674	845	-1352	0	7558	-2134	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17674	-882	-4004	0	-13022	2216	9.42	9.42	3	0.67	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17674	845	-4004	0	-13022	-2134	9.42	9.42	3	0.67	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16626	-882	-1352	0	7558	2216	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16626	845	-1352	0	7558	-2134	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16626	-882	-4004	0	-13022	2216	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16626	845	-4004	0	-13022	-2134	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-27020	-25	-4370	0	-4635	54	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.30	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16361	-1889	-2253	0	3950	174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16361	1852	-2253	0	3950	-182	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16361	-1889	-3103	0	3640	174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16361	1852	-3103	0	3640	-182	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-15999	-1889	-2253	0	3950	174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.20	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-15999	1852	-2253	0	3950	-182	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.20	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-15999	-1889	-3103	0	3640	174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-15999	1852	-3103	0	3640	-182	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16704	-882	-1352	0	4278	77	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16704	845	-1352	0	4278	-85	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16704	-882	-4004	0	3312	77	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16704	845	-4004	0	3312	-85	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15656	-882	-1352	0	4278	77	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15656	845	-1352	0	4278	-85	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.12	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15656	-882	-4004	0	3312	77	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15656	845	-4004	0	3312	-85	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25760	-25	-4370	0	5963	-7	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15391	-1889	-2253	0	9414	-4408	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15391	1852	-2253	0	9414	4309	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15391	-1889	-3103	0	11166	-4408	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15391	1852	-3103	0	11166	4309	9.42	9.42	3	0.63	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0

1E	485	--	--	-15029	-1889	-2253	0	9414	-4408	9.42	9.42	3	0.55	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15029	1852	-2253	0	9414	4309	9.42	9.42	3	0.54	0.07	0.23	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15029	-1889	-3103	0	11166	-4408	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15029	1852	-3103	0	11166	4309	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15734	-882	-1352	0	7558	-2063	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15734	845	-1352	0	7558	1964	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15734	-882	-4004	0	13022	-2063	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15734	845	-4004	0	13022	1964	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14686	-882	-1352	0	7558	-2063	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14686	845	-1352	0	7558	1964	9.42	9.42	3	0.38	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14686	-882	-4004	0	13022	-2063	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14686	845	-4004	0	13022	1964	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24500	-25	-4370	0	16560	-68	9.42	9.42	3	0.78	0.12	0.35	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 20 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14686	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 14 NI 12 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 14
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m		cm
1A	0	--	--	-17244	-1851	-2146	0	-9134	4692	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-17244	1883	-2146	0	-9134	-4740	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-17244	-1851	-3144	0	-11186	4692	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-17244	1883	-3144	0	-11186	-4740	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-16816	-1851	-2146	0	-9134	4692	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-16816	1883	-2146	0	-9134	-4740	9.42	9.42	3	0.54	0.06	0.21	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-16816	-1851	-3144	0	-11186	4692	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-16816	1883	-3144	0	-11186	-4740	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.31	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-17570	-844	-1234	0	7251	2149	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.11	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-17570	877	-1234	0	7251	-2197	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.11	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-17570	-844	-4056	0	-13069	2149	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-17570	877	-4056	0	-13069	-2197	9.42	9.42	3	0.67	0.12	0.40	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-16490	-844	-1234	0	7251	2149	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-16490	877	-1234	0	7251	-2197	9.42	9.42	3	0.37	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-16490	-844	-4056	0	-13069	2149	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-16490	877	-4056	0	-13069	-2197	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.41	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-26830	28	-4318	0	-4576	-44	9.42	9.42	4	0.20	0.12	0.29	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-16274	-1851	-2146	0	3931	204	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-16274	1883	-2146	0	3931	-174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.18	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-16274	-1851	-3144	0	3564	204	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-16274	1883	-3144	0	3564	-174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.26	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-15846	-1851	-2146	0	3931	204	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-15846	1883	-2146	0	3931	-174	9.42	9.42	3	0.17	0.06	0.19	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-15846	-1851	-3144	0	3564	204	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-15846	1883	-3144	0	3564	-174	9.42	9.42	3	0.15	0.09	0.27	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-16600	-844	-1234	0	4261	101	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-16600	877	-1234	0	4261	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-16600	-844	-4056	0	3234	101	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-16600	877	-4056	0	3234	-71	9.42	9.42	4	0.14	0.12	0.33	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15520	-844	-1234	0	4261	101	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15520	877	-1234	0	4261	-71	9.42	9.42	3	0.18	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15520	-844	-4056	0	3234	101	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15520	877	-4056	0	3234	-71	9.42	9.42	3	0.14	0.12	0.34	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-25570	28	-4318	0	5892	24	9.42	9.42	3	0.25	0.12	0.32	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-15304	-1851	-2146	0	9134	-4283	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-15304	1883	-2146	0	9134	4392	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-15304	-1851	-3144	0	11186	-4283	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-15304	1883	-3144	0	11186	4392	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-14876	-1851	-2146	0	9134	-4283	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-14876	1883	-2146	0	9134	4392	9.42	9.42	3	0.53	0.06	0.22	0.00	0.00	16.0

1G	485	--	--	-14876	-1851	-3144	0	11186	-4283	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-14876	1883	-3144	0	11186	4392	9.42	9.42	3	0.64	0.09	0.32	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-15630	-844	-1234	0	7251	-1946	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-15630	877	-1234	0	7251	2055	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-15630	-844	-4056	0	13069	-1946	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-15630	877	-4056	0	13069	2055	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.42	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-14550	-844	-1234	0	7251	-1946	9.42	9.42	3	0.36	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-14550	877	-1234	0	7251	2055	9.42	9.42	3	0.37	0.04	0.12	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-14550	-844	-4056	0	13069	-1946	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.43	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-14550	877	-4056	0	13069	2055	9.42	9.42	3	0.68	0.12	0.43	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-24310	28	-4318	0	16360	92	9.42	9.42	3	0.77	0.12	0.35	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 21 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-14550	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.96	7.02	

ASTA NUM. 15 NI 11 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 15
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	Indice Bielle	Indice V,Mx	resistenza	aswta	aswto	PASSO
	cm			daN			daN*m			cmq						cmq/m			cm
1A	0	--	--	-18340	-1966	-1683	0	-7675	4842	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.15	0.00	0.00	16.0	
1B	0	--	--	-18340	1781	-1683	0	-7675	-4541	9.42	9.42	3	0.46	0.05	0.15	0.00	0.00	16.0	
1C	0	--	--	-18340	-1966	-2989	0	-10395	4842	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.28	0.00	0.00	16.0	
1D	0	--	--	-18340	1781	-2989	0	-10395	-4541	9.42	9.42	3	0.58	0.09	0.28	0.00	0.00	16.0	
1E	0	--	--	-17280	-1966	-1683	0	-7675	4842	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.16	0.00	0.00	16.0	
1F	0	--	--	-17280	1781	-1683	0	-7675	-4541	9.42	9.42	3	0.46	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0	
1G	0	--	--	-17280	-1966	-2989	0	-10395	4842	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.29	0.00	0.00	16.0	
1H	0	--	--	-17280	1781	-2989	0	-10395	-4541	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.29	0.00	0.00	16.0	
1I	0	--	--	-18654	-999	-716	0	5672	2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.06	0.00	0.00	16.0	
1J	0	--	--	-18654	813	-716	0	5672	-2111	9.42	9.42	3	0.29	0.02	0.06	0.00	0.00	16.0	
1K	0	--	--	-18654	-999	-3956	0	-12398	2432	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0	
1L	0	--	--	-18654	813	-3956	0	-12398	-2111	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.38	0.00	0.00	16.0	
1M	0	--	--	-16966	-999	-716	0	5672	2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0	
1N	0	--	--	-16966	813	-716	0	5672	-2111	9.42	9.42	3	0.29	0.02	0.06	0.00	0.00	16.0	
1O	0	--	--	-16966	-999	-3956	0	-12398	2432	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0	
1P	0	--	--	-16966	813	-3956	0	-12398	-2111	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.39	0.00	0.00	16.0	
2	0	--	--	-27990	-96	-3823	0	-3985	113	9.42	9.42	4	0.19	0.10	0.24	0.00	0.00	16.0	

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-17370	-1966	-1683	0	3592	75	9.42	9.42	3	0.15	0.06	0.14	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-17370	1781	-1683	0	3592	-224	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.14	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-17370	-1966	-2989	0	3146	75	9.42	9.42	4	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-17370	1781	-2989	0	3146	-224	9.42	9.42	4	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-16310	-1966	-1683	0	3592	75	9.42	9.42	3	0.15	0.06	0.14	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-16310	1781	-1683	0	3592	-224	9.42	9.42	3	0.15	0.05	0.14	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-16310	-1966	-2989	0	3146	75	9.42	9.42	4	0.13	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-16310	1781	-2989	0	3146	-224	9.42	9.42	3	0.14	0.09	0.24	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-17684	-999	-716	0	3935	-10	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-17684	813	-716	0	3935	-139	9.42	9.42	3	0.17	0.02	0.06	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-17684	-999	-3956	0	2803	-10	9.42	9.42	4	0.13	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-17684	813	-3956	0	2803	-139	9.42	9.42	4	0.13	0.11	0.30	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-15996	-999	-716	0	3935	-10	9.42	9.42	3	0.17	0.03	0.06	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-15996	813	-716	0	3935	-139	9.42	9.42	3	0.17	0.02	0.06	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-15996	-999	-3956	0	2803	-10	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.32	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-15996	813	-3956	0	2803	-139	9.42	9.42	4	0.12	0.11	0.32	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-26725	-96	-3823	0	5288	-119	9.42	9.42	4	0.23	0.11	0.27	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-16400	-1966	-1683	0	7675	-4693	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.16	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-16400	1781	-1683	0	7675	4094	9.42	9.42	3	0.45	0.05	0.16	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-16400	-1966	-2989	0	10395	-4693	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-16400	1781	-2989	0	10395	4094	9.42	9.42	3	0.58	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-15340	-1966	-1683	0	7675	-4693	9.42	9.42	3	0.47	0.06	0.17	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-15340	1781	-1683	0	7675	4094	9.42	9.42	3	0.45	0.05	0.17	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-15340	-1966	-2989	0	10395	-4693	9.42	9.42	3	0.60	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-15340	1781	-2989	0	10395	4094	9.42	9.42	3	0.59	0.09	0.30	0.00	0.00	16.0

1I	485	--	--	-16714	-999	-716	0	5672	-2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-16714	813	-716	0	5672	1833	9.42	9.42	3	0.28	0.02	0.07	0.00	0.00	16.0
1K	485	--	--	-16714	-999	-3956	0	12398	-2432	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.40	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-16714	813	-3956	0	12398	1833	9.42	9.42	3	0.63	0.11	0.40	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-15026	-999	-716	0	5672	-2432	9.42	9.42	3	0.30	0.03	0.07	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-15026	813	-716	0	5672	1833	9.42	9.42	3	0.28	0.02	0.07	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-15026	-999	-3956	0	12398	-2432	9.42	9.42	3	0.65	0.11	0.41	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-15026	813	-3956	0	12398	1833	9.42	9.42	3	0.64	0.11	0.41	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-25460	-96	-3823	0	14560	-352	9.42	9.42	3	0.68	0.11	0.33	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 22 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'
Asse loc. pilastro y nodo INTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 10.18, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-15026	1	-0	0	0	66888	44592	103880	83104	0.64	16.79	7.95	7.02	

ASTA NUM. 16 NI 10 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 16
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	αMy	αMz	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST/ AANT	AINF/ ASUP	campo	Indice Fx,M	resistenza Bielle	resistenza V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm			daN			daN*m			cmq								
1A	0	--	--	-8144	-1151	660	0	2509	3579	9.42	9.42	3	0.23	0.03	0.13	0.00	0.00	16.0
1B	0	--	--	-8144	1632	660	0	2509	-4071	9.42	9.42	3	0.25	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1C	0	--	--	-8144	-1151	-1266	0	-3491	3579	9.42	9.42	3	0.27	0.04	0.13	0.00	0.00	16.0
1D	0	--	--	-8144	1632	-1266	0	-3491	-4071	9.42	9.42	3	0.29	0.05	0.18	0.00	0.00	16.0
1E	0	--	--	-5621	-1151	660	0	2509	3579	9.42	9.42	3	0.24	0.03	0.14	0.00	0.00	16.0
1F	0	--	--	-5621	1632	660	0	2509	-4071	9.42	9.42	3	0.26	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1G	0	--	--	-5621	-1151	-1266	0	-3491	3579	9.42	9.42	3	0.28	0.04	0.14	0.00	0.00	16.0
1H	0	--	--	-5621	1632	-1266	0	-3491	-4071	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.20	0.00	0.00	16.0
1I	0	--	--	-8200	-511	1695	0	5271	1876	9.42	9.42	3	0.29	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1J	0	--	--	-8200	993	1695	0	5271	-2672	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1K	0	--	--	-8200	-511	-2301	0	-5749	1876	9.42	9.42	3	0.32	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1L	0	--	--	-8200	993	-2301	0	-5749	-2672	9.42	9.42	3	0.34	0.07	0.26	0.00	0.00	16.0
1M	0	--	--	-5564	-511	1695	0	5271	1876	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1N	0	--	--	-5564	993	1695	0	5271	-2672	9.42	9.42	3	0.33	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1O	0	--	--	-5564	-511	-2301	0	-5749	1876	9.42	9.42	3	0.33	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1P	0	--	--	-5564	993	-2301	0	-5749	-2672	9.42	9.42	3	0.35	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
2	0	--	--	-10380	475	-476	0	-126	-450	9.42	9.42	5	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

1A	243	--	--	-7174	-1151	660	0	909	788	9.42	9.42	3	0.06	0.03	0.08	0.00	0.00	24.0
1B	243	--	--	-7174	1632	660	0	909	114	9.42	9.42	4	0.05	0.05	0.09	0.00	0.00	24.0
1C	243	--	--	-7174	-1151	-1266	0	420	788	9.42	9.42	4	0.05	0.04	0.09	0.00	0.00	24.0
1D	243	--	--	-7174	1632	-1266	0	420	114	9.42	9.42	4	0.03	0.05	0.09	0.00	0.00	24.0
1E	243	--	--	-4651	-1151	660	0	909	788	9.42	9.42	3	0.06	0.03	0.10	0.00	0.00	24.0
1F	243	--	--	-4651	1632	660	0	909	114	9.42	9.42	3	0.04	0.05	0.10	0.00	0.00	24.0
1G	243	--	--	-4651	-1151	-1266	0	420	788	9.42	9.42	3	0.04	0.04	0.11	0.00	0.00	24.0
1H	243	--	--	-4651	1632	-1266	0	420	114	9.42	9.42	4	0.02	0.05	0.10	0.00	0.00	24.0
1I	243	--	--	-7230	-511	1695	0	1161	636	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1J	243	--	--	-7230	993	1695	0	1161	266	9.42	9.42	4	0.06	0.05	0.15	0.00	0.00	24.0
1K	243	--	--	-7230	-511	-2301	0	169	636	9.42	9.42	4	0.04	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1L	243	--	--	-7230	993	-2301	0	169	266	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.13	0.00	0.00	24.0
1M	243	--	--	-4594	-511	1695	0	1161	636	9.42	9.42	3	0.06	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1N	243	--	--	-4594	993	1695	0	1161	266	9.42	9.42	3	0.05	0.05	0.18	0.00	0.00	24.0
1O	243	--	--	-4594	-511	-2301	0	169	636	9.42	9.42	4	0.03	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
1P	243	--	--	-4594	993	-2301	0	169	266	9.42	9.42	4	0.02	0.07	0.14	0.00	0.00	24.0
2	243	--	--	-9120	475	-476	0	1027	702	9.42	9.42	4	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	24.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 24.0

1A	485	--	--	-6204	-1151	660	0	-690	-2003	9.42	9.42	3	0.10	0.03	0.12	0.00	0.00	16.0
1B	485	--	--	-6204	1632	660	0	-690	4071	9.42	9.42	3	0.21	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1C	485	--	--	-6204	-1151	-1266	0	3491	-2003	9.42	9.42	3	0.21	0.04	0.15	0.00	0.00	16.0
1D	485	--	--	-6204	1632	-1266	0	3491	4071	9.42	9.42	3	0.30	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1E	485	--	--	-3681	-1151	660	0	-690	-2003	9.42	9.42	3	0.11	0.03	0.14	0.00	0.00	16.0
1F	485	--	--	-3681	1632	660	0	-690	4071	9.42	9.42	3	0.22	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1G	485	--	--	-3681	-1151	-1266	0	3491	-2003	9.42	9.42	3	0.22	0.04	0.16	0.00	0.00	16.0
1H	485	--	--	-3681	1632	-1266	0	3491	4071	9.42	9.42	3	0.31	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1I	485	--	--	-6260	-511	1695	0	-2949	-604	9.42	9.42	3	0.14	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0
1J	485	--	--	-6260	993	1695	0	-2949	2672	9.42	9.42	3	0.22	0.05	0.19	0.00	0.00	16.0

1K	485	--	--	-6260	-511	-2301	0	5749	-604	9.42	9.42	3	0.29	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1L	485	--	--	-6260	993	-2301	0	5749	2672	9.42	9.42	3	0.35	0.07	0.28	0.00	0.00	16.0
1M	485	--	--	-3624	-511	1695	0	-2949	-604	9.42	9.42	3	0.16	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1N	485	--	--	-3624	993	1695	0	-2949	2672	9.42	9.42	3	0.23	0.05	0.21	0.00	0.00	16.0
1O	485	--	--	-3624	-511	-2301	0	5749	-604	9.42	9.42	3	0.31	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
1P	485	--	--	-3624	993	-2301	0	5749	2672	9.42	9.42	3	0.37	0.07	0.30	0.00	0.00	16.0
2	485	--	--	-7859	475	-476	0	2181	1854	9.42	9.42	3	0.14	0.01	0.05	0.00	0.00	16.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 10 / 16.0 n.spille lungo B: 1, lungo H: 1
Passo arm. orizzontale calcolato nel rispetto del dettaglio costruttivo di duttilita' (par. 7.4.6.2.2 [7.4.29])

VERIFICA NODO IN TESTA AL PILASTRO, NODO NUM. 23 NON CONFINATO γRd: 1.100

PROGETTAZIONE IN CAPACITA'

Asse loc. pilastro y nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm
Asse loc. pilastro z nodo ESTERNO: As2(inf)= 7.63, As1(sup)= 7.63, Hjw= 43.0 cm, bj= 40.0 cm, hjc= 34.0 cm

FxMin,inf	FxMin,sup	FxMax,sup	FySup	FzSup	Vjbdy	Vjbdz	Vres,y	Vres,z	I.R.compr.	Ashy	Ashz	PASSO	Nota
daN					daN		daN			cmq		cm	
-3624	1	-0	0	0	33444	33444	83104	83104	0.40	8.29	8.29	17.08	

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	16	SE Guspini0001_IP1.YPI	

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

PILASTRI

Gruppo	El.	NC	x	Fx, M	Bielle	Note
			--	-----	------	
			cm	IR	IR	
1	4	2	485	0.78	--	
1	4	2	485	--	0.12	

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **Travi di fondazione**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm^2 fyk: **4580.0** daN/cm^2 Copriferro: **3.0** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018 x/d <= **0.30**
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 1 NI 1 NF 2 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	--																	
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-3074	0	0	0	4411	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-1098	0	0	0	-4386	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3369	0	0	0	2188	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-803	0	0	0	-2158	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-2922	0	0	0	-3084	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	41	-0	-3074	0	0	0	4411	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	41	-0	-1098	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	41	-0	-3369	0	0	0	2188	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	41	-0	-803	0	0	0	-3548	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	41	-0	-2922	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	82	-0	-3074	0	0	0	4483	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	82	-0	-1098	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	82	-0	-3369	0	0	0	2255	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	82	-0	-803	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	82	-0	-2922	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	123	-0	-1910	0	0	0	3329	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	123	-0	333	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	123	-0	-1743	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	123	-0	166	0	0	0	-3797	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
2	123	-0	-915	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	164	-0	-1910	0	0	0	2653	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	164	-0	1615	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	164	-0	-1743	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	164	-0	1097	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	164	-0	1048	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	205	-0	-710	0	0	0	1262	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	205	-0	1615	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	205	-0	-192	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1J	205	-0	1097	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	205	-0	1048	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	246	-0	-710	0	0	0	1044	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	246	-0	2857	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	246	-0	1089	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	246	-0	2229	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
2	246	-0	3004	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	287	-0	462	0	0	0	1047	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1B	287	-0	2857	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	287	-0	1089	0	0	0	1075	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	287	-0	2229	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
2	287	-0	3004	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	328	-0	1614	0	0	0	1806	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	328	-0	4092	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	328	-0	2138	0	0	0	1973	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	328	-0	3568	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	328	-0	4978	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	369	-0	1614	0	0	0	1806	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	369	-0	4092	0	0	0	-4357	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	369	-0	2138	0	0	0	1973	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	369	-0	3568	0	0	0	-3783	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	369	-0	4978	0	0	0	3287	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	410	-0	1614	0	0	0	1805	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	410	-0	4092	0	0	0	865	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	410	-0	2138	0	0	0	1972	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	410	-0	3569	0	0	0	698	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	410	-0	4978	0	0	0	3287	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 2 NI 2 NF 3 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq									
1A	0	-0	-4321	0	0	0	5969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-939	0	0	0	-2979	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3661	0	0	0	3435	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-1599	0	0	0	-415	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-4659	0	0	0	3110	--	--	12.57	12.57	0.00	0.07	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4321	0	0	0	5969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-939	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3661	0	0	0	3435	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-1599	0	0	0	-3133	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-4659	0	0	0	3110	--	--	12.57	12.57	0.00	0.07	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4321	0	0	0	6147	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-939	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3661	0	0	0	3845	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-1599	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-4659	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2584	0	0	0	3102	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8

1B	162	-0	348	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-1826	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-410	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2082	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2584	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	1687	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-1826	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	1002	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2082	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-953	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	1687	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-267	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	1001	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	473	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-953	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	3124	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1157	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2595	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	3080	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	628	0	0	0	-673	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	3124	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1157	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2595	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	3080	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	2238	0	0	0	3658	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4668	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2621	0	0	0	3498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	4285	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5809	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	2238	0	0	0	5839	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4668	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2621	0	0	0	4638	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	4285	0	0	0	1962	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5809	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	2238	0	0	0	5839	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4668	0	0	0	728	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2621	0	0	0	4638	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	4285	0	0	0	1948	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5808	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 3 NI 3 NF 4 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	-4271	0	0	0	5497	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2213	0	0	0	969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3958	0	0	0	4424	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2526	0	0	0	2055	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5623	0	0	0	5665	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4271	0	0	0	5497	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2213	0	0	0	998	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3958	0	0	0	4424	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2526	0	0	0	2071	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5623	0	0	0	5665	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4271	0	0	0	5637	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2213	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3958	0	0	0	4716	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2526	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5622	0	0	0	5938	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2522	0	0	0	2602	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-716	0	0	0	-2116	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2123	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1115	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2821	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2522	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	814	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2123	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1115	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2821	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-854	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	814	0	0	0	-2145	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-424	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	384	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-64	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-854	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2456	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1046	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2134	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2709	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	724	0	0	0	1130	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2456	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1046	0	0	0	-1107	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2134	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2709	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	2321	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4167	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2531	0	0	0	3384	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	3957	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	2321	0	0	0	5677	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4167	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2531	0	0	0	4651	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3957	0	0	0	1742	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	2321	0	0	0	5677	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4167	0	0	0	689	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2531	0	0	0	4651	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3957	0	0	0	1722	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 4 NI 4 NF 5 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	-4216	0	0	0	5527	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8

1B	0	-0	-2348	0	0	0	744	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3980	0	0	0	4498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2584	0	0	0	1781	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5632	0	0	0	5346	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4216	0	0	0	5527	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2348	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3980	0	0	0	4498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2584	0	0	0	1802	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5632	0	0	0	5346	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4216	0	0	0	5627	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2348	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3980	0	0	0	4627	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2584	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5631	0	0	0	5621	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2494	0	0	0	2643	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-764	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2146	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1112	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2787	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2494	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	802	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2146	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1112	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2787	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-838	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	802	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-390	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	354	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-14	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-838	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2481	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1045	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2129	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2753	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	693	0	0	0	706	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2481	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1045	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2129	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2753	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	2229	0	0	0	3501	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4217	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2481	0	0	0	3051	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	3965	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5579	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	2229	0	0	0	5354	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4217	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2481	0	0	0	4380	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3965	0	0	0	1679	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5579	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	2229	0	0	0	5354	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4217	0	0	0	675	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2481	0	0	0	4380	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3965	0	0	0	1657	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5578	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 5 NI 5 NF 6 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	-4298	0	0	0	5540	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2154	0	0	0	536	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3982	0	0	0	4357	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2470	0	0	0	1735	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5462	0	0	0	5306	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	54	-0	-4298	0	0	0	5540	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2154	0	0	0	-2294	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3982	0	0	0	4357	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2470	0	0	0	1750	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5462	0	0	0	5306	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	108	-0	-4298	0	0	0	5706	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2154	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3982	0	0	0	4739	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2470	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5462	0	0	0	5572	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	162	-0	-2664	0	0	0	2742	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-548	0	0	0	-2299	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2220	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-992	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2662	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	216	-0	-2664	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	1038	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2220	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-992	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2662	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	270	-0	-1108	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	1038	0	0	0	-2457	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-529	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	459	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	56	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	324	-0	-1108	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2713	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	907	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2145	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2746	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	378	-0	339	0	0	0	995	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2713	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	907	0	0	0	910	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2145	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2746	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	432	-0	1759	0	0	0	3796	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2228	0	0	0	3208	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	3998	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	486	-0	1759	0	0	0	6120	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2228	0	0	0	4282	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3998	0	0	0	1366	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

2	486	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	1759	0	0	0	6219	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2228	0	0	0	4282	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3998	0	0	0	1356	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 6 NI 6 NF 7 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-5019	0	0	0	3842	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2511	0	0	0	1291	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-4587	0	0	0	3438	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2943	0	0	0	1714	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6398	0	0	0	5212	--	--	12.57	12.57	0.00	0.12	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-5019	0	0	0	3842	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2511	0	0	0	1310	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-4587	0	0	0	3438	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2943	0	0	0	1714	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-6398	0	0	0	5212	--	--	12.57	12.57	0.00	0.12	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-5019	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2511	0	0	0	-3976	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-4587	0	0	0	4003	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2943	0	0	0	-4867	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-6398	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-3392	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-994	0	0	0	-4246	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2818	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1568	0	0	0	-4940	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-3764	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-3392	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	-994	0	0	0	-6001	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2818	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1568	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-3764	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-1789	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	501	0	0	0	-6370	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-1208	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	-80	0	0	0	-5319	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-1228	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-1789	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2108	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	-1208	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	1901	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	1315	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	-201	0	0	0	-478	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2108	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	5	0	0	0	-1799	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	1901	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	1315	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	1616	0	0	0	2267	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	1291	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	3998	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	1616	0	0	0	4174	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	1291	0	0	0	1814	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	3998	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	1616	0	0	0	4499	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	1291	0	0	0	2365	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	3998	0	0	0	-4303	--	--	12.57	12.57	0.20	0.10	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_103 1-8-10**
ASTA NUM. 7 NI 1 NF 9 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-3323	0	0	0	211	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-383	0	0	0	-5964	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-2954	0	0	0	2351	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-752	0	0	0	-8465	--	--	12.57	12.57	0.29	0.21	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-2866	0	0	0	-6679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.16	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	59	-0	-3323	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1B	59	-0	-383	0	0	0	-6704	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	59	-0	-2954	0	0	0	2351	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1J	59	-0	-752	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	59	-0	-2866	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-3323	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	886	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-2954	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	1105	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-2866	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	177	-0	-1399	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1B	177	-0	886	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	177	-0	-1618	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1J	177	-0	1105	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	177	-0	-462	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-1399	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	2012	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-1618	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	2615	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	1563	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	295	-0	188	0	0	0	-2608	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	295	-0	2012	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.03	0.18	0.00	0.00	16.8
1I	295	-0	-415	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1J	295	-0	2615	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
2	295	-0	1563	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	1584	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	3138	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	743	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	3979	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

2	354	-0	3429	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	413	-0	1584	0	0	0	-1986	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
1B	413	-0	3138	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	413	-0	743	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	413	-0	3979	0	0	0	-6255	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	413	-0	3429	0	0	0	-7289	--	--	12.57	12.57	0.20	0.17	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	2829	0	0	0	3849	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	4442	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	1924	0	0	0	-2657	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	5346	0	0	0	-7891	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	5297	0	0	0	-7094	--	--	12.57	12.57	0.20	0.17	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	531	-0	2829	0	0	0	5544	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1B	531	-0	4442	0	0	0	-5846	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	531	-0	1924	0	0	0	5470	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	531	-0	5346	0	0	0	-6723	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
2	531	-0	5297	0	0	0	3550	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	2829	0	0	0	5544	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	4442	0	0	0	-4616	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	1924	0	0	0	6113	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	5346	0	0	0	-6101	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	5298	0	0	0	3546	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_103 1-8-10**
ASTA NUM. 8 NI 9 NF 16 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4442	0	0	0	5544	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2829	0	0	0	-250	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-5346	0	0	0	6113	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-1924	0	0	0	-323	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5301	0	0	0	3550	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	59	-0	-4442	0	0	0	5544	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	59	-0	-2829	0	0	0	-4267	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	59	-0	-5346	0	0	0	6113	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1J	59	-0	-1924	0	0	0	-3375	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
2	59	-0	-5301	0	0	0	3550	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-4442	0	0	0	5427	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-2829	0	0	0	-6042	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-5346	0	0	0	5697	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-1924	0	0	0	-4542	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-5300	0	0	0	-7098	--	--	12.57	12.57	0.20	0.17	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	177	-0	-3137	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	177	-0	-1583	0	0	0	-6092	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
1I	177	-0	-3978	0	0	0	-5189	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	177	-0	-742	0	0	0	-3343	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	177	-0	-3429	0	0	0	-7289	--	--	12.57	12.57	0.20	0.17	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-3137	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-1583	0	0	0	-7360	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-3978	0	0	0	-5189	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-742	0	0	0	-5914	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-3429	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	295	-0	-2011	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	16.8
1B	295	-0	-187	0	0	0	-6818	--	--	12.57	12.57	0.29	0.17	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1I	295	-0	-2614	0	0	0	-4996	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	295	-0	416	0	0	0	-7028	--	--	12.57	12.57	0.29	0.17	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
2	295	-0	-1564	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-2011	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.18	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	1399	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-2614	0	0	0	-4861	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	1618	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-1564	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	413	-0	-886	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	413	-0	1399	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1I	413	-0	-1105	0	0	0	-2645	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	413	-0	1618	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
2	413	-0	462	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	-886	0	0	0	-2897	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	3324	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1105	0	0	0	-1906	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	2955	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	2866	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	531	-0	384	0	0	0	-1611	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	531	-0	3324	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1I	531	-0	753	0	0	0	1501	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	531	-0	2955	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	531	-0	2866	0	0	0	-7801	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	384	0	0	0	212	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	3323	0	0	0	-7459	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	753	0	0	0	2352	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	2955	0	0	0	-8927	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	2866	0	0	0	-6679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.16	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 9 NI 16 NF 15 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-3074	0	0	0	4411	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-1098	0	0	0	-4386	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3369	0	0	0	2188	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-803	0	0	0	-2158	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-2922	0	0	0	-3084	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	41	-0	-3074	0	0	0	4411	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	41	-0	-1098	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	41	-0	-3369	0	0	0	2188	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	41	-0	-803	0	0	0	-3548	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	41	-0	-2922	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	82	-0	-3074	0	0	0	4483	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1B	82	-0	-1098	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1I	82	-0	-3369	0	0	0	2255	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1J	82	-0	-803	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	82	-0	-2922	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	123	-0	-1910	0	0	0	3329	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	123	-0	333	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	123	-0	-1743	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	123	-0	166	0	0	0	-3797	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8

2	123	-0	-915	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	164	-0	-1910	0	0	0	2653	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	164	-0	1615	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	164	-0	-1743	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	164	-0	1097	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	164	-0	1048	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	205	-0	-710	0	0	0	1262	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	205	-0	1615	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	205	-0	-192	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1J	205	-0	1097	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	205	-0	1048	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	246	-0	-710	0	0	0	1044	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	246	-0	2857	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	246	-0	1089	0	0	0	-714	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	246	-0	2229	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
2	246	-0	3004	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	287	-0	462	0	0	0	1047	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1B	287	-0	2857	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1I	287	-0	1089	0	0	0	1075	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	287	-0	2229	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
2	287	-0	3004	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	328	-0	1614	0	0	0	1806	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	328	-0	4092	0	0	0	-5460	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	328	-0	2138	0	0	0	1973	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	328	-0	3568	0	0	0	-3903	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	328	-0	4978	0	0	0	-3370	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	369	-0	1614	0	0	0	1806	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	369	-0	4092	0	0	0	-4357	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	369	-0	2138	0	0	0	1973	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	369	-0	3568	0	0	0	-3783	--	--	12.57	12.57	0.29	0.09	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	369	-0	4978	0	0	0	3287	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	410	-0	1614	0	0	0	1805	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	410	-0	4092	0	0	0	865	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	410	-0	2138	0	0	0	1972	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	410	-0	3569	0	0	0	698	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	410	-0	4978	0	0	0	3287	--	--	12.57	12.57	0.00	0.08	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 10 NI 15 NF 14 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4321	0	0	0	5969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-939	0	0	0	-2979	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3661	0	0	0	3435	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-1599	0	0	0	-415	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-4659	0	0	0	3110	--	--	12.57	12.57	0.00	0.07	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4321	0	0	0	5969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-939	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3661	0	0	0	3435	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-1599	0	0	0	-3133	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-4659	0	0	0	3110	--	--	12.57	12.57	0.00	0.07	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4321	0	0	0	6147	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-939	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3661	0	0	0	3845	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-1599	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-4659	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2584	0	0	0	3102	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	348	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-1826	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-410	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2082	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2584	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	1687	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-1826	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	1002	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2082	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-953	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	1687	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-267	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	1001	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	473	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-953	0	0	0	-1584	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	3124	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1157	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2595	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	3080	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	628	0	0	0	-673	--	--	12.57	12.57	0.29	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	3124	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1157	0	0	0	-1256	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2595	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	3080	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.20	0.08	0.04	0.28	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	2238	0	0	0	3658	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4668	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2621	0	0	0	3498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	4285	0	0	0	-3412	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5809	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	2238	0	0	0	5839	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4668	0	0	0	-4169	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2621	0	0	0	4638	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	4285	0	0	0	1962	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5809	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	2238	0	0	0	5839	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4668	0	0	0	728	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2621	0	0	0	4638	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	4285	0	0	0	1948	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5808	0	0	0	5762	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.08	0.53	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 11 NI 14 NF 13 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4271	0	0	0	5497	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2213	0	0	0	969	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3958	0	0	0	4424	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2526	0	0	0	2055	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8

2	0	-0	-5623	0	0	0	5665	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4271	0	0	0	5497	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2213	0	0	0	998	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3958	0	0	0	4424	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2526	0	0	0	2071	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5623	0	0	0	5665	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4271	0	0	0	5637	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2213	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3958	0	0	0	4716	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2526	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5622	0	0	0	5938	--	--	12.57	12.57	0.00	0.14	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2522	0	0	0	2602	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-716	0	0	0	-2116	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2123	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1115	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2821	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2522	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	814	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2123	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1115	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2821	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-854	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	814	0	0	0	-2145	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-424	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	384	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-64	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-854	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2456	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1046	0	0	0	-1197	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2134	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2709	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	724	0	0	0	1130	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2456	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1046	0	0	0	-1107	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2134	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2709	0	0	0	-2679	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	2321	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4167	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2531	0	0	0	3384	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	3957	0	0	0	-2000	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	2321	0	0	0	5677	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4167	0	0	0	-2218	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2531	0	0	0	4651	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3957	0	0	0	1742	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	2321	0	0	0	5677	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4167	0	0	0	689	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.05	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2531	0	0	0	4651	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3957	0	0	0	1722	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5555	0	0	0	5412	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 12 NI 13 NF 12 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm		daN			daN*m				cmq								
1A	0	-0	-4216	0	0	0	5527	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2348	0	0	0	744	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3980	0	0	0	4498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2584	0	0	0	1781	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5632	0	0	0	5346	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	54	-0	-4216	0	0	0	5527	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2348	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3980	0	0	0	4498	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2584	0	0	0	1802	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5632	0	0	0	5346	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	108	-0	-4216	0	0	0	5627	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2348	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.21	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3980	0	0	0	4627	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2584	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5631	0	0	0	5621	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	162	-0	-2494	0	0	0	2643	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-764	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2146	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1112	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2787	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	216	-0	-2494	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	802	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2146	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1112	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2787	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	270	-0	-838	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	802	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-390	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	354	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-14	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	324	-0	-838	0	0	0	-2100	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2481	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	1045	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2129	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2753	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	378	-0	693	0	0	0	706	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2481	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	1045	0	0	0	-1355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2129	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2753	0	0	0	-2914	--	--	12.57	12.57	0.20	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	432	-0	2229	0	0	0	3501	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4217	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2481	0	0	0	3051	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	3965	0	0	0	-2065	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5579	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	486	-0	2229	0	0	0	5354	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4217	0	0	0	-2229	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2481	0	0	0	4380	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3965	0	0	0	1679	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5579	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		

1A	540	-0	2229	0	0	0	5354	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4217	0	0	0	675	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.06	0.38	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2481	0	0	0	4380	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3965	0	0	0	1657	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5578	0	0	0	5244	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 13 NI 12 NF 11 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-4298	0	0	0	5540	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2154	0	0	0	536	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3982	0	0	0	4357	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2470	0	0	0	1735	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5462	0	0	0	5306	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-4298	0	0	0	5540	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2154	0	0	0	-2294	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-3982	0	0	0	4357	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2470	0	0	0	1750	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-5462	0	0	0	5306	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-4298	0	0	0	5706	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2154	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-3982	0	0	0	4739	--	--	12.57	12.57	0.14	0.12	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2470	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.22	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-5462	0	0	0	5572	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.49	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-2664	0	0	0	2742	--	--	12.57	12.57	0.14	0.07	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-548	0	0	0	-2299	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2220	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-992	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-2662	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-2664	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	1038	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2220	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-992	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-2662	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-1108	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	1038	0	0	0	-2457	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-529	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	459	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	56	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-1108	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2713	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	907	0	0	0	-1073	--	--	12.57	12.57	0.29	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	2145	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	2746	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	339	0	0	0	995	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2713	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	907	0	0	0	910	--	--	12.57	12.57	0.14	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	2145	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	2746	0	0	0	-2648	--	--	12.57	12.57	0.20	0.06	0.04	0.25	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	1759	0	0	0	3796	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	2228	0	0	0	3208	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq								cmq/m		cm
1J	432	-0	3998	0	0	0	-2456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	1759	0	0	0	6120	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	2228	0	0	0	4282	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	3998	0	0	0	1366	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	1759	0	0	0	6219	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	4467	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	2228	0	0	0	4282	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.03	0.20	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	3998	0	0	0	1356	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	5470	0	0	0	5465	--	--	12.57	12.57	0.00	0.13	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 14 NI 11 NF 10 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq								cmq/m		cm
1A	0	-0	-5019	0	0	0	3842	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-2511	0	0	0	1291	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-4587	0	0	0	3438	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2943	0	0	0	1714	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6398	0	0	0	5212	--	--	12.57	12.57	0.00	0.12	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	54	-0	-5019	0	0	0	3842	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	54	-0	-2511	0	0	0	1310	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	54	-0	-4587	0	0	0	3438	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	54	-0	-2943	0	0	0	1714	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	54	-0	-6398	0	0	0	5212	--	--	12.57	12.57	0.00	0.12	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	108	-0	-5019	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1B	108	-0	-2511	0	0	0	-3976	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.03	0.23	0.00	0.00	16.8
1I	108	-0	-4587	0	0	0	4003	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1J	108	-0	-2943	0	0	0	-4867	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
2	108	-0	-6398	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.08	0.58	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	162	-0	-3392	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	162	-0	-994	0	0	0	-4246	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	162	-0	-2818	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1J	162	-0	-1568	0	0	0	-4940	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	162	-0	-3764	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	216	-0	-3392	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.04	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	216	-0	-994	0	0	0	-6001	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1I	216	-0	-2818	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.04	0.26	0.00	0.00	16.8
1J	216	-0	-1568	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8
2	216	-0	-3764	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	270	-0	-1789	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	270	-0	501	0	0	0	-6370	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	270	-0	-1208	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	270	-0	-80	0	0	0	-5319	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	270	-0	-1228	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	324	-0	-1789	0	0	0	-1560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1B	324	-0	2108	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1I	324	-0	-1208	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	324	-0	1901	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	324	-0	1315	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	378	-0	-201	0	0	0	-478	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	378	-0	2108	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1I	378	-0	5	0	0	0	-1799	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
1J	378	-0	1901	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	378	-0	1315	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	432	-0	1616	0	0	0	2267	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	432	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	432	-0	1291	0	0	0	-2322	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	432	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	432	-0	3998	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	486	-0	1616	0	0	0	4174	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	486	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	486	-0	1291	0	0	0	1814	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	486	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	486	-0	3998	0	0	0	-6128	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	540	-0	1616	0	0	0	4499	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	540	-0	3757	0	0	0	-6733	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.34	0.00	0.00	16.8
1I	540	-0	1291	0	0	0	2365	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	540	-0	4081	0	0	0	-5658	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	540	-0	3998	0	0	0	-4303	--	--	12.57	12.57	0.20	0.10	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_109_IP1** Descrizione: **Fondazione_109 7-9-16**
ASTA NUM. 15 NI 7 NF 8 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-3456	0	0	0	567	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-888	0	0	0	-5801	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-3275	0	0	0	3073	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-1069	0	0	0	-8483	--	--	12.57	12.57	0.29	0.21	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-3321	0	0	0	-6457	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	59	-0	-3456	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	59	-0	-888	0	0	0	-6796	--	--	12.57	12.57	0.29	0.17	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	59	-0	-3275	0	0	0	3073	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1J	59	-0	-1069	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	59	-0	-3321	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-3456	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-889	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-3275	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-1069	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-3321	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	177	-0	-1476	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1B	177	-0	597	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	177	-0	-1838	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	177	-0	959	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
2	177	-0	-705	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-1476	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	1915	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-1838	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	2625	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	1530	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	295	-0	185	0	0	0	-2918	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	295	-0	1915	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1I	295	-0	-526	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8

1J	295	-0	2625	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
2	295	-0	1530	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	1669	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	3211	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.29	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	746	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	4134	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	3606	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	413	-0	1669	0	0	0	-2414	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1B	413	-0	3211	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.04	0.29	0.00	0.00	16.8
1I	413	-0	745	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	413	-0	4134	0	0	0	-6486	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	413	-0	3606	0	0	0	-7554	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	3035	0	0	0	3745	--	--	12.57	12.57	0.14	0.09	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	4655	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	2052	0	0	0	-2768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.07	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	5638	0	0	0	-8221	--	--	12.57	12.57	0.29	0.20	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	5697	0	0	0	-7473	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	531	-0	3035	0	0	0	5479	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1B	531	-0	4655	0	0	0	-5740	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	531	-0	2052	0	0	0	5712	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	531	-0	5638	0	0	0	-6981	--	--	12.57	12.57	0.29	0.17	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	531	-0	5697	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.00	0.09	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	3035	0	0	0	5479	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	4655	0	0	0	126	--	--	12.57	12.57	0.14	0.00	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	2052	0	0	0	6371	--	--	12.57	12.57	0.14	0.16	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	5638	0	0	0	-6317	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	5697	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.00	0.09	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_109_IP1** Descrizione: **Fondazione_109 7-9-16**
ASTA NUM. 16 NI 8 NF 10 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4655	0	0	0	5479	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-3035	0	0	0	126	--	--	12.57	12.57	0.14	0.00	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-5638	0	0	0	6371	--	--	12.57	12.57	0.14	0.16	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-2052	0	0	0	-222	--	--	12.57	12.57	0.29	0.01	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-5696	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.00	0.09	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	59	-0	-4655	0	0	0	5479	--	--	12.57	12.57	0.14	0.14	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	59	-0	-3035	0	0	0	-4154	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1I	59	-0	-5638	0	0	0	6371	--	--	12.57	12.57	0.14	0.16	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	59	-0	-2052	0	0	0	-3471	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	59	-0	-5696	0	0	0	3971	--	--	12.57	12.57	0.00	0.09	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-4655	0	0	0	5331	--	--	12.57	12.57	0.14	0.13	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-3035	0	0	0	-6041	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.04	0.27	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-5638	0	0	0	5925	--	--	12.57	12.57	0.14	0.15	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-2052	0	0	0	-4712	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-5696	0	0	0	-7472	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.07	0.52	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	177	-0	-3210	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.04	0.29	0.00	0.00	16.8
1B	177	-0	-1668	0	0	0	-6027	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	177	-0	-4134	0	0	0	-5285	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1J	177	-0	-745	0	0	0	-3464	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	177	-0	-3606	0	0	0	-7554	--	--	12.57	12.57	0.20	0.18	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-3210	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.04	0.29	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-1669	0	0	0	-7352	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-4134	0	0	0	-5285	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-745	0	0	0	-6014	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-3606	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.05	0.33	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	295	-0	-1914	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	295	-0	-184	0	0	0	-6734	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1I	295	-0	-2625	0	0	0	-5116	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	295	-0	526	0	0	0	-7260	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	295	-0	-1530	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-1915	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.03	0.17	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	1476	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-2625	0	0	0	-4894	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.03	0.24	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	1838	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-1530	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.02	0.14	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	413	-0	-597	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1B	413	-0	1476	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.02	0.13	0.00	0.00	16.8
1I	413	-0	-959	0	0	0	-2355	--	--	12.57	12.57	0.29	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	16.8
1J	413	-0	1838	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.02	0.17	0.00	0.00	16.8
2	413	-0	704	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	889	0	0	0	-3141	--	--	12.57	12.57	0.29	0.08	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	3457	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	1070	0	0	0	-1555	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	3276	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	3321	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	531	-0	889	0	0	0	-1872	--	--	12.57	12.57	0.29	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	531	-0	3457	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1I	531	-0	1070	0	0	0	2330	--	--	12.57	12.57	0.14	0.06	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	531	-0	3276	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
2	531	-0	3321	0	0	0	-7957	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	889	0	0	0	568	--	--	12.57	12.57	0.14	0.01	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	3457	0	0	0	-7389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.05	0.31	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	1070	0	0	0	3073	--	--	12.57	12.57	0.14	0.08	0.01	0.10	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	3276	0	0	0	-8984	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	3321	0	0	0	-6457	--	--	12.57	12.57	0.20	0.15	0.04	0.30	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_108_IP1** Descrizione: **Fondazione_108 6-15**
ASTA NUM. 17 NI 6 NF 11 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-5131	0	0	0	1573	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-4301	0	0	0	-6666	--	--	12.57	12.57	0.29	0.16	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-5542	0	0	0	4168	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-3890	0	0	0	-8860	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6682	0	0	0	-7857	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-5131	0	0	0	-9481	--	--	12.57	12.57	0.29	0.23	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-4301	0	0	0	-11764	--	--	12.57	12.57	0.29	0.29	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-5542	0	0	0	-7788	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-3890	0	0	0	-13457	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-6682	0	0	0	-15743	--	--	12.57	12.57	0.20	0.37	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-5131	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-4301	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-5542	0	0	0	-14320	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8

1J	236	-0	-3890	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-6683	0	0	0	-19813	--	--	12.57	12.57	0.20	0.47	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-1206	0	0	0	-13002	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	-512	0	0	0	-13847	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-1648	0	0	0	-12424	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	-70	0	0	0	-14425	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-1154	0	0	0	-19581	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	-1206	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	-512	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1648	0	0	0	-14344	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	709	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	-1154	0	0	0	-19813	--	--	12.57	12.57	0.20	0.47	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	-285	0	0	0	-13879	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	285	0	0	0	-13879	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	-709	0	0	0	-14294	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	709	0	0	0	-14294	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	0	0	0	0	-19810	--	--	12.57	12.57	0.20	0.47	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	708	-0	512	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1B	708	-0	1206	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1I	708	-0	-709	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.06	0.00	0.00	16.8
1J	708	-0	1648	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
2	708	-0	1154	0	0	0	-19813	--	--	12.57	12.57	0.20	0.47	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	826	-0	512	0	0	0	-12325	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1B	826	-0	1206	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1I	826	-0	70	0	0	0	-10883	--	--	12.57	12.57	0.29	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
1J	826	-0	1648	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.15	0.00	0.00	16.8
2	826	-0	1154	0	0	0	-19578	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.02	0.10	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	944	-0	4301	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	944	-0	5131	0	0	0	-14043	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1I	944	-0	3890	0	0	0	-12704	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1J	944	-0	5542	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
2	944	-0	6686	0	0	0	-19813	--	--	12.57	12.57	0.20	0.47	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1062	-0	4301	0	0	0	-8666	--	--	12.57	12.57	0.29	0.21	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	1062	-0	5131	0	0	0	-12576	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1I	1062	-0	3890	0	0	0	-6170	--	--	12.57	12.57	0.29	0.15	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1J	1062	-0	5542	0	0	0	-14469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
2	1062	-0	6686	0	0	0	-15745	--	--	12.57	12.57	0.20	0.37	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1180	-0	4301	0	0	0	1575	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.06	0.39	0.00	0.00	16.8
1B	1180	-0	5131	0	0	0	-7478	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.07	0.46	0.00	0.00	16.8
1I	1180	-0	3890	0	0	0	4170	--	--	12.57	12.57	0.14	0.10	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1J	1180	-0	5542	0	0	0	-10475	--	--	12.57	12.57	0.29	0.25	0.07	0.50	0.00	0.00	16.8
2	1180	-0	6685	0	0	0	-7855	--	--	12.57	12.57	0.20	0.19	0.09	0.61	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_107_IP1** Descrizione: **Fondazione_107 5-14**
ASTA NUM. 18 NI 5 NF 12 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4550	0	0	0	-5469	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-3964	0	0	0	-7753	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-4995	0	0	0	1531	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-3519	0	0	0	-9863	--	--	12.57	12.57	0.29	0.24	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6083	0	0	0	-10171	--	--	12.57	12.57	0.20	0.24	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-4550	0	0	0	-10786	--	--	12.57	12.57	0.29	0.26	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-3964	0	0	0	-12481	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-4995	0	0	0	-9237	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-3519	0	0	0	-14030	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-6083	0	0	0	-17349	--	--	12.57	12.57	0.20	0.41	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-4550	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-3964	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-4995	0	0	0	-14596	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-3519	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-6084	0	0	0	-20400	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-831	0	0	0	-13415	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	-347	0	0	0	-14108	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-1252	0	0	0	-12921	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	74	0	0	0	-14747	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-775	0	0	0	-20243	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	-831	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	-347	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1252	0	0	0	-14389	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	586	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	-775	0	0	0	-20400	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	-207	0	0	0	-14083	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	207	0	0	0	-14083	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	-586	0	0	0	-14454	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	586	0	0	0	-14454	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	0	0	0	0	-20400	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	708	-0	347	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	708	-0	831	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	708	-0	-586	0	0	0	-14596	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	708	-0	1252	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
2	708	-0	775	0	0	0	-20400	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	826	-0	347	0	0	0	-12941	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	826	-0	831	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	826	-0	-74	0	0	0	-11768	--	--	12.57	12.57	0.29	0.29	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
1J	826	-0	1252	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
2	826	-0	775	0	0	0	-20244	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	944	-0	3964	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1B	944	-0	4550	0	0	0	-14207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1I	944	-0	3519	0	0	0	-13671	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	944	-0	4995	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	944	-0	6086	0	0	0	-20400	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1062	-0	3964	0	0	0	-10212	--	--	12.57	12.57	0.29	0.25	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1B	1062	-0	4550	0	0	0	-13055	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1I	1062	-0	3519	0	0	0	-7792	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1062	-0	4995	0	0	0	-14754	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1062	-0	6086	0	0	0	-17346	--	--	12.57	12.57	0.20	0.41	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1180	-0	3964	0	0	0	-4895	--	--	12.57	12.57	0.29	0.12	0.05	0.36	0.00	0.00	16.8
1B	1180	-0	4550	0	0	0	-8326	--	--	12.57	12.57	0.29	0.20	0.06	0.41	0.00	0.00	16.8
1I	1180	-0	3519	0	0	0	1531	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1180	-0	4995	0	0	0	-11308	--	--	12.57	12.57	0.29	0.28	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1180	-0	6085	0	0	0	-10165	--	--	12.57	12.57	0.20	0.24	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_106_IP1** Descrizione: **Fondazione_106 4-13**
ASTA NUM. 19 NI 4 NF 13 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

---

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm		daN			daN*m				cmq								
1A	0	-0	-4465	0	0	0	-5777	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-4031	0	0	0	-7736	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-4922	0	0	0	1102	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-3574	0	0	0	-9798	--	--	12.57	12.57	0.29	0.24	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6055	0	0	0	-10405	--	--	12.57	12.57	0.20	0.25	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	118	-0	-4465	0	0	0	-11044	--	--	12.57	12.57	0.29	0.27	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-4031	0	0	0	-12494	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-4922	0	0	0	-9523	--	--	12.57	12.57	0.29	0.23	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-3574	0	0	0	-14015	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-6055	0	0	0	-17550	--	--	12.57	12.57	0.20	0.42	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	236	-0	-4465	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-4031	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-4922	0	0	0	-14632	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-3574	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-6055	0	0	0	-20530	--	--	12.57	12.57	0.20	0.49	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	354	-0	-772	0	0	0	-13604	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	-374	0	0	0	-14112	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-1191	0	0	0	-13081	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	45	0	0	0	-14723	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-746	0	0	0	-20380	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	472	-0	-772	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	-374	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1191	0	0	0	-14494	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	551	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	-746	0	0	0	-20530	--	--	12.57	12.57	0.20	0.49	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	590	-0	-177	0	0	0	-14153	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	177	0	0	0	-14153	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	-551	0	0	0	-14519	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	551	0	0	0	-14519	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	0	0	0	0	-20530	--	--	12.57	12.57	0.20	0.49	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	708	-0	374	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	708	-0	772	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	708	-0	-551	0	0	0	-14632	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	708	-0	1191	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
2	708	-0	746	0	0	0	-20530	--	--	12.57	12.57	0.20	0.49	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	826	-0	374	0	0	0	-13221	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	826	-0	772	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1I	826	-0	-45	0	0	0	-11966	--	--	12.57	12.57	0.29	0.29	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8
1J	826	-0	1191	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.11	0.00	0.00	16.8
2	826	-0	746	0	0	0	-20380	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	944	-0	4031	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1B	944	-0	4465	0	0	0	-14195	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	944	-0	3574	0	0	0	-14013	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	944	-0	4922	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
2	944	-0	6056	0	0	0	-20530	--	--	12.57	12.57	0.20	0.49	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	1062	-0	4031	0	0	0	-10616	--	--	12.57	12.57	0.29	0.26	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1B	1062	-0	4465	0	0	0	-12915	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	1062	-0	3574	0	0	0	-8200	--	--	12.57	12.57	0.29	0.20	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1062	-0	4922	0	0	0	-14737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1062	-0	6056	0	0	0	-17551	--	--	12.57	12.57	0.20	0.42	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8																		
1A	1180	-0	4031	0	0	0	-5349	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1B	1180	-0	4465	0	0	0	-8157	--	--	12.57	12.57	0.29	0.20	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8

1I	1180	-0	3574	0	0	0	1105	--	--	12.57	12.57	0.14	0.03	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1180	-0	4922	0	0	0	-11114	--	--	12.57	12.57	0.29	0.27	0.06	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1180	-0	6056	0	0	0	-10405	--	--	12.57	12.57	0.20	0.25	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_105_IP1** Descrizione: **Fondazione_105 3-12**
ASTA NUM. 20 NI 3 NF 14 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-4608	0	0	0	-5254	--	--	12.57	12.57	0.29	0.13	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-3900	0	0	0	-7757	--	--	12.57	12.57	0.29	0.19	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-5018	0	0	0	1738	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-3490	0	0	0	-9838	--	--	12.57	12.57	0.29	0.24	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6080	0	0	0	-9990	--	--	12.57	12.57	0.20	0.24	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-4608	0	0	0	-10587	--	--	12.57	12.57	0.29	0.26	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-3900	0	0	0	-12463	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-5018	0	0	0	-9063	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-3490	0	0	0	-13987	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-6080	0	0	0	-17164	--	--	12.57	12.57	0.20	0.41	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-4608	0	0	0	-14224	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-3900	0	0	0	-14225	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-5018	0	0	0	-14551	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-3490	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-6079	0	0	0	-20255	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-874	0	0	0	-13238	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	-322	0	0	0	-14103	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-1282	0	0	0	-12790	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	86	0	0	0	-14720	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-791	0	0	0	-20097	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	-874	0	0	0	-14213	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	-322	0	0	0	-14225	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1282	0	0	0	-14285	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	603	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	-791	0	0	0	-20255	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	-229	0	0	0	-14014	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	229	0	0	0	-14014	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.00	0.02	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	-603	0	0	0	-14380	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	603	0	0	0	-14380	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	0	0	0	0	-20250	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	708	-0	322	0	0	0	-14224	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	708	-0	874	0	0	0	-14225	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	708	-0	-603	0	0	0	-14551	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1J	708	-0	1282	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
2	708	-0	791	0	0	0	-20255	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	826	-0	322	0	0	0	-12696	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	826	-0	874	0	0	0	-14225	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.08	0.00	0.00	16.8
1I	826	-0	-86	0	0	0	-11618	--	--	12.57	12.57	0.29	0.28	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
1J	826	-0	1282	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
2	826	-0	791	0	0	0	-20091	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	944	-0	3900	0	0	0	-14224	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1B	944	-0	4608	0	0	0	-14225	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	944	-0	3490	0	0	0	-13456	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	944	-0	5018	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	944	-0	6076	0	0	0	-20255	--	--	12.57	12.57	0.20	0.48	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1062	-0	3900	0	0	0	-9893	--	--	12.57	12.57	0.29	0.24	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1B	1062	-0	4608	0	0	0	-13156	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	1062	-0	3490	0	0	0	-7566	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1062	-0	5018	0	0	0	-14721	--	--	12.57	12.57	0.29	0.36	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1062	-0	6076	0	0	0	-17166	--	--	12.57	12.57	0.20	0.41	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1180	-0	3900	0	0	0	-4560	--	--	12.57	12.57	0.29	0.11	0.05	0.35	0.00	0.00	16.8
1B	1180	-0	4608	0	0	0	-8449	--	--	12.57	12.57	0.29	0.21	0.06	0.42	0.00	0.00	16.8
1I	1180	-0	3490	0	0	0	1739	--	--	12.57	12.57	0.14	0.04	0.05	0.32	0.00	0.00	16.8
1J	1180	-0	5018	0	0	0	-11333	--	--	12.57	12.57	0.29	0.28	0.07	0.45	0.00	0.00	16.8
2	1180	-0	6077	0	0	0	-9996	--	--	12.57	12.57	0.20	0.24	0.08	0.55	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

Nome travata: **fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_104 2-11**
ASTA NUM. 21 NI 2 NF 15 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-5282	0	0	0	2147	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1B	0	-0	-4422	0	0	0	-1841	--	--	12.57	12.57	0.29	0.04	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	0	-0	-5614	0	0	0	4503	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	0	-0	-4090	0	0	0	-4207	--	--	12.57	12.57	0.29	0.10	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	0	-0	-6835	0	0	0	-6878	--	--	12.57	12.57	0.20	0.16	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	118	-0	-5282	0	0	0	-8911	--	--	12.57	12.57	0.29	0.22	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1B	118	-0	-4422	0	0	0	-11400	--	--	12.57	12.57	0.29	0.28	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	118	-0	-5614	0	0	0	-7271	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	118	-0	-4090	0	0	0	-13040	--	--	12.57	12.57	0.29	0.32	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	118	-0	-6835	0	0	0	-14944	--	--	12.57	12.57	0.20	0.35	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	236	-0	-5282	0	0	0	-13863	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1B	236	-0	-4422	0	0	0	-13864	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1I	236	-0	-5614	0	0	0	-13891	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
1J	236	-0	-4090	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
2	236	-0	-6835	0	0	0	-19354	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	354	-0	-1336	0	0	0	-12737	--	--	12.57	12.57	0.29	0.31	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1B	354	-0	-572	0	0	0	-13642	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	354	-0	-1755	0	0	0	-12151	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	354	-0	-153	0	0	0	-14227	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
2	354	-0	-1286	0	0	0	-19096	--	--	12.57	12.57	0.20	0.45	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	472	-0	-1336	0	0	0	-13863	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1B	472	-0	-572	0	0	0	-13864	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1I	472	-0	-1755	0	0	0	-14190	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
1J	472	-0	743	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	472	-0	-1286	0	0	0	-19354	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	590	-0	-316	0	0	0	-13689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1B	590	-0	316	0	0	0	-13689	--	--	12.57	12.57	0.29	0.33	0.00	0.03	0.00	0.00	16.8
1I	590	-0	-742	0	0	0	-14107	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	590	-0	743	0	0	0	-14107	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
2	590	-0	0	0	0	0	-19350	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.00	0.00	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	708	-0	572	0	0	0	-13863	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1B	708	-0	1336	0	0	0	-13864	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8
1I	708	-0	-742	0	0	0	-14289	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.01	0.07	0.00	0.00	16.8
1J	708	-0	1755	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
2	708	-0	1286	0	0	0	-19354	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	826	-0	572	0	0	0	-11988	--	--	12.57	12.57	0.29	0.29	0.01	0.05	0.00	0.00	16.8
1B	826	-0	1336	0	0	0	-13864	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

1I	826	-0	153	0	0	0	-10582	--	--	12.57	12.57	0.29	0.26	0.00	0.01	0.00	0.00	16.8
1J	826	-0	1755	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.02	0.16	0.00	0.00	16.8
2	826	-0	1286	0	0	0	-19092	--	--	12.57	12.57	0.20	0.45	0.02	0.12	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	944	-0	4422	0	0	0	-13863	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	944	-0	5282	0	0	0	-13864	--	--	12.57	12.57	0.29	0.34	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1I	944	-0	4090	0	0	0	-12398	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1J	944	-0	5614	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	944	-0	6836	0	0	0	-19354	--	--	12.57	12.57	0.20	0.46	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1062	-0	4422	0	0	0	-8068	--	--	12.57	12.57	0.29	0.20	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	1062	-0	5282	0	0	0	-12239	--	--	12.57	12.57	0.29	0.30	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1I	1062	-0	4090	0	0	0	-5778	--	--	12.57	12.57	0.29	0.14	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1J	1062	-0	5614	0	0	0	-14290	--	--	12.57	12.57	0.29	0.35	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	1062	-0	6836	0	0	0	-14944	--	--	12.57	12.57	0.20	0.35	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

1A	1180	-0	4422	0	0	0	2147	--	--	12.57	12.57	0.14	0.05	0.06	0.40	0.00	0.00	16.8
1B	1180	-0	5282	0	0	0	-7327	--	--	12.57	12.57	0.29	0.18	0.07	0.48	0.00	0.00	16.8
1I	1180	-0	4090	0	0	0	4503	--	--	12.57	12.57	0.14	0.11	0.05	0.37	0.00	0.00	16.8
1J	1180	-0	5614	0	0	0	-10018	--	--	12.57	12.57	0.29	0.24	0.07	0.51	0.00	0.00	16.8
2	1180	-0	6836	0	0	0	-6878	--	--	12.57	12.57	0.20	0.16	0.09	0.62	0.00	0.00	16.8

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14) staffe= 2 d 8 / 16.8

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	6	fondaz_101_IP1.ARM	Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7
7	8	fondaz_103_IP1.ARM	Fondazione_103 1-8-10
9	14	fondaz_102_IP1.ARM	Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16
15	16	fondaz_109_IP1.ARM	Fondazione_109 7-9-16
17	17	fondaz_108_IP1.ARM	Fondazione_108 6-15
18	18	fondaz_107_IP1.ARM	Fondazione_107 5-14
19	19	fondaz_106_IP1.ARM	Fondazione_106 4-13
20	20	fondaz_105_IP1.ARM	Fondazione_105 3-12
21	21	fondaz_104_IP1.ARM	Fondazione_104 2-11

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

FONDAZIONI

Gruppo	El.	NC	x cm	Fx, M IR	Bielle IR	Note
1	19	2	236	0.49	--	
1	21	2	944	--	0.09	

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **Travi di fondazione**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Copriferro: **3.0** cm

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE** Gruppo: **2** Tabella: **Tabella travi**
Descrizione: **Travi**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Condizioni ambientali: **Ordinaria**
Copriferro superiore: **3.5** cm Copriferro inferiore: **3.5** cm Copriferro laterale: **3.5** cm
Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Trave_204_IP1** Descrizione: **Trave_204 2-11**
ASTA NUM. 1 NI 31 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 676.88 121.12 144.88 1442.88 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x cm	[Fx] daN	[Fy] daN	[Fz] daN	[Mx] daN*m	[My] daN*m	Mz daN*m	[APOST] cm²	[AANT] cm²	AINF cm²	ASUP cm²	Sc daN/cm²	Sf daN/cm²	w mm
3	0	-0	8513	0	0	0	-10903	6.28	6.28	6.28	9.42	-75.59	2742.8	0.17
4	0	-0	7472	0	0	0	-9549	6.28	6.28	6.28	9.42	-66.20	2402.2	0.15
5	0	-0	7158	0	0	0	-9146	6.28	6.28	6.28	9.42	-63.41	2300.8	0.14
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	79	-0	7378	0	0	0	-5930	6.28	6.28	6.28	9.42	-41.11	1491.6	0.08
4	79	-0	6476	0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	9.42	-35.94	1304.1	0.06
5	79	-0	6204	0	0	0	-4964	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.42	1248.9	0.06
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	157	-0	6243	0	0	0	-572	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.63	21.4	0.00
4	157	-0	5479	0	0	0	-482	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.22	18.1	0.00
5	157	-0	5249	0	0	0	-460	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.12	17.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	5108	0	0	0	3892	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.92	145.9	0.00
4	236	-0	4483	0	0	0	3437	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.82	128.8	0.00
5	236	-0	4295	0	0	0	3294	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.16	123.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	3973	0	0	0	7464	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.75	1877.7	0.11
4	315	-0	3487	0	0	0	6572	6.28	6.28	9.42	6.28	-45.56	1653.2	0.09
5	315	-0	3340	0	0	0	6297	6.28	6.28	9.42	6.28	-43.66	1584.2	0.09

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	2838	0	0	0	10143	6.28	6.28	9.42	6.28	-70.32	2551.5	0.16
4	393	-0	2491	0	0	0	8923	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.86	2244.6	0.14
5	393	-0	2386	0	0	0	8550	6.28	6.28	9.42	6.28	-59.27	2150.8	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	1703	0	0	0	11929	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.16	2277.5	0.13
4	472	-0	1494	0	0	0	10490	6.28	6.28	12.57	6.28	-66.10	2002.9	0.11
5	472	-0	1432	0	0	0	10051	6.28	6.28	12.57	6.28	-63.33	1919.1	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	568	0	0	0	12822	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.79	2448.0	0.14
4	551	-0	498	0	0	0	11274	6.28	6.28	12.57	6.28	-71.04	2152.5	0.12
5	551	-0	477	0	0	0	10802	6.28	6.28	12.57	6.28	-68.06	2062.4	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	629	-0	-568	0	0	0	12822	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.79	2448.0	0.14
4	629	-0	-498	0	0	0	11274	6.28	6.28	12.57	6.28	-71.04	2152.5	0.12
5	629	-0	-477	0	0	0	10802	6.28	6.28	12.57	6.28	-68.06	2062.4	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	-1703	-0	0	0	11929	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.16	2277.5	0.13
4	708	-0	-1494	-0	0	0	10490	6.28	6.28	12.57	6.28	-66.10	2002.9	0.11
5	708	-0	-1432	-0	0	0	10051	6.28	6.28	12.57	6.28	-63.33	1919.1	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	787	-0	-2838	0	0	0	10143	6.28	6.28	9.42	6.28	-70.32	2551.5	0.16
4	787	-0	-2491	0	0	0	8923	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.86	2244.6	0.14
5	787	-0	-2386	0	0	0	8550	6.28	6.28	9.42	6.28	-59.27	2150.8	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	865	-0	-3973	0	0	0	7464	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.75	1877.7	0.11
4	865	-0	-3487	0	0	0	6572	6.28	6.28	9.42	6.28	-45.56	1653.2	0.09
5	865	-0	-3340	0	0	0	6297	6.28	6.28	9.42	6.28	-43.66	1584.2	0.09

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	-5108	0	0	0	3892	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.92	145.9	0.00
4	944	-0	-4483	0	0	0	3437	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.82	128.8	0.00
5	944	-0	-4295	0	0	0	3294	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.16	123.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1023	-0	-6243	0	0	0	-572	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.63	21.4	0.00
4	1023	-0	-5479	0	0	0	-482	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.22	18.1	0.00
5	1023	-0	-5249	0	0	0	-460	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.12	17.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1101	-0	-7378	-0	0	0	-5930	6.28	6.28	6.28	9.42	-41.11	1491.6	0.08
4	1101	-0	-6476	-0	0	0	-5184	6.28	6.28	6.28	9.42	-35.94	1304.1	0.06
5	1101	-0	-6204	-0	0	0	-4964	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.42	1248.9	0.06

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	-8513	0	0	0	-10903	6.28	6.28	6.28	9.42	-75.59	2742.8	0.17
4	1180	-0	-7472	0	0	0	-9549	6.28	6.28	6.28	9.42	-66.20	2402.2	0.15
5	1180	-0	-7158	0	0	0	-9146	6.28	6.28	6.28	9.42	-63.41	2300.8	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_205_IP1** Descrizione: **Trave_205 3-12**
ASTA NUM. 2 NI 30 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	9274	0	0	0	-11249	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.98	2829.8	0.18
4	0	-0	8091	0	0	0	-9786	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.84	2461.9	0.15
5	0	-0	7734	0	0	0	-9350	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.82	2352.1	0.14
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	79	-0	8037	0	0	0	-5831	6.28	6.28	6.28	9.42	-40.42	1466.8	0.08
4	79	-0	7012	0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	9.42	-35.08	1272.8	0.06
5	79	-0	6703	0	0	0	-4832	6.28	6.28	6.28	9.42	-33.50	1215.5	0.05
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	157	-0	6801	0	0	0	6	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.03	0.2	0.00
4	157	-0	5933	0	0	0	32	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.15	1.2	0.00
5	157	-0	5672	0	0	0	35	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.16	1.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	236	-0	5564	0	0	0	4870	6.28	6.28	6.28	6.28	-38.97	1811.6	0.11
4	236	-0	4855	0	0	0	4275	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.21	1590.4	0.08
5	236	-0	4640	0	0	0	4091	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.83	153.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	315	-0	4328	0	0	0	8761	6.28	6.28	9.42	6.28	-60.73	2203.9	0.13
4	315	-0	3776	0	0	0	7670	6.28	6.28	9.42	6.28	-53.17	1929.3	0.11
5	315	-0	3609	0	0	0	7336	6.28	6.28	9.42	6.28	-50.86	1845.5	0.11
apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	393	-0	3091	0	0	0	11679	6.28	6.28	12.57	6.28	-73.59	2229.8	0.12
4	393	-0	2697	0	0	0	10215	6.28	6.28	12.57	6.28	-64.37	1950.4	0.11
5	393	-0	2578	0	0	0	9770	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.56	1865.3	0.10
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	472	-0	1855	0	0	0	13625	6.28	6.28	12.57	6.28	-85.85	2601.3	0.15
4	472	-0	1618	0	0	0	11913	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.06	2274.4	0.13
5	472	-0	1547	0	0	0	11392	6.28	6.28	12.57	6.28	-71.78	2175.0	0.12
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	551	-0	618	0	0	0	14597	6.28	6.28	12.57	6.28	-91.98	2787.0	0.16
4	551	-0	539	0	0	0	12761	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.41	2436.4	0.14
5	551	-0	516	0	0	0	12203	6.28	6.28	12.57	6.28	-76.89	2329.9	0.13
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	629	-0	-618	0	0	0	14597	6.28	6.28	12.57	6.28	-91.98	2787.0	0.16
4	629	-0	-539	0	0	0	12761	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.41	2436.4	0.14
5	629	-0	-516	0	0	0	12203	6.28	6.28	12.57	6.28	-76.89	2329.9	0.13
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	708	-0	-1855	0	0	0	13625	6.28	6.28	12.57	6.28	-85.85	2601.3	0.15
4	708	-0	-1618	0	0	0	11913	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.06	2274.4	0.13
5	708	-0	-1547	0	0	0	11392	6.28	6.28	12.57	6.28	-71.78	2175.0	0.12
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	787	-0	-3091	0	0	0	11679	6.28	6.28	12.57	6.28	-73.59	2229.8	0.12
4	787	-0	-2697	0	0	0	10215	6.28	6.28	12.57	6.28	-64.37	1950.4	0.11
5	787	-0	-2578	0	0	0	9770	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.56	1865.3	0.10
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	865	-0	-4328	0	0	0	8761	6.28	6.28	9.42	6.28	-60.73	2203.9	0.13
4	865	-0	-3776	0	0	0	7670	6.28	6.28	9.42	6.28	-53.17	1929.3	0.11
5	865	-0	-3609	0	0	0	7336	6.28	6.28	9.42	6.28	-50.86	1845.5	0.11
apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	944	-0	-5564	0	0	0	4870	6.28	6.28	6.28	6.28	-38.97	1811.6	0.11
4	944	-0	-4855	0	0	0	4275	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.21	1590.4	0.08
5	944	-0	-4640	0	0	0	4091	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.83	153.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	1023	-0	-6801	0	0	0	6	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.03	0.2	0.00
4	1023	-0	-5933	0	0	0	32	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.15	1.2	0.00

5	1023	-0	-5672	0	0	0	35	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.16	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1101	-0	-8037	0	0	0	-5831	6.28	6.28	6.28	9.42	-40.42	1466.8	0.08
4	1101	-0	-7012	0	0	0	-5060	6.28	6.28	6.28	9.42	-35.08	1272.8	0.06
5	1101	-0	-6703	0	0	0	-4832	6.28	6.28	6.28	9.42	-33.50	1215.5	0.05

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	-9274	0	0	0	-11249	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.98	2829.8	0.18
4	1180	-0	-8091	0	0	0	-9786	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.84	2461.9	0.15
5	1180	-0	-7734	0	0	0	-9350	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.82	2352.1	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_206_IP1** Descrizione: **Trave_206 4-13**
ASTA NUM. 3 NI 29 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	9274	0	0	0	-11109	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.01	2794.6	0.18
4	0	-0	8091	0	0	0	-9666	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.01	2431.7	0.15
5	0	-0	7734	0	0	0	-9240	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.06	2324.4	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	8037	0	0	0	-5691	6.28	6.28	6.28	9.42	-39.45	1431.5	0.07
4	79	-0	7012	0	0	0	-4940	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.24	1242.6	0.06
5	79	-0	6703	0	0	0	-4722	6.28	6.28	6.28	9.42	-32.73	1187.8	0.05

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	6801	0	0	0	146	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.5	0.00
4	157	-0	5933	0	0	0	152	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.70	5.7	0.00
5	157	-0	5672	0	0	0	145	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	5564	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	-40.09	1863.7	0.11
4	236	-0	4855	0	0	0	4395	6.28	6.28	6.28	6.28	-35.18	1635.1	0.09
5	236	-0	4640	0	0	0	4201	6.28	6.28	6.28	6.28	-19.34	157.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	4328	0	0	0	8901	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.71	2239.1	0.14
4	315	-0	3776	0	0	0	7790	6.28	6.28	9.42	6.28	-54.00	1959.5	0.11
5	315	-0	3609	0	0	0	7446	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.62	1873.1	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	3091	0	0	0	11819	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.47	2256.6	0.12
4	393	-0	2697	0	0	0	10335	6.28	6.28	12.57	6.28	-65.12	1973.3	0.11
5	393	-0	2578	0	0	0	9880	6.28	6.28	12.57	6.28	-62.25	1886.3	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	1855	0	0	0	13765	6.28	6.28	12.57	6.28	-86.73	2628.0	0.15
4	472	-0	1618	0	0	0	12033	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.82	2297.3	0.13
5	472	-0	1547	0	0	0	11502	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.48	2196.0	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	618	0	0	0	14737	6.28	6.28	12.57	6.28	-92.86	2813.7	0.16
4	551	-0	539	0	0	0	12881	6.28	6.28	12.57	6.28	-81.17	2459.4	0.14
5	551	-0	516	0	0	0	12313	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.59	2350.9	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	629	-0	-618	0	0	0	14737	6.28	6.28	12.57	6.28	-92.86	2813.7	0.16
4	629	-0	-539	0	0	0	12881	6.28	6.28	12.57	6.28	-81.17	2459.4	0.14
5	629	-0	-516	0	0	0	12313	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.59	2350.9	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	-1855	0	0	0	13765	6.28	6.28	12.57	6.28	-86.73	2628.0	0.15
4	708	-0	-1618	0	0	0	12033	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.82	2297.3	0.13
5	708	-0	-1547	0	0	0	11502	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.48	2196.0	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	787	-0	-3091	0	0	0	11819	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.47	2256.6	0.12
4	787	-0	-2697	0	0	0	10335	6.28	6.28	12.57	6.28	-65.12	1973.3	0.11
5	787	-0	-2578	0	0	0	9880	6.28	6.28	12.57	6.28	-62.25	1886.3	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	865	-0	-4328	0	0	0	8901	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.71	2239.1	0.14
4	865	-0	-3776	0	0	0	7790	6.28	6.28	9.42	6.28	-54.00	1959.5	0.11
5	865	-0	-3609	0	0	0	7446	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.62	1873.1	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	-5564	0	0	0	5010	6.28	6.28	6.28	6.28	-40.09	1863.7	0.11
4	944	-0	-4855	0	0	0	4395	6.28	6.28	6.28	6.28	-35.18	1635.1	0.09
5	944	-0	-4640	0	0	0	4201	6.28	6.28	6.28	6.28	-19.34	157.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1023	-0	-6801	0	0	0	146	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.5	0.00
4	1023	-0	-5933	0	0	0	152	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.70	5.7	0.00
5	1023	-0	-5672	0	0	0	145	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1101	-0	-8037	0	0	0	-5691	6.28	6.28	6.28	9.42	-39.45	1431.5	0.07
4	1101	-0	-7012	0	0	0	-4940	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.24	1242.6	0.06
5	1101	-0	-6703	0	0	0	-4722	6.28	6.28	6.28	9.42	-32.73	1187.8	0.05

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	-9274	0	0	0	-11109	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.01	2794.6	0.18
4	1180	-0	-8091	0	0	0	-9666	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.01	2431.7	0.15
5	1180	-0	-7734	0	0	0	-9240	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.06	2324.4	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_207_IP1** Descrizione: **Trave_207 5-14**
ASTA NUM. 4 NI 28 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	9274	0	0	0	-11179	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.50	2812.2	0.18
4	0	-0	8091	0	0	0	-9726	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.43	2446.8	0.15
5	0	-0	7734	0	0	0	-9290	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.40	2337.0	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	8037	0	0	0	-5761	6.28	6.28	6.28	9.42	-39.94	1449.2	0.07
4	79	-0	7012	0	0	0	-5000	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.66	1257.7	0.06
5	79	-0	6703	0	0	0	-4772	6.28	6.28	6.28	9.42	-33.08	1200.4	0.05

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	6801	0	0	0	76	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.35	2.8	0.00
4	157	-0	5933	0	0	0	92	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.42	3.4	0.00
5	157	-0	5672	0	0	0	95	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.44	3.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	5564	0	0	0	4940	6.28	6.28	6.28	6.28	-39.53	1837.7	0.11
4	236	-0	4855	0	0	0	4335	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.70	1612.7	0.08
5	236	-0	4640	0	0	0	4151	6.28	6.28	6.28	6.28	-19.11	155.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	4328	0	0	0	8831	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.22	2221.5	0.13
4	315	-0	3776	0	0	0	7730	6.28	6.28	9.42	6.28	-53.59	1944.4	0.11
5	315	-0	3609	0	0	0	7396	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.27	1860.6	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	3091	0	0	0	11749	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.03	2243.2	0.12
4	393	-0	2697	0	0	0	10275	6.28	6.28	12.57	6.28	-64.75	1961.8	0.11
5	393	-0	2578	0	0	0	9830	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.94	1876.7	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	1855	0	0	0	13695	6.28	6.28	12.57	6.28	-86.29	2614.6	0.15
4	472	-0	1618	0	0	0	11973	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.44	2285.9	0.13
5	472	-0	1547	0	0	0	11452	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.16	2186.5	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	618	0	0	0	14667	6.28	6.28	12.57	6.28	-92.42	2800.4	0.16
4	551	-0	539	0	0	0	12821	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.79	2447.9	0.14
5	551	-0	516	0	0	0	12263	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.27	2341.4	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	629	-0	-618	0	0	0	14667	6.28	6.28	12.57	6.28	-92.42	2800.4	0.16
4	629	-0	-539	0	0	0	12821	6.28	6.28	12.57	6.28	-80.79	2447.9	0.14
5	629	-0	-516	0	0	0	12263	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.27	2341.4	0.13

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	-1855	0	0	0	13695	6.28	6.28	12.57	6.28	-86.29	2614.6	0.15
4	708	-0	-1618	0	0	0	11973	6.28	6.28	12.57	6.28	-75.44	2285.9	0.13
5	708	-0	-1547	0	0	0	11452	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.16	2186.5	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	787	-0	-3091	-0	0	0	11749	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.03	2243.2	0.12
4	787	-0	-2697	-0	0	0	10275	6.28	6.28	12.57	6.28	-64.75	1961.8	0.11
5	787	-0	-2578	-0	0	0	9830	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.94	1876.7	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	865	-0	-4328	0	0	0	8831	6.28	6.28	9.42	6.28	-61.22	2221.5	0.13
4	865	-0	-3776	0	0	0	7730	6.28	6.28	9.42	6.28	-53.59	1944.4	0.11
5	865	-0	-3609	0	0	0	7396	6.28	6.28	9.42	6.28	-51.27	1860.6	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	-5564	0	0	0	4940	6.28	6.28	6.28	6.28	-39.53	1837.7	0.11
4	944	-0	-4855	0	0	0	4335	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.69	1612.7	0.08
5	944	-0	-4640	0	0	0	4151	6.28	6.28	6.28	6.28	-19.11	155.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1023	-0	-6801	0	0	0	76	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.35	2.8	0.00
4	1023	-0	-5933	0	0	0	92	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.42	3.4	0.00
5	1023	-0	-5672	0	0	0	95	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.44	3.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1101	-0	-8037	0	0	0	-5761	6.28	6.28	6.28	9.42	-39.94	1449.2	0.07
4	1101	-0	-7012	0	0	0	-5000	6.28	6.28	6.28	9.42	-34.66	1257.7	0.06
5	1101	-0	-6703	0	0	0	-4772	6.28	6.28	6.28	9.42	-33.08	1200.4	0.05

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	-9274	0	0	0	-11179	6.28	6.28	6.28	9.42	-77.50	2812.2	0.18
4	1180	-0	-8091	0	0	0	-9726	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.43	2446.8	0.15
5	1180	-0	-7734	0	0	0	-9290	6.28	6.28	6.28	9.42	-64.40	2337.0	0.14

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_208_IP1** Descrizione: **Trave_208 6-15**
ASTA NUM. 5 NI 27 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 769.50 137.70 164.70 1571.90 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	9274	0	0	0	-11789	6.28	6.28	6.28	9.42	-81.73	2965.6	0.19
4	0	-0	8091	0	0	0	-10256	6.28	6.28	6.28	9.42	-71.10	2580.1	0.16
5	0	-0	7734	0	0	0	-9800	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.94	2465.3	0.15

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	8037	0	0	0	-6371	6.28	6.28	6.28	9.42	-44.17	1602.6	0.09
4	79	-0	7012	0	0	0	-5530	6.28	6.28	6.28	9.42	-38.34	1391.0	0.07
5	79	-0	6703	0	0	0	-5282	6.28	6.28	6.28	9.42	-36.62	1328.7	0.06

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	6801	0	0	0	-534	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.46	20.0	0.00
4	157	-0	5933	0	0	0	-438	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.02	16.4	0.00
5	157	-0	5672	0	0	0	-415	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.91	15.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	5564	0	0	0	4330	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.65	1610.7	0.08
4	236	-0	4855	0	0	0	3805	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.52	142.6	0.00
5	236	-0	4640	0	0	0	3641	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.76	136.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	4328	0	0	0	8221	6.28	6.28	9.42	6.28	-56.99	2068.0	0.12
4	315	-0	3776	0	0	0	7200	6.28	6.28	9.42	6.28	-49.91	1811.1	0.10
5	315	-0	3609	0	0	0	6886	6.28	6.28	9.42	6.28	-47.74	1732.3	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	3091	0	0	0	11139	6.28	6.28	12.57	6.28	-70.19	2126.7	0.12
4	393	-0	2697	0	0	0	9745	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.41	1860.6	0.10
5	393	-0	2578	0	0	0	9320	6.28	6.28	12.57	6.28	-58.72	1779.4	0.09

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	1855	0	0	0	13085	6.28	6.28	12.57	6.28	-82.45	2498.2	0.14
4	472	-0	1618	0	0	0	11443	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.10	2184.7	0.12
5	472	-0	1547	0	0	0	10942	6.28	6.28	12.57	6.28	-68.95	2089.1	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	618	0	0	0	14057	6.28	6.28	12.57	6.28	-88.58	2683.9	0.15
4	551	-0	539	0	0	0	12291	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.45	2346.7	0.13
5	551	-0	516	0	0	0	11753	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.06	2244.0	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	629	-0	-618	0	0	0	14057	6.28	6.28	12.57	6.28	-88.58	2683.9	0.15
4	629	-0	-539	0	0	0	12291	6.28	6.28	12.57	6.28	-77.45	2346.7	0.13
5	629	-0	-516	0	0	0	11753	6.28	6.28	12.57	6.28	-74.06	2244.0	0.12

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	-1855	0	0	0	13085	6.28	6.28	12.57	6.28	-82.45	2498.2	0.14
4	708	-0	-1618	0	0	0	11443	6.28	6.28	12.57	6.28	-72.10	2184.7	0.12
5	708	-0	-1547	0	0	0	10942	6.28	6.28	12.57	6.28	-68.95	2089.1	0.11

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	787	-0	-3091	0	0	0	11139	6.28	6.28	12.57	6.28	-70.19	2126.7	0.12
4	787	-0	-2697	0	0	0	9745	6.28	6.28	12.57	6.28	-61.41	1860.6	0.10
5	787	-0	-2578	0	0	0	9320	6.28	6.28	12.57	6.28	-58.72	1779.4	0.09

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	865	-0	-4328	0	0	0	8221	6.28	6.28	9.42	6.28	-56.99	2068.0	0.12
4	865	-0	-3776	0	0	0	7200	6.28	6.28	9.42	6.28	-49.91	1811.1	0.10
5	865	-0	-3609	0	0	0	6886	6.28	6.28	9.42	6.28	-47.74	1732.3	0.10

apost= -- aant= -- ainf= 3.14 asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	-5564	0	0	0	4330	6.28	6.28	6.28	6.28	-34.65	1610.7	0.08
4	944	-0	-4855	0	0	0	3805	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.52	142.6	0.00
5	944	-0	-4640	0	0	0	3641	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.76	136.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1023	-0	-6801	0	0	0	-534	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.46	20.0	0.00
4	1023	-0	-5933	0	0	0	-438	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.02	16.4	0.00
5	1023	-0	-5672	0	0	0	-415	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.91	15.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1101	-0	-8037	0	0	0	-6371	6.28	6.28	6.28	9.42	-44.17	1602.6	0.09
4	1101	-0	-7012	0	0	0	-5530	6.28	6.28	6.28	9.42	-38.34	1391.1	0.07
5	1101	-0	-6703	0	0	0	-5282	6.28	6.28	6.28	9.42	-36.62	1328.7	0.06

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	-9274	0	0	0	-11789	6.28	6.28	6.28	9.42	-81.73	2965.6	0.19
4	1180	-0	-8091	0	0	0	-10256	6.28	6.28	6.28	9.42	-71.10	2580.1	0.16
5	1180	-0	-7734	0	0	0	-9800	6.28	6.28	6.28	9.42	-67.94	2465.3	0.15

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 6 NI 32 NF 31 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	2761	0	0	0	-320	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.47	12.0	0.00
4	0	-0	2352	0	0	0	-192	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.88	7.2	0.00
5	0	-0	2229	0	0	0	-153	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.70	5.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	27	-0	2304	0	0	0	-42	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.19	1.6	0.00
4	27	-0	1955	0	0	-0	44	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.20	1.7	0.00
5	27	-0	1850	0	0	0	70	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.32	2.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	55	-0	1847	0	0	0	526	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.42	19.7	0.00
4	55	-0	1558	0	0	-0	525	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.42	19.7	0.00
5	55	-0	1471	0	0	0	524	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.41	19.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	82	-0	1391	0	0	0	968	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.46	36.3	0.00
4	82	-0	1161	0	0	0	897	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.13	33.6	0.00
5	82	-0	1093	0	0	0	875	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.03	32.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	109	-0	934	0	0	0	1286	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.92	48.2	0.00
4	109	-0	765	0	0	-0	1160	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.34	43.5	0.00
5	109	-0	714	0	0	0	1122	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.16	42.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	137	-0	477	0	0	0	1478	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.81	55.4	0.00
4	137	-0	368	0	0	-0	1315	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.05	49.3	0.00
5	137	-0	335	0	0	0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.83	47.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	164	-0	20	0	0	0	1546	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.12	58.0	0.00
4	164	-0	-29	0	0	0	1361	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.27	51.0	0.00
5	164	-0	-44	0	0	0	1305	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.01	48.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	191	-0	-437	0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.86	55.8	0.00
4	191	-0	-426	0	0	0	1299	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.98	48.7	0.00
5	191	-0	-423	0	0	0	1242	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.72	46.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	219	-0	-893	0	0	0	1308	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.02	49.0	0.00
4	219	-0	-823	0	0	-0	1128	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.19	42.3	0.00
5	219	-0	-801	0	0	0	1074	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.95	40.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	246	-0	-1350	0	0	0	1001	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.5	0.00
4	246	-0	-1220	0	0	-0	849	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.91	31.8	0.00
5	246	-0	-1180	0	0	0	804	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.70	30.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	273	-0	-1807	0	0	0	569	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.62	21.3	0.00
4	273	-0	-1617	0	0	-0	462	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.13	17.3	0.00
5	273	-0	-1559	0	0	0	429	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.98	16.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	301	-0	-2264	0	0	0	13	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.06	0.5	0.00
4	301	-0	-2014	0	0	0	-34	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.16	1.3	0.00
5	301	-0	-1938	0	0	0	-48	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.22	1.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	328	-0	-2721	0	0	0	-668	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.08	25.0	0.00
4	328	-0	-2410	0	0	0	-639	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.94	23.9	0.00
5	328	-0	-2317	0	0	0	-630	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.90	23.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	355	-0	-3177	0	0	0	-1474	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.79	55.3	0.00
4	355	-0	-2807	0	0	-0	-1352	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.22	50.7	0.00
5	355	-0	-2695	0	0	0	-1315	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.05	49.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	383	-0	-3634	0	0	0	-2405	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.07	90.1	0.00
4	383	-0	-3204	0	0	0	-2173	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.00	81.4	0.00
5	383	-0	-3074	0	0	0	-2103	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.68	78.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	410	-0	-4091	0	0	-0	-2847	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.11	106.7	0.00
4	410	-0	-3601	0	0	0	-2563	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.80	96.1	0.00
5	410	-0	-3453	0	0	0	-2477	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.40	92.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 7 NI 31 NF 30 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	4456	-0	0	0	-3108	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.31	116.5	0.00
4	0	-0	3878	-0	0	0	-2733	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.58	102.4	0.00
5	0	-0	3703	-0	0	0	-2621	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.06	98.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3854	-0	0	-0	-2280	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.50	85.5	0.00
4	36	-0	3355	-0	0	0	-2013	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.27	75.5	0.00
5	36	-0	3204	-0	0	0	-1933	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.90	72.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3253	-0	0	-0	-1001	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.5	0.00
4	72	-0	2833	-0	0	0	-900	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.14	33.7	0.00
5	72	-0	2705	-0	0	0	-869	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.00	32.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2651	-0	0	0	62	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.29	2.3	0.00
4	108	-0	2310	-0	0	0	26	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.12	1.0	0.00
5	108	-0	2206	-0	0	0	15	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2050	-0	0	-0	909	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.18	34.1	0.00
4	144	-0	1787	-0	0	0	763	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.51	28.6	0.00
5	144	-0	1707	-0	0	0	719	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.31	27.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1448	-0	0	0	1538	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.08	57.7	0.00
4	180	-0	1264	-0	0	0	1312	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.04	49.2	0.00
5	180	-0	1208	-0	0	0	1244	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.73	46.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	846	-0	0	0	1951	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.98	73.1	0.00
4	216	-0	742	-0	0	0	1673	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.70	62.7	0.00
5	216	-0	709	-0	0	0	1589	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.32	59.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	245	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.89	80.5	0.00
4	252	-0	219	-0	0	-0	1846	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00
5	252	-0	210	-0	0	0	1755	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.08	65.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-357	-0	0	-0	2128	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.80	79.7	0.00
4	288	-0	-304	-0	0	0	1831	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.43	68.6	0.00
5	288	-0	-288	-0	0	0	1741	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.02	65.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-958	-0	0	-0	1891	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.71	70.9	0.00
4	324	-0	-827	-0	0	0	1627	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.49	61.0	0.00
5	324	-0	-787	-0	0	0	1547	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.12	58.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1560	-0	0	0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.62	53.9	0.00
4	360	-0	-1349	-0	0	0	1235	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.69	46.3	0.00
5	360	-0	-1286	-0	0	0	1174	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.41	44.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2162	-0	0	0	768	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.54	28.8	0.00
4	396	-0	-1872	-0	0	0	655	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.02	24.6	0.00
5	396	-0	-1785	-0	0	0	621	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.86	23.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2763	-0	0	0	-118	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.54	4.4	0.00
4	432	-0	-2395	-0	0	0	-113	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00
5	432	-0	-2284	-0	0	0	-111	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.51	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3365	-0	0	0	-1221	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.62	45.8	0.00
4	468	-0	-2918	-0	0	0	-1069	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.92	40.1	0.00
5	468	-0	-2783	-0	0	0	-1023	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.71	38.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3966	-0	0	-0	-2541	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.2	0.00
4	504	-0	-3440	-0	0	-0	-2213	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.19	83.0	0.00
5	504	-0	-3282	-0	0	0	-2115	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.74	79.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4568	-0	0	0	-3392	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.61	127.1	0.00
4	540	-0	-3963	-0	0	0	-2952	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.59	110.6	0.00
5	540	-0	-3781	-0	0	0	-2819	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 8 NI 30 NF 29 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	4534	0	0	0	-3452	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.89	129.4	0.00
4	0	-0	3942	0	0	0	-3007	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.84	112.7	0.00
5	0	-0	3763	0	0	0	-2873	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.22	107.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3932	0	0	0	-2608	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.01	97.8	0.00
4	36	-0	3419	0	0	0	-2273	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.46	85.2	0.00
5	36	-0	3264	0	0	0	-2172	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.00	81.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3331	0	0	0	-1301	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.99	48.8	0.00
4	72	-0	2897	0	0	0	-1136	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.23	42.6	0.00
5	72	-0	2765	0	0	0	-1087	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.00	40.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2729	0	0	-0	-210	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.97	7.9	0.00
4	108	-0	2374	0	0	0	-188	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.86	7.0	0.00
5	108	-0	2266	0	0	-0	-181	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.83	6.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2127	0	0	0	664	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.06	24.9	0.00
4	144	-0	1851	0	0	0	573	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.64	21.5	0.00
5	144	-0	1767	0	0	0	545	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.51	20.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1526	0	0	-0	1321	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.08	49.5	0.00
4	180	-0	1328	0	0	0	1145	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.27	42.9	0.00
5	180	-0	1268	0	0	-0	1092	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.03	40.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	924	0	0	0	1762	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.11	66.0	0.00
4	216	-0	806	0	0	0	1529	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.04	57.3	0.00
5	216	-0	769	0	0	-0	1458	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.71	54.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	322	0	0	0	1986	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.14	74.4	0.00
4	252	-0	283	0	0	0	1725	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.94	64.6	0.00
5	252	-0	270	0	0	0	1646	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.58	61.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-279	0	0	0	1994	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.18	74.7	0.00
4	288	-0	-240	0	0	0	1732	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.97	64.9	0.00
5	288	-0	-228	0	0	0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.61	62.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-881	0	0	0	1785	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.22	66.9	0.00
4	324	-0	-763	0	0	0	1552	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.14	58.2	0.00
5	324	-0	-727	0	0	-0	1481	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.82	55.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1483	0	0	-0	1360	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.26	51.0	0.00
4	360	-0	-1285	0	0	0	1183	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.45	44.3	0.00
5	360	-0	-1226	0	0	-0	1130	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.20	42.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2084	0	0	-0	718	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.30	26.9	0.00
4	396	-0	-1808	0	0	0	626	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.88	23.5	0.00
5	396	-0	-1725	0	0	0	599	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.76	22.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2686	0	0	0	-141	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.65	5.3	0.00
4	432	-0	-2331	0	0	0	-119	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.55	4.5	0.00
5	432	-0	-2224	0	0	-0	-112	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3288	0	0	-0	-1216	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.60	45.6	0.00
4	468	-0	-2854	0	0	0	-1052	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.84	39.4	0.00
5	468	-0	-2723	0	0	-0	-1002	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3889	0	0	0	-2508	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.54	94.0	0.00
4	504	-0	-3376	0	0	0	-2173	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.01	81.5	0.00
5	504	-0	-3222	0	0	0	-2072	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.54	77.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4491	0	0	0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.39	125.3	0.00
4	540	-0	-3899	0	0	0	-2898	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.34	108.6	0.00
5	540	-0	-3721	0	0	0	-2764	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.72	103.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 9 NI 29 NF 28 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	4533	0	0	0	-3388	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.60	127.0	0.00
4	0	-0	3938	0	0	0	-2942	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.54	110.3	0.00
5	0	-0	3759	0	0	0	-2808	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.93	105.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3931	0	0	0	-2544	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.71	95.4	0.00
4	36	-0	3415	0	0	-0	-2209	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.17	82.8	0.00
5	36	-0	3260	0	0	0	-2109	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.71	79.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3330	0	0	0	-1237	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.70	46.4	0.00
4	72	-0	2893	0	0	-0	-1074	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.94	40.2	0.00
5	72	-0	2761	0	0	0	-1025	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.72	38.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2728	0	0	0	-147	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.68	5.5	0.00
4	108	-0	2370	0	0	0	-126	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.58	4.7	0.00
5	108	-0	2262	0	0	0	-121	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.56	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2127	0	0	0	727	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.35	27.2	0.00
4	144	-0	1847	0	0	-0	633	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.91	23.7	0.00
5	144	-0	1763	0	0	0	604	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.78	22.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1525	0	0	-0	1384	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.37	51.9	0.00
4	180	-0	1325	0	0	0	1204	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.54	45.1	0.00
5	180	-0	1264	0	0	0	1149	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.29	43.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	923	0	0	0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.40	68.4	0.00
4	216	-0	802	0	0	0	1587	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.30	59.5	0.00
5	216	-0	765	0	0	0	1514	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.97	56.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	322	0	0	-0	2049	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.43	76.8	0.00
4	252	-0	279	0	0	0	1781	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.20	66.8	0.00
5	252	-0	266	0	0	0	1700	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.83	63.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-280	0	0	0	2057	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.47	77.1	0.00
4	288	-0	-243	0	0	-0	1788	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.23	67.0	0.00
5	288	-0	-232	0	0	0	1706	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.85	63.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-881	0	0	0	1847	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00
4	324	-0	-766	0	0	-0	1606	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.39	60.2	0.00
5	324	-0	-731	0	0	0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.06	57.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1483	0	0	-0	1422	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.55	53.3	0.00
4	360	-0	-1289	0	0	0	1236	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.69	46.3	0.00
5	360	-0	-1230	0	0	0	1180	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.43	44.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2085	0	0	-0	780	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.59	29.2	0.00
4	396	-0	-1811	0	0	-0	678	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.12	25.4	0.00
5	396	-0	-1729	0	0	0	647	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.98	24.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2686	0	0	0	-79	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.36	3.0	0.00
4	432	-0	-2334	0	0	0	-68	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.31	2.6	0.00
5	432	-0	-2228	0	0	0	-65	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.30	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3288	0	0	-0	-1155	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.31	43.3	0.00
4	468	-0	-2857	0	0	0	-1003	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.62	37.6	0.00
5	468	-0	-2727	0	0	0	-957	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.41	35.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3889	0	0	-0	-2446	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.26	91.7	0.00
4	504	-0	-3379	0	0	0	-2125	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.78	79.7	0.00
5	504	-0	-3226	0	0	0	-2029	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.34	76.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4491	0	0	0	-3281	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.11	123.0	0.00
4	540	-0	-3902	0	0	0	-2851	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.12	106.8	0.00
5	540	-0	-3725	0	0	0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.53	102.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 10 NI 28 NF 27 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	4387	-0	0	0	-3229	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.86	121.0	0.00
4	0	-0	3806	-0	0	0	-2808	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.93	105.2	0.00
5	0	-0	3631	-0	0	0	-2680	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.34	100.5	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	36	-0	3785	-0	0	0	-2416	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.12	90.6	0.00
4	36	-0	3283	-0	0	0	-2103	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.68	78.8	0.00
5	36	-0	3132	-0	0	0	-2008	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.24	75.2	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	72	-0	3184	-0	0	0	-1162	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.35	43.5	0.00
4	72	-0	2761	-0	0	0	-1015	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.67	38.0	0.00
5	72	-0	2633	-0	0	0	-970	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.47	36.4	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	108	-0	2582	-0	0	0	-124	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.57	4.6	0.00
4	108	-0	2238	-0	0	-0	-115	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.53	4.3	0.00
5	108	-0	2134	-0	0	0	-112	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	144	-0	1981	-0	0	0	698	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.21	26.1	0.00
4	144	-0	1715	-0	0	0	596	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.75	22.3	0.00
5	144	-0	1635	-0	0	0	566	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.61	21.2	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	180	-0	1379	-0	0	0	1302	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.99	48.8	0.00
4	180	-0	1192	-0	0	0	1120	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.15	42.0	0.00
5	180	-0	1136	-0	0	0	1065	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.90	39.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	216	-0	777	-0	0	0	1690	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.78	63.4	0.00
4	216	-0	670	-0	0	0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.70	54.5	0.00
5	216	-0	637	-0	0	0	1384	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.37	51.9	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	252	-0	176	-0	0	0	1862	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.57	69.8	0.00
4	252	-0	147	-0	0	0	1602	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.37	60.0	0.00
5	252	-0	138	-0	0	0	1524	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.02	57.1	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	288	-0	-426	-0	0	0	1817	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.36	68.1	0.00
4	288	-0	-376	-0	0	0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.19	58.5	0.00
5	288	-0	-360	-0	0	0	1484	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.83	55.6	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	324	-0	-1027	-0	0	0	1555	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.16	58.3	0.00
4	324	-0	-899	-0	0	0	1332	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.13	49.9	0.00
5	324	-0	-859	-0	0	0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.82	47.4	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	360	-0	-1629	-0	0	0	1077	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.96	40.4	0.00
4	360	-0	-1421	-0	0	0	914	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.21	34.3	0.00
5	360	-0	-1358	-0	0	0	865	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.98	32.4	0.00
apost= --	aant= --	ainf= --	asup= --	(e arm. base= 4 X 3.14)										
3	396	-0	-2231	-0	0	0	382	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.76	14.3	0.00
4	396	-0	-1944	-0	0	0	308	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.42	11.6	0.00
5	396	-0	-1857	-0	0	0	286	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.32	10.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2832	-0	0	0	-529	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.44	19.8	0.00
4	432	-0	-2467	-0	0	0	-485	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.23	18.2	0.00
5	432	-0	-2356	-0	0	0	-472	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.17	17.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3434	-0	0	0	-1657	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	468	-0	-2990	-0	0	0	-1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.76	55.0	0.00
5	468	-0	-2855	-0	0	0	-1410	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.49	52.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-4035	-0	0	0	-3002	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.82	112.5	0.00
4	504	-0	-3512	-0	0	0	-2638	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.14	98.9	0.00
5	504	-0	-3354	-0	0	0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.64	94.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4637	-0	0	0	-3867	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.80	144.9	0.00
4	540	-0	-4035	-0	0	0	-3391	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.61	127.1	0.00
5	540	-0	-3853	-0	0	0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.95	121.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_201_IP1** Descrizione: **Trave_201 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 11 NI 27 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	5113	-0	0	0	-4072	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.75	152.6	0.00
4	0	-0	4475	-0	0	0	-3619	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.66	135.6	0.00
5	0	-0	4282	-0	0	0	-3482	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.03	130.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	4511	-0	0	0	-3106	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.30	116.4	0.00
4	36	-0	3952	-0	0	0	-2773	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.77	103.9	0.00
5	36	-0	3783	-0	0	0	-2672	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.30	100.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3910	-0	0	0	-1591	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.32	59.6	0.00
4	72	-0	3430	-0	0	0	-1445	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.65	54.1	0.00
5	72	-0	3284	-0	0	0	-1400	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.45	52.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	3308	-0	0	0	-291	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.34	10.9	0.00
4	108	-0	2907	-0	0	0	-304	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.40	11.4	0.00
5	108	-0	2785	-0	0	0	-308	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.42	11.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2707	-0	0	0	792	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.64	29.7	0.00
4	144	-0	2384	-0	0	0	648	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.98	24.3	0.00
5	144	-0	2286	-0	0	0	605	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.79	22.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	2105	-0	0	0	1658	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	180	-0	1861	-0	0	0	1412	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.50	52.9	0.00
5	180	-0	1787	-0	0	0	1338	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.16	50.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	1503	-0	0	0	2307	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.62	86.5	0.00
4	216	-0	1339	-0	0	0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.15	74.5	0.00
5	216	-0	1288	-0	0	0	1892	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.71	70.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	902	-0	0	-0	2741	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.62	102.7	0.00
4	252	-0	816	-0	0	0	2376	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.94	89.0	0.00
5	252	-0	789	-0	0	0	2266	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.43	84.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	300	-0	0	0	2957	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.61	110.8	0.00
4	288	-0	293	-0	0	0	2575	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.85	96.5	0.00
5	288	-0	291	-0	0	0	2460	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.33	92.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-301	-0	0	0	2957	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.61	110.8	0.00
4	324	-0	-230	-0	0	0	2587	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.91	96.9	0.00
5	324	-0	-208	-0	0	0	2475	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.39	92.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-903	-0	0	0	2740	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.61	102.7	0.00
4	360	-0	-752	-0	0	0	2410	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.09	90.3	0.00
5	360	-0	-707	-0	0	0	2310	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.64	86.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-1505	-0	0	0	2307	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.62	86.5	0.00
4	396	-0	-1275	-0	0	0	2045	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.41	76.6	0.00
5	396	-0	-1206	-0	0	0	1966	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.05	73.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2106	-0	0	0	1657	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	432	-0	-1798	-0	0	0	1492	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.87	55.9	0.00
5	432	-0	-1705	-0	0	0	1442	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.64	54.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-2708	-0	0	0	791	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.64	29.6	0.00
4	468	-0	-2321	-0	0	0	750	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.45	28.1	0.00
5	468	-0	-2204	-0	0	0	738	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.40	27.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3309	-0	0	-0	-292	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.35	11.0	0.00
4	504	-0	-2843	-0	0	0	-179	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.83	6.7	0.00
5	504	-0	-2703	-0	0	0	-145	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-3911	-0	0	0	-1005	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.63	37.7	0.00
4	540	-0	-3366	-0	0	0	-792	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.65	29.7	0.00
5	540	-0	-3202	-0	0	0	-728	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.35	27.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 12 NI 17 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	2761	-0	0	-0	-320	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.47	12.0	0.00
4	0	-0	2352	-0	0	-0	-192	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.88	7.2	0.00
5	0	-0	2229	-0	0	-0	-153	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.70	5.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	27	-0	2304	-0	0	-0	-42	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.19	1.6	0.00
4	27	-0	1955	-0	0	-0	44	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.20	1.7	0.00
5	27	-0	1850	-0	0	-0	70	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.32	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	55	-0	1847	-0	0	-0	526	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.42	19.7	0.00
4	55	-0	1558	-0	0	-0	525	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.42	19.7	0.00
5	55	-0	1471	-0	0	-0	524	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.41	19.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	82	-0	1391	-0	0	-0	968	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.46	36.3	0.00
4	82	-0	1161	-0	0	-0	897	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.13	33.6	0.00
5	82	-0	1093	-0	0	-0	875	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.03	32.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	109	-0	934	-0	0	-0	1286	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.92	48.2	0.00
4	109	-0	765	-0	0	-0	1160	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.34	43.5	0.00
5	109	-0	714	-0	0	-0	1122	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.16	42.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	137	-0	477	-0	0	-0	1478	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.81	55.4	0.00
4	137	-0	368	-0	0	-0	1315	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.05	49.3	0.00
5	137	-0	335	-0	0	-0	1265	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.83	47.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	164	-0	20	-0	0	-0	1546	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.12	58.0	0.00
4	164	-0	-29	-0	0	-0	1361	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.27	51.0	0.00
5	164	-0	-44	-0	0	-0	1305	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.01	48.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	191	-0	-437	-0	0	-0	1489	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.86	55.8	0.00
4	191	-0	-426	-0	0	-0	1299	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.98	48.7	0.00
5	191	-0	-423	-0	0	-0	1242	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.72	46.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	219	-0	-893	-0	0	-0	1308	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.02	49.0	0.00
4	219	-0	-823	-0	0	-0	1128	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.19	42.3	0.00
5	219	-0	-801	-0	0	-0	1074	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.95	40.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	246	-0	-1350	-0	0	-0	1001	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.5	0.00
4	246	-0	-1220	-0	0	-0	849	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.91	31.8	0.00
5	246	-0	-1180	-0	0	-0	804	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.70	30.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	273	-0	-1807	-0	0	-0	569	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.62	21.3	0.00
4	273	-0	-1617	-0	0	-0	462	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.13	17.3	0.00
5	273	-0	-1559	-0	0	-0	429	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.98	16.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	301	-0	-2264	-0	0	-0	13	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.06	0.5	0.00
4	301	-0	-2014	-0	0	-0	-34	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.16	1.3	0.00
5	301	-0	-1938	-0	0	-0	-48	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.22	1.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	328	-0	-2721	-0	0	-0	-668	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.08	25.0	0.00
4	328	-0	-2410	-0	0	-0	-639	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.94	23.9	0.00
5	328	-0	-2317	-0	0	-0	-630	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.90	23.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	355	-0	-3177	-0	0	0	-1474	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.79	55.3	0.00
4	355	-0	-2807	-0	0	-0	-1352	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.22	50.7	0.00
5	355	-0	-2695	-0	0	-0	-1315	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.05	49.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	383	-0	-3634	-0	0	0	-2405	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.07	90.1	0.00
4	383	-0	-3204	-0	0	0	-2173	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.00	81.4	0.00
5	383	-0	-3074	-0	0	0	-2103	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.68	78.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	410	-0	-4091	-0	0	0	-2847	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.11	106.7	0.00
4	410	-0	-3601	-0	0	0	-2563	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.80	96.1	0.00
5	410	-0	-3453	-0	0	0	-2477	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.40	92.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 14 NI 18 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	4456	-0	0	-0	-3108	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.31	116.5	0.00

4	0	-0	3878	-0	0	-0	-2733	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.58	102.4	0.00
5	0	-0	3703	-0	0	-0	-2621	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.06	98.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3854	-0	0	-0	-2280	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.50	85.5	0.00
4	36	-0	3355	-0	0	-0	-2013	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.27	75.5	0.00
5	36	-0	3204	-0	0	-0	-1933	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.90	72.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3253	-0	0	-0	-1001	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.5	0.00
4	72	-0	2833	-0	0	-0	-900	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.14	33.7	0.00
5	72	-0	2705	-0	0	-0	-869	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.00	32.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2651	-0	0	-0	62	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.29	2.3	0.00
4	108	-0	2310	-0	0	-0	26	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.12	1.0	0.00
5	108	-0	2206	-0	0	-0	15	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.07	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2050	-0	0	-0	909	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.18	34.1	0.00
4	144	-0	1787	-0	0	-0	763	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.51	28.6	0.00
5	144	-0	1707	-0	0	-0	719	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.31	27.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1448	-0	0	-0	1538	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.08	57.7	0.00
4	180	-0	1264	-0	0	-0	1312	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.04	49.2	0.00
5	180	-0	1208	-0	0	-0	1244	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.73	46.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	846	-0	0	-0	1951	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.98	73.1	0.00
4	216	-0	742	-0	0	-0	1673	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.70	62.7	0.00
5	216	-0	709	-0	0	-0	1589	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.32	59.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	245	-0	0	-0	2148	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.89	80.5	0.00
4	252	-0	219	-0	0	-0	1846	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00
5	252	-0	210	-0	0	-0	1755	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.08	65.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-357	-0	0	-0	2128	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.80	79.7	0.00
4	288	-0	-304	-0	0	-0	1831	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.43	68.6	0.00
5	288	-0	-288	-0	0	-0	1741	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.02	65.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-958	-0	0	-0	1891	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.71	70.9	0.00
4	324	-0	-827	-0	0	-0	1627	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.49	61.0	0.00
5	324	-0	-787	-0	0	-0	1547	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.12	58.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1560	-0	0	-0	1438	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.62	53.9	0.00
4	360	-0	-1349	-0	0	-0	1235	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.69	46.3	0.00
5	360	-0	-1286	-0	0	-0	1174	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.41	44.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2162	-0	0	-0	768	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.54	28.8	0.00
4	396	-0	-1872	-0	0	-0	655	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.02	24.6	0.00
5	396	-0	-1785	-0	0	-0	621	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.86	23.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2763	-0	0	-0	-118	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.54	4.4	0.00
4	432	-0	-2395	-0	0	-0	-113	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00
5	432	-0	-2284	-0	0	-0	-111	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.51	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3365	-0	0	-0	-1221	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.62	45.8	0.00
4	468	-0	-2918	-0	0	-0	-1069	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.92	40.1	0.00
5	468	-0	-2783	-0	0	-0	-1023	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.71	38.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3966	-0	0	-0	-2541	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.2	0.00
4	504	-0	-3440	-0	0	-0	-2213	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.19	83.0	0.00
5	504	-0	-3282	-0	0	-0	-2115	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.74	79.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4568	-0	0	0	-3392	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.61	127.1	0.00
4	540	-0	-3963	-0	0	0	-2952	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.59	110.6	0.00
5	540	-0	-3781	-0	0	0	-2819	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 13 NI 19 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	4534	0	0	0	-3452	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.89	129.4	0.00
4	0	-0	3942	0	0	0	-3007	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.84	112.7	0.00
5	0	-0	3763	0	0	0	-2873	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.22	107.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3932	0	0	-0	-2608	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.01	97.8	0.00
4	36	-0	3419	0	0	-0	-2273	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.46	85.2	0.00
5	36	-0	3264	0	0	-0	-2172	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.00	81.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3331	0	0	-0	-1301	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.99	48.8	0.00
4	72	-0	2897	0	0	-0	-1136	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.23	42.6	0.00
5	72	-0	2765	0	0	-0	-1087	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.00	40.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2729	0	0	-0	-210	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.97	7.9	0.00
4	108	-0	2374	0	0	-0	-188	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.86	7.0	0.00
5	108	-0	2266	0	0	-0	-181	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.83	6.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2127	0	0	-0	664	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.06	24.9	0.00
4	144	-0	1851	0	0	-0	573	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.64	21.5	0.00
5	144	-0	1767	0	0	-0	545	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.51	20.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1526	0	0	-0	1321	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.08	49.5	0.00
4	180	-0	1328	0	0	-0	1145	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.27	42.9	0.00
5	180	-0	1268	0	0	-0	1092	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.03	40.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	924	0	0	-0	1762	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.11	66.0	0.00
4	216	-0	806	0	0	-0	1529	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.04	57.3	0.00
5	216	-0	769	0	0	-0	1458	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.71	54.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	322	0	0	-0	1986	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.14	74.4	0.00
4	252	-0	283	0	0	-0	1725	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.94	64.6	0.00
5	252	-0	270	0	0	-0	1646	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.58	61.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-279	0	0	-0	1994	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.18	74.7	0.00
4	288	-0	-240	0	0	-0	1732	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.97	64.9	0.00
5	288	-0	-228	0	0	-0	1653	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.61	62.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-881	0	0	-0	1785	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.22	66.9	0.00
4	324	-0	-763	0	0	-0	1552	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.14	58.2	0.00
5	324	-0	-727	0	0	-0	1481	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.82	55.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1483	0	0	-0	1360	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.26	51.0	0.00
4	360	-0	-1285	0	0	-0	1183	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.45	44.3	0.00
5	360	-0	-1226	0	0	-0	1130	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.20	42.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2084	0	0	-0	718	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.30	26.9	0.00
4	396	-0	-1808	0	0	-0	626	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.88	23.5	0.00
5	396	-0	-1725	0	0	-0	599	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.76	22.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2686	0	0	-0	-141	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.65	5.3	0.00
4	432	-0	-2331	0	0	-0	-119	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.55	4.5	0.00
5	432	-0	-2224	0	0	-0	-112	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3288	0	0	-0	-1216	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.60	45.6	0.00
4	468	-0	-2854	0	0	-0	-1052	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.84	39.4	0.00
5	468	-0	-2723	0	0	-0	-1002	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.61	37.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3889	0	0	-0	-2508	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.54	94.0	0.00
4	504	-0	-3376	0	0	-0	-2173	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.01	81.5	0.00
5	504	-0	-3222	0	0	-0	-2072	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.54	77.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4491	0	0	-0	-3342	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.39	125.3	0.00
4	540	-0	-3899	0	0	-0	-2898	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.34	108.6	0.00
5	540	-0	-3721	0	0	-0	-2764	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.72	103.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 15 NI 20 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	4533	0	0	0	-3388	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.60	127.0	0.00
4	0	-0	3938	0	0	0	-2942	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.54	110.3	0.00
5	0	-0	3759	0	0	0	-2808	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.93	105.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3931	0	0	-0	-2544	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.71	95.4	0.00
4	36	-0	3415	0	0	-0	-2209	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.17	82.8	0.00
5	36	-0	3260	0	0	-0	-2109	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.71	79.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3330	0	0	-0	-1237	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.70	46.4	0.00
4	72	-0	2893	0	0	-0	-1074	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.94	40.2	0.00
5	72	-0	2761	0	0	-0	-1025	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.72	38.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2728	0	0	-0	-147	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.68	5.5	0.00
4	108	-0	2370	0	0	-0	-126	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.58	4.7	0.00
5	108	-0	2262	0	0	-0	-121	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.56	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	2127	0	0	-0	727	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.35	27.2	0.00
4	144	-0	1847	0	0	-0	633	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.91	23.7	0.00
5	144	-0	1763	0	0	-0	604	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.78	22.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1525	0	0	-0	1384	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.37	51.9	0.00
4	180	-0	1325	0	0	-0	1204	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.54	45.1	0.00
5	180	-0	1264	0	0	-0	1149	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.29	43.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	923	0	0	-0	1825	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.40	68.4	0.00
4	216	-0	802	0	0	-0	1587	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.30	59.5	0.00
5	216	-0	765	0	0	-0	1514	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.97	56.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	322	0	0	-0	2049	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.43	76.8	0.00
4	252	-0	279	0	0	-0	1781	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.20	66.8	0.00
5	252	-0	266	0	0	-0	1700	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.83	63.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-280	0	0	-0	2057	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.47	77.1	0.00
4	288	-0	-243	0	0	-0	1788	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.23	67.0	0.00
5	288	-0	-232	0	0	-0	1706	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.85	63.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-881	0	0	-0	1847	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00
4	324	-0	-766	0	0	-0	1606	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.39	60.2	0.00
5	324	-0	-731	0	0	-0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.06	57.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1483	0	0	-0	1422	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.55	53.3	0.00
4	360	-0	-1289	0	0	-0	1236	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.69	46.3	0.00
5	360	-0	-1230	0	0	-0	1180	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.43	44.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2085	0	0	-0	780	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.59	29.2	0.00
4	396	-0	-1811	0	0	-0	678	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.12	25.4	0.00
5	396	-0	-1729	0	0	-0	647	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.98	24.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2686	0	0	-0	-79	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.36	3.0	0.00
4	432	-0	-2334	0	0	-0	-68	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.31	2.6	0.00
5	432	-0	-2228	0	0	-0	-65	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.30	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3288	0	0	-0	-1155	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.31	43.3	0.00
4	468	-0	-2857	0	0	-0	-1003	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.62	37.6	0.00
5	468	-0	-2727	0	0	-0	-957	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.41	35.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-3889	0	0	-0	-2446	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.26	91.7	0.00
4	504	-0	-3379	0	0	-0	-2125	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.78	79.7	0.00
5	504	-0	-3226	0	0	-0	-2029	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.34	76.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4491	0	0	-0	-3281	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.11	123.0	0.00
4	540	-0	-3902	0	0	-0	-2851	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.12	106.8	0.00
5	540	-0	-3725	0	0	-0	-2721	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.53	102.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 16 NI 21 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	4387	-0	0	-0	-3229	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.86	121.0	0.00
4	0	-0	3806	-0	0	-0	-2808	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.93	105.2	0.00
5	0	-0	3631	-0	0	-0	-2680	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.34	100.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	36	-0	3785	-0	0	-0	-2416	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.12	90.6	0.00
4	36	-0	3283	-0	0	-0	-2103	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.68	78.8	0.00
5	36	-0	3132	-0	0	-0	-2008	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.24	75.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	72	-0	3184	-0	0	-0	-1162	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.35	43.5	0.00
4	72	-0	2761	-0	0	-0	-1015	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.67	38.0	0.00
5	72	-0	2633	-0	0	-0	-970	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.47	36.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	2582	-0	0	-0	-124	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.57	4.6	0.00

4	108	-0	2238	-0	0	-0	-115	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.53	4.3	0.00
5	108	-0	2134	-0	0	-0	-112	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.52	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	144	-0	1981	-0	0	-0	698	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.21	26.1	0.00
4	144	-0	1715	-0	0	-0	596	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.75	22.3	0.00
5	144	-0	1635	-0	0	-0	566	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.61	21.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	180	-0	1379	-0	0	-0	1302	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.99	48.8	0.00
4	180	-0	1192	-0	0	-0	1120	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.15	42.0	0.00
5	180	-0	1136	-0	0	-0	1065	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.90	39.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	777	-0	0	-0	1690	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.78	63.4	0.00
4	216	-0	670	-0	0	-0	1455	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.70	54.5	0.00
5	216	-0	637	-0	0	-0	1384	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.37	51.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	252	-0	176	-0	0	-0	1862	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.57	69.8	0.00
4	252	-0	147	-0	0	-0	1602	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.37	60.0	0.00
5	252	-0	138	-0	0	-0	1524	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.02	57.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	288	-0	-426	-0	0	-0	1817	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.36	68.1	0.00
4	288	-0	-376	-0	0	-0	1561	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.19	58.5	0.00
5	288	-0	-360	-0	0	-0	1484	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.83	55.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	-1027	-0	0	-0	1555	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.16	58.3	0.00
4	324	-0	-899	-0	0	-0	1332	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.13	49.9	0.00
5	324	-0	-859	-0	0	-0	1264	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.82	47.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	360	-0	-1629	-0	0	-0	1077	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.96	40.4	0.00
4	360	-0	-1421	-0	0	-0	914	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.21	34.3	0.00
5	360	-0	-1358	-0	0	-0	865	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.98	32.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	396	-0	-2231	-0	0	-0	382	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.76	14.3	0.00
4	396	-0	-1944	-0	0	-0	308	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.42	11.6	0.00
5	396	-0	-1857	-0	0	-0	286	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.32	10.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	-2832	-0	0	-0	-529	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.44	19.8	0.00
4	432	-0	-2467	-0	0	-0	-485	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.23	18.2	0.00
5	432	-0	-2356	-0	0	-0	-472	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.17	17.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	468	-0	-3434	-0	0	-0	-1657	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	468	-0	-2990	-0	0	-0	-1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.76	55.0	0.00
5	468	-0	-2855	-0	0	-0	-1410	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.49	52.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	504	-0	-4035	-0	0	-0	-3002	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.82	112.5	0.00
4	504	-0	-3512	-0	0	-0	-2638	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.14	98.9	0.00
5	504	-0	-3354	-0	0	-0	-2528	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.64	94.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-4637	-0	0	0	-3867	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.80	144.9	0.00
4	540	-0	-4035	-0	0	0	-3391	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.61	127.1	0.00
5	540	-0	-3853	-0	0	0	-3247	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.95	121.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_202_IP1** Descrizione: **Trave_202 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 17 NI 22 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 840.75 150.45 179.95 1671.15 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w

--														--
	cm		daN			daN*m				cm²			daN/cm²		mm
3	0	-0	5113	0	0	0	-4072	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.75	152.6	0.00
4	0	-0	4475	0	0	0	-3619	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.66	135.6	0.00
5	0	-0	4282	0	0	0	-3482	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.03	130.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	36	-0	4511	0	0	-0	-3106	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.30	116.4	0.00
4	36	-0	3952	0	0	-0	-2773	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.77	103.9	0.00
5	36	-0	3783	0	0	-0	-2672	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.30	100.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	72	-0	3910	0	0	-0	-1591	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.32	59.6	0.00
4	72	-0	3430	0	0	-0	-1445	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.65	54.1	0.00
5	72	-0	3284	0	0	-0	-1400	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.45	52.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	108	-0	3308	0	0	-0	-291	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.34	10.9	0.00
4	108	-0	2907	0	0	-0	-304	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.40	11.4	0.00
5	108	-0	2785	0	0	-0	-308	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.42	11.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	144	-0	2707	0	0	-0	792	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.64	29.7	0.00
4	144	-0	2384	0	0	-0	648	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.98	24.3	0.00
5	144	-0	2286	0	0	-0	605	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.79	22.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	180	-0	2105	0	0	-0	1658	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	180	-0	1861	0	0	-0	1412	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.50	52.9	0.00
5	180	-0	1787	0	0	-0	1338	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.16	50.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	216	-0	1503	0	0	-0	2307	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.62	86.5	0.00
4	216	-0	1339	0	0	-0	1988	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.15	74.5	0.00
5	216	-0	1288	0	0	-0	1892	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.71	70.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	252	-0	902	0	0	-0	2741	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.62	102.7	0.00
4	252	-0	816	0	0	-0	2376	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.94	89.0	0.00
5	252	-0	789	0	0	-0	2266	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.43	84.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	288	-0	300	0	0	-0	2957	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.61	110.8	0.00
4	288	-0	293	0	0	-0	2575	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.85	96.5	0.00
5	288	-0	291	0	0	-0	2460	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.33	92.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	324	-0	-301	0	0	-0	2957	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.61	110.8	0.00
4	324	-0	-230	0	0	-0	2587	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.91	96.9	0.00
5	324	-0	-208	0	0	-0	2475	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.39	92.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	360	-0	-903	0	0	-0	2740	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.61	102.7	0.00
4	360	-0	-752	0	0	-0	2410	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.09	90.3	0.00
5	360	-0	-707	0	0	-0	2310	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.64	86.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	396	-0	-1505	0	0	-0	2307	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.62	86.5	0.00
4	396	-0	-1275	0	0	-0	2045	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.41	76.6	0.00
5	396	-0	-1206	0	0	-0	1966	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.05	73.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	432	-0	-2106	0	0	-0	1657	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.63	62.1	0.00
4	432	-0	-1798	0	0	-0	1492	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.87	55.9	0.00
5	432	-0	-1705	0	0	-0	1442	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.64	54.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						
3	468	-0	-2708	0	0	-0	791	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.64	29.6	0.00
4	468	-0	-2321	0	0	-0	750	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.45	28.1	0.00
5	468	-0	-2204	0	0	-0	738	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.40	27.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= --		asup= --		(e arm. base= 4 X 3.14)						

3	504	-0	-3309	0	0	-0	-292	6.28	6.28	6.28	6.28	-1.35	11.0	0.00
4	504	-0	-2843	0	0	-0	-179	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.83	6.7	0.00
5	504	-0	-2703	0	0	-0	-145	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.67	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	-3911	0	0	-0	-1005	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.63	37.7	0.00
4	540	-0	-3366	0	0	-0	-792	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.65	29.7	0.00
5	540	-0	-3202	0	0	-0	-728	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.35	27.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_203_IP1** Descrizione: **Trave_203 1-8-10**
ASTA NUM. 18 NI 32 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 292.12 52.27 62.52 906.92 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	1580	-0	0	0	1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.75	55.0	0.00
4	0	-0	1474	-0	0	0	1250	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.75	46.8	0.00
5	0	-0	1442	-0	0	0	1185	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.46	44.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	39	-0	1223	-0	0	0	2018	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.29	75.6	0.00
4	39	-0	1147	-0	0	0	1765	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.13	66.2	0.00
5	39	-0	1124	-0	0	-0	1690	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.78	63.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	867	-0	0	0	2429	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.18	91.0	0.00
4	79	-0	820	-0	0	0	2152	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.91	80.7	0.00
5	79	-0	807	-0	0	-0	2069	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.53	77.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	510	-0	0	0	2700	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.43	101.2	0.00
4	118	-0	494	-0	0	0	2411	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.10	90.4	0.00
5	118	-0	489	-0	0	-0	2324	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.70	87.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	153	-0	0	0	2830	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.03	106.1	0.00
4	157	-0	167	-0	0	0	2541	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.2	0.00
5	157	-0	171	-0	0	-0	2454	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.30	92.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	197	-0	-204	-0	0	0	2820	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.7	0.00
4	197	-0	-160	-0	0	0	2542	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.3	0.00
5	197	-0	-147	-0	0	-0	2458	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.32	92.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-560	-0	0	0	2669	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.29	100.0	0.00
4	236	-0	-487	-0	0	0	2415	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.12	90.5	0.00
5	236	-0	-464	-0	0	0	2338	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.76	87.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	275	-0	-917	-0	0	0	2379	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.95	89.2	0.00
4	275	-0	-814	-0	0	0	2159	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.94	80.9	0.00
5	275	-0	-782	-0	0	0	2093	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.63	78.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	-1274	-0	0	0	1948	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.97	73.0	0.00
4	315	-0	-1140	-0	0	0	1775	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.17	66.5	0.00
5	315	-0	-1100	-0	0	-0	1723	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.93	64.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-1631	-0	0	0	1376	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.34	51.6	0.00
4	354	-0	-1467	-0	0	-0	1262	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.81	47.3	0.00
5	354	-0	-1418	-0	0	0	1228	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.65	46.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	-1987	-0	0	0	665	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.06	24.9	0.00
4	393	-0	-1794	-0	0	0	621	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.86	23.3	0.00
5	393	-0	-1735	-0	0	0	607	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.80	22.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	433	-0	-2344	-0	0	0	-187	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.86	7.0	0.00
4	433	-0	-2121	-0	0	0	-149	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.69	5.6	0.00
5	433	-0	-2053	-0	0	0	-138	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.63	5.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-2701	-0	0	0	-1179	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.43	44.2	0.00
4	472	-0	-2448	-0	0	0	-1048	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.82	39.3	0.00
5	472	-0	-2371	-0	0	-0	-1008	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.64	37.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	511	-0	-3058	-0	0	0	-2312	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.64	86.7	0.00
4	511	-0	-2774	-0	0	0	-2075	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.55	77.8	0.00
5	511	-0	-2689	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.22	75.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	-3414	-0	0	0	-3585	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.50	134.4	0.00
4	551	-0	-3101	-0	0	0	-3230	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.87	121.1	0.00
5	551	-0	-3006	-0	0	-0	-3123	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.38	117.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	-3771	-0	0	0	-4432	6.28	6.28	6.28	6.28	-35.47	1648.9	0.09
4	590	-0	-3428	-0	0	0	-4000	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.41	149.9	0.00
5	590	-0	-3324	-0	0	0	-3869	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.81	145.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_203_IP1** Descrizione: **Trave_203 1-8-10**
ASTA NUM. 19 NI 24 NF 17 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 292.13 52.27 62.52 906.92 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	3771	-0	0	0	-4432	6.28	6.28	6.28	6.28	-35.47	1648.9	0.09
4	0	-0	3428	-0	0	0	-4000	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.41	149.9	0.00
5	0	-0	3324	-0	0	0	-3869	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.81	145.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	39	-0	3414	-0	0	0	-3585	6.28	6.28	6.28	6.28	-16.50	134.4	0.00
4	39	-0	3101	-0	0	0	-3230	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.87	121.1	0.00
5	39	-0	3006	-0	0	-0	-3123	6.28	6.28	6.28	6.28	-14.38	117.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	3058	-0	0	0	-2312	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.64	86.7	0.00
4	79	-0	2774	-0	0	0	-2075	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.55	77.8	0.00
5	79	-0	2689	-0	0	-0	-2003	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.22	75.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	2701	-0	0	0	-1179	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.43	44.2	0.00
4	118	-0	2448	-0	0	0	-1048	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.82	39.3	0.00
5	118	-0	2371	-0	0	-0	-1008	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.64	37.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	2344	-0	0	0	-187	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.86	7.0	0.00
4	157	-0	2121	-0	0	0	-149	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.69	5.6	0.00
5	157	-0	2053	-0	0	-0	-138	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.63	5.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	197	-0	1987	-0	0	0	665	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.06	24.9	0.00
4	197	-0	1794	-0	0	-0	621	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.86	23.3	0.00
5	197	-0	1735	-0	0	-0	607	6.28	6.28	6.28	6.28	-2.80	22.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	1631	-0	0	0	1376	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.34	51.6	0.00

4	236	-0	1467	-0	0	0	1262	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.81	47.3	0.00
5	236	-0	1418	-0	0	0	1228	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.65	46.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	275	-0	1274	-0	0	0	1948	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.97	73.0	0.00
4	275	-0	1140	-0	0	0	1775	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.17	66.5	0.00
5	275	-0	1100	-0	0	0	1723	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.93	64.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	917	-0	0	0	2379	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.95	89.2	0.00
4	315	-0	814	-0	0	0	2159	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.94	80.9	0.00
5	315	-0	782	-0	0	-0	2093	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.63	78.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	560	-0	0	0	2669	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.29	100.0	0.00
4	354	-0	487	-0	0	0	2415	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.12	90.5	0.00
5	354	-0	464	-0	0	0	2338	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.76	87.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	204	-0	0	-0	2820	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.7	0.00
4	393	-0	160	-0	0	0	2542	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.3	0.00
5	393	-0	147	-0	0	0	2458	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.32	92.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	433	-0	-153	-0	0	0	2830	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.03	106.1	0.00
4	433	-0	-167	-0	0	0	2541	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.70	95.2	0.00
5	433	-0	-171	-0	0	0	2454	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.30	92.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-510	-0	0	0	2700	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.43	101.2	0.00
4	472	-0	-494	-0	0	0	2411	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.10	90.4	0.00
5	472	-0	-489	-0	0	-0	2324	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.70	87.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	511	-0	-867	-0	0	0	2429	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.18	91.0	0.00
4	511	-0	-820	-0	0	0	2152	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.91	80.7	0.00
5	511	-0	-807	-0	0	-0	2069	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.53	77.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	-1223	-0	0	0	2018	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.29	75.6	0.00
4	551	-0	-1147	-0	0	0	1765	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.13	66.2	0.00
5	551	-0	-1124	-0	0	-0	1690	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.78	63.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	-1580	-0	0	0	1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.75	55.0	0.00
4	590	-0	-1474	-0	0	0	1250	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.75	46.8	0.00
5	590	-0	-1442	-0	0	0	1185	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.46	44.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_209_IP1** Descrizione: **Trave_209 7-9-16**
ASTA NUM. 20 NI 26 NF 25 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 500.00 384.75 68.85 82.35 1035.95 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	1968	0	0	0	1061	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.88	39.8	0.00
4	0	-0	1793	0	0	0	900	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.14	33.7	0.00
5	0	-0	1741	0	0	0	852	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.92	31.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	39	-0	1561	0	0	0	1755	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.08	65.8	0.00
4	39	-0	1425	0	0	0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.06	57.5	0.00
5	39	-0	1385	0	0	0	1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.75	55.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	79	-0	1153	0	0	0	2288	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.53	85.8	0.00
4	79	-0	1057	0	0	0	2021	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.31	75.8	0.00

5	79	-0	1029	0	0	0	1941	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.94	72.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	746	0	0	0	2662	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.25	99.8	0.00
4	118	-0	689	0	0	0	2365	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.89	88.6	0.00
5	118	-0	673	0	0	0	2276	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.48	85.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	157	-0	338	0	0	0	2874	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.23	107.7	0.00
4	157	-0	321	0	0	0	2564	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.80	96.1	0.00
5	157	-0	316	0	0	0	2470	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.37	92.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	197	-0	-69	0	0	0	2927	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.48	109.7	0.00
4	197	-0	-47	0	0	0	2617	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.05	98.1	0.00
5	197	-0	-40	0	0	0	2524	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.62	94.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-477	0	0	0	2820	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.7	0.00
4	236	-0	-415	0	0	0	2527	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.63	94.7	0.00
5	236	-0	-396	0	0	0	2439	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.23	91.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	275	-0	-884	0	0	0	2552	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.75	95.6	0.00
4	275	-0	-783	0	0	0	2291	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.55	85.9	0.00
5	275	-0	-752	0	0	0	2213	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.19	82.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	315	-0	-1292	0	0	0	2124	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.78	79.6	0.00
4	315	-0	-1151	0	0	0	1911	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.80	71.6	0.00
5	315	-0	-1108	0	0	0	1847	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-1699	0	0	0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.07	57.5	0.00
4	354	-0	-1519	0	0	0	1386	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.38	51.9	0.00
5	354	-0	-1464	0	0	0	1341	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.17	50.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	393	-0	-2107	0	0	0	786	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.62	29.5	0.00
4	393	-0	-1887	0	0	0	716	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.29	26.8	0.00
5	393	-0	-1820	0	0	0	695	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.20	26.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	433	-0	-2514	0	0	0	-122	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.56	4.6	0.00
4	433	-0	-2255	0	0	0	-99	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.46	3.7	0.00
5	433	-0	-2176	0	0	0	-92	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.42	3.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-2922	0	0	0	-1192	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.49	44.7	0.00
4	472	-0	-2623	0	0	0	-1058	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.87	39.7	0.00
5	472	-0	-2533	0	0	0	-1018	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.69	38.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	511	-0	-3329	0	0	0	-2421	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.15	90.7	0.00
4	511	-0	-2991	0	0	0	-2162	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.95	81.0	0.00
5	511	-0	-2889	0	0	0	-2084	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.59	78.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	-3737	0	0	-0	-3811	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.54	142.8	0.00
4	551	-0	-3359	0	0	-0	-3411	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.70	127.9	0.00
5	551	-0	-3245	0	0	-0	-3291	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.15	123.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	-4144	0	0	-0	-4739	6.28	6.28	6.28	6.28	-37.93	1763.2	0.10
4	590	-0	-3727	0	0	-0	-4246	6.28	6.28	6.28	6.28	-33.98	1579.6	0.08
5	590	-0	-3601	0	0	-0	-4097	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.86	153.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **Trave_209_IP1** Descrizione: **Trave_209 7-9-16**
ASTA NUM. 21 NI 25 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.500 (trave)

categoria:	p.p.	y Permanente	Domestici	Neve	qy tot.
qy medio:	500.00	384.75	68.85	82.35	1035.95 daN/m

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	4144	-0	0	-0	-4739	6.28	6.28	6.28	6.28	-37.93	1763.2	0.10
4	0	-0	3727	-0	0	-0	-4246	6.28	6.28	6.28	6.28	-33.98	1579.6	0.08
5	0	-0	3601	-0	0	-0	-4097	6.28	6.28	6.28	6.28	-18.86	153.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	39	-0	3737	-0	0	-0	-3811	6.28	6.28	6.28	6.28	-17.54	142.8	0.00
4	39	-0	3359	-0	0	-0	-3411	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.70	127.9	0.00
5	39	-0	3245	-0	0	-0	-3291	6.28	6.28	6.28	6.28	-15.15	123.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	79	-0	3329	-0	0	0	-2421	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.15	90.7	0.00
4	79	-0	2991	-0	0	0	-2162	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.95	81.0	0.00
5	79	-0	2889	-0	0	0	-2084	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.59	78.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	118	-0	2922	-0	0	0	-1192	6.28	6.28	6.28	6.28	-5.49	44.7	0.00
4	118	-0	2623	-0	0	0	-1058	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.87	39.7	0.00
5	118	-0	2533	-0	0	0	-1018	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.69	38.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	157	-0	2514	-0	0	0	-122	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.56	4.6	0.00
4	157	-0	2255	-0	0	0	-99	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.46	3.7	0.00
5	157	-0	2176	-0	0	0	-92	6.28	6.28	6.28	6.28	-0.42	3.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	197	-0	2107	-0	0	0	786	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.62	29.5	0.00
4	197	-0	1887	-0	0	0	716	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.29	26.8	0.00
5	197	-0	1820	-0	0	0	695	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.20	26.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	236	-0	1699	-0	0	0	1535	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.07	57.5	0.00
4	236	-0	1519	-0	0	0	1386	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.38	51.9	0.00
5	236	-0	1464	-0	0	0	1341	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.17	50.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	275	-0	1292	-0	0	0	2124	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.78	79.6	0.00
4	275	-0	1151	-0	0	0	1911	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.80	71.6	0.00
5	275	-0	1108	-0	0	0	1847	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.50	69.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	315	-0	884	-0	0	0	2552	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.75	95.6	0.00
4	315	-0	783	-0	0	0	2291	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.55	85.9	0.00
5	315	-0	752	-0	0	0	2213	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.19	82.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	354	-0	477	-0	0	0	2820	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.98	105.7	0.00
4	354	-0	415	-0	0	0	2527	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.63	94.7	0.00
5	354	-0	396	-0	0	0	2439	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.23	91.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	393	-0	69	-0	0	0	2927	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.48	109.7	0.00
4	393	-0	47	-0	0	0	2617	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.05	98.1	0.00
5	393	-0	40	-0	0	0	2524	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.62	94.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	433	-0	-338	-0	0	0	2874	6.28	6.28	6.28	6.28	-13.23	107.7	0.00
4	433	-0	-321	-0	0	0	2564	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.80	96.1	0.00
5	433	-0	-316	-0	0	0	2470	6.28	6.28	6.28	6.28	-11.37	92.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	472	-0	-746	-0	0	0	2662	6.28	6.28	6.28	6.28	-12.25	99.8	0.00
4	472	-0	-689	-0	0	0	2365	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.89	88.6	0.00
5	472	-0	-673	-0	0	0	2276	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.48	85.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)														

3	511	-0	-1153	-0	0	0	2288	6.28	6.28	6.28	6.28	-10.53	85.8	0.00
4	511	-0	-1057	-0	0	0	2021	6.28	6.28	6.28	6.28	-9.31	75.8	0.00
5	511	-0	-1029	-0	0	0	1941	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.94	72.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	551	-0	-1561	-0	0	0	1755	6.28	6.28	6.28	6.28	-8.08	65.8	0.00
4	551	-0	-1425	-0	0	0	1533	6.28	6.28	6.28	6.28	-7.06	57.5	0.00
5	551	-0	-1385	-0	0	0	1467	6.28	6.28	6.28	6.28	-6.75	55.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	-1968	-0	0	0	1061	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.88	39.8	0.00
4	590	-0	-1793	-0	0	0	900	6.28	6.28	6.28	6.28	-4.14	33.7	0.00
5	590	-0	-1741	-0	0	0	852	6.28	6.28	6.28	6.28	-3.92	31.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= -- asup= -- (e arm. base= 4 X 3.14)

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	1	Trave_204_IP1.ARM	Trave_204 2-11
2	2	Trave_205_IP1.ARM	Trave_205 3-12
3	3	Trave_206_IP1.ARM	Trave_206 4-13
4	4	Trave_207_IP1.ARM	Trave_207 5-14
5	5	Trave_208_IP1.ARM	Trave_208 6-15
6	11	Trave_201_IP1.ARM	Trave_201 1-2-3-4-5-6-7
12	17	Trave_202_IP1.ARM	Trave_202 10-11-12-13-14-15-16
18	19	Trave_203_IP1.ARM	Trave_203 1-8-10
20	21	Trave_209_IP1.ARM	Trave_209 7-9-16

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **PILASTRO** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella pilastri**
Descrizione: **Pilastri**
Spunt. I **20.0** cm Spunt. J **20.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Condizioni ambientali: **Ordinaria**
Copriferro di calcolo: **3.0** cm Copriferro di disegno: **3.0** cm
Diametro staffe: **10** mm Numero braccia: **2**
ρ min.: **1.000** %

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 32 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 1
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-6280	-162	360	0	55	141	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.29	-62.2
4	0	-5766	-104	324	0	51	26	9.42	9.42	9.42	9.42	-3.41	-50.3
5	0	-5611	-86	313	0	49	0	9.42	9.42	9.42	9.42	-3.32	-49.0
apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	243	-5310	-162	360	0	-782	-237	9.42	9.42	9.42	9.42	-8.71	-116.0
4	243	-4796	-104	324	0	-702	-215	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.83	-104.4
5	243	-4641	-86	313	0	-679	-208	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.57	-100.9
apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)													
3	485	-4340	-162	360	0	-1618	-614	9.42	9.42	9.42	9.42	-16.58	315.7
4	485	-3826	-104	324	0	-1456	-455	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.89	287.3
5	485	-3671	-86	313	0	-1407	-407	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.38	278.7
apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)													

ASTA NUM. 2 NI 2 NF 31 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 2
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-19000	-97	2518	0	2242	145	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.08	-353.7
4	0	-16890	-59	2180	0	1851	68	9.42	9.42	9.42	9.42	-21.96	-299.4
5	0	-16250	-47	2077	0	1732	44	9.42	9.42	9.42	9.42	-20.73	-283.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-18030	-97	2518	0	-3613	-80	9.42	9.42	9.42	9.42	-38.88	-503.5
4	243	-15920	-59	2180	0	-3217	-69	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.59	-447.6
5	243	-15280	-47	2077	0	-3098	-66	9.42	9.42	9.42	9.42	-33.30	-430.7

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-17060	-97	2518	0	-9468	-305	9.42	9.42	9.42	9.42	-94.30	2204.6
4	485	-14950	-59	2180	0	-8284	-206	9.42	9.42	9.42	9.42	-82.51	1927.8
5	485	-14310	-47	2077	0	-7927	-176	9.42	9.42	9.42	9.42	-78.96	1844.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 3 NI 3 NF 30 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 3
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2	
3	0	-20320	-31	3176	0	3022	91	9.42	9.42	9.42	9.42	-33.62	-447.6
4	0	-17940	-28	2742	0	2517	83	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.25	-378.0
5	0	-17220	-28	2612	0	2365	81	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.64	-357.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19350	-31	3176	0	-4360	19	9.42	9.42	9.42	9.42	-46.46	-594.8
4	243	-16970	-28	2742	0	-3860	17	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.09	-525.7
5	243	-16250	-28	2612	0	-3707	16	9.42	9.42	9.42	9.42	-39.46	-504.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18380	-31	3176	0	-11742	-53	9.42	9.42	9.42	9.42	-115.91	2857.9
4	485	-16000	-28	2742	0	-10236	-49	12.57	12.57	9.42	9.42	-87.36	1886.5
5	485	-15280	-28	2612	0	-9779	-48	9.42	9.42	9.42	9.42	-96.51	2381.2

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 4 NI 4 NF 29 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 4
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2	
3	0	-20240	-19	3258	0	3108	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.42	-457.0
4	0	-17870	-19	2812	0	2589	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.91	-385.8
5	0	-17150	-19	2678	0	2432	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-27.25	-364.4

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19270	-19	3258	0	-4468	-5	9.42	9.42	9.42	9.42	-47.50	-606.5
4	243	-16900	-19	2812	0	-3950	-4	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.96	-535.4
5	243	-16180	-19	2678	0	-3795	-4	9.42	9.42	9.42	9.42	-40.30	-514.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18300	-19	3258	0	-12044	-50	9.42	9.42	9.42	9.42	-118.67	2956.2
4	485	-15930	-19	2812	0	-10489	-48	12.57	12.57	9.42	9.42	-89.33	1948.7
5	485	-15210	-19	2678	0	-10022	-48	12.57	12.57	9.42	9.42	-85.35	1862.4

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 28 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 5
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf

	--												
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-20090	21	3219	0	3069	-31	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.01	-451.8
4	0	-17740	17	2778	0	2555	-24	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.56	-381.3
5	0	-17030	16	2645	0	2401	-22	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.93	-360.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19120	21	3219	0	-4415	18	9.42	9.42	9.42	9.42	-46.94	-599.6
4	243	-16770	17	2778	0	-3904	16	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.48	-529.5
5	243	-16060	16	2645	0	-3748	15	9.42	9.42	9.42	9.42	-39.82	-508.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18150	21	3219	0	-11898	66	9.42	9.42	9.42	9.42	-117.26	2917.1
4	485	-15800	17	2778	0	-10362	56	12.57	12.57	9.42	9.42	-88.27	1923.1
5	485	-15090	16	2645	0	-9896	53	9.42	9.42	9.42	9.42	-97.52	2426.3

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 6 NI 6 NF 27 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 6
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	--												
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-20960	-77	2849	0	2664	89	9.42	9.42	9.42	9.42	-30.46	-410.9
4	0	-18540	-89	2455	0	2203	129	9.42	9.42	9.42	9.42	-25.58	-346.7
5	0	-17810	-93	2336	0	2063	141	9.42	9.42	9.42	9.42	-24.11	-327.5

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19990	-77	2849	0	-3961	-89	9.42	9.42	9.42	9.42	-42.67	-553.1
4	243	-17570	-89	2455	0	-3506	-78	9.42	9.42	9.42	9.42	-37.75	-489.0
5	243	-16840	-93	2336	0	-3369	-75	9.42	9.42	9.42	9.42	-36.26	-469.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-19020	-77	2849	0	-10585	-268	9.42	9.42	9.42	9.42	-105.40	2467.0
4	485	-16600	-89	2455	0	-9215	-285	9.42	9.42	9.42	9.42	-91.77	2145.6
5	485	-15870	-93	2336	0	-8801	-290	12.57	12.57	9.42	9.42	-75.97	1552.3

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 7 NI 7 NF 26 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 7
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	--												
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-7818	347	357	0	58	-279	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.04	-86.4
4	0	-7099	265	316	0	44	-148	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.77	-69.3
5	0	-6882	241	303	0	40	-108	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.39	-64.2

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-6848	347	357	0	-771	527	9.42	9.42	9.42	9.42	-9.08	-123.6
4	243	-6129	265	316	0	-690	468	9.42	9.42	9.42	9.42	-8.12	-110.5
5	243	-5912	241	303	0	-665	451	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.83	-106.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-5878	347	357	0	-1600	1332	9.42	9.42	9.42	9.42	-16.80	249.8
4	485	-5159	265	316	0	-1423	1084	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.92	224.8
5	485	-4942	241	303	0	-1370	1010	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.35	217.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 8 NI 9 NF 24 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)

PIL. NUM. 8
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-9483	-35	-0	0	-0	-34	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.26	-78.4
4	0	-8795	-15	-0	0	-0	-81	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.22	-77.1
5	0	-8588	-9	-0	0	-0	-96	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.21	-76.7

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-8513	-35	-0	0	-0	-122	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.35	-78.4
4	243	-7825	-15	-0	0	-0	-120	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.97	-72.7
5	243	-7618	-9	-0	0	-0	-120	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.86	-71.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-7543	-35	-0	0	0	-203	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.38	-77.7
4	485	-6855	-15	-0	0	0	-156	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.70	-68.1
5	485	-6648	-9	-0	0	0	-142	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.49	-65.2

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 9 NI 8 NF 25 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 9
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-10230	72	-0	0	-0	92	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.06	-89.4
4	0	-9394	48	-0	0	-0	132	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.88	-86.2
5	0	-9143	41	-0	0	-0	144	9.42	9.42	9.42	9.42	-5.83	-85.3

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-9260	72	-0	0	-0	275	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.78	-97.5
4	243	-8424	48	-0	0	-0	254	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.19	-89.0
5	243	-8173	41	-0	0	-0	247	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.02	-86.5

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-8289	72	-0	0	0	443	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.40	-104.3
4	485	-7454	48	-0	0	0	366	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.44	-91.0
5	485	-7203	41	-0	0	0	343	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.15	-87.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 10 NI 16 NF 17 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 10
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-6280	-162	-360	0	-55	141	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.29	-62.2
4	0	-5766	-104	-324	0	-51	26	9.42	9.42	9.42	9.42	-3.41	-50.3
5	0	-5611	-86	-313	0	-49	0	9.42	9.42	9.42	9.42	-3.32	-49.0

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-5310	-162	-360	0	782	-237	9.42	9.42	9.42	9.42	-8.71	-116.0
4	243	-4796	-104	-324	0	702	-215	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.83	-104.4
5	243	-4641	-86	-313	0	679	-208	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.57	-100.9

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-4340	-162	-360	0	1618	-614	9.42	9.42	9.42	9.42	-16.58	315.7
4	485	-3826	-104	-324	0	1456	-455	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.89	287.3
5	485	-3671	-86	-313	0	1407	-407	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.38	278.7

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 11 NI 15 NF 18 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 11
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-19000	-97	-2518	0	-2242	145	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.08	-353.7
4	0	-16890	-59	-2180	0	-1851	68	9.42	9.42	9.42	9.42	-21.96	-299.4
5	0	-16250	-47	-2077	0	-1732	44	9.42	9.42	9.42	9.42	-20.73	-283.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-18030	-97	-2518	0	3613	-80	9.42	9.42	9.42	9.42	-38.88	-503.5
4	243	-15920	-59	-2180	0	3217	-69	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.59	-447.6
5	243	-15280	-47	-2077	0	3098	-66	9.42	9.42	9.42	9.42	-33.30	-430.7

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-17060	-97	-2518	0	9468	-305	9.42	9.42	9.42	9.42	-94.30	2204.6
4	485	-14950	-59	-2180	0	8284	-206	9.42	9.42	9.42	9.42	-82.51	1927.8
5	485	-14310	-47	-2077	0	7927	-176	9.42	9.42	9.42	9.42	-78.96	1844.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

ASTA NUM. 12 NI 14 NF 19 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 12
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-20320	-31	-3176	0	-3022	91	9.42	9.42	9.42	9.42	-33.62	-447.6
4	0	-17940	-28	-2742	0	-2517	83	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.25	-378.0
5	0	-17220	-28	-2612	0	-2365	81	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.64	-357.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19350	-31	-3176	0	4360	19	9.42	9.42	9.42	9.42	-46.46	-594.8
4	243	-16970	-28	-2742	0	3860	17	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.09	-525.7
5	243	-16250	-28	-2612	0	3707	16	9.42	9.42	9.42	9.42	-39.46	-504.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18380	-31	-3176	0	11742	-53	9.42	9.42	9.42	9.42	-115.91	2857.9
4	485	-16000	-28	-2742	0	10236	-49	12.57	12.57	9.42	9.42	-87.36	1886.5
5	485	-15280	-28	-2612	0	9779	-48	9.42	9.42	9.42	9.42	-96.51	2381.2

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 13 NI 13 NF 20 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 13
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²	
3	0	-20240	-19	-3258	0	-3108	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.42	-457.0
4	0	-17870	-19	-2812	0	-2589	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.91	-385.8
5	0	-17150	-19	-2678	0	-2432	39	9.42	9.42	9.42	9.42	-27.25	-364.4

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19270	-19	-3258	0	4468	-5	9.42	9.42	9.42	9.42	-47.50	-606.5
4	243	-16900	-19	-2812	0	3950	-4	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.96	-535.4
5	243	-16180	-19	-2678	0	3795	-4	9.42	9.42	9.42	9.42	-40.30	-514.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18300	-19	-3258	0	12044	-50	9.42	9.42	9.42	9.42	-118.67	2956.2
4	485	-15930	-19	-2812	0	10489	-48	12.57	12.57	9.42	9.42	-89.33	1948.7
5	485	-15210	-19	-2678	0	10022	-48	12.57	12.57	9.42	9.42	-85.35	1862.4

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 14 NI 12 NF 21 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 14
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2	
3	0	-20090	21	-3219	0	-3069	-31	9.42	9.42	9.42	9.42	-34.01	-451.8
4	0	-17740	17	-2778	0	-2555	-24	9.42	9.42	9.42	9.42	-28.56	-381.3
5	0	-17030	16	-2645	0	-2401	-22	9.42	9.42	9.42	9.42	-26.93	-360.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19120	21	-3219	0	4415	18	9.42	9.42	9.42	9.42	-46.94	-599.6
4	243	-16770	17	-2778	0	3904	16	9.42	9.42	9.42	9.42	-41.48	-529.5
5	243	-16060	16	-2645	0	3748	15	9.42	9.42	9.42	9.42	-39.82	-508.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-18150	21	-3219	0	11898	66	9.42	9.42	9.42	9.42	-117.26	2917.1
4	485	-15800	17	-2778	0	10362	56	12.57	12.57	9.42	9.42	-88.27	1923.1
5	485	-15090	16	-2645	0	9896	53	9.42	9.42	9.42	9.42	-97.52	2426.3

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 15 NI 11 NF 22 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 15
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2	
3	0	-20960	-77	-2849	0	-2664	89	9.42	9.42	9.42	9.42	-30.46	-410.9
4	0	-18540	-89	-2455	0	-2203	129	9.42	9.42	9.42	9.42	-25.58	-346.7
5	0	-17810	-93	-2336	0	-2063	141	9.42	9.42	9.42	9.42	-24.11	-327.5

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-19990	-77	-2849	0	3961	-89	9.42	9.42	9.42	9.42	-42.67	-553.1
4	243	-17570	-89	-2455	0	3506	-78	9.42	9.42	9.42	9.42	-37.75	-489.0
5	243	-16840	-93	-2336	0	3369	-75	9.42	9.42	9.42	9.42	-36.26	-469.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-19020	-77	-2849	0	10585	-268	9.42	9.42	9.42	9.42	-105.40	2467.0
4	485	-16600	-89	-2455	0	9215	-285	9.42	9.42	9.42	9.42	-91.77	2145.6
5	485	-15870	-93	-2336	0	8801	-290	12.57	12.57	9.42	9.42	-75.97	1552.3

apost= 6.28 aant= 6.28 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

aggiunte barre x rispet. fessur. limite

ASTA NUM. 16 NI 10 NF 23 SEZ. Rp B= 0.400 H= 0.400 (pilastro)
PIL. NUM. 16
armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

Fessurazione eseguita mediante calcolo indiretto. Se w fessurazione non è rispettata, viene aggiunta armatura e indicata fra le note laterali

NC	x	Fx	[Fy]	[Fz]	[Mx]	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	Sc	Sf
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2	
3	0	-7818	347	-357	0	-58	-279	9.42	9.42	9.42	9.42	-6.04	-86.4
4	0	-7099	265	-316	0	-44	-148	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.77	-69.3

5	0	-6882	241	-303	0	-40	-108	9.42	9.42	9.42	9.42	-4.39	-64.2

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	243	-6848	347	-357	0	771	527	9.42	9.42	9.42	9.42	-9.08	-123.6
4	243	-6129	265	-316	0	690	468	9.42	9.42	9.42	9.42	-8.12	-110.5
5	243	-5912	241	-303	0	665	451	9.42	9.42	9.42	9.42	-7.83	-106.6

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	485	-5878	347	-357	0	1600	1332	9.42	9.42	9.42	9.42	-16.80	249.8
4	485	-5159	265	-316	0	1423	1084	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.92	224.8
5	485	-4942	241	-303	0	1370	1010	9.42	9.42	9.42	9.42	-14.35	217.1

apost= 3.14 aant= 3.14 ainf= 3.14 asup= 3.14 (e arm. base= 4 X 3.14)

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	16	SE Guspini0001_IP1.YPI	

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

Lavoro: **SE Guspini** Intestazione lavoro:
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **Travi di fondazione**
Spunt. I **30.0** cm Spunt. J **30.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Condizioni ambientali: **Ordinaria**
Copriferro: **3.0** cm
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 1 NI 1 NF 2 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-2223	0	0	0	-139	--	--	12.57	12.57	-0.10	1.4	0.00
4	0	-0	-2118	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-2086	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	41	-0	-2223	0	0	0	-1050	--	--	12.57	12.57	-0.79	10.9	0.00
4	41	-0	-2118	0	0	0	-863	--	--	12.57	12.57	-0.65	9.0	0.00
5	41	-0	-2086	0	0	0	-807	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	82	-0	-2223	0	0	0	-1962	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.5	0.00
4	82	-0	-2118	0	0	0	-1732	--	--	12.57	12.57	-1.30	18.1	0.00
5	82	-0	-2086	0	0	0	-1662	--	--	12.57	12.57	-1.25	17.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	123	-0	-717	0	0	0	-2256	--	--	12.57	12.57	-1.70	23.5	0.00
4	123	-0	-772	0	0	0	-2047	--	--	12.57	12.57	-1.54	21.3	0.00
5	123	-0	-789	0	0	0	-1985	--	--	12.57	12.57	-1.50	20.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	164	-0	752	0	0	0	-2550	--	--	12.57	12.57	-1.92	26.6	0.00
4	164	-0	-772	0	0	0	-2364	--	--	12.57	12.57	-1.78	24.6	0.00
5	164	-0	-789	0	0	0	-2308	--	--	12.57	12.57	-1.74	24.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	205	-0	752	0	0	0	-2241	--	--	12.57	12.57	-1.69	23.4	0.00
4	205	-0	522	0	0	0	-2150	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
5	205	-0	453	0	0	0	-2123	--	--	12.57	12.57	-1.60	22.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	246	-0	2212	0	0	0	-1933	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.1	0.00
4	246	-0	1788	0	0	0	-1936	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00
5	246	-0	1659	0	0	0	-1938	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	287	-0	2212	0	0	0	-1025	--	--	12.57	12.57	-0.77	10.7	0.00

4	287	-0	1788	0	0	0	-1203	--	--	12.57	12.57	-0.91	12.5	0.00
5	287	-0	1659	0	0	0	-1258	--	--	12.57	12.57	-0.95	13.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	328	-0	3682	0	0	0	-118	--	--	12.57	12.57	-0.09	1.2	0.00
4	328	-0	3046	0	0	0	-470	--	--	12.57	12.57	-0.35	4.9	0.00
5	328	-0	2853	0	0	0	-577	--	--	12.57	12.57	-0.44	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	369	-0	3682	0	0	0	1391	--	--	12.57	12.57	-1.59	8.9	0.00
4	369	-0	3046	0	0	0	778	--	--	12.57	12.57	-0.89	5.0	0.00
5	369	-0	2853	0	0	0	593	--	--	12.57	12.57	-0.68	3.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	410	-0	3682	0	0	0	2349	--	--	12.57	12.57	-2.68	15.1	0.00
4	410	-0	3046	0	0	0	1570	--	--	12.57	12.57	-1.79	10.1	0.00
5	410	-0	2853	0	0	0	1335	--	--	12.57	12.57	-1.52	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 2 NI 2 NF 3 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-3440	0	0	0	2230	--	--	12.57	12.57	-2.55	14.3	0.00
4	0	-0	-2818	0	0	0	1531	--	--	12.57	12.57	-1.75	9.8	0.00
5	0	-0	-2630	0	0	0	1321	--	--	12.57	12.57	-1.51	8.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-3440	0	0	0	888	--	--	12.57	12.57	-1.01	5.7	0.00
4	54	-0	-2818	0	0	0	432	--	--	12.57	12.57	-0.49	2.8	0.00
5	54	-0	-2630	0	0	0	295	--	--	12.57	12.57	-0.34	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-3440	0	0	0	-969	--	--	12.57	12.57	-0.73	10.1	0.00
4	108	-0	-2818	0	0	0	-1090	--	--	12.57	12.57	-0.82	11.4	0.00
5	108	-0	-2630	0	0	0	-1126	--	--	12.57	12.57	-0.85	11.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-1529	0	0	0	-1794	--	--	12.57	12.57	-1.35	18.7	0.00
4	162	-0	-1213	0	0	0	-1745	--	--	12.57	12.57	-1.31	18.2	0.00
5	162	-0	-1118	0	0	0	-1730	--	--	12.57	12.57	-1.30	18.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-1529	0	0	0	-2620	--	--	12.57	12.57	-1.97	27.3	0.00
4	216	-0	-1213	0	0	0	-2400	--	--	12.57	12.57	-1.81	25.0	0.00
5	216	-0	-1118	0	0	0	-2334	--	--	12.57	12.57	-1.76	24.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	363	0	0	0	-2423	--	--	12.57	12.57	-1.83	25.3	0.00
4	270	-0	366	0	0	0	-2202	--	--	12.57	12.57	-1.66	23.0	0.00
5	270	-0	367	0	0	0	-2136	--	--	12.57	12.57	-1.61	22.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2294	0	0	0	-2227	--	--	12.57	12.57	-1.68	23.2	0.00
4	324	-0	1973	0	0	0	-2004	--	--	12.57	12.57	-1.51	20.9	0.00
5	324	-0	1876	0	0	0	-1938	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2294	0	0	0	-987	--	--	12.57	12.57	-0.74	10.3	0.00
4	378	-0	1973	0	0	0	-939	--	--	12.57	12.57	-0.71	9.8	0.00
5	378	-0	1876	0	0	0	-925	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4312	0	0	0	251	--	--	12.57	12.57	-0.29	1.6	0.00
4	432	-0	3652	0	0	0	127	--	--	12.57	12.57	-0.14	0.8	0.00
5	432	-0	3453	0	0	0	89	--	--	12.57	12.57	-0.10	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4312	0	0	0	2580	--	--	12.57	12.57	-2.95	16.6	0.00
4	486	-0	3652	0	0	0	2099	--	--	12.57	12.57	-2.40	13.5	0.00
5	486	-0	3453	0	0	0	1953	--	--	12.57	12.57	-2.23	12.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4312	0	0	0	4261	--	--	12.57	12.57	-4.87	27.4	0.00
4	540	-0	3652	0	0	0	3522	--	--	12.57	12.57	-4.02	22.6	0.00
5	540	-0	3453	0	0	0	3300	--	--	12.57	12.57	-3.77	21.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 3 NI 3 NF 4 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4161	0	0	0	4190	--	--	12.57	12.57	-4.78	26.9	0.00
4	0	-0	-3455	0	0	0	3466	--	--	12.57	12.57	-3.96	22.3	0.00
5	0	-0	-3242	0	0	0	3248	--	--	12.57	12.57	-3.71	20.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4161	0	0	0	2567	--	--	12.57	12.57	-2.93	16.5	0.00
4	54	-0	-3455	0	0	0	2118	--	--	12.57	12.57	-2.42	13.6	0.00
5	54	-0	-3242	0	0	0	1983	--	--	12.57	12.57	-2.26	12.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4161	0	0	0	320	--	--	12.57	12.57	-0.37	2.1	0.00
4	108	-0	-3455	0	0	0	253	--	--	12.57	12.57	-0.29	1.6	0.00
5	108	-0	-3242	0	0	0	233	--	--	12.57	12.57	-0.27	1.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2087	0	0	0	-807	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.4	0.00
4	162	-0	-1727	0	0	0	-679	--	--	12.57	12.57	-0.51	7.1	0.00
5	162	-0	-1619	0	0	0	-641	--	--	12.57	12.57	-0.48	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2087	0	0	0	-1934	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00
4	216	-0	-1727	0	0	0	-1612	--	--	12.57	12.57	-1.21	16.8	0.00
5	216	-0	-1619	0	0	0	-1515	--	--	12.57	12.57	-1.14	15.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-44	0	0	0	-1958	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.4	0.00
4	270	-0	-25	0	0	0	-1626	--	--	12.57	12.57	-1.22	16.9	0.00
5	270	-0	-20	0	0	0	-1526	--	--	12.57	12.57	-1.15	15.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2009	0	0	0	-1982	--	--	12.57	12.57	-1.49	20.7	0.00
4	324	-0	1687	0	0	0	-1640	--	--	12.57	12.57	-1.24	17.1	0.00
5	324	-0	1590	0	0	0	-1537	--	--	12.57	12.57	-1.16	16.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2009	0	0	0	-897	--	--	12.57	12.57	-0.68	9.4	0.00
4	378	-0	1687	0	0	0	-729	--	--	12.57	12.57	-0.55	7.6	0.00
5	378	-0	1590	0	0	0	-678	--	--	12.57	12.57	-0.51	7.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4117	0	0	0	188	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00
4	432	-0	3446	0	0	0	182	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00
5	432	-0	3244	0	0	0	180	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4117	0	0	0	2411	--	--	12.57	12.57	-2.75	15.5	0.00
4	486	-0	3446	0	0	0	2043	--	--	12.57	12.57	-2.33	13.1	0.00
5	486	-0	3244	0	0	0	1932	--	--	12.57	12.57	-2.21	12.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4117	0	0	0	4016	--	--	12.57	12.57	-4.59	25.8	0.00
4	540	-0	3446	0	0	0	3387	--	--	12.57	12.57	-3.87	21.8	0.00
5	540	-0	3244	0	0	0	3196	--	--	12.57	12.57	-3.65	20.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 4 NI 4 NF 5 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-4173	0	0	0	3967	--	--	12.57	12.57	-4.53	25.5	0.00
4	0	-0	-3489	0	0	0	3339	--	--	12.57	12.57	-3.81	21.5	0.00
5	0	-0	-3282	0	0	0	3150	--	--	12.57	12.57	-3.60	20.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4173	0	0	0	2340	--	--	12.57	12.57	-2.67	15.0	0.00
4	54	-0	-3489	0	0	0	1978	--	--	12.57	12.57	-2.26	12.7	0.00
5	54	-0	-3282	0	0	0	1870	--	--	12.57	12.57	-2.13	12.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4173	0	0	0	86	--	--	12.57	12.57	-0.10	0.6	0.00
4	108	-0	-3489	0	0	0	95	--	--	12.57	12.57	-0.11	0.6	0.00
5	108	-0	-3282	0	0	0	97	--	--	12.57	12.57	-0.11	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2066	0	0	0	-1029	--	--	12.57	12.57	-0.78	10.7	0.00
4	162	-0	-1730	0	0	0	-840	--	--	12.57	12.57	-0.63	8.8	0.00
5	162	-0	-1629	0	0	0	-783	--	--	12.57	12.57	-0.59	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2066	0	0	0	-2145	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
4	216	-0	-1730	0	0	0	-1774	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.5	0.00
5	216	-0	-1629	0	0	0	-1662	--	--	12.57	12.57	-1.25	17.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-12	0	0	0	-2151	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
4	270	-0	-17	0	0	0	-1783	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.6	0.00
5	270	-0	-18	0	0	0	-1672	--	--	12.57	12.57	-1.26	17.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2037	0	0	0	-2158	--	--	12.57	12.57	-1.63	22.5	0.00
4	324	-0	1691	0	0	0	-1792	--	--	12.57	12.57	-1.35	18.7	0.00
5	324	-0	1587	0	0	0	-1682	--	--	12.57	12.57	-1.27	17.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2037	0	0	0	-1057	--	--	12.57	12.57	-0.80	11.0	0.00
4	378	-0	1691	0	0	0	-879	--	--	12.57	12.57	-0.66	9.2	0.00
5	378	-0	1587	0	0	0	-825	--	--	12.57	12.57	-0.62	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4128	0	0	0	43	--	--	12.57	12.57	-0.05	0.3	0.00
4	432	-0	3433	0	0	0	35	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.2	0.00
5	432	-0	3223	0	0	0	32	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4128	0	0	0	2272	--	--	12.57	12.57	-2.59	14.6	0.00
4	486	-0	3433	0	0	0	1888	--	--	12.57	12.57	-2.16	12.1	0.00
5	486	-0	3223	0	0	0	1773	--	--	12.57	12.57	-2.02	11.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4128	0	0	0	3882	--	--	12.57	12.57	-4.43	24.9	0.00
4	540	-0	3433	0	0	0	3227	--	--	12.57	12.57	-3.68	20.7	0.00
5	540	-0	3223	0	0	0	3030	--	--	12.57	12.57	-3.46	19.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 5 NI 5 NF 6 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w

	cm		daN			daN*m			cm²			daN/cm²		mm	
3	0	-0	-4054	0	0	0	3926	--	--	12.57	12.57	-4.48	25.2	0.00	
4	0	-0	-3418	0	0	0	3255	--	--	12.57	12.57	-3.72	20.9	0.00	
5	0	-0	-3226	0	0	0	3053	--	--	12.57	12.57	-3.49	19.6	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4054	0	0	0	2345	--	--	12.57	12.57	-2.68	15.1	0.00	
4	54	-0	-3418	0	0	0	1922	--	--	12.57	12.57	-2.20	12.4	0.00	
5	54	-0	-3226	0	0	0	1795	--	--	12.57	12.57	-2.05	11.5	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4054	0	0	0	156	--	--	12.57	12.57	-0.18	1.0	0.00	
4	108	-0	-3418	0	0	0	77	--	--	12.57	12.57	-0.09	0.5	0.00	
5	108	-0	-3226	0	0	0	53	--	--	12.57	12.57	-0.06	0.3	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-1981	0	0	0	-914	--	--	12.57	12.57	-0.69	9.5	0.00	
4	162	-0	-1693	0	0	0	-837	--	--	12.57	12.57	-0.63	8.7	0.00	
5	162	-0	-1606	0	0	0	-814	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.5	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-1981	0	0	0	-1983	--	--	12.57	12.57	-1.49	20.7	0.00	
4	216	-0	-1693	0	0	0	-1751	--	--	12.57	12.57	-1.32	18.3	0.00	
5	216	-0	-1606	0	0	0	-1681	--	--	12.57	12.57	-1.27	17.5	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	31	0	0	0	-1966	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.5	0.00	
4	270	-0	-20	0	0	0	-1762	--	--	12.57	12.57	-1.33	18.4	0.00	
5	270	-0	-35	0	0	0	-1700	--	--	12.57	12.57	-1.28	17.7	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2024	0	0	0	-1950	--	--	12.57	12.57	-1.47	20.3	0.00	
4	324	-0	1641	0	0	0	-1772	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.5	0.00	
5	324	-0	1526	0	0	0	-1719	--	--	12.57	12.57	-1.30	17.9	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2024	0	0	0	-857	--	--	12.57	12.57	-0.65	8.9	0.00	
4	378	-0	1641	0	0	0	-886	--	--	12.57	12.57	-0.67	9.2	0.00	
5	378	-0	1526	0	0	0	-895	--	--	12.57	12.57	-0.67	9.3	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4042	0	0	0	236	--	--	12.57	12.57	-0.27	1.5	0.00	
4	432	-0	3328	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	0.0	0.00	
5	432	-0	3113	0	0	0	-71	--	--	12.57	12.57	-0.05	0.7	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4042	0	0	0	2419	--	--	12.57	12.57	-2.76	15.5	0.00	
4	486	-0	3328	0	0	0	1798	--	--	12.57	12.57	-2.05	11.6	0.00	
5	486	-0	3113	0	0	0	1610	--	--	12.57	12.57	-1.84	10.3	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4042	0	0	0	3995	--	--	12.57	12.57	-4.56	25.7	0.00	
4	540	-0	3328	0	0	0	3095	--	--	12.57	12.57	-3.53	19.9	0.00	
5	540	-0	3113	0	0	0	2824	--	--	12.57	12.57	-3.22	18.2	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7**
ASTA NUM. 6 NI 6 NF 7 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm²			daN/cm²		mm
3	0	-0	-4747	0	0	0	3793	--	--	12.57	12.57	-4.33	24.4	0.00	
4	0	-0	-3992	0	0	0	2858	--	--	12.57	12.57	-3.26	18.4	0.00	
5	0	-0	-3765	0	0	0	2576	--	--	12.57	12.57	-2.94	16.6	0.00	

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4747	0	0	0	1942	--	--	12.57	12.57	-2.22	12.5	0.00
4	54	-0	-3992	0	0	0	1301	--	--	12.57	12.57	-1.49	8.4	0.00
5	54	-0	-3765	0	0	0	1108	--	--	12.57	12.57	-1.26	7.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4747	0	0	0	-622	--	--	12.57	12.57	-0.47	6.5	0.00
4	108	-0	-3992	0	0	0	-855	--	--	12.57	12.57	-0.64	8.9	0.00
5	108	-0	-3765	0	0	0	-926	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2789	0	0	0	-2127	--	--	12.57	12.57	-1.60	22.2	0.00
4	162	-0	-2331	0	0	0	-2114	--	--	12.57	12.57	-1.59	22.0	0.00
5	162	-0	-2193	0	0	0	-2110	--	--	12.57	12.57	-1.59	22.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2789	0	0	0	-3633	--	--	12.57	12.57	-2.74	37.9	0.00
4	216	-0	-2331	0	0	0	-3373	--	--	12.57	12.57	-2.54	35.2	0.00
5	216	-0	-2193	0	0	0	-3294	--	--	12.57	12.57	-2.48	34.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-899	0	0	0	-4118	--	--	12.57	12.57	-3.10	42.9	0.00
4	270	-0	-703	0	0	0	-3753	--	--	12.57	12.57	-2.83	39.1	0.00
5	270	-0	-644	0	0	0	-3642	--	--	12.57	12.57	-2.74	38.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	1002	0	0	0	-4604	--	--	12.57	12.57	-3.47	48.0	0.00
4	324	-0	965	0	0	0	-4132	--	--	12.57	12.57	-3.11	43.1	0.00
5	324	-0	953	0	0	0	-3990	--	--	12.57	12.57	-3.01	41.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	1002	0	0	0	-4063	--	--	12.57	12.57	-3.06	42.4	0.00
4	378	-0	965	0	0	0	-3611	--	--	12.57	12.57	-2.72	37.6	0.00
5	378	-0	953	0	0	0	-3475	--	--	12.57	12.57	-2.62	36.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	3016	0	0	0	-3522	--	--	12.57	12.57	-2.65	36.7	0.00
4	432	-0	2763	0	0	0	-3090	--	--	12.57	12.57	-2.33	32.2	0.00
5	432	-0	2686	0	0	0	-2961	--	--	12.57	12.57	-2.23	30.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	3016	0	0	0	-1893	--	--	12.57	12.57	-1.43	19.7	0.00
4	486	-0	2763	0	0	0	-1598	--	--	12.57	12.57	-1.20	16.7	0.00
5	486	-0	2686	0	0	0	-1510	--	--	12.57	12.57	-1.14	15.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	3016	0	0	0	-265	--	--	12.57	12.57	-0.20	2.8	0.00
4	540	-0	2763	0	0	0	-106	--	--	12.57	12.57	-0.08	1.1	0.00
5	540	-0	2686	0	0	0	-59	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_103 1-8-10**
ASTA NUM. 7 NI 1 NF 9 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-2151	0	0	0	-2936	--	--	12.57	12.57	-2.21	30.6	0.00
4	0	-0	-1922	0	0	0	-2746	--	--	12.57	12.57	-2.07	28.6	0.00
5	0	-0	-1853	0	0	0	-2689	--	--	12.57	12.57	-2.03	28.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	59	-0	-2151	0	0	0	-4205	--	--	12.57	12.57	-3.17	43.8	0.00
4	59	-0	-1922	0	0	0	-3880	--	--	12.57	12.57	-2.92	40.4	0.00
5	59	-0	-1853	0	0	0	-3782	--	--	12.57	12.57	-2.85	39.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-2151	0	0	0	-5475	--	--	12.57	12.57	-4.13	57.1	0.00
4	118	-0	-1922	0	0	0	-5014	--	--	12.57	12.57	-3.78	52.3	0.00
5	118	-0	-1853	0	0	0	-4875	--	--	12.57	12.57	-3.67	50.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	177	-0	-340	0	0	0	-5676	--	--	12.57	12.57	-4.28	59.2	0.00
4	177	-0	-276	0	0	0	-5177	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00
5	177	-0	-257	0	0	0	-5026	--	--	12.57	12.57	-3.79	52.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	1187	0	0	0	-5876	--	--	12.57	12.57	-4.43	61.3	0.00
4	236	-0	1120	0	0	0	-5340	--	--	12.57	12.57	-4.02	55.7	0.00
5	236	-0	1100	0	0	0	-5178	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	295	-0	1187	0	0	0	-5176	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00
4	295	-0	1120	0	0	0	-4679	--	--	12.57	12.57	-3.53	48.8	0.00
5	295	-0	1100	0	0	0	-4529	--	--	12.57	12.57	-3.41	47.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	2596	0	0	0	-4476	--	--	12.57	12.57	-3.37	46.7	0.00
4	354	-0	2415	0	0	0	-4019	--	--	12.57	12.57	-3.03	41.9	0.00
5	354	-0	2361	0	0	0	-3881	--	--	12.57	12.57	-2.92	40.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	413	-0	2596	0	0	0	-2944	--	--	12.57	12.57	-2.22	30.7	0.00
4	413	-0	2415	0	0	0	-2594	--	--	12.57	12.57	-1.95	27.0	0.00
5	413	-0	2361	0	0	0	-2488	--	--	12.57	12.57	-1.87	25.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	4011	0	0	0	-1413	--	--	12.57	12.57	-1.06	14.7	0.00
4	472	-0	3722	0	0	0	-1170	--	--	12.57	12.57	-0.88	12.2	0.00
5	472	-0	3635	0	0	0	-1097	--	--	12.57	12.57	-0.83	11.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	531	-0	4011	0	0	0	953	--	--	12.57	12.57	-1.09	6.1	0.00
4	531	-0	3722	0	0	0	1026	--	--	12.57	12.57	-1.17	6.6	0.00
5	531	-0	3635	0	0	0	1048	--	--	12.57	12.57	-1.20	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	4011	0	0	0	2718	--	--	12.57	12.57	-3.10	17.5	0.00
4	590	-0	3722	0	0	0	2664	--	--	12.57	12.57	-3.04	17.1	0.00
5	590	-0	3635	0	0	0	2647	--	--	12.57	12.57	-3.02	17.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_103 1-8-10**
ASTA NUM. 8 NI 9 NF 16 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-4011	0	0	0	2718	--	--	12.57	12.57	-3.10	17.5	0.00
4	0	-0	-3722	0	0	0	2664	--	--	12.57	12.57	-3.04	17.1	0.00
5	0	-0	-3635	0	0	0	2647	--	--	12.57	12.57	-3.02	17.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	59	-0	-4011	0	0	0	954	--	--	12.57	12.57	-1.09	6.1	0.00
4	59	-0	-3722	0	0	0	1026	--	--	12.57	12.57	-1.17	6.6	0.00
5	59	-0	-3635	0	0	0	1047	--	--	12.57	12.57	-1.20	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-4011	0	0	0	-1413	--	--	12.57	12.57	-1.06	14.7	0.00
4	118	-0	-3722	0	0	0	-1170	--	--	12.57	12.57	-0.88	12.2	0.00
5	118	-0	-3635	0	0	0	-1097	--	--	12.57	12.57	-0.83	11.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	177	-0	-2595	0	0	0	-2944	--	--	12.57	12.57	-2.22	30.7	0.00
4	177	-0	-2414	0	0	0	-2594	--	--	12.57	12.57	-1.95	27.0	0.00
5	177	-0	-2360	0	0	0	-2489	--	--	12.57	12.57	-1.88	25.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-2595	0	0	0	-4476	--	--	12.57	12.57	-3.37	46.7	0.00
4	236	-0	-2414	0	0	0	-4019	--	--	12.57	12.57	-3.03	41.9	0.00

5	236	-0	-2360	0	0	0	-3882	--	--	12.57	12.57	-2.92	40.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	295	-0	-1187	0	0	0	-5176	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00
4	295	-0	-1119	0	0	0	-4679	--	--	12.57	12.57	-3.53	48.8	0.00
5	295	-0	-1099	0	0	0	-4529	--	--	12.57	12.57	-3.41	47.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-1187	0	0	0	-5877	--	--	12.57	12.57	-4.43	61.3	0.00
4	354	-0	-1119	0	0	0	-5340	--	--	12.57	12.57	-4.02	55.7	0.00
5	354	-0	-1099	0	0	0	-5178	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	413	-0	341	0	0	0	-5675	--	--	12.57	12.57	-4.28	59.2	0.00
4	413	-0	276	0	0	0	-5177	--	--	12.57	12.57	-3.90	54.0	0.00
5	413	-0	257	0	0	0	-5027	--	--	12.57	12.57	-3.79	52.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	2152	0	0	0	-5475	--	--	12.57	12.57	-4.13	57.1	0.00
4	472	-0	1922	0	0	0	-5014	--	--	12.57	12.57	-3.78	52.3	0.00
5	472	-0	1854	0	0	0	-4875	--	--	12.57	12.57	-3.67	50.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	531	-0	2152	0	0	0	-4205	--	--	12.57	12.57	-3.17	43.8	0.00
4	531	-0	1922	0	0	0	-3880	--	--	12.57	12.57	-2.92	40.4	0.00
5	531	-0	1854	0	0	0	-3781	--	--	12.57	12.57	-2.85	39.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	2152	0	0	0	-2936	--	--	12.57	12.57	-2.21	30.6	0.00
4	590	-0	1922	0	0	0	-2746	--	--	12.57	12.57	-2.07	28.6	0.00
5	590	-0	1854	0	0	0	-2688	--	--	12.57	12.57	-2.03	28.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 9 NI 16 NF 15 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-2223	0	0	0	-139	--	--	12.57	12.57	-0.10	1.4	0.00
4	0	-0	-2118	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-2086	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	41	-0	-2223	0	0	0	-1050	--	--	12.57	12.57	-0.79	10.9	0.00
4	41	-0	-2118	0	0	0	-863	--	--	12.57	12.57	-0.65	9.0	0.00
5	41	-0	-2086	0	0	0	-807	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	82	-0	-2223	0	0	0	-1962	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.5	0.00
4	82	-0	-2118	0	0	0	-1732	--	--	12.57	12.57	-1.30	18.1	0.00
5	82	-0	-2086	0	0	0	-1662	--	--	12.57	12.57	-1.25	17.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	123	-0	-717	0	0	0	-2256	--	--	12.57	12.57	-1.70	23.5	0.00
4	123	-0	-772	0	0	0	-2047	--	--	12.57	12.57	-1.54	21.3	0.00
5	123	-0	-789	0	0	0	-1985	--	--	12.57	12.57	-1.50	20.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	164	-0	752	0	0	0	-2550	--	--	12.57	12.57	-1.92	26.6	0.00
4	164	-0	-772	0	0	0	-2364	--	--	12.57	12.57	-1.78	24.6	0.00
5	164	-0	-789	0	0	0	-2308	--	--	12.57	12.57	-1.74	24.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	205	-0	752	0	0	0	-2241	--	--	12.57	12.57	-1.69	23.4	0.00
4	205	-0	522	0	0	0	-2150	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
5	205	-0	453	0	0	0	-2123	--	--	12.57	12.57	-1.60	22.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	246	-0	2212	0	0	0	-1933	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.1	0.00
4	246	-0	1788	0	0	0	-1936	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00
5	246	-0	1659	0	0	0	-1938	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	287	-0	2212	0	0	0	-1025	--	--	12.57	12.57	-0.77	10.7	0.00
4	287	-0	1788	0	0	0	-1203	--	--	12.57	12.57	-0.91	12.5	0.00
5	287	-0	1659	0	0	0	-1258	--	--	12.57	12.57	-0.95	13.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	328	-0	3682	0	0	0	-118	--	--	12.57	12.57	-0.09	1.2	0.00
4	328	-0	3046	0	0	0	-470	--	--	12.57	12.57	-0.35	4.9	0.00
5	328	-0	2853	0	0	0	-577	--	--	12.57	12.57	-0.44	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	369	-0	3682	0	0	0	1391	--	--	12.57	12.57	-1.59	8.9	0.00
4	369	-0	3046	0	0	0	778	--	--	12.57	12.57	-0.89	5.0	0.00
5	369	-0	2853	0	0	0	593	--	--	12.57	12.57	-0.68	3.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	410	-0	3682	0	0	0	2349	--	--	12.57	12.57	-2.68	15.1	0.00
4	410	-0	3046	0	0	0	1570	--	--	12.57	12.57	-1.79	10.1	0.00
5	410	-0	2853	0	0	0	1335	--	--	12.57	12.57	-1.52	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 10 NI 15 NF 14 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-3440	0	0	0	2230	--	--	12.57	12.57	-2.55	14.3	0.00
4	0	-0	-2818	0	0	0	1531	--	--	12.57	12.57	-1.75	9.8	0.00
5	0	-0	-2630	0	0	0	1321	--	--	12.57	12.57	-1.51	8.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-3440	0	0	0	888	--	--	12.57	12.57	-1.01	5.7	0.00
4	54	-0	-2818	0	0	0	432	--	--	12.57	12.57	-0.49	2.8	0.00
5	54	-0	-2630	0	0	0	295	--	--	12.57	12.57	-0.34	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-3440	0	0	0	-969	--	--	12.57	12.57	-0.73	10.1	0.00
4	108	-0	-2818	0	0	0	-1090	--	--	12.57	12.57	-0.82	11.4	0.00
5	108	-0	-2630	0	0	0	-1126	--	--	12.57	12.57	-0.85	11.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-1529	0	0	0	-1794	--	--	12.57	12.57	-1.35	18.7	0.00
4	162	-0	-1213	0	0	0	-1745	--	--	12.57	12.57	-1.31	18.2	0.00
5	162	-0	-1118	0	0	0	-1730	--	--	12.57	12.57	-1.30	18.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-1529	0	0	0	-2620	--	--	12.57	12.57	-1.97	27.3	0.00
4	216	-0	-1213	0	0	0	-2400	--	--	12.57	12.57	-1.81	25.0	0.00
5	216	-0	-1118	0	0	0	-2334	--	--	12.57	12.57	-1.76	24.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	363	0	0	0	-2423	--	--	12.57	12.57	-1.83	25.3	0.00
4	270	-0	366	0	0	0	-2202	--	--	12.57	12.57	-1.66	23.0	0.00
5	270	-0	367	0	0	0	-2136	--	--	12.57	12.57	-1.61	22.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2294	0	0	0	-2227	--	--	12.57	12.57	-1.68	23.2	0.00
4	324	-0	1973	0	0	0	-2004	--	--	12.57	12.57	-1.51	20.9	0.00
5	324	-0	1876	0	0	0	-1938	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2294	0	0	0	-987	--	--	12.57	12.57	-0.74	10.3	0.00
4	378	-0	1973	0	0	0	-939	--	--	12.57	12.57	-0.71	9.8	0.00
5	378	-0	1876	0	0	0	-925	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4312	0	0	0	251	--	--	12.57	12.57	-0.29	1.6	0.00
4	432	-0	3652	0	0	0	127	--	--	12.57	12.57	-0.14	0.8	0.00
5	432	-0	3453	0	0	0	89	--	--	12.57	12.57	-0.10	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4312	0	0	0	2580	--	--	12.57	12.57	-2.95	16.6	0.00
4	486	-0	3652	0	0	0	2099	--	--	12.57	12.57	-2.40	13.5	0.00
5	486	-0	3453	0	0	0	1953	--	--	12.57	12.57	-2.23	12.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4312	0	0	0	4261	--	--	12.57	12.57	-4.87	27.4	0.00
4	540	-0	3652	0	0	0	3522	--	--	12.57	12.57	-4.02	22.6	0.00
5	540	-0	3453	0	0	0	3300	--	--	12.57	12.57	-3.77	21.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 11 NI 14 NF 13 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-4161	0	0	0	4190	--	--	12.57	12.57	-4.78	26.9	0.00
4	0	-0	-3455	0	0	0	3466	--	--	12.57	12.57	-3.96	22.3	0.00
5	0	-0	-3242	0	0	0	3248	--	--	12.57	12.57	-3.71	20.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4161	0	0	0	2567	--	--	12.57	12.57	-2.93	16.5	0.00
4	54	-0	-3455	0	0	0	2118	--	--	12.57	12.57	-2.42	13.6	0.00
5	54	-0	-3242	0	0	0	1983	--	--	12.57	12.57	-2.26	12.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4161	0	0	0	320	--	--	12.57	12.57	-0.37	2.1	0.00
4	108	-0	-3455	0	0	0	253	--	--	12.57	12.57	-0.29	1.6	0.00
5	108	-0	-3242	0	0	0	233	--	--	12.57	12.57	-0.27	1.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2087	0	0	0	-807	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.4	0.00
4	162	-0	-1727	0	0	0	-679	--	--	12.57	12.57	-0.51	7.1	0.00
5	162	-0	-1619	0	0	0	-641	--	--	12.57	12.57	-0.48	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2087	0	0	0	-1934	--	--	12.57	12.57	-1.46	20.2	0.00
4	216	-0	-1727	0	0	0	-1612	--	--	12.57	12.57	-1.21	16.8	0.00
5	216	-0	-1619	0	0	0	-1515	--	--	12.57	12.57	-1.14	15.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-44	0	0	0	-1958	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.4	0.00
4	270	-0	-25	0	0	0	-1626	--	--	12.57	12.57	-1.22	16.9	0.00
5	270	-0	-20	0	0	0	-1526	--	--	12.57	12.57	-1.15	15.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2009	0	0	0	-1982	--	--	12.57	12.57	-1.49	20.7	0.00
4	324	-0	1687	0	0	0	-1640	--	--	12.57	12.57	-1.24	17.1	0.00
5	324	-0	1590	0	0	0	-1537	--	--	12.57	12.57	-1.16	16.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2009	0	0	0	-897	--	--	12.57	12.57	-0.68	9.4	0.00
4	378	-0	1687	0	0	0	-729	--	--	12.57	12.57	-0.55	7.6	0.00
5	378	-0	1590	0	0	0	-678	--	--	12.57	12.57	-0.51	7.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4117	0	0	0	188	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00
4	432	-0	3446	0	0	0	182	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00
5	432	-0	3244	0	0	0	180	--	--	12.57	12.57	-0.21	1.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4117	0	0	0	2411	--	--	12.57	12.57	-2.75	15.5	0.00
4	486	-0	3446	0	0	0	2043	--	--	12.57	12.57	-2.33	13.1	0.00

5	486	-0	3244	0	0	0	1932	--	--	12.57	12.57	-2.21	12.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4117	0	0	0	4016	--	--	12.57	12.57	-4.59	25.8	0.00
4	540	-0	3446	0	0	0	3387	--	--	12.57	12.57	-3.87	21.8	0.00
5	540	-0	3244	0	0	0	3196	--	--	12.57	12.57	-3.65	20.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 12 NI 13 NF 12 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4173	0	0	0	3967	--	--	12.57	12.57	-4.53	25.5	0.00
4	0	-0	-3489	0	0	0	3339	--	--	12.57	12.57	-3.81	21.5	0.00
5	0	-0	-3282	0	0	0	3150	--	--	12.57	12.57	-3.60	20.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4173	0	0	0	2340	--	--	12.57	12.57	-2.67	15.0	0.00
4	54	-0	-3489	0	0	0	1978	--	--	12.57	12.57	-2.26	12.7	0.00
5	54	-0	-3282	0	0	0	1870	--	--	12.57	12.57	-2.13	12.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4173	0	0	0	86	--	--	12.57	12.57	-0.10	0.6	0.00
4	108	-0	-3489	0	0	0	95	--	--	12.57	12.57	-0.11	0.6	0.00
5	108	-0	-3282	0	0	0	97	--	--	12.57	12.57	-0.11	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2066	0	0	0	-1029	--	--	12.57	12.57	-0.78	10.7	0.00
4	162	-0	-1730	0	0	0	-840	--	--	12.57	12.57	-0.63	8.8	0.00
5	162	-0	-1629	0	0	0	-783	--	--	12.57	12.57	-0.59	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2066	0	0	0	-2145	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
4	216	-0	-1730	0	0	0	-1774	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.5	0.00
5	216	-0	-1629	0	0	0	-1662	--	--	12.57	12.57	-1.25	17.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-12	0	0	0	-2151	--	--	12.57	12.57	-1.62	22.4	0.00
4	270	-0	-17	0	0	0	-1783	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.6	0.00
5	270	-0	-18	0	0	0	-1672	--	--	12.57	12.57	-1.26	17.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	2037	0	0	0	-2158	--	--	12.57	12.57	-1.63	22.5	0.00
4	324	-0	1691	0	0	0	-1792	--	--	12.57	12.57	-1.35	18.7	0.00
5	324	-0	1587	0	0	0	-1682	--	--	12.57	12.57	-1.27	17.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	2037	0	0	0	-1057	--	--	12.57	12.57	-0.80	11.0	0.00
4	378	-0	1691	0	0	0	-879	--	--	12.57	12.57	-0.66	9.2	0.00
5	378	-0	1587	0	0	0	-825	--	--	12.57	12.57	-0.62	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	4128	0	0	0	43	--	--	12.57	12.57	-0.05	0.3	0.00
4	432	-0	3433	0	0	0	35	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.2	0.00
5	432	-0	3223	0	0	0	32	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	4128	0	0	0	2272	--	--	12.57	12.57	-2.59	14.6	0.00
4	486	-0	3433	0	0	0	1888	--	--	12.57	12.57	-2.16	12.1	0.00
5	486	-0	3223	0	0	0	1773	--	--	12.57	12.57	-2.02	11.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	4128	0	0	0	3882	--	--	12.57	12.57	-4.43	24.9	0.00
4	540	-0	3433	0	0	0	3227	--	--	12.57	12.57	-3.68	20.7	0.00
5	540	-0	3223	0	0	0	3030	--	--	12.57	12.57	-3.46	19.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 13 NI 12 NF 11 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-4054	0	0	0	3926	--	--	12.57	12.57	-4.48	25.2	0.00
4	0	-0	-3418	0	0	0	3255	--	--	12.57	12.57	-3.72	20.9	0.00
5	0	-0	-3226	0	0	0	3053	--	--	12.57	12.57	-3.49	19.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	54	-0	-4054	0	0	0	2345	--	--	12.57	12.57	-2.68	15.1	0.00
4	54	-0	-3418	0	0	0	1922	--	--	12.57	12.57	-2.20	12.4	0.00
5	54	-0	-3226	0	0	0	1795	--	--	12.57	12.57	-2.05	11.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	108	-0	-4054	0	0	0	156	--	--	12.57	12.57	-0.18	1.0	0.00
4	108	-0	-3418	0	0	0	77	--	--	12.57	12.57	-0.09	0.5	0.00
5	108	-0	-3226	0	0	0	53	--	--	12.57	12.57	-0.06	0.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	162	-0	-1981	0	0	0	-914	--	--	12.57	12.57	-0.69	9.5	0.00
4	162	-0	-1693	0	0	0	-837	--	--	12.57	12.57	-0.63	8.7	0.00
5	162	-0	-1606	0	0	0	-814	--	--	12.57	12.57	-0.61	8.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	216	-0	-1981	0	0	0	-1983	--	--	12.57	12.57	-1.49	20.7	0.00
4	216	-0	-1693	0	0	0	-1751	--	--	12.57	12.57	-1.32	18.3	0.00
5	216	-0	-1606	0	0	0	-1681	--	--	12.57	12.57	-1.27	17.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	270	-0	31	0	0	0	-1966	--	--	12.57	12.57	-1.48	20.5	0.00
4	270	-0	-20	0	0	0	-1762	--	--	12.57	12.57	-1.33	18.4	0.00
5	270	-0	-35	0	0	0	-1700	--	--	12.57	12.57	-1.28	17.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	324	-0	2024	0	0	0	-1950	--	--	12.57	12.57	-1.47	20.3	0.00
4	324	-0	1641	0	0	0	-1772	--	--	12.57	12.57	-1.34	18.5	0.00
5	324	-0	1526	0	0	0	-1719	--	--	12.57	12.57	-1.30	17.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	378	-0	2024	0	0	0	-857	--	--	12.57	12.57	-0.65	8.9	0.00
4	378	-0	1641	0	0	0	-886	--	--	12.57	12.57	-0.67	9.2	0.00
5	378	-0	1526	0	0	0	-895	--	--	12.57	12.57	-0.67	9.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	432	-0	4042	0	0	0	236	--	--	12.57	12.57	-0.27	1.5	0.00
4	432	-0	3328	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	0.0	0.00
5	432	-0	3113	0	0	0	-71	--	--	12.57	12.57	-0.05	0.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	486	-0	4042	0	0	0	2419	--	--	12.57	12.57	-2.76	15.5	0.00
4	486	-0	3328	0	0	0	1798	--	--	12.57	12.57	-2.05	11.6	0.00
5	486	-0	3113	0	0	0	1610	--	--	12.57	12.57	-1.84	10.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														
3	540	-0	4042	0	0	0	3995	--	--	12.57	12.57	-4.56	25.7	0.00
4	540	-0	3328	0	0	0	3095	--	--	12.57	12.57	-3.53	19.9	0.00
5	540	-0	3113	0	0	0	2824	--	--	12.57	12.57	-3.22	18.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)														

Nome travata: **fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16**
ASTA NUM. 14 NI 11 NF 10 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm

3	0	-0	-4747	0	0	0	3793	--	--	12.57	12.57	-4.33	24.4	0.00
4	0	-0	-3992	0	0	0	2858	--	--	12.57	12.57	-3.26	18.4	0.00
5	0	-0	-3765	0	0	0	2576	--	--	12.57	12.57	-2.94	16.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	54	-0	-4747	0	0	0	1942	--	--	12.57	12.57	-2.22	12.5	0.00
4	54	-0	-3992	0	0	0	1301	--	--	12.57	12.57	-1.49	8.4	0.00
5	54	-0	-3765	0	0	0	1108	--	--	12.57	12.57	-1.26	7.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	108	-0	-4747	0	0	0	-622	--	--	12.57	12.57	-0.47	6.5	0.00
4	108	-0	-3992	0	0	0	-855	--	--	12.57	12.57	-0.64	8.9	0.00
5	108	-0	-3765	0	0	0	-926	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	162	-0	-2789	0	0	0	-2127	--	--	12.57	12.57	-1.60	22.2	0.00
4	162	-0	-2331	0	0	0	-2114	--	--	12.57	12.57	-1.59	22.0	0.00
5	162	-0	-2193	0	0	0	-2110	--	--	12.57	12.57	-1.59	22.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	216	-0	-2789	0	0	0	-3633	--	--	12.57	12.57	-2.74	37.9	0.00
4	216	-0	-2331	0	0	0	-3373	--	--	12.57	12.57	-2.54	35.2	0.00
5	216	-0	-2193	0	0	0	-3294	--	--	12.57	12.57	-2.48	34.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	270	-0	-899	0	0	0	-4118	--	--	12.57	12.57	-3.10	42.9	0.00
4	270	-0	-703	0	0	0	-3753	--	--	12.57	12.57	-2.83	39.1	0.00
5	270	-0	-644	0	0	0	-3642	--	--	12.57	12.57	-2.74	38.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	324	-0	1002	0	0	0	-4604	--	--	12.57	12.57	-3.47	48.0	0.00
4	324	-0	965	0	0	0	-4132	--	--	12.57	12.57	-3.11	43.1	0.00
5	324	-0	953	0	0	0	-3990	--	--	12.57	12.57	-3.01	41.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	378	-0	1002	0	0	0	-4063	--	--	12.57	12.57	-3.06	42.4	0.00
4	378	-0	965	0	0	0	-3611	--	--	12.57	12.57	-2.72	37.6	0.00
5	378	-0	953	0	0	0	-3475	--	--	12.57	12.57	-2.62	36.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	432	-0	3016	0	0	0	-3522	--	--	12.57	12.57	-2.65	36.7	0.00
4	432	-0	2763	0	0	0	-3090	--	--	12.57	12.57	-2.33	32.2	0.00
5	432	-0	2686	0	0	0	-2961	--	--	12.57	12.57	-2.23	30.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	486	-0	3016	0	0	0	-1893	--	--	12.57	12.57	-1.43	19.7	0.00
4	486	-0	2763	0	0	0	-1598	--	--	12.57	12.57	-1.20	16.7	0.00
5	486	-0	2686	0	0	0	-1510	--	--	12.57	12.57	-1.14	15.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	540	-0	3016	0	0	0	-265	--	--	12.57	12.57	-0.20	2.8	0.00
4	540	-0	2763	0	0	0	-106	--	--	12.57	12.57	-0.08	1.1	0.00
5	540	-0	2686	0	0	0	-59	--	--	12.57	12.57	-0.04	0.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_109_IP1** Descrizione: **Fondazione_109 7-9-16**
ASTA NUM. 15 NI 7 NF 8 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-2497	0	0	0	-2424	--	--	12.57	12.57	-1.83	25.3	0.00
4	0	-0	-2248	0	0	0	-2238	--	--	12.57	12.57	-1.69	23.3	0.00
5	0	-0	-2172	0	0	0	-2182	--	--	12.57	12.57	-1.64	22.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	59	-0	-2497	0	0	0	-3897	--	--	12.57	12.57	-2.94	40.6	0.00
4	59	-0	-2248	0	0	0	-3564	--	--	12.57	12.57	-2.69	37.2	0.00
5	59	-0	-2172	0	0	0	-3464	--	--	12.57	12.57	-2.61	36.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-2497	0	0	0	-5370	--	--	12.57	12.57	-4.05	56.0	0.00
4	118	-0	-2248	0	0	0	-4891	--	--	12.57	12.57	-3.69	51.0	0.00
5	118	-0	-2172	0	0	0	-4746	--	--	12.57	12.57	-3.58	49.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	177	-0	-526	0	0	0	-5681	--	--	12.57	12.57	-4.28	59.2	0.00
4	177	-0	-459	0	0	0	-5162	--	--	12.57	12.57	-3.89	53.8	0.00
5	177	-0	-440	0	0	0	-5005	--	--	12.57	12.57	-3.77	52.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	1158	0	0	0	-5991	--	--	12.57	12.57	-4.51	62.5	0.00
4	236	-0	1074	0	0	0	-5433	--	--	12.57	12.57	-4.09	56.6	0.00
5	236	-0	1050	0	0	0	-5265	--	--	12.57	12.57	-3.97	54.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	295	-0	1158	0	0	0	-5308	--	--	12.57	12.57	-4.00	55.3	0.00
4	295	-0	1074	0	0	0	-4799	--	--	12.57	12.57	-3.62	50.0	0.00
5	295	-0	1050	0	0	0	-4646	--	--	12.57	12.57	-3.50	48.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	2724	0	0	0	-4625	--	--	12.57	12.57	-3.49	48.2	0.00
4	354	-0	2505	0	0	0	-4166	--	--	12.57	12.57	-3.14	43.4	0.00
5	354	-0	2440	0	0	0	-4027	--	--	12.57	12.57	-3.03	42.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	413	-0	2724	0	0	0	-3018	--	--	12.57	12.57	-2.27	31.5	0.00
4	413	-0	2505	0	0	0	-2687	--	--	12.57	12.57	-2.02	28.0	0.00
5	413	-0	2440	0	0	0	-2587	--	--	12.57	12.57	-1.95	27.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	4301	0	0	0	-1412	--	--	12.57	12.57	-1.06	14.7	0.00
4	472	-0	3951	0	0	0	-1209	--	--	12.57	12.57	-0.91	12.6	0.00
5	472	-0	3845	0	0	0	-1148	--	--	12.57	12.57	-0.87	12.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	531	-0	4301	0	0	0	1126	--	--	12.57	12.57	-1.29	7.2	0.00
4	531	-0	3951	0	0	0	1122	--	--	12.57	12.57	-1.28	7.2	0.00
5	531	-0	3845	0	0	0	1121	--	--	12.57	12.57	-1.28	7.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	4301	0	0	0	3018	--	--	12.57	12.57	-3.45	19.4	0.00
4	590	-0	3951	0	0	0	2860	--	--	12.57	12.57	-3.27	18.4	0.00
5	590	-0	3845	0	0	0	2812	--	--	12.57	12.57	-3.21	18.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_109_IP1** Descrizione: **Fondazione_109 7-9-16**
ASTA NUM. 16 NI 8 NF 10 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m					cm^2		daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4300	0	0	0	3018	--	--	12.57	12.57	-3.45	19.4	0.00
4	0	-0	-3951	0	0	0	2860	--	--	12.57	12.57	-3.27	18.4	0.00
5	0	-0	-3845	0	0	0	2812	--	--	12.57	12.57	-3.21	18.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	59	-0	-4300	0	0	0	1126	--	--	12.57	12.57	-1.29	7.2	0.00
4	59	-0	-3951	0	0	0	1122	--	--	12.57	12.57	-1.28	7.2	0.00
5	59	-0	-3845	0	0	0	1120	--	--	12.57	12.57	-1.28	7.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-4300	0	0	0	-1412	--	--	12.57	12.57	-1.06	14.7	0.00
4	118	-0	-3951	0	0	0	-1209	--	--	12.57	12.57	-0.91	12.6	0.00
5	118	-0	-3845	0	0	0	-1148	--	--	12.57	12.57	-0.87	12.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	177	-0	-2723	0	0	0	-3019	--	--	12.57	12.57	-2.27	31.5	0.00

4	177	-0	-2505	0	0	0	-2687	--	--	12.57	12.57	-2.02	28.0	0.00
5	177	-0	-2439	0	0	0	-2587	--	--	12.57	12.57	-1.95	27.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-2723	0	0	0	-4625	--	--	12.57	12.57	-3.49	48.2	0.00
4	236	-0	-2505	0	0	0	-4165	--	--	12.57	12.57	-3.14	43.4	0.00
5	236	-0	-2439	0	0	0	-4027	--	--	12.57	12.57	-3.03	42.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	295	-0	-1157	0	0	0	-5308	--	--	12.57	12.57	-4.00	55.3	0.00
4	295	-0	-1074	0	0	0	-4799	--	--	12.57	12.57	-3.62	50.0	0.00
5	295	-0	-1049	0	0	0	-4646	--	--	12.57	12.57	-3.50	48.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-1157	0	0	0	-5991	--	--	12.57	12.57	-4.51	62.5	0.00
4	354	-0	-1074	0	0	0	-5433	--	--	12.57	12.57	-4.09	56.6	0.00
5	354	-0	-1049	0	0	0	-5265	--	--	12.57	12.57	-3.97	54.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	413	-0	527	0	0	0	-5680	--	--	12.57	12.57	-4.28	59.2	0.00
4	413	-0	460	0	0	0	-5162	--	--	12.57	12.57	-3.89	53.8	0.00
5	413	-0	440	0	0	0	-5006	--	--	12.57	12.57	-3.77	52.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	2497	0	0	0	-5370	--	--	12.57	12.57	-4.05	56.0	0.00
4	472	-0	2248	0	0	0	-4891	--	--	12.57	12.57	-3.69	51.0	0.00
5	472	-0	2173	0	0	0	-4746	--	--	12.57	12.57	-3.58	49.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	531	-0	2497	0	0	0	-3897	--	--	12.57	12.57	-2.94	40.6	0.00
4	531	-0	2248	0	0	0	-3565	--	--	12.57	12.57	-2.69	37.2	0.00
5	531	-0	2173	0	0	0	-3464	--	--	12.57	12.57	-2.61	36.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	2497	0	0	0	-2424	--	--	12.57	12.57	-1.83	25.3	0.00
4	590	-0	2248	0	0	0	-2238	--	--	12.57	12.57	-1.69	23.3	0.00
5	590	-0	2173	0	0	0	-2182	--	--	12.57	12.57	-1.64	22.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_108_IP1** Descrizione: **Fondazione_108 6-15**
ASTA NUM. 17 NI 6 NF 11 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m					cm^2		daN/cm^2	mm
3	0	-0	-5076	0	0	0	-927	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.7	0.00
4	0	-0	-4799	0	0	0	-554	--	--	12.57	12.57	-0.42	5.8	0.00
5	0	-0	-4716	0	0	0	-442	--	--	12.57	12.57	-0.33	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-5076	0	0	0	-6917	--	--	12.57	12.57	-5.21	72.1	0.00
4	118	-0	-4799	0	0	0	-6217	--	--	12.57	12.57	-4.68	64.8	0.00
5	118	-0	-4716	0	0	0	-6007	--	--	12.57	12.57	-4.53	62.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-5076	0	0	0	-12910	--	--	12.57	12.57	-9.73	134.6	0.00
4	236	-0	-4799	0	0	0	-11880	--	--	12.57	12.57	-8.95	123.8	0.00
5	236	-0	-4716	0	0	0	-11571	--	--	12.57	12.57	-8.72	120.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-884	0	0	0	-13952	--	--	12.57	12.57	-10.51	145.4	0.00
4	354	-0	-864	0	0	0	-12900	--	--	12.57	12.57	-9.72	134.5	0.00
5	354	-0	-859	0	0	0	-12584	--	--	12.57	12.57	-9.48	131.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-884	0	0	0	-14994	--	--	12.57	12.57	-11.30	156.3	0.00
4	472	-0	-864	0	0	0	-13920	--	--	12.57	12.57	-10.49	145.1	0.00
5	472	-0	-859	0	0	0	-13600	--	--	12.57	12.57	-10.25	141.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	0	0	0	0	-14990	--	--	12.57	12.57	-11.30	156.3	0.00
4	590	-0	-0	0	0	0	-13920	--	--	12.57	12.57	-10.49	145.1	0.00
5	590	-0	0	0	0	0	-13600	--	--	12.57	12.57	-10.25	141.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	883	0	0	0	-14990	--	--	12.57	12.57	-11.30	156.3	0.00
4	708	-0	865	0	0	0	-13921	--	--	12.57	12.57	-10.49	145.1	0.00
5	708	-0	859	0	0	0	-13600	--	--	12.57	12.57	-10.25	141.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	826	-0	883	0	0	0	-13948	--	--	12.57	12.57	-10.51	145.4	0.00
4	826	-0	865	0	0	0	-12900	--	--	12.57	12.57	-9.72	134.5	0.00
5	826	-0	859	0	0	0	-12586	--	--	12.57	12.57	-9.48	131.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	5076	0	0	0	-12910	--	--	12.57	12.57	-9.73	134.6	0.00
4	944	-0	4799	0	0	0	-11880	--	--	12.57	12.57	-8.95	123.8	0.00
5	944	-0	4716	0	0	0	-11572	--	--	12.57	12.57	-8.72	120.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1062	-0	5076	0	0	0	-6920	--	--	12.57	12.57	-5.21	72.1	0.00
4	1062	-0	4799	0	0	0	-6217	--	--	12.57	12.57	-4.68	64.8	0.00
5	1062	-0	4716	0	0	0	-6005	--	--	12.57	12.57	-4.53	62.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	5076	0	0	0	-930	--	--	12.57	12.57	-0.70	9.7	0.00
4	1180	-0	4799	0	0	0	-554	--	--	12.57	12.57	-0.42	5.8	0.00
5	1180	-0	4716	0	0	0	-441	--	--	12.57	12.57	-0.33	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_107_IP1** Descrizione: **Fondazione_107 5-14**
ASTA NUM. 18 NI 5 NF 12 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4615	0	0	0	-3123	--	--	12.57	12.57	-2.35	32.6	0.00
4	0	-0	-4340	0	0	0	-2601	--	--	12.57	12.57	-1.96	27.1	0.00
5	0	-0	-4257	0	0	0	-2444	--	--	12.57	12.57	-1.84	25.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-4615	0	0	0	-8569	--	--	12.57	12.57	-6.46	89.3	0.00
4	118	-0	-4340	0	0	0	-7722	--	--	12.57	12.57	-5.82	80.5	0.00
5	118	-0	-4257	0	0	0	-7467	--	--	12.57	12.57	-5.63	77.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-4615	0	0	0	-14020	--	--	12.57	12.57	-10.56	146.1	0.00
4	236	-0	-4340	0	0	0	-12843	--	--	12.57	12.57	-9.68	133.9	0.00
5	236	-0	-4257	0	0	0	-12490	--	--	12.57	12.57	-9.41	130.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-596	0	0	0	-14722	--	--	12.57	12.57	-11.09	153.5	0.00
4	354	-0	-590	0	0	0	-13537	--	--	12.57	12.57	-10.20	141.1	0.00
5	354	-0	-589	0	0	0	-13185	--	--	12.57	12.57	-9.94	137.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-596	0	0	0	-15424	--	--	12.57	12.57	-11.62	160.8	0.00
4	472	-0	-590	0	0	0	-14240	--	--	12.57	12.57	-10.73	148.4	0.00
5	472	-0	-589	0	0	0	-13880	--	--	12.57	12.57	-10.46	144.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	0	0	0	0	-15420	--	--	12.57	12.57	-11.62	160.7	0.00
4	590	-0	-0	0	0	0	-14240	--	--	12.57	12.57	-10.73	148.4	0.00
5	590	-0	0	0	0	0	-13880	--	--	12.57	12.57	-10.46	144.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	595	0	0	0	-15420	--	--	12.57	12.57	-11.62	160.7	0.00
4	708	-0	591	0	0	0	-14241	--	--	12.57	12.57	-10.73	148.4	0.00
5	708	-0	589	0	0	0	-13880	--	--	12.57	12.57	-10.46	144.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	826	-0	595	0	0	0	-14718	--	--	12.57	12.57	-11.09	153.4	0.00
4	826	-0	591	0	0	0	-13542	--	--	12.57	12.57	-10.20	141.2	0.00
5	826	-0	589	0	0	0	-13185	--	--	12.57	12.57	-9.94	137.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	4615	0	0	0	-14020	--	--	12.57	12.57	-10.56	146.1	0.00
4	944	-0	4341	0	0	0	-12845	--	--	12.57	12.57	-9.68	133.9	0.00
5	944	-0	4257	0	0	0	-12490	--	--	12.57	12.57	-9.41	130.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1062	-0	4615	0	0	0	-8574	--	--	12.57	12.57	-6.46	89.4	0.00
4	1062	-0	4341	0	0	0	-7718	--	--	12.57	12.57	-5.82	80.5	0.00
5	1062	-0	4257	0	0	0	-7467	--	--	12.57	12.57	-5.63	77.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	4615	0	0	0	-3127	--	--	12.57	12.57	-2.36	32.6	0.00
4	1180	-0	4341	0	0	0	-2596	--	--	12.57	12.57	-1.96	27.1	0.00
5	1180	-0	4257	0	0	0	-2444	--	--	12.57	12.57	-1.84	25.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_106_IP1** Descrizione: **Fondazione_106 4-13**
ASTA NUM. 19 NI 4 NF 13 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4596	0	0	0	-3317	--	--	12.57	12.57	-2.50	34.6	0.00
4	0	-0	-4329	0	0	0	-2766	--	--	12.57	12.57	-2.08	28.8	0.00
5	0	-0	-4248	0	0	0	-2599	--	--	12.57	12.57	-1.96	27.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-4596	0	0	0	-8740	--	--	12.57	12.57	-6.59	91.1	0.00
4	118	-0	-4329	0	0	0	-7874	--	--	12.57	12.57	-5.93	82.1	0.00
5	118	-0	-4248	0	0	0	-7611	--	--	12.57	12.57	-5.74	79.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-4596	0	0	0	-14163	--	--	12.57	12.57	-10.67	147.6	0.00
4	236	-0	-4329	0	0	0	-12982	--	--	12.57	12.57	-9.78	135.3	0.00
5	236	-0	-4248	0	0	0	-12623	--	--	12.57	12.57	-9.51	131.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-574	0	0	0	-14837	--	--	12.57	12.57	-11.18	154.7	0.00
4	354	-0	-573	0	0	0	-13656	--	--	12.57	12.57	-10.29	142.4	0.00
5	354	-0	-573	0	0	0	-13297	--	--	12.57	12.57	-10.02	138.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-574	0	0	0	-15520	--	--	12.57	12.57	-11.69	161.8	0.00
4	472	-0	-573	0	0	0	-14332	--	--	12.57	12.57	-10.80	149.4	0.00
5	472	-0	-573	0	0	0	-13980	--	--	12.57	12.57	-10.53	145.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	0	0	0	0	-15520	--	--	12.57	12.57	-11.69	161.8	0.00
4	590	-0	-0	0	0	0	-14330	--	--	12.57	12.57	-10.80	149.4	0.00
5	590	-0	0	0	0	0	-13980	--	--	12.57	12.57	-10.53	145.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	573	0	0	0	-15520	--	--	12.57	12.57	-11.69	161.8	0.00
4	708	-0	573	0	0	0	-14331	--	--	12.57	12.57	-10.80	149.4	0.00
5	708	-0	573	0	0	0	-13980	--	--	12.57	12.57	-10.53	145.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	826	-0	573	0	0	0	-14843	--	--	12.57	12.57	-11.18	154.7	0.00
4	826	-0	573	0	0	0	-13654	--	--	12.57	12.57	-10.29	142.3	0.00
5	826	-0	573	0	0	0	-13303	--	--	12.57	12.57	-10.02	138.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	4595	0	0	0	-14165	--	--	12.57	12.57	-10.67	147.7	0.00

4	944	-0	4329	0	0	0	-12980	--	--	12.57	12.57	-9.78	135.3	0.00
5	944	-0	4248	0	0	0	-12626	--	--	12.57	12.57	-9.51	131.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1062	-0	4595	0	0	0	-8738	--	--	12.57	12.57	-6.58	91.1	0.00
4	1062	-0	4329	0	0	0	-7872	--	--	12.57	12.57	-5.93	82.1	0.00
5	1062	-0	4248	0	0	0	-7608	--	--	12.57	12.57	-5.73	79.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	4595	0	0	0	-3316	--	--	12.57	12.57	-2.50	34.6	0.00
4	1180	-0	4329	0	0	0	-2764	--	--	12.57	12.57	-2.08	28.8	0.00
5	1180	-0	4248	0	0	0	-2596	--	--	12.57	12.57	-1.96	27.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_105_IP1** Descrizione: **Fondazione_105 3-12**
ASTA NUM. 20 NI 3 NF 14 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m					cm^2		daN/cm^2	mm
3	0	-0	-4613	0	0	0	-2991	--	--	12.57	12.57	-2.25	31.2	0.00
4	0	-0	-4337	0	0	0	-2493	--	--	12.57	12.57	-1.88	26.0	0.00
5	0	-0	-4254	0	0	0	-2342	--	--	12.57	12.57	-1.76	24.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-4613	0	0	0	-8435	--	--	12.57	12.57	-6.36	87.9	0.00
4	118	-0	-4337	0	0	0	-7611	--	--	12.57	12.57	-5.74	79.3	0.00
5	118	-0	-4254	0	0	0	-7362	--	--	12.57	12.57	-5.55	76.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-4613	0	0	0	-13880	--	--	12.57	12.57	-10.46	144.7	0.00
4	236	-0	-4337	0	0	0	-12730	--	--	12.57	12.57	-9.59	132.7	0.00
5	236	-0	-4254	0	0	0	-12381	--	--	12.57	12.57	-9.33	129.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-607	0	0	0	-14596	--	--	12.57	12.57	-11.00	152.1	0.00
4	354	-0	-599	0	0	0	-13437	--	--	12.57	12.57	-10.13	140.1	0.00
5	354	-0	-598	0	0	0	-13086	--	--	12.57	12.57	-9.86	136.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-607	0	0	0	-15311	--	--	12.57	12.57	-11.54	159.6	0.00
4	472	-0	-599	0	0	0	-14143	--	--	12.57	12.57	-10.66	147.4	0.00
5	472	-0	-598	0	0	0	-13791	--	--	12.57	12.57	-10.39	143.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	0	0	0	0	-15310	--	--	12.57	12.57	-11.54	159.6	0.00
4	590	-0	-0	0	0	0	-14140	--	--	12.57	12.57	-10.66	147.4	0.00
5	590	-0	0	0	0	0	-13790	--	--	12.57	12.57	-10.39	143.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	606	0	0	0	-15310	--	--	12.57	12.57	-11.54	159.6	0.00
4	708	-0	600	0	0	0	-14141	--	--	12.57	12.57	-10.66	147.4	0.00
5	708	-0	598	0	0	0	-13790	--	--	12.57	12.57	-10.39	143.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	826	-0	606	0	0	0	-14595	--	--	12.57	12.57	-11.00	152.1	0.00
4	826	-0	600	0	0	0	-13433	--	--	12.57	12.57	-10.12	140.0	0.00
5	826	-0	598	0	0	0	-13084	--	--	12.57	12.57	-9.86	136.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	4613	0	0	0	-13880	--	--	12.57	12.57	-10.46	144.7	0.00
4	944	-0	4337	0	0	0	-12730	--	--	12.57	12.57	-9.59	132.7	0.00
5	944	-0	4254	0	0	0	-12380	--	--	12.57	12.57	-9.33	129.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1062	-0	4613	0	0	0	-8436	--	--	12.57	12.57	-6.36	87.9	0.00
4	1062	-0	4337	0	0	0	-7612	--	--	12.57	12.57	-5.74	79.4	0.00
5	1062	-0	4254	0	0	0	-7360	--	--	12.57	12.57	-5.55	76.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	4613	0	0	0	-2993	--	--	12.57	12.57	-2.26	31.2	0.00
4	1180	-0	4337	0	0	0	-2494	--	--	12.57	12.57	-1.88	26.0	0.00
5	1180	-0	4254	0	0	0	-2341	--	--	12.57	12.57	-1.76	24.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

Nome travata: **fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_104 2-11**
ASTA NUM. 21 NI 2 NF 15 SEZ. Tr B= 1.000 H= 0.900 b= 0.400 h= 0.300 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 3.14 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-5196	0	0	0	-75	--	--	12.57	12.57	-0.06	0.8	0.00
4	0	-0	-4932	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	-4852	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	118	-0	-5196	0	0	0	-6207	--	--	12.57	12.57	-4.68	64.7	0.00
4	118	-0	-4932	0	0	0	-5592	--	--	12.57	12.57	-4.21	58.3	0.00
5	118	-0	-4852	0	0	0	-5406	--	--	12.57	12.57	-4.07	56.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	236	-0	-5196	0	0	0	-12340	--	--	12.57	12.57	-9.30	128.6	0.00
4	236	-0	-4932	0	0	0	-11412	--	--	12.57	12.57	-8.60	119.0	0.00
5	236	-0	-4852	0	0	0	-11132	--	--	12.57	12.57	-8.39	116.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	354	-0	-984	0	0	0	-13501	--	--	12.57	12.57	-10.17	140.7	0.00
4	354	-0	-961	0	0	0	-12544	--	--	12.57	12.57	-9.45	130.8	0.00
5	354	-0	-954	0	0	0	-12256	--	--	12.57	12.57	-9.23	127.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	472	-0	-984	0	0	0	-14661	--	--	12.57	12.57	-11.05	152.8	0.00
4	472	-0	-961	0	0	0	-13680	--	--	12.57	12.57	-10.31	142.6	0.00
5	472	-0	-954	0	0	0	-13381	--	--	12.57	12.57	-10.08	139.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	590	-0	0	0	0	0	-14660	--	--	12.57	12.57	-11.05	152.8	0.00
4	590	-0	-0	0	0	0	-13680	--	--	12.57	12.57	-10.31	142.6	0.00
5	590	-0	0	0	0	0	-13380	--	--	12.57	12.57	-10.08	139.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	708	-0	984	0	0	0	-14660	--	--	12.57	12.57	-11.05	152.8	0.00
4	708	-0	962	0	0	0	-13681	--	--	12.57	12.57	-10.31	142.6	0.00
5	708	-0	954	0	0	0	-13380	--	--	12.57	12.57	-10.08	139.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	826	-0	984	0	0	0	-13499	--	--	12.57	12.57	-10.17	140.7	0.00
4	826	-0	962	0	0	0	-12545	--	--	12.57	12.57	-9.45	130.8	0.00
5	826	-0	954	0	0	0	-12254	--	--	12.57	12.57	-9.23	127.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	944	-0	5196	0	0	0	-12340	--	--	12.57	12.57	-9.30	128.6	0.00
4	944	-0	4932	0	0	0	-11410	--	--	12.57	12.57	-8.60	118.9	0.00
5	944	-0	4852	0	0	0	-11130	--	--	12.57	12.57	-8.39	116.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1062	-0	5196	0	0	0	-6208	--	--	12.57	12.57	-4.68	64.7	0.00
4	1062	-0	4932	0	0	0	-5590	--	--	12.57	12.57	-4.21	58.3	0.00
5	1062	-0	4852	0	0	0	-5405	--	--	12.57	12.57	-4.07	56.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

3	1180	-0	5196	0	0	0	-77	--	--	12.57	12.57	-0.06	0.8	0.00
4	1180	-0	4932	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00
5	1180	-0	4852	0	0	0	0	--	--	12.57	12.57	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 6.28 asup= 6.28 (e arm. base= 4 X 3.14)

L E G E N D A

Prima asta	Ultima asta	Nome disegno	Descrizione disegno
1	6	fondaz_101_IP1.ARM	Fondazione_101 1-2-3-4-5-6-7
7	8	fondaz_103_IP1.ARM	Fondazione_103 1-8-10
9	14	fondaz_102_IP1.ARM	Fondazione_102 10-11-12-13-14-15-16
15	16	fondaz_109_IP1.ARM	Fondazione_109 7-9-16
17	17	fondaz_108_IP1.ARM	Fondazione_108 6-15
18	18	fondaz_107_IP1.ARM	Fondazione_107 5-14
19	19	fondaz_106_IP1.ARM	Fondazione_106 4-13
20	20	fondaz_105_IP1.ARM	Fondazione_105 3-12
21	21	fondaz_104_IP1.ARM	Fondazione_104 2-11

Il progettista

Ing. Giulia Bettiol