



UNIONE EUROPEA



COMUNE DI RAVANUSA



REGIONE SICILIANA

## COMUNE DI RAVANUSA

### “LAVORI DI CONSOLIDAMENTO LOTTO C DELLA ZONA SUD/EST DELL'ABITATO”

# ELABORATI

PROGETTO DEFINITIVO

Ravanusa, 29/06/2020

aggiornato il \_\_\_\_/\_\_\_\_/\_\_\_\_

revisionato il \_\_\_\_/\_\_\_\_/\_\_\_\_

- 1. RELAZIONE TECNICA ILLUSTRATIVA
- 2. RELAZIONE DI PREFATTIBILITA AMBIENTALE
- 3. INQUADRAMENTO TERRITORIALE
- 4. PLANIMETRIA STATO DI FATTO
- 5. PLANIMETRIA STATO DI PROGETTO
- 6. RELAZIONE DI PREDIMENSIONAMENTO STATICO
- 7. RELAZIONE DI PREDIMENSIONAMENTO GEOTECNICO
- 8. RELAZIONE DI PREDIMENSIONAMENTO IDROLOGICO-IDRAULICO
- 9. PIANO DI MANUTENZIONE DELLE OPERE
- 10. DISEGNI E PARTICOLARI COSTRUTTIVI
- 11. ANALISI PREZZI UNITARI
- 12. ELENCO PREZZI UNITARI
- 13. COMPUTO METRICO ESTIMATIVO
- 14. INCIDENZA MANODOPERA
- 15. CRONOPROGRAMMA
- 16. PRIME INDICAZIONI E PRESCRIZIONI PER LA SICUREZZA
- 17. DISCIPLINARE TECNICO
- 18. QUADRO ECONOMICO DI PROGETTO
- 19. SCHEMA COMPETENZE TECNICHE
- 20. RELAZIONE GEOLOGICA

IL PROGETTISTA  
*(Ing. Vittorio Giarratana)*



IL RESP. UNICO PROC.  
*(Arch. Sebastiano Alesci)*

Spazio riservato per approvazioni o eventuali visti

Visto per il Comune

## RELAZIONE PREDIMENSIONAMENTO STATICO

### INDICE

PREMESSE .....	1
1- GENERALITA' SUI CONTENUTI DELLA RELAZIONE.....	1
2- LE CARATTERISTICHE DEI MATERIALI PREVISTI.....	2
3- LO STATO DI DISSESTO DELL'AREA.....	3
4- L'INQUADRAMENTO GEOMORFOLOGICO ED IDROGEOLOGICO .....	4
4- CARATTERIZZAZIONE GEO-MECCANICA DEI TERRENI .....	7
5- OPERE PREVISTE IN PROGETTO.....	9
6- PREDIMENSIONAMENTI: PARATIE DI PALI - STUDI.....	10
7- PREDIMENSIONAMENTI: MURI IN GABBIONI - STUDI.....	19
6- CONCLUSIONI.....	25

### PREMESSE

Il sottoscritto in qualità di progettista degli interventi di consolidamento in oggetto, in adempimento all'incarico ricevuto da parte dell'Amministrazione Comunale, nel seguito descrive le ipotesi e le calcolazioni statiche di massima svolte per il predimensionamento delle opere di interesse strutturale ricomprese nel presente progetto di consolidamento.

### 1- GENERALITA' SUI CONTENUTI DELLA RELAZIONE

La presente relazione specialistica di predimensionamento statico viene redatta conformemente alle prescrizioni contenute nella legge quadro in materia di lavori pubblici ed ai suoi recepimenti ed adeguamenti da parte della Regione Siciliana attualmente vigenti.

Nello specifico la presente è volta ad illustrare, di massima, l'insieme dei predimensionamenti statici svolti per la redazione della stesura definitiva ovvero di massima del progetto per il consolidamento dell'area in oggetto.

Contiene dunque l'illustrazione di tutte le problematiche analizzate grazie alle indagini geognostiche svolte negli anni passati nell'area e le conseguenti verifiche svolte aggiungendone ulteriori odierne di massima effettuate per il dimensionamento degli opportuni interventi. Inoltre, il presente studio è stato condotto nel rispetto delle normative attualmente vigenti (NTC 2018) in materia di opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica, e di costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.

## **2- LE CARATTERISTICHE DEI MATERIALI PREVISTI**

Secondo le indicazioni contenute nei decreti ministeriali che disciplinano le costruzioni in cemento armato normale e precompresso ed in carpenteria metallica, i materiali e prodotti per uso strutturale devono essere:

- identificati mediante la descrizione a cura del fabbricante, del materiale stesso e dei suoi componenti elementari;
- certificati mediante la documentazione di attestazione che preveda prove sperimentali per misurarne le caratteristiche chimiche, fisiche e meccaniche, effettuate da un ente terzo indipendente ovvero, ove previsto, autocertificate dal produttore secondo procedure stabilite dalle specifiche tecniche europee.
- accettati dal Direttore dei lavori mediante controllo delle certificazioni precedenti e mediante le prove sperimentali di accettazione previste al fine di misurarne le caratteristiche chimiche, fisiche e meccaniche.

### **Caratteristiche dei Materiali Previsti**

Nello specifico per la realizzazione in opera delle strutture previste in progetto è prescritto l'uso di calcestruzzo a prestazione garantita appartenente alla classe di resistenza C25/30 ed acciaio ad aderenza migliorata tipo B450C.

Dovranno pertanto essere rispettate all'atto della esecuzione delle opere le seguenti prescrizioni:

**Calcestruzzo (C25/30)**       $f_{cd} = 155,60 \text{ kg/cm}^2$ ;       $f_{ctm} = 26,1 \text{ kg/cm}^2$ ;

**Acciaio (B450C)**       $f_{yd} = 3.913 \text{ kg/cm}^2$ ;       $f_{yk} = 4.500 \text{ kg/cm}^2$

### **3- LO STATO DI DISSESTO DELL'AREA**

In varie epoche, nel Comune di Ravanusa sono stati rilevati dissesti a carico di edifici pubblici e privati, che hanno richiamato l'attenzione oltre che dell'Amministrazione Comunale, anche di Uffici e Sezioni della Regione Siciliana, tradizionalmente preposti al controllo e alla sorveglianza delle condizioni di sicurezza del territorio.

Numerosi sono stati gli studi iniziati per l'analisi e l'interpretazione dei processi d'instabilità che interessano il settore sud/Est del centro abitato.

A prosecuzione delle indagini sino ad oggi esperite, l'Amministrazione ha inteso, con il presente lavoro, sostenere un ulteriore intervento di consolidamento a valle del centro abitato (come ulteriore stralcio funzionale) che tenda a contenere i dissesti sino ad oggi accertati.

Lo scrivente hanno individuato e concordato con l'amministrazione una ulteriore area da consolidare, ricadente a valle del centro. Ci si è avvalsi di specifici studi già svolti per i progetti stralcio precedenti che hanno effettuato l'analisi delle attuali condizioni geomorfologiche e idrogeologiche e dello stato dei dissesti accertati e con essi interpretato per gli aspetti fisico-meccanici le formazioni coinvolte nel dissesto. Successivamente, con tali studi precedenti sono stati elaborati i dati disponibili alla luce di un modello geotecnico che, tenendo conto di tutti gli aspetti meccanici coinvolti, potesse interpretare gli spostamenti accertati in sito, allo scopo di progettare, anche con il presente ulteriore stralcio un intervento efficace al contenimento del dissesto anche nell'area specifica oggetto di intervento.

Il presente intervento pertanto assume l'aspetto di completamento delle opere già eseguite al tempo della realizzazione del viadotto della Tangenziale Est, e dei precedenti consolidamenti eseguiti a mezzo di un complesso sistema di pozzi drenanti e dreni suborizzontali, capaci di controllare il regime delle pressioni interstiziali delle formazioni in frana e quindi di incrementare la resistenza mobilitata entro un volume delimitato.

Il sistema drenante ideato ed in parte già realizzato, pertanto, permette di incrementare il fattore di sicurezza allo scivolamento in una zona circoscritta della formazione attualmente interessata da spostamenti a prevalente direzione orizzontale. L'estensione dell'intervento in precedenza proposto, e praticato con il presente stralcio lungo l'ulteriore tratto di interesse, insieme alla regimazione scrupolosa delle acque superficiali e fognarie e le opere di consolidamento locale interne all'abitato con paratie di pali, si prefigura essere la soluzione più efficace, se non l'unica praticabile, alla messa in sicurezza complessiva dell'abitato di Ravanusa.

#### **4- L'INQUADRAMENTO GEOMORFOLOGICO ED IDROGEOLOGICO**

L'area in studio ricade nel territorio comunale di Ravanusa (AG), nella porzione centro-meridionale della Sicilia, ad oriente della provincia di Agrigento, prossima ai confini con la Provincia di Caltanissetta.

L'area ricade all'interno del Foglio n° 272 in scala 1:100.000 dell'Istituto Geografico Militare Italiano (I.G.M.) e precisamente nella Tavoletta 272 IV<sup>^</sup> N.O. "Ravanusa" in scala 1:25.000.

Nell'area in esame affiorano i termini litologici depositi in un arco temporale compreso tra il Tortoniano e l'Attuale. Nella sequenza cronologico-stratigrafica, dal basso verso l'alto, i litotipi presenti sono essenzialmente riconducibili alle argille della Formazione "Cozzo Terravecchia", ai sovrastanti termini della Serie Gessoso Solfifera, ai Trubi, alle Argille Azzurre Plioceniche, a sedimenti pluvio-colluviali recenti, a depositi di fondovalle e terrazzi fluviali ed infine a detriti di falda recenti.

Le singole formazioni sono descritte in dettaglio nello studio geologico redatto dal Dott. La Mendola e dal Dott. Lo Verme.

La formazione "Cozzo Terravecchia" affiora ad est del centro abitato sui fianchi del Vallone "Acqua Nuova" e dei suoi tributari. In superficie soprattutto in prossimità del "Vallone Acqua Nuova" l'erosione ha messo a nudo numerosi elementi che hanno permesso di distinguere due porzioni a componente prevalentemente argillosa: le Argille Brecciate, costituite da argille e marne argillose dai colori che variano dal bruno, al grigio, all'azzurrognolo e al rosso vinaccia. Al di sopra, senza possibilità di delimitazione litologica, si incontrano le Argille Sabbiose Tortoniane, con o senza straterelli di sabbia, intercalati o disseminati all'interno del complesso argilloso, che nella loro parte apicale al passaggio con i termini della S.G.S. si arricchiscono in frazioni limose e sabbiose per passare ad argille a componente tripolacea e poi al tripoli. Queste differenze sono state evidenziate dalle prove ed analisi di laboratorio così come dall'osservazione delle sezioni naturali presenti lungo l'alveo del sopraccitato Vallone. Durante l'esecuzione dei sondaggi geognostici si è riscontrata la presenza di numerosi livelli ad alta plasticità e contenuto d'acqua laddove maggiore era la componente tripolacea e limo-sabbiosa. In profondità si passa ad argille brecciate grigio verdi, asciutte, molto dure e consistenti.

Non è possibile operare una netta delimitazione stratigrafica fra le Argille Brecciate e le sovrastanti Argille Sabbiose Tripolacee, con le quali risultano frequentemente mescolate e variamente interconnesse.

In sequenza alle argille si incontra il calcare evaporitico, quasi senza fossili, che si presenta in banchi, costituiti in prevalenza da breccia risedimentata di frammenti della ritmite calcarea, anche se è presente pure con una varietà massiccia. Essi seguono in successione il tripoli, in modo concordante e con passaggio graduale.

Litologicamente si presenta con la caratteristica composizione che va dalla dolomia al calcare con aspetto travertinoide con passaggi in profondità verso il calcare marnoso compatto. In affioramento mostra

colore bianco-grigio e quasi sempre si individua in grossi banchi, dell'ordine della decina di metri di spessore.

Questi banchi talora sono formati da brecce calcaree grossolane risedimentate, a vario grado di cementazione, con intercalati sottili "partimenti" marnoso-calcarei e/o argillo-marnosi di colore grigio-verde e con la caratteristica presenza di vacuoli di forma cubica, isolati o raggruppati. Questi sono dovuti alla originaria presenza e successiva dissoluzione ad opera degli agenti esogeni di cristalli di NaCl o di zolfo cristallino. Durante la perforazione del sondaggio S6 è stato appurato il suo intenso grado di fratturazione che gli conferisce un elevato grado di permeabilità secondaria, sono stati rinvenuti vari livelli di partimenti calcareo-marnosi e argillo-marnosi ed è stata rinvenuta la falda a quota -11,6 m. dal p.c..

In affioramento si presentano intensamente fratturati. A causa della intensa fratturazione, sovente, è accompagnato da accumuli di detrito di falda dovuti alla eluviazione e alla colluviazione degli ammassi rocciosi.

Nell'area in questione non si riscontrano materiali di natura gessosa; sopra i calcari poggiano direttamente i Trubi, i quali, in quest'area, si trovano stratificati con argille vere e proprie, di colore bianco-grigio, che ne costituiscono la parte terminale.

Al di sopra dello strato calcareo e delle Argille, si rinvencono materiali di recente formazione geologica, messi in posto in seguito allo smantellamento dei terreni limitrofi ad opera degli agenti atmosferici. La natura di tale strato detritico è calcarea; lo spessore e il grado di cementazione sono estremamente vari a secondo della zona. Si tratta di terreni di copertura, a deposizione continentale, estesamente presenti su gran parte dell'area rilevata, alle pendici dei rilievi ed in corrispondenza dei termini della Serie evaporitica e dei Trubi. Sono depositi detritici di copertura legati all'azione chimico-fisica ed erosiva degli agenti esogeni. I depositi eluviali presentano una componente prevalentemente limo-argillosa a scheletro prevalentemente ruditico-arenitico.

I depositi colluviali sono detriti a spigoli vivi di medie e grosse dimensioni, di natura prevalentemente calcarea, inglobati in matrice limo-sabbiosa; si presentano anche come brecce di natura calcarea composte da accumuli di frammenti spigolosi di dimensioni molto variabili.

Sono presenti sotto forma di accumuli in prossimità degli affioramenti della Formazione Gessoso-Solfifera, ne bordano conformemente i rilievi mascherando, spesso, i depositi ubicati alla base (tripoli). Sono prodotti dall'azione di degradazione sui corpi rocciosi carbonatici.

#### **4- CARATTERIZZAZIONE GEO-MECCANICA DEI TERRENI**

Negli studi geomorfologici dei progetti precedenti viene riportato il profilo geotecnico dedotto dalla lettura dei sondaggi diretti eseguiti in sito e dalla interpretazione delle prove fisico-meccaniche eseguite in laboratorio certificato sui campioni estratti.

E' possibile constatare che nonostante l'eterogeneità stratigrafica delle formazioni incontrate, dal punto di vista meccanico possono distinguersi i seguenti tipi di terreni, elencati nell'ordine della profondità:

**detrito:** ricopre i blocchi di calcare nelle costituisce insieme a questi lo strato di fondazione delle costruzioni dell'abitato di Ravanusa. E' estremamente eterogeneo e variamente consolidato. Ha matrice prevalentemente calcarea, ma presenta anche porzioni di materiale fino. Ha le caratteristiche di un detrito in posto. La granulometria è assortita, mentre le proprietà fisiche si presentano variamente distribuite nello spazio. La formazione è non sempre satura. Delimita superiormente l'acquifero entro i calcari. Le misure effettuate provano che il livello piezometrico è al di sotto di esso. I campioni sono stati tutti estratti nella componente più fina, per cui da essi sono stati estrapolati i parametri di resistenza e rigidità ritenuti più verosimili per l'intera formazione e, comunque, a favore di sicurezza ( $c'=0$ ;  $\phi'=25$ ;  $E'=50.000$  kPa,  $\nu=0,35$ ). Nel rispetto di un'analisi a



favore di sicurezza se ne trascura, nella resistenza al taglio la componente coesiva.

**Calcari:** si presenta in blocchi le cui dimensioni variano a seconda del grado di degrado della roccia, manifestato da un diffuso sistema di fratture e carsificazione. La formazione calcarea, ampiamente permeabile è sede di una falda acquifera a cielo aperto (freatica) delimitata inferiormente dalle argille, la cui linea piezometrica raggiunge in corrispondenza degli eventi meteorici più intensi il tetto dei calcari. Dal punto di vista meccanico si presenta rigida e fortemente attritiva ( $\phi' = 20$ ;  $E' = 100.000$  kPa,  $\nu = 0,35$ ). Nel rispetto di un'analisi a favore di sicurezza se ne trascura, nella resistenza al taglio la componente coesiva ( $c' = 0$ ).

**Argille limose e sabbiose:** si presenta in strati da fortemente coesivi a incoerenti, per la prevalenza di frazione a grana grossa. Al suo interno sono interposti in più livelli strati di tripoli, di spessore non superiore al metro, caratterizzati da elevata porosità ( $e > 1$ ), bassa resistenza a taglio, saturazione, elevata deformabilità. Pur se questi strati non sono caratterizzanti delle proprietà fisico-meccaniche dell'intera formazione ne influenzano il comportamento globale. Il terreno è complessivamente saturo d'acqua con livello piezometrico quasi sul piano campagna. La linea piezometrica nelle argille è indipendente da quella nei calcari. Questi ultimi, infatti, sono delimitati inferiormente da uno strato di argilla fortemente impermeabile e consistente. L'intera formazione è stata omogeneizzata dal punto di vista geotecnico in un unico terreno che è privo di coesione ( $c' = 0$ ), con resistenza a taglio prossima al residuo ( $\phi' = 20$ ) e con la rigidezza propria degli strati più deformabili di argilla tripolacea ( $E' = 10.000$  kPa,  $\nu = 0,25$ ), si da verificare l'intervento sempre in condizioni di estrema sicurezza.

**Argille basali brecciate consistenti:** si presenta fortemente consistente per la presenza di una elevata coesione. Saturata, ma di bassissima

permeabilità, rappresenta la formazione basale del pendio. Per quanto il passaggio dalle argille superiori non è sempre evidente è stato possibile collocarne il tetto, a profondità superiori ai 35-40, nel rispetto di un criterio generale di un'analisi in sicurezza. In questo modo possono prevedersi i valori massimi dei cedimenti e degli spostamenti subiti in superficie, nelle condizioni più gravose in termini di resistenza e deformabilità dei terreni coinvolti. Alle argille basali è stato assegnata una sufficiente resistenza al taglio ( $c' = 50 \text{ kPa}$ ,  $\phi' = 23^\circ$ ), caratteristica di terreni argillosi in condizioni di pre-rottura e una buona rigidità dedotta dall'elevata resistenza all'avanzamento in foro ( $E' = 30.000 \text{ kPa}$ ,  $\nu = 0,45$ ).

Sulla base dei risultati delle indagini geognostiche condotte, è stato organizzato lo studio geotecnico dell'area.

A questo scopo si è messo a punto un modello geotecnico che rappresenti le caratteristiche geomeccaniche dell'area:

Nei calcoli di massima svolti si sono assunti i parametri fisici e meccanici dei terreni riportati in tabella seguente.

Terreno	$\gamma_d$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_{sat}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$c'$ [kPa]	$\phi'$ [°]
Detrito	19	20	0	25°
calcari	18	21	0	30°
argille limose	19	19	0	20°
Argille basali	20	20	50	23°

#### **5- OPERE PREVISTE IN PROGETTO**

Nella fattispecie, per la continuazione dell'intervento di consolidamento avviato, alla luce delle indagini accurate svolte anche in precedenza al presente studio per i consolidamenti stralcio precedenti, sono state previste e predimensionate le seguenti opere già attuate nelle soluzioni di intervento precedenti:

- Realizzazione, all'interno dell'abitato, in prossimità dell'area che sottende i pozzi drenanti già realizzati, di una serie di paratie di pali atte a consolidare localmente differenti viabilità e aree abitate oggetto di lenta deformazione plastica su azione di richiamo prodotta da fenomeni gravitazionali e di mobilitazione su azione idrica delle argille di base.
- Completamento della regimazione delle acque del locale torrente a mezzo gabbionate metalliche di sponda e materasso reno di rivestimento fondale per lo smaltimento delle acque intercettate di ruscellamento superficiale e drenate tramite i pozzi.
- Realizzazione e ripristino di una accurata rete di regimazione idraulica urbana ovvero dei diversi sottoservizi idrici e fognari (bianche e nere) che se dissestati alimentano con i loro sversamenti i fenomeni idrici a carico dei substrati argillosi.

#### **6- PREDIMENSIONAMENTI: PARATIE DI PALI - STUDI**

Per il predimensionamento strutturale e di stabilità, delle diverse paratie di pali, si è proceduto alla verifica di massima delle stesse nelle condizioni di carico più critiche ed in corrispondenza delle sezioni ritenute maggiormente instabili nell'ambito della stessa tipologia di intervento.

Ai fini del calcolo i parametri geotecnici assunti sono quelli derivati dallo studio geotecnico definitivo e geologico definitivo adattandoli ai casi specifici esaminati.

Ci si è avvalsi, per il predimensionamento, dell'ausilio di un codice di calcolo numerico di comprovata validità, le cui elaborazioni di interesse vengono riassunte nel computo metrico e nei disegni, mentre appresso si descrive sinteticamente la teoria alla base del calcolo eseguito con le differenti schematizzazioni in esso contenute.

#### **Metodo di analisi**

#### **Valori caratteristici e valori di calcolo**

Effettuando il calcolo tramite gli Eurocodici è necessario fare la distinzione fra i parametri caratteristici ed i valori di calcolo (o di progetto) sia delle azioni che delle resistenze.

I valori di calcolo si ottengono dai valori caratteristici mediante l'applicazione di opportuni coefficienti di sicurezza parziali  $\gamma$ . In particolare si distinguono combinazioni di carico di tipo A1-M1 nelle quali vengono incrementati i carichi permanenti e lasciati inalterati i parametri di resistenza del terreno e combinazioni di carico di tipo A2-M2 nelle quali vengono ridotti i parametri di resistenza del terreno e lasciati inalterati i carichi.

Operando in tal modo si ottengono valori delle spinte (azioni) maggiorate e valori di resistenza ridotti e pertanto nelle verifiche globali è possibile fare riferimento a coefficienti di sicurezza unitari.

#### **Calcolo della profondità di infissione**

Nel caso generale l'equilibrio della paratia è assicurato dal bilanciamento fra la spinta attiva agente da monte sulla parte fuori terra, la resistenza passiva che si sviluppa da valle verso monte nella zona interrata e la contropinta che agisce da monte verso valle nella zona interrata al di sotto del centro di rotazione.

Nel caso di paratia tirantata nell'equilibrio della struttura intervengono gli sforzi dei tiranti (diretti verso monte); in questo caso, se la paratia non è sufficientemente infissa, la contropinta sarà assente.

Pertanto il primo passo da compiere nella progettazione è il calcolo della profondità di infissione necessaria ad assicurare l'equilibrio fra i carichi agenti (spinta attiva, resistenza passiva, contropinta, tiro dei tiranti ed eventuali carichi esterni).

Nel calcolo classico delle paratie si suppone che essa sia infinitamente rigida e che possa subire una rotazione intorno ad un punto (Centro di rotazione) posto al di sotto della linea di fondo scavo (per paratie non tirantate).

Occorre pertanto costruire i diagrammi di spinta attiva e di spinta (resistenza) passiva agenti sulla paratia. A partire da questi si costruiscono i diagrammi risultanti.

Nella costruzione dei diagrammi risultanti si adotterà la seguente notazione:

$K_{am}$  diagramma della spinta attiva agente da monte

$K_{av}$  diagramma della spinta attiva agente da valle sulla parte interrata

$K_{pm}$  diagramma della spinta passiva agente da monte

$K_{pv}$  diagramma della spinta passiva agente da valle sulla parte interrata.

Calcolati i diagrammi suddetti si costruiscono i diagrammi risultanti

$$D_m = K_{pm} - K_{av} \quad \text{e} \quad D_v = K_{pv} - K_{am}$$

Questi diagrammi rappresentano i valori limiti delle pressioni agenti sulla paratia. La soluzione è ricercata per tentativi facendo variare la profondità di infissione e la posizione del centro di rotazione fino a quando non si raggiunge l'equilibrio sia alla traslazione che alla rotazione.

Per mettere in conto un fattore di sicurezza nel calcolo delle profondità di infissione

si può agire con tre modalità :

1. applicazione di un coefficiente moltiplicativo alla profondità di infissione strettamente necessaria per l'equilibrio
2. riduzione della spinta passiva tramite un coefficiente di sicurezza
3. riduzione delle caratteristiche del terreno tramite coefficienti di sicurezza su  $\tan(\phi)$  e sulla coesione

### **Calcolo della spinte**

#### **Metodo di Culmann (metodo del cuneo di tentativo)**

Il metodo di Culmann adotta le stesse ipotesi di base del metodo di Coulomb: cuneo di spinta a monte della parete che si muove rigidamente lungo una superficie di rottura rettilinea o spezzata (nel caso di terreno stratificato).

La differenza sostanziale è che mentre Coulomb considera un terrapieno con superficie a pendenza costante e carico uniformemente distribuito

(il che permette di ottenere una espressione in forma chiusa per il valore della spinta) il metodo di Culmann consente di analizzare situazioni con profilo di forma generica e carichi sia concentrati che distribuiti comunque disposti. Inoltre, rispetto al metodo di Coulomb, risulta più immediato e lineare tener conto della coesione del masso spingente. Il metodo di Culmann, nato come metodo essenzialmente grafico, si è evoluto per essere trattato mediante analisi numerica (noto in questa forma come metodo del cuneo di tentativo).

I passi del procedimento risolutivo sono i seguenti:

- si impone una superficie di rottura (angolo di inclinazione  $\alpha$  rispetto all'orizzontale) e si considera il cuneo di spinta delimitato dalla superficie di rottura stessa, dalla parete su cui si calcola la spinta e dal profilo del terreno;
- si valutano tutte le forze agenti sul cuneo di spinta e cioè peso proprio ( $W$ ), carichi sul terrapieno, resistenza per attrito e per coesione lungo la superficie di rottura ( $R$  e  $C$ ) e resistenza per coesione lungo la parete ( $A$ );
- dalle equazioni di equilibrio si ricava il valore della spinta  $S$  sulla parete.

Questo processo viene iterato fino a trovare l'angolo di rottura per cui la spinta risulta massima nel caso di spinta attiva e minima nel caso di spinta passiva. Le pressioni sulla parete di spinta si ricavano derivando l'espressione della spinta  $S$  rispetto all'ordinata  $z$ . Noto il diagramma delle pressioni si ricava il punto di applicazione della spinta.

### **Spinta in presenza di falda**

Nel caso in cui a monte della parete sia presente la falda il diagramma delle pressioni risulta modificato a causa della sottospinta che l'acqua esercita sul terreno. Il peso di volume del terreno al di sopra della linea di falda non subisce variazioni. Viceversa al di sotto del livello di falda va considerato il peso di volume efficace

$$\gamma' = \gamma_{\text{sat}} - \gamma_w$$

dove  $\rho_{sat}$  è il peso di volume saturo del terreno (dipendente dall'indice dei pori) e  $\rho_w$  è il peso specifico dell'acqua. Quindi il diagramma delle pressioni al di sotto della linea di falda ha una pendenza minore. Al diagramma così ottenuto va sommato il diagramma triangolare legato alla pressione esercitata dall'acqua.

Il regime di filtrazione della falda può essere *idrostatico* o *idrodinamico*.

Nell'ipotesi di regime idrostatico sia la falda di monte che di valle viene considerata statica, la pressione in un punto a quota  $h$  al di sotto della linea freatica sarà dunque pari a:

Nell'ipotesi di regime idrodinamico  $\rho_w \times h$  la falda viene considerata idrodinamica, la pressione in un punto a profondità  $h_m$  dalla linea freatica se calcolata da monte risulterà pari a:

oppure, se calcolata da valle,  $\rho_w \times h_m \times (1-i)$  la pressione in un punto a profondità  $h_v$  dalla linea freatica da valle risulterà pari a:

$$\rho_w \times h_v \times (1+i).$$

Il valore della pressione al piede della paratia in regime idrodinamico coincide sia se calcolata da monte che da valle.  $i$  rappresenta il gradiente idraulico nell'ipotesi di filtrazione monodimensionale.

### **Spinta in presenza di sisma**

Per tenere conto dell'incremento di spinta dovuta al sisma si fa riferimento al metodo di Mononobe-Okabe (cui fa riferimento la Normativa Italiana).

Il metodo di Mononobe-Okabe considera nell'equilibrio del cuneo spingente la forza di inerzia dovuta al sisma. Indicando con  $w$  il peso del cuneo e con  $C$  il coefficiente di intensità sismica la forza di inerzia valutata come

$$F_i = w \cdot C$$

Indicando con  $S$  la spinta calcolata in condizioni statiche e con  $S_s$  la spinta totale in condizioni sismiche l'incremento di spinta è ottenuto come

$$DS = S - S_s$$

L'incremento di spinta viene applicato a  $2/3$  dell'altezza della parete stessa (diagramma triangolare con vertice in basso).

### **Analisi ad elementi finiti**

La paratia è considerata come una struttura a prevalente sviluppo lineare (si fa riferimento ad un metro di larghezza) con comportamento a trave. Come caratteristiche geometriche della sezione si assume il momento d'inerzia  $I$  e l'area  $A$  per metro lineare di larghezza della paratia. Il modulo elastico è quello del materiale utilizzato per la paratia.

La parte fuori terra della paratia è suddivisa in elementi di lunghezza pari a circa 5 centimetri e più o meno costante per tutti gli elementi. La suddivisione è suggerita anche dalla eventuale presenza di tiranti, carichi e vincoli. Infatti questi elementi devono capitare in corrispondenza di un nodo. Nel caso di tirante è inserito un ulteriore elemento atto a schematizzarlo. Detta  $L$  la lunghezza libera del tirante,  $A_f$  l'area di armatura nel tirante ed  $E_s$  il modulo elastico dell'acciaio è inserito un elemento di lunghezza pari ad  $L$ , area  $A_f$ , inclinazione pari a quella del tirante e modulo elastico  $E_s$ . La parte interrata della paratia è suddivisa in elementi di lunghezza, come visto sopra, pari a circa 5 centimetri.

I carichi agenti possono essere di tipo distribuito (spinta della terra, diagramma aggiuntivo di carico, spinta della falda, diagramma di spinta sismica) oppure concentrati. I carichi distribuiti sono riportati sempre come carichi concentrati nei nodi (sotto forma di reazioni di incastro perfetto cambiate di segno).

### **Schematizzazione del terreno**

La modellazione del terreno si rifà al classico schema di Winkler. Esso è visto come un letto di molle indipendenti fra di loro reagenti solo a sforzo assiale di compressione. La rigidità della singola molla è legata alla costante di sottofondo orizzontale del terreno (*costante di Winkler*). La costante di sottofondo,  $k$ , è definita come la pressione unitaria che occorre applicare per ottenere uno spostamento unitario. Dimensionalmente è espressa quindi come rapporto fra una pressione ed



uno spostamento al cubo  $[F/L^3]$ . È evidente che i risultati sono tanto migliori quanto più è elevato il numero delle molle che schematizzano il terreno. Se  $m$  è l'interasse fra le molle (in cm) e  $b$  è la larghezza della paratia in direzione longitudinale ( $b=100$  cm) occorre ricavare l'area equivalente,  $A_m$ , della molla (a cui si assegna una lunghezza pari a 100 cm). Indicato con  $E_m$  il modulo elastico del materiale costituente la paratia (in  $\text{Kg/cm}^2$ ), l'equivalenza, in termini di rigidezza, si esprime come:

$$A_m = 10000 \times \frac{k \Delta_m}{E_m}$$

Per le molle di estremità, in corrispondenza della linea di fondo scavo ed in corrispondenza dell'estremità inferiore della paratia, si assume una area equivalente dimezzata. Inoltre, tutte le molle hanno, ovviamente, rigidezza flessionale e tagliante nulla e sono vincolate all'estremità alla traslazione. Quindi la matrice di rigidezza di tutto il sistema paratia-terreno sarà data dall'assemblaggio delle matrici di rigidezza degli elementi della paratia (elementi a rigidezza flessionale, tagliante ed assiale), delle matrici di rigidezza dei tiranti (solo rigidezza assiale) e delle molle (rigidezza assiale).

#### **Modalità di analisi e comportamento elasto-plastico del terreno**

A questo punto vediamo come è effettuata l'analisi. Un tipo di analisi molto semplice e veloce sarebbe l'analisi elastica (peraltro disponibile nel programma *PAC*). Ma si intuisce che considerare il terreno con un comportamento infinitamente elastico è una approssimazione alquanto grossolana. Occorre quindi introdurre qualche correttivo che meglio ci aiuti a modellare il terreno. Fra le varie soluzioni possibili una delle più praticabili e che fornisce risultati soddisfacenti è quella di considerare il terreno con comportamento elasto-plastico perfetto. Si assume cioè che la curva sforzi-deformazioni del terreno abbia andamento bilatero. Rimane da scegliere il criterio di plasticizzazione del terreno (molle). Si può fare riferimento ad un criterio di tipo cinematico: la resistenza della molla cresce con la deformazione fino a

quando lo spostamento non raggiunge il valore  $x_{max}$ ; una volta superato tale spostamento limite non si ha più incremento di resistenza all'aumentare degli spostamenti. Un altro criterio può essere di tipo statico: si assume che la molla abbia una resistenza crescente fino al raggiungimento di una pressione  $p_{max}$ . Tale pressione  $p_{max}$  può essere imposta pari al valore della pressione passiva in corrispondenza della quota della molla. D'altronde un ulteriore criterio si può ottenere dalla combinazione dei due descritti precedentemente: plasticizzazione o per raggiungimento dello spostamento limite o per raggiungimento della pressione passiva. Dal punto di vista strettamente numerico è chiaro che l'introduzione di criteri di plasticizzazione porta ad analisi di tipo non lineare (non linearità meccaniche). Questo comporta un aggravio computazionale non indifferente. L'entità di tale aggravio dipende poi dalla particolare tecnica adottata per la soluzione. Nel caso di analisi elastica lineare il problema si risolve immediatamente con la soluzione del sistema fondamentale ( $K$  matrice di rigidezza,  $u$  vettore degli spostamenti nodali,  $p$  vettore dei carichi nodali)

$$Ku=p$$

Un sistema non lineare, invece, deve essere risolto mediante un'analisi al passo per tener conto della plasticizzazione delle molle. Quindi si procede per passi di carico, a partire da un carico iniziale  $p_0$ , fino a raggiungere il carico totale  $p$ . Ogni volta che si incrementa il carico si controllano eventuali plasticizzazioni delle molle. Se si hanno nuove plasticizzazioni la matrice globale andrà riassembleta escludendo il contributo delle molle plasticizzate. Il procedimento descritto se fosse applicato in questo modo sarebbe particolarmente gravoso (la fase di decomposizione della matrice di rigidezza è particolarmente onerosa). Si ricorre pertanto a soluzioni più sofisticate che escludono il riassettaggio e la decomposizione della matrice, ma usano la matrice elastica iniziale (*metodo di Riks*).

Senza addentrarci troppo nei dettagli diremo che si tratta di un metodo di Newton-Raphson modificato e ottimizzato. L'analisi condotta secondo questa tecnica offre dei vantaggi immediati. Essa restituisce

l'effettiva deformazione della paratia e le relative sollecitazioni; dà informazioni dettagliate circa la deformazione e la pressione sul terreno. Infatti la deformazione è direttamente leggibile, mentre la pressione sarà data dallo sforzo nella molla diviso per l'area di influenza della molla stessa. Sappiamo quindi quale è la zona di terreno effettivamente plasticizzato. Inoltre dalle deformazioni ci si può rendere conto di un possibile meccanismo di rottura del terreno.

### Verifica alla stabilità globale

La verifica alla stabilità globale del complesso paratia+terreno deve fornire un coefficiente di sicurezza non inferiore a 1.3.

È usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento è supposta circolare.

In particolare il programma esamina, per un dato centro 3 cerchi differenti: un cerchio passante per la linea di fondo scavo, un cerchio passante per il piede della paratia ed un cerchio passante per il punto medio della parte interrata. Si determina il minimo coefficiente di sicurezza su una maglia di centri di dimensioni 6x6 posta in prossimità della sommità della paratia. Il numero di strisce è pari a 50.

Il coefficiente di sicurezza fornito da Fellenius si esprime secondo la seguente formula:

$$\sigma = \frac{\sum_i \left( \frac{c_i b_i}{\cos \alpha_i} + [W_i \cos \alpha_i - u_i l_i] \operatorname{tg} \alpha_i \right)}{\sum_i W_i \sin \alpha_i}$$

dove  $n$  è il numero delle strisce considerate,  $b_i$  e  $\alpha_i$  sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia  $i$ esima rispetto all'orizzontale,  $W_i$  è il peso della striscia  $i$ esima e  $c_i$  e  $\alpha_i$  sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia.

Inoltre  $u_i$  ed  $l_i$  rappresentano la pressione neutra lungo la base della striscia e la lunghezza della base della striscia ( $l_i = b_i / \cos \alpha_i$ ).

Quindi, assunto un cerchio di tentativo si suddivide in  $n$  strisce e dalla formula precedente si ricava  $\sigma$ . Questo procedimento è eseguito per

il numero di centri prefissato e è assunto come coefficiente di sicurezza della scarpata il minimo dei coefficienti così determinati.

#### **7- PREDIMENSIONAMENTI: MURI IN GABBIONI - STUDI**

Per il predimensionamento delle gabbionate metalliche per la regimazione idraulica del torrente posto a valle dell'abitato si è proceduto alla verifica delle stesse nelle condizioni di carico più critiche ed in corrispondenza delle sezioni ritenute maggiormente instabili nell'ambito della stessa tipologia di intervento.

Il calcolo di stabilità dell'opera "muro in gabbioni" è stato condotto con l'ausilio di un codice di calcolo numerico di comprovata validità, le cui elaborazioni di interesse geotecnico sono riportate nel tabulato di appendice, mentre appresso si descrive sinteticamente la teoria alla base del calcolo eseguito con le differenti schematizzazioni in esso contenute.

#### **Valori caratteristici e valori di calcolo**

Effettuando il calcolo tramite gli Eurocodici è necessario fare la distinzione fra i parametri caratteristici ed i valori di calcolo (o di progetto) sia delle azioni che delle resistenze.

I valori di calcolo si ottengono dai valori caratteristici mediante l'applicazione di opportuni coefficienti di sicurezza parziali  $\gamma$ . In particolare si distinguono combinazioni di carico di tipo A1-M1 nelle quali vengono incrementati i carichi permanenti e lasciati inalterati i parametri di resistenza del terreno e combinazioni di carico di tipo A2-M2 nelle quali vengono ridotti i parametri di resistenza del terreno e lasciati inalterati i carichi.

Operando in tal modo si ottengono valori delle spinte (azioni) maggiorate e valori di resistenza ridotti e pertanto nelle verifiche globali è possibile fare riferimento a coefficienti di sicurezza unitari.

#### **Calcolo della spinta sul muro**

Il metodo di Culmann adotta le stesse ipotesi di base del metodo di Coulomb. La differenza sostanziale è che mentre Coulomb considera un

terrapieno con superficie a pendenza costante e carico uniformemente distribuito (il che permette di ottenere una espressione in forma chiusa per il coefficiente di spinta) il metodo di Culmann consente di analizzare situazioni con profilo di forma generica e carichi sia concentrati che distribuiti comunque disposti. Inoltre, rispetto al metodo di Coulomb, risulta più immediato e lineare tener conto della coesione del masso spingente.

Il metodo di Culmann, nato come metodo essenzialmente grafico, si è evoluto per essere trattato mediante analisi numerica (noto in questa forma come metodo del cuneo di tentativo).

Come il metodo di Coulomb anche questo metodo considera una superficie di rottura rettilinea.

I passi del procedimento risolutivo sono i seguenti:

- si impone una superficie di rottura (angolo di inclinazione  $\alpha$  rispetto all'orizzontale) e si considera il cuneo di spinta delimitato dalla superficie di rottura stessa, dalla parete su cui si calcola la spinta e dal profilo del terreno;
- si valutano tutte le forze agenti sul cuneo di spinta e cioè peso proprio ( $w$ ), carichi sul terrapieno, resistenza per attrito e per coesione lungo la superficie di rottura ( $R$  e  $C$ ) e resistenza per coesione lungo la parete ( $A$ );
- dalle equazioni di equilibrio si ricava il valore della spinta  $S$  sulla parete.

Questo processo viene iterato fino a trovare l'angolo di rottura per cui la spinta risulta massima.

La convergenza non si raggiunge se il terrapieno risulta inclinato di un angolo maggiore dell'angolo d'attrito del terreno.

Nei casi in cui è applicabile il metodo di Coulomb (profilo a monte rettilineo e carico uniformemente distribuito) i risultati ottenuti col metodo di Culmann coincidono con quelli del metodo di Coulomb.

Le pressioni sulla parete di spinta si ricavano derivando l'espressione della spinta  $S$  rispetto all'ordinata  $z$ . Noto il diagramma delle pressioni è possibile ricavare il punto di applicazione della spinta.

### Spinta in presenza di sisma

Per tener conto dell'incremento di spinta dovuta al sisma si fa riferimento al metodo di Mononobe-Okabe (cui fa riferimento la Normativa Italiana).

La Normativa Italiana suggerisce di tener conto di un incremento di spinta dovuto al sisma nel modo seguente.

Detta  $\alpha$  l'inclinazione del terrapieno rispetto all'orizzontale e  $\beta$  l'inclinazione della parete rispetto alla verticale, si calcola la spinta  $S'$  considerando un'inclinazione del terrapieno e della parte pari a

$$\alpha\beta = \alpha + \theta$$

$$\beta\alpha = \beta + \theta$$

dove  $\theta = \arctg(C)$  essendo  $C$  il coefficiente di intensità sismica.

Detta  $S$  la spinta calcolata in condizioni statiche l'incremento di spinta da applicare è espresso da

$$\Delta S = AS' - S$$

dove il coefficiente  $A$  vale

$$A = \frac{\cos^2(\beta + \theta)}{\cos^2\alpha \cos\beta}$$

Adottando il metodo di Mononobe-Okabe per il calcolo della spinta, il coefficiente  $A$  viene posto pari a 1.

Tale incremento di spinta deve essere applicato ad una distanza dalla base pari a 2/3 dell'altezza del muro stesso.

Oltre a questo incremento bisogna tener conto delle forze d'inerzia orizzontali che si destano per effetto del sisma. Tale forza viene valutata come:

$$F_i = CW$$

dove  $w$  è il peso del muro, del terreno soprastante la mensola di monte ed  $i$  relativi sovraccarichi e va applicata nel baricentro dei pesi.

Il metodo di Culmann tiene conto automaticamente dell'incremento di spinta. Basta inserire nell'equazione risolutiva la forza d'inerzia del cuneo di spinta. La superficie di rottura nel caso di sisma risulta meno inclinata della corrispondente superficie in assenza di sisma.

### Verifica a scorrimento

Per la verifica a scorrimento del muro lungo il piano di fondazione deve risultare che la somma di tutte le forze parallele al piano di posa che tendono a fare scorrere il muro deve essere minore di tutte le forze, parallele al piano di scorrimento, che si oppongono allo scivolamento, secondo un certo coefficiente di sicurezza. La verifica a scorrimento risulta soddisfatta se il rapporto fra la risultante delle forze resistenti allo scivolamento  $F_r$  e la risultante delle forze che tendono a fare scorrere il muro  $F_s$  risulta maggiore di un determinato coefficiente di sicurezza  $\eta_s$

La Normativa Italiana (D.M. 1988) impone che  $\eta_s \geq 1.3$

$$\frac{F_r}{F_s} \geq \eta_s$$

Le forze che intervengono nella  $F_s$  sono: la componente della spinta parallela al piano di fondazione e la componente delle forze d'inerzia parallela al piano di fondazione.

La forza resistente è data dalla resistenza d'attrito e dalla resistenza per adesione lungo la base della fondazione. Detta  $N$  la componente normale al piano di fondazione del carico totale gravante in fondazione e indicando con  $\varphi_f$  l'angolo d'attrito terreno-fondazione, con  $c_a$  l'adesione terreno-fondazione e con  $B_r$  la larghezza della fondazione reagente, la forza resistente può esprimersi come:

$$F_r = N \operatorname{tg} \varphi_f + c_a B_r$$

La Normativa consente di computare, nelle forze resistenti, una aliquota dell'eventuale spinta dovuta al terreno posto a valle del muro. In tal caso, però, il coefficiente di sicurezza deve essere aumentato opportunamente. L'aliquota di spinta passiva che si può considerare ai fini della verifica a scorrimento non può comunque superare il 50 per cento.

Per quanto riguarda l'angolo d'attrito terra-fondazione,  $\phi_f$ , diversi autori suggeriscono di assumere un valore di  $\phi_f$  pari all'angolo d'attrito del terreno di fondazione.

### Verifica al carico limite

Il rapporto fra il carico limite in fondazione e la componente normale della risultante dei carichi trasmessi dal muro sul terreno di fondazione deve essere superiore a  $\phi_q$ . Cioè, detto  $Q_u$ , il carico limite ed  $R$  la risultante verticale dei carichi in fondazione, deve essere:

$$\frac{Q_u}{R} \geq \phi_q$$

La Normativa Italiana (D.M. 1988) impone che  $\phi_q \geq 2.0$

Si adotta per il calcolo del carico limite in fondazione il metodo di MEYERHOF.

L'espressione del carico ultimo è data dalla relazione:

$$Q_u = c N_c d_c i_c + q N_q d_q i_q + 0.5 \gamma B N_\gamma d_\gamma i_\gamma$$

In questa espressione

$c$  coesione del terreno in fondazione;

$\phi$  angolo di attrito del terreno in fondazione;

$\gamma$  peso di volume del terreno in fondazione;

$B$  larghezza della fondazione;

$D$  profondità del piano di posa;

$q$  pressione geostatica alla quota del piano di posa.

I vari fattori che compaiono nella formula sono dati da:

$$A = e^{\phi} \operatorname{tg} \phi$$

$$N_q = A \operatorname{tg}^2(45^\circ + \phi/2)$$

$$N_c = (N_q - 1) \operatorname{ctg} \phi$$

$$N_\gamma = (N_q - 1) \operatorname{tg} (1.4\phi)$$

Indichiamo con  $K_p$  il coefficiente di spinta passiva espresso da:

$$K_p = \operatorname{tg}^2(45^\circ + \phi/2)$$

I fattori  $d$  e  $i$  che compaiono nella formula sono rispettivamente i fattori di profondità ed i fattori di inclinazione del carico espressi dalle seguenti relazioni:

### Fattori di profondità



$$d_q = 1 + 0.2 \frac{D}{B} \sqrt{k_p} \quad \text{per } \alpha = 0$$

$$d_q = d_0 = 1 \quad \text{per } \alpha > 0$$

### Fattori di inclinazione

Indicando con  $\alpha$  l'angolo che la risultante dei carichi forma con la verticale ( espresso in gradi ) e con  $\alpha_0$  l'angolo d'attrito del terreno di posa abbiamo:

$$i_c = i_q = (1 - \frac{\alpha}{\alpha_0})^2 \quad \text{per } \alpha > 0$$

$$i_0 = 0 \quad \text{per } \alpha = 0$$

### Verifica alla stabilità globale

La verifica alla stabilità globale del complesso muro+terreno deve fornire un coefficiente di sicurezza non inferiore a  $\gamma_g$

La Normativa Italiana (D.M. 1988) impone che  $\gamma_g \geq 1.3$

Viene usata la tecnica della suddivisione a strisce della superficie di scorrimento da analizzare. La superficie di scorrimento viene supposta circolare e determinata in modo tale da non avere intersezione con il profilo del muro o con i pali di fondazione. Si determina il minimo coefficiente di sicurezza su una maglia di centri di dimensioni 10x10 posta in prossimità della sommità del muro. Il numero di strisce è pari a 50.

Il coefficiente di sicurezza fornito da Fellenius si esprime secondo la seguente formula:

$$\gamma = \frac{\sum_{i=1}^n \left( \frac{c_i b_i}{\cos \alpha_i} + [w_i \cos \alpha_i - u_i l_i] \tan \alpha_i \right)}{\sum_{i=1}^n w_i \sin \alpha_i}$$

dove n è il numero delle strisce considerate,  $b_i$  e  $\alpha_i$  sono la larghezza e l'inclinazione della base della striscia  $i$ esima rispetto all'orizzontale,  $w_i$  è il peso della striscia  $i$ esima e  $c_i$  e  $\alpha_i$  sono le caratteristiche del terreno (coesione ed angolo di attrito) lungo la base della striscia.

Inoltre  $u_i$  ed  $l_i$  rappresentano la pressione neutra lungo la base della striscia e la lunghezza della base della striscia ( $l_i = b_i / \cos \alpha_i$ ).

Quindi, assunto un cerchio di tentativo  $l_0$  si suddivide in  $n$  strisce e dalla formula precedente si ricava  $\alpha_i$ . Questo procedimento viene eseguito per il numero di centri prefissato e viene assunto come coefficiente di sicurezza della scarpata il minimo dei coefficienti così determinati.

## **6- CONCLUSIONI**

A conclusione dei predimensionamenti svolti, sulla base degli interventi strutturali previsti e delle verifiche di massima condotte, le opere strutturali previste e predimensionate, oltre ad essere allineate alle soluzioni tecniche praticate con i precedenti progetti stralcio, sono idonee a contrastare i fenomeni di dissesto gravitativo (geomorfologico ed idrogeologico) in atto nell'area di intervento e pertanto se ne supporta la loro applicazione nella stesura esecutiva della progettazione.

## VERIFICHE PALO DI FONDAZIONE 29.00 m

### MATERIALI

#### Acciaio: B450C

E = 2060000 daN/cm<sup>2</sup>, F<sub>yk</sub> = 4500 daN/cm<sup>2</sup>, f<sub>sd</sub> = 3913 daN/cm<sup>2</sup>

#### Calcestruzzo pali: C28/35

R<sub>ck</sub> = 350 daN/cm<sup>2</sup>, E = 325750 daN/cm<sup>2</sup>, f<sub>cd</sub> = 164,3 daN/cm<sup>2</sup>, f<sub>ctm</sub> = 28,3 daN/cm<sup>2</sup>, f<sub>ctd</sub> = 13,2 daN/cm<sup>2</sup>

Nota: Le verifiche SLU per le cmb. di tipo sism. sono ottenute con sollecitazioni flettenti e taglianti amplificate per Gamma<sub>Rd</sub> = 1,10 (7.2.5 NTC)

### Sollecitazioni alla base del pilastro

Cmb.	Plin.	Tipo	Vx (daN)	Vy (daN)	N (daN)	Mx (daN cm)	My (daN cm)	T (daN cm)
1	20	SLU STR.	0,4	23,5	-3365,2	7515,4	-75,1	-0,2
2	20	SLU STR.	0,3	18,1	-2588,6	5781,1	-57,8	-0,2
3	20	SLU A1 sism.	176,2	73,4	-2670,1	5017,2	956,4	501,1
4	20	SLU A1 sism.	206,2	-59,6	-2510,4	1960,7	-4837,0	125,6
5	20	SLU A1 sism.	-205,7	95,8	-2666,9	9601,5	4721,4	-125,9
6	20	SLU A1 sism.	-175,6	-37,2	-2507,1	6545,0	-1072,0	-501,5
7	20	SLU A1 sism.	206,2	73,3	-2670,1	5015,9	-4844,0	125,8
8	20	SLU A1 sism.	176,2	-59,6	-2510,4	1962,1	963,4	501,0
9	20	SLU A1 sism.	-175,6	95,8	-2666,9	9600,1	-1079,0	-501,3
10	20	SLU A1 sism.	-205,7	-37,2	-2507,1	6546,3	4728,4	-126,1
11	20	SLU A1 sism.	261,8	90,5	-2670,1	7927,3	-12660,0	-130,3
12	20	SLU A1 sism.	291,9	-42,5	-2510,4	4870,8	-18460,0	-505,9
13	20	SLU A1 sism.	-291,3	78,6	-2666,8	6691,4	18340,0	505,5
14	20	SLU A1 sism.	-261,3	-54,4	-2507,1	3634,9	12550,0	130,0
15	20	SLU A1 sism.	291,9	90,5	-2670,1	7925,9	-18460,0	-505,7
16	20	SLU A1 sism.	261,8	-42,4	-2510,4	4872,1	-12650,0	-130,5
17	20	SLU A1 sism.	-261,3	78,6	-2666,8	6690,1	12540,0	130,2
18	20	SLU A1 sism.	-291,3	-54,4	-2507,1	3636,3	18350,0	505,4
19	20	SLU A1 sism.	7,5	236,4	-2855,4	10190,0	9033,1	719,8
20	20	SLU A1 sism.	107,6	-206,9	-2322,8	-0,8	-10280,0	-532,0
21	20	SLU A1 sism.	-107,1	243,1	-2854,4	11560,0	10160,0	531,7
22	20	SLU A1 sism.	-6,9	-200,2	-2321,8	1374,5	-9148,6	-720,1
23	20	SLU A1 sism.	33,2	241,5	-2855,4	11060,0	4947,7	530,3
24	20	SLU A1 sism.	133,3	-201,8	-2322,8	872,3	-14360,0	-721,5
25	20	SLU A1 sism.	-132,8	237,9	-2854,4	10690,0	14250,0	721,1
26	20	SLU A1 sism.	-32,6	-205,4	-2321,8	501,5	-5063,2	-530,7
27	20	SLU A1 sism.	107,7	236,3	-2855,4	10180,0	-10300,0	-531,5
28	20	SLU A1 sism.	7,4	-206,9	-2322,8	3,8	9056,4	719,2
29	20	SLU A1 sism.	-6,9	243,1	-2854,4	11560,0	-9171,9	-719,6
30	20	SLU A1 sism.	-107,1	-200,2	-2321,8	1379,1	10190,0	531,1
31	20	SLU A1 sism.	133,4	241,5	-2855,4	11060,0	-14390,0	-720,9
32	20	SLU A1 sism.	33,1	-201,7	-2322,8	876,8	4971,0	529,8
33	20	SLU A1 sism.	-32,6	237,9	-2854,4	10690,0	-5086,5	-530,1
34	20	SLU A1 sism.	-132,8	-205,3	-2321,8	506,0	14270,0	720,6
67	20	SLE Rare	0,3	18,1	-2588,6	5781,1	-57,8	-0,2
68	20	SLE Freq.	0,3	18,1	-2588,6	5781,1	-57,8	-0,2
69	20	SLE Quasi P.	0,3	18,1	-2588,6	5781,1	-57,8	-0,2
1	1	SLU STR.	0,4	-23,5	-3365,2	-7515,4	-75,1	0,2
2	1	SLU STR.	0,3	-18,1	-2588,6	-5781,1	-57,8	0,2
3	1	SLU A1 sism.	291,9	42,5	-2510,4	-4870,8	-18460,0	505,9
4	1	SLU A1 sism.	261,8	-90,5	-2670,1	-7927,3	-12660,0	130,3
5	1	SLU A1 sism.	-261,3	54,4	-2507,1	-3634,9	12550,0	-130,0
6	1	SLU A1 sism.	-291,3	-78,6	-2666,8	-6691,4	18340,0	-505,5
7	1	SLU A1 sism.	261,8	42,4	-2510,4	-4872,1	-12650,0	130,5
8	1	SLU A1 sism.	291,9	-90,5	-2670,1	-7925,9	-18460,0	505,7
9	1	SLU A1 sism.	-291,3	54,4	-2507,1	-3636,3	18350,0	-505,4
10	1	SLU A1 sism.	-261,3	-78,6	-2666,8	-6690,1	12540,0	-130,2
11	1	SLU A1 sism.	206,2	59,6	-2510,4	-1960,7	-4837,0	-125,6
12	1	SLU A1 sism.	176,2	-73,4	-2670,1	-5017,2	956,4	-501,1

13	1	SLU A1 sism.	-175,6	37,2	-2507,1	-6545,0	-1072,0	501,5
14	1	SLU A1 sism.	-205,7	-95,8	-2666,9	-9601,5	4721,4	125,9
15	1	SLU A1 sism.	176,2	59,6	-2510,4	-1962,1	963,4	-501,0
16	1	SLU A1 sism.	206,2	-73,3	-2670,1	-5015,9	-4844,0	-125,8
17	1	SLU A1 sism.	-205,7	37,2	-2507,1	-6546,3	4728,4	126,1
18	1	SLU A1 sism.	-175,6	-95,8	-2666,9	-9600,1	-1079,0	501,3
19	1	SLU A1 sism.	133,3	201,8	-2322,8	-872,3	-14360,0	721,5
20	1	SLU A1 sism.	33,2	-241,5	-2855,4	-11060,0	4947,7	-530,3
21	1	SLU A1 sism.	-32,6	205,4	-2321,8	-501,5	-5063,2	530,7
22	1	SLU A1 sism.	-132,8	-237,9	-2854,4	-10690,0	14250,0	-721,1
23	1	SLU A1 sism.	107,6	206,9	-2322,8	0,8	-10280,0	532,0
24	1	SLU A1 sism.	7,5	-236,4	-2855,4	-10190,0	9033,1	-719,8
25	1	SLU A1 sism.	-6,9	200,2	-2321,8	-1374,5	-9148,6	720,1
26	1	SLU A1 sism.	-107,1	-243,1	-2854,4	-11560,0	10160,0	-531,7
27	1	SLU A1 sism.	33,1	201,7	-2322,8	-876,8	4971,0	-529,8
28	1	SLU A1 sism.	133,4	-241,5	-2855,4	-11060,0	-14390,0	720,9
29	1	SLU A1 sism.	-132,8	205,3	-2321,8	-506,0	14270,0	-720,6
30	1	SLU A1 sism.	-32,6	-237,9	-2854,4	-10690,0	-5086,5	530,1
31	1	SLU A1 sism.	7,4	206,9	-2322,8	-3,8	9056,4	-719,2
32	1	SLU A1 sism.	107,7	-236,3	-2855,4	-10180,0	-10300,0	531,5
33	1	SLU A1 sism.	-107,1	200,2	-2321,8	-1379,1	10190,0	-531,1
34	1	SLU A1 sism.	-6,9	-243,1	-2854,4	-11560,0	-9171,9	719,6
67	1	SLE Rare	0,3	-18,1	-2588,6	-5781,1	-57,8	0,2
68	1	SLE Freq.	0,3	-18,1	-2588,6	-5781,1	-57,8	0,2
69	1	SLE Quasi P.	0,3	-18,1	-2588,6	-5781,1	-57,8	0,2
1	10	SLU STR.	-23,1	0,0	-3365,7	0,0	7360,8	0,0
2	10	SLU STR.	-17,8	0,0	-2589,0	0,0	5662,2	0,0
3	10	SLU A1 sism.	203,4	4,7	-2322,5	-8873,6	649,3	563,6
4	10	SLU A1 sism.	203,4	-107,3	-2322,5	-9486,7	649,3	415,5
5	10	SLU A1 sism.	-238,9	107,3	-2855,5	9486,7	10680,0	-415,5
6	10	SLU A1 sism.	-238,9	-4,7	-2855,5	8873,6	10680,0	-563,6
7	10	SLU A1 sism.	203,4	32,6	-2322,5	-4366,0	649,3	415,2
8	10	SLU A1 sism.	203,4	-135,2	-2322,5	-13990,0	649,3	563,9
9	10	SLU A1 sism.	-238,9	135,2	-2855,5	13990,0	10680,0	-563,9
10	10	SLU A1 sism.	-238,9	-32,6	-2855,5	4366,0	10680,0	-415,2
11	10	SLU A1 sism.	203,4	107,3	-2322,5	9486,7	649,3	-415,5
12	10	SLU A1 sism.	203,4	-4,7	-2322,5	8873,6	649,3	-563,6
13	10	SLU A1 sism.	-238,9	4,7	-2855,5	-8873,6	10680,0	563,6
14	10	SLU A1 sism.	-238,9	-107,3	-2855,5	-9486,7	10680,0	415,5
15	10	SLU A1 sism.	203,4	135,2	-2322,5	13990,0	649,3	-563,9
16	10	SLU A1 sism.	203,4	-32,6	-2322,5	4366,0	649,3	-415,2
17	10	SLU A1 sism.	-238,9	32,6	-2855,5	-4366,0	10680,0	415,2
18	10	SLU A1 sism.	-238,9	-135,2	-2855,5	-13990,0	10680,0	563,9
19	10	SLU A1 sism.	48,6	171,3	-2509,1	-1732,2	4158,3	393,8
20	10	SLU A1 sism.	48,6	-202,1	-2509,1	-3775,9	4158,3	-100,0
21	10	SLU A1 sism.	-84,1	202,1	-2669,0	3775,9	7166,0	100,0
22	10	SLU A1 sism.	-84,1	-171,3	-2669,0	1732,2	7166,0	-393,8
23	10	SLU A1 sism.	48,6	202,1	-2509,1	3775,9	4158,3	100,0
24	10	SLU A1 sism.	48,6	-171,3	-2509,1	1732,2	4158,3	-393,8
25	10	SLU A1 sism.	-84,1	171,3	-2669,0	-1732,2	7166,0	393,8
26	10	SLU A1 sism.	-84,1	-202,1	-2669,0	-3775,9	7166,0	-100,0
27	10	SLU A1 sism.	48,6	264,2	-2509,1	13290,0	4158,3	-100,9
28	10	SLU A1 sism.	48,6	-295,0	-2509,1	-18800,0	4158,3	394,6
29	10	SLU A1 sism.	-84,1	295,0	-2669,0	18800,0	7166,0	-394,6
30	10	SLU A1 sism.	-84,1	-264,2	-2669,0	-13290,0	7166,0	100,9
31	10	SLU A1 sism.	48,6	295,0	-2509,1	18800,0	4158,3	-394,6
32	10	SLU A1 sism.	48,6	-264,2	-2509,1	-13290,0	4158,3	100,9
33	10	SLU A1 sism.	-84,1	264,2	-2669,0	13290,0	7166,0	-100,9
34	10	SLU A1 sism.	-84,1	-295,0	-2669,0	-18800,0	7166,0	394,6
67	10	SLE Rare	-17,8	0,0	-2589,0	0,0	5662,2	0,0
68	10	SLE Freq.	-17,8	0,0	-2589,0	0,0	5662,2	0,0
69	10	SLE Quasi P.	-17,8	0,0	-2589,0	0,0	5662,2	0,0
1	11	SLU STR.	23,1	0,0	-3366,6	0,0	-7295,5	0,0
2	11	SLU STR.	17,8	0,0	-2589,7	0,0	-5611,9	0,0

3	11	SLU A1 sism.	241,1	135,4	-2856,2	14020,0	-10990,0	563,7
4	11	SLU A1 sism.	241,1	-32,5	-2856,2	4374,3	-10990,0	414,5
5	11	SLU A1 sism.	-205,6	32,5	-2323,2	-4374,3	-234,9	-414,5
6	11	SLU A1 sism.	-205,6	-135,4	-2323,2	-14020,0	-234,9	-563,7
7	11	SLU A1 sism.	241,1	107,5	-2856,2	9508,7	-10990,0	415,3
8	11	SLU A1 sism.	241,1	-4,6	-2856,2	8883,4	-10990,0	562,9
9	11	SLU A1 sism.	-205,6	4,6	-2323,2	-8883,4	-234,9	-562,9
10	11	SLU A1 sism.	-205,6	-107,5	-2323,2	-9508,7	-234,9	-415,3
11	11	SLU A1 sism.	241,1	32,5	-2856,2	-4374,3	-10990,0	-414,5
12	11	SLU A1 sism.	241,1	-135,4	-2856,2	-14020,0	-10990,0	-563,7
13	11	SLU A1 sism.	-205,6	135,4	-2323,2	14020,0	-234,9	563,7
14	11	SLU A1 sism.	-205,6	-32,5	-2323,2	4374,3	-234,9	414,5
15	11	SLU A1 sism.	241,1	4,6	-2856,2	-8883,4	-10990,0	-562,9
16	11	SLU A1 sism.	241,1	-107,5	-2856,2	-9508,7	-10990,0	-415,3
17	11	SLU A1 sism.	-205,6	107,5	-2323,2	9508,7	-234,9	415,3
18	11	SLU A1 sism.	-205,6	-4,6	-2323,2	8883,4	-234,9	562,9
19	11	SLU A1 sism.	84,8	295,2	-2669,6	18830,0	-7225,0	395,5
20	11	SLU A1 sism.	84,8	-264,4	-2669,6	-13310,0	-7225,0	-102,0
21	11	SLU A1 sism.	-49,2	264,4	-2509,7	13310,0	-3998,8	102,0
22	11	SLU A1 sism.	-49,2	-295,2	-2509,7	-18830,0	-3998,8	-395,5
23	11	SLU A1 sism.	84,8	264,4	-2669,6	13310,0	-7225,0	102,0
24	11	SLU A1 sism.	84,8	-295,2	-2669,6	-18830,0	-7225,0	-395,5
25	11	SLU A1 sism.	-49,2	295,2	-2509,7	18830,0	-3998,8	395,5
26	11	SLU A1 sism.	-49,2	-264,4	-2509,7	-13310,0	-3998,8	-102,0
27	11	SLU A1 sism.	84,8	202,2	-2669,6	3801,0	-7225,0	-99,2
28	11	SLU A1 sism.	84,8	-171,4	-2669,6	1716,6	-7225,0	392,6
29	11	SLU A1 sism.	-49,2	171,4	-2509,7	-1716,6	-3998,8	-392,6
30	11	SLU A1 sism.	-49,2	-202,2	-2509,7	-3801,0	-3998,8	99,2
31	11	SLU A1 sism.	84,8	171,4	-2669,6	-1716,6	-7225,0	-392,6
32	11	SLU A1 sism.	84,8	-202,2	-2669,6	-3801,0	-7225,0	99,2
33	11	SLU A1 sism.	-49,2	202,2	-2509,7	3801,0	-3998,8	-99,2
34	11	SLU A1 sism.	-49,2	-171,4	-2509,7	1716,6	-3998,8	392,6
67	11	SLE Rare	17,8	0,0	-2589,7	0,0	-5611,9	0,0
68	11	SLE Freq.	17,8	0,0	-2589,7	0,0	-5611,9	0,0
69	11	SLE Quasi P.	17,8	0,0	-2589,7	0,0	-5611,9	0,0
1	12	SLU STR.	-21,8	7,3	-3365,7	2328,7	6951,1	-1,2
2	12	SLU STR.	-16,8	5,6	-2589,0	1791,3	5347,0	-0,9
3	12	SLU A1 sism.	192,4	34,5	-2361,3	-17,2	1175,3	563,6
4	12	SLU A1 sism.	188,4	-78,3	-2312,4	-745,7	3327,7	411,3
5	12	SLU A1 sism.	-221,9	89,5	-2865,6	4328,3	7366,3	-413,1
6	12	SLU A1 sism.	-225,9	-23,3	-2816,8	3599,8	9518,7	-565,4
7	12	SLU A1 sism.	199,4	61,5	-2361,7	4336,1	-146,0	411,5
8	12	SLU A1 sism.	181,3	-105,3	-2312,0	-5099,1	4648,9	563,4
9	12	SLU A1 sism.	-214,8	116,5	-2866,1	8681,7	6045,0	-565,2
10	12	SLU A1 sism.	-232,9	-50,3	-2816,3	-753,5	10840,0	-413,3
11	12	SLU A1 sism.	224,2	128,6	-2359,4	16540,0	-3793,2	-377,5
12	12	SLU A1 sism.	220,3	15,8	-2310,6	15810,0	-1640,8	-529,8
13	12	SLU A1 sism.	-253,8	-4,6	-2867,5	-12220,0	12330,0	528,0
14	12	SLU A1 sism.	-257,8	-117,4	-2818,6	-12950,0	14490,0	375,7
15	12	SLU A1 sism.	231,3	155,6	-2359,9	20890,0	-5114,4	-529,6
16	12	SLU A1 sism.	213,2	-11,2	-2310,1	11450,0	-319,5	-377,7
17	12	SLU A1 sism.	-246,7	22,4	-2867,9	-7871,3	11010,0	375,9
18	12	SLU A1 sism.	-264,8	-144,4	-2818,2	-17310,0	15810,0	527,8
19	12	SLU A1 sism.	52,0	185,4	-2594,8	2353,6	831,1	399,4
20	12	SLU A1 sism.	38,7	-190,6	-2431,9	-74,7	8005,6	-108,2
21	12	SLU A1 sism.	-72,2	201,9	-2746,1	3657,3	2688,4	106,4
22	12	SLU A1 sism.	-85,5	-174,1	-2583,2	1229,0	9862,9	-401,2
23	12	SLU A1 sism.	61,6	213,6	-2594,3	7319,5	-659,5	117,1
24	12	SLU A1 sism.	48,3	-162,4	-2431,4	4891,2	6515,1	-390,6
25	12	SLU A1 sism.	-81,8	173,6	-2746,7	-1308,6	4178,9	388,8
26	12	SLU A1 sism.	-95,1	-202,3	-2583,8	-3736,9	11350,0	-118,9
27	12	SLU A1 sism.	75,6	275,4	-2596,3	16860,0	-3573,1	-107,6
28	12	SLU A1 sism.	15,2	-280,6	-2430,5	-14590,0	12410,0	398,8
29	12	SLU A1 sism.	-48,7	291,9	-2747,6	18170,0	-1715,8	-400,6

30	12	SLU A1 sism.	-109,1	-264,1	-2581,8	-13280,0	14270,0	105,8
31	12	SLU A1 sism.	85,1	303,6	-2595,7	21830,0	-5063,7	-389,9
32	12	SLU A1 sism.	24,8	-252,4	-2429,9	-9620,0	10920,0	116,5
33	12	SLU A1 sism.	-58,3	263,6	-2748,1	13200,0	-225,3	-118,3
34	12	SLU A1 sism.	-118,6	-292,4	-2582,3	-18250,0	15760,0	388,1
67	12	SLE Rare	-16,8	5,6	-2589,0	1791,3	5347,0	-0,9
68	12	SLE Freq.	-16,8	5,6	-2589,0	1791,3	5347,0	-0,9
69	12	SLE Quasi P.	-16,8	5,6	-2589,0	1791,3	5347,0	-0,9
1	13	SLU STR.	21,8	7,4	-3366,5	2365,3	-6873,7	1,4
2	13	SLU STR.	16,7	5,7	-2589,7	1819,5	-5287,4	1,1
3	13	SLU A1 sism.	217,0	116,9	-2866,7	8728,0	-6365,2	527,6
4	13	SLU A1 sism.	235,2	-50,0	-2817,0	-722,5	-11170,0	375,3
5	13	SLU A1 sism.	-201,7	61,4	-2362,3	4361,4	598,2	-373,1
6	13	SLU A1 sism.	-183,5	-105,5	-2312,6	-5089,1	-4209,6	-525,4
7	13	SLU A1 sism.	224,1	89,9	-2866,3	4372,9	-7686,8	375,6
8	13	SLU A1 sism.	228,1	-23,0	-2817,4	3632,6	-9851,5	527,4
9	13	SLU A1 sism.	-194,6	34,4	-2361,9	6,3	-723,4	-525,2
10	13	SLU A1 sism.	-190,6	-78,5	-2313,0	-734,0	-2888,1	-373,4
11	13	SLU A1 sism.	248,3	22,8	-2868,6	-7803,9	-11240,0	-413,9
12	13	SLU A1 sism.	266,5	-144,1	-2818,9	-17250,0	-16050,0	-566,3
13	13	SLU A1 sism.	-233,0	155,5	-2360,4	20890,0	5470,6	568,5
14	13	SLU A1 sism.	-214,9	-11,4	-2310,7	11440,0	662,8	416,1
15	13	SLU A1 sism.	255,4	-4,2	-2868,2	-12160,0	-12560,0	-566,0
16	13	SLU A1 sism.	259,4	-117,1	-2819,3	-12900,0	-14720,0	-414,2
17	13	SLU A1 sism.	-226,0	128,5	-2360,0	16540,0	4149,1	416,4
18	13	SLU A1 sism.	-221,9	15,7	-2311,1	15800,0	1984,4	568,2
19	13	SLU A1 sism.	49,3	292,2	-2748,2	18230,0	1681,1	390,1
20	13	SLU A1 sism.	109,8	-264,1	-2582,4	-13280,0	-14340,0	-117,7
21	13	SLU A1 sism.	-76,3	275,5	-2596,9	16920,0	3770,1	119,9
22	13	SLU A1 sism.	-15,8	-280,7	-2431,1	-14590,0	-12260,0	-387,9
23	13	SLU A1 sism.	58,7	263,9	-2748,8	13270,0	219,3	107,7
24	13	SLU A1 sism.	119,2	-292,3	-2583,0	-18240,0	-15810,0	-400,2
25	13	SLU A1 sism.	-85,7	303,8	-2596,3	21870,0	5231,8	402,4
26	13	SLU A1 sism.	-25,2	-252,5	-2430,5	-9626,8	-10790,0	-105,5
27	13	SLU A1 sism.	72,8	202,1	-2746,8	3708,3	-2724,2	-116,8
28	13	SLU A1 sism.	86,3	-174,1	-2583,9	1240,6	-9939,7	389,2
29	13	SLU A1 sism.	-52,8	185,5	-2595,4	2398,3	-635,2	-387,0
30	13	SLU A1 sism.	-39,3	-190,7	-2432,5	-69,4	-7850,7	119,0
31	13	SLU A1 sism.	82,2	173,9	-2747,3	-1251,3	-4185,9	-399,3
32	13	SLU A1 sism.	95,7	-202,3	-2584,4	-3718,9	-11400,0	106,7
33	13	SLU A1 sism.	-62,2	213,7	-2594,9	7357,9	826,6	-104,6
34	13	SLU A1 sism.	-48,7	-162,5	-2432,0	4890,2	-6389,0	401,5
67	13	SLE Rare	16,7	5,7	-2589,7	1819,5	-5287,4	1,1
68	13	SLE Freq.	16,7	5,7	-2589,7	1819,5	-5287,4	1,1
69	13	SLE Quasi P.	16,7	5,7	-2589,7	1819,5	-5287,4	1,1
1	14	SLU STR.	-18,4	14,2	-3365,5	4533,4	5868,8	-1,9
2	14	SLU STR.	-14,1	10,9	-2588,9	3487,2	4514,4	-1,5
3	14	SLU A1 sism.	186,4	61,6	-2421,9	7032,9	644,9	551,1
4	14	SLU A1 sism.	182,2	-53,3	-2328,4	6065,2	3741,1	360,4
5	14	SLU A1 sism.	-210,4	75,1	-2849,3	909,2	5287,7	-363,3
6	14	SLU A1 sism.	-214,6	-39,7	-2755,8	-58,5	8384,0	-554,1
7	14	SLU A1 sism.	200,1	85,7	-2422,6	10880,0	-1890,7	360,4
8	14	SLU A1 sism.	168,5	-77,3	-2327,7	2215,4	6276,8	551,1
9	14	SLU A1 sism.	-196,7	99,2	-2850,0	4759,0	2752,1	-554,0
10	14	SLU A1 sism.	-228,3	-63,8	-2755,1	-3908,4	10920,0	-363,4
11	14	SLU A1 sism.	244,4	140,0	-2418,8	20920,0	-8432,4	-291,8
12	14	SLU A1 sism.	240,2	25,1	-2325,4	19950,0	-5336,2	-482,6
13	14	SLU A1 sism.	-268,4	-3,2	-2852,3	-12980,0	14370,0	479,7
14	14	SLU A1 sism.	-272,6	-118,1	-2758,9	-13950,0	17460,0	288,9
15	14	SLU A1 sism.	258,1	164,0	-2419,5	24770,0	-10970,0	-482,5
16	14	SLU A1 sism.	226,5	1,0	-2324,7	16100,0	-2800,5	-291,9
17	14	SLU A1 sism.	-254,7	20,9	-2853,0	-9130,1	11830,0	288,9
18	14	SLU A1 sism.	-286,3	-142,2	-2758,2	-17800,0	20000,0	479,6
19	14	SLU A1 sism.	52,4	200,4	-2680,5	6018,6	-1342,4	453,6

20	14	SLU A1 sism.	38,4	-182,5	-2369,0	2792,9	8978,4	-182,2
21	14	SLU A1 sism.	-66,6	204,4	-2808,7	4181,5	50,4	179,3
22	14	SLU A1 sism.	-80,7	-178,5	-2497,2	955,8	10370,0	-456,6
23	14	SLU A1 sism.	69,8	223,9	-2679,6	10190,0	-4065,6	200,8
24	14	SLU A1 sism.	55,8	-159,0	-2368,1	6959,6	6255,2	-435,1
25	14	SLU A1 sism.	-84,0	180,9	-2809,6	14,8	2773,6	432,2
26	14	SLU A1 sism.	-98,1	-202,0	-2498,2	-3211,0	13090,0	-203,7
27	14	SLU A1 sism.	98,1	280,6	-2682,8	18850,0	-9794,4	-182,1
28	14	SLU A1 sism.	-7,3	-262,8	-2366,7	-10040,0	17430,0	453,5
29	14	SLU A1 sism.	-21,0	284,7	-2811,1	17010,0	-8401,6	-456,4
30	14	SLU A1 sism.	-126,3	-258,7	-2494,9	-11880,0	18820,0	179,1
31	14	SLU A1 sism.	115,5	304,1	-2681,9	23020,0	-12520,0	-435,0
32	14	SLU A1 sism.	10,1	-239,3	-2365,7	-5873,1	14710,0	200,6
33	14	SLU A1 sism.	-38,4	261,2	-2812,0	12850,0	-5678,4	-203,5
34	14	SLU A1 sism.	-143,7	-282,2	-2495,8	-16040,0	21550,0	432,0
67	14	SLE Rare	-14,1	10,9	-2588,9	3487,2	4514,4	-1,5
68	14	SLE Freq.	-14,1	10,9	-2588,9	3487,2	4514,4	-1,5
69	14	SLE Quasi P.	-14,1	10,9	-2588,9	3487,2	4514,4	-1,5
1	15	SLU STR.	18,2	14,6	-3366,1	4642,8	-5744,2	2,3
2	15	SLU STR.	14,0	11,2	-2589,3	3571,4	-4418,6	1,8
3	15	SLU A1 sism.	198,2	102,0	-2850,6	5313,5	-2945,0	480,7
4	15	SLU A1 sism.	229,9	-61,1	-2755,8	-3370,0	-11140,0	289,7
5	15	SLU A1 sism.	-201,9	83,5	-2422,9	10510,0	2300,3	-286,2
6	15	SLU A1 sism.	-170,3	-79,6	-2328,1	1829,4	-5892,2	-477,2
7	15	SLU A1 sism.	211,9	77,9	-2849,9	1461,2	-5480,8	290,0
8	15	SLU A1 sism.	216,2	-37,0	-2756,5	482,2	-8601,7	480,4
9	15	SLU A1 sism.	-188,3	59,4	-2422,2	6660,6	-235,5	-476,9
10	15	SLU A1 sism.	-183,9	-55,5	-2328,8	5681,7	-3356,4	-286,4
11	15	SLU A1 sism.	255,5	23,7	-2853,6	-8550,4	-11910,0	-365,8
12	15	SLU A1 sism.	287,2	-139,4	-2758,8	-17230,0	-20100,0	-556,8
13	15	SLU A1 sism.	-259,2	161,8	-2419,9	24380,0	11270,0	560,3
14	15	SLU A1 sism.	-227,5	-1,3	-2325,0	15690,0	3073,9	369,3
15	15	SLU A1 sism.	269,2	-0,4	-2852,9	-12400,0	-14450,0	-556,5
16	15	SLU A1 sism.	273,5	-115,3	-2759,5	-13380,0	-17570,0	-366,1
17	15	SLU A1 sism.	-245,5	137,7	-2419,2	20520,0	8730,6	369,6
18	15	SLU A1 sism.	-241,2	22,8	-2325,7	19550,0	5609,8	560,0
19	15	SLU A1 sism.	21,2	285,8	-2811,6	17260,0	8448,9	435,1
20	15	SLU A1 sism.	126,8	-257,9	-2495,4	-11680,0	-18860,0	-201,5
21	15	SLU A1 sism.	-98,9	280,3	-2683,2	18820,0	10020,0	205,0
22	15	SLU A1 sism.	6,8	-263,4	-2367,1	-10120,0	-17290,0	-431,6
23	15	SLU A1 sism.	38,4	262,3	-2812,5	13100,0	5759,0	181,2
24	15	SLU A1 sism.	144,0	-281,3	-2496,3	-15840,0	-21550,0	-455,4
25	15	SLU A1 sism.	-116,1	303,7	-2682,3	22980,0	12710,0	459,0
26	15	SLU A1 sism.	-10,4	-239,9	-2366,2	-5962,0	-14600,0	-177,6
27	15	SLU A1 sism.	66,8	205,5	-2809,2	4423,1	-4,0	-200,6
28	15	SLU A1 sism.	81,2	-177,6	-2497,8	1159,9	-10410,0	434,2
29	15	SLU A1 sism.	-53,2	200,0	-2680,9	5982,9	1569,6	-430,7
30	15	SLU A1 sism.	-38,9	-183,1	-2369,5	2719,8	-8833,2	204,1
31	15	SLU A1 sism.	84,0	182,0	-2810,1	263,9	-2693,8	-454,6
32	15	SLU A1 sism.	98,4	-201,1	-2498,7	-2999,2	-13100,0	180,3
33	15	SLU A1 sism.	-70,4	223,5	-2680,0	10140,0	4259,5	-176,7
34	15	SLU A1 sism.	-56,0	-159,6	-2368,6	6878,9	-6143,4	458,1
67	15	SLE Rare	14,0	11,2	-2589,3	3571,4	-4418,6	1,8
68	15	SLE Freq.	14,0	11,2	-2589,3	3571,4	-4418,6	1,8
69	15	SLE Quasi P.	14,0	11,2	-2589,3	3571,4	-4418,6	1,8
1	16	SLU STR.	-13,6	18,9	-3365,4	6040,9	4348,2	-2,1
2	16	SLU STR.	-10,4	14,6	-2588,7	4646,8	3344,8	-1,6
3	16	SLU A1 sism.	182,6	80,1	-2497,9	10650,0	216,8	544,3
4	16	SLU A1 sism.	184,4	-38,2	-2369,4	9398,0	2282,4	275,3
5	16	SLU A1 sism.	-205,2	67,3	-2808,1	-104,4	4407,2	-278,4
6	16	SLU A1 sism.	-203,4	-51,0	-2679,6	-1352,8	6472,8	-547,4
7	16	SLU A1 sism.	202,5	98,6	-2498,6	13580,0	-3404,8	274,3
8	16	SLU A1 sism.	164,5	-56,7	-2368,7	6467,8	5904,0	545,3
9	16	SLU A1 sism.	-185,4	85,8	-2808,8	2825,9	785,6	-548,4

10	16	SLU A1 sism.	-223,3	-69,5	-2678,9	-4283,0	10090,0	-277,5
11	16	SLU A1 sism.	257,3	136,4	-2494,8	20710,0	-11580,0	-186,5
12	16	SLU A1 sism.	259,1	18,1	-2366,4	19460,0	-9509,6	-455,5
13	16	SLU A1 sism.	-280,0	11,1	-2811,1	-10170,0	16200,0	452,3
14	16	SLU A1 sism.	-278,2	-107,3	-2682,6	-11420,0	18260,0	183,3
15	16	SLU A1 sism.	277,2	154,9	-2495,6	23640,0	-15200,0	-456,5
16	16	SLU A1 sism.	239,3	-0,5	-2365,7	16530,0	-5887,9	-185,5
17	16	SLU A1 sism.	-260,1	29,6	-2811,8	-7239,2	12580,0	182,3
18	16	SLU A1 sism.	-298,0	-125,8	-2681,9	-14350,0	21890,0	453,3
19	16	SLU A1 sism.	44,8	213,6	-2756,3	8340,1	-726,4	570,1
20	16	SLU A1 sism.	50,7	-180,7	-2328,1	4178,8	6158,8	-326,5
21	16	SLU A1 sism.	-71,6	209,8	-2849,4	5114,8	530,7	323,3
22	16	SLU A1 sism.	-65,6	-184,5	-2421,1	953,6	7415,9	-573,3
23	16	SLU A1 sism.	67,2	230,5	-2755,4	11360,0	-4264,0	350,9
24	16	SLU A1 sism.	73,2	-163,8	-2327,2	7198,3	2621,2	-545,7
25	16	SLU A1 sism.	-94,0	192,9	-2850,3	2095,3	4068,3	542,6
26	16	SLU A1 sism.	-88,0	-201,4	-2422,1	-2066,0	10950,0	-354,1
27	16	SLU A1 sism.	111,0	275,3	-2758,7	18110,0	-12800,0	-329,8
28	16	SLU A1 sism.	-15,5	-242,4	-2325,7	-5588,7	18230,0	573,4
29	16	SLU A1 sism.	-5,4	271,5	-2851,8	14880,0	-11540,0	-576,6
30	16	SLU A1 sism.	-131,8	-246,2	-2418,8	-8813,9	19490,0	326,6
31	16	SLU A1 sism.	133,4	292,2	-2757,8	21130,0	-16340,0	-549,0
32	16	SLU A1 sism.	6,9	-225,5	-2324,8	-2569,2	14690,0	354,2
33	16	SLU A1 sism.	-27,8	254,6	-2852,7	11860,0	-8003,7	-357,4
34	16	SLU A1 sism.	-154,2	-263,1	-2419,7	-11830,0	23030,0	545,8
67	16	SLE Rare	-10,4	14,6	-2588,7	4646,8	3344,8	-1,6
68	16	SLE Freq.	-10,4	14,6	-2588,7	4646,8	3344,8	-1,6
69	16	SLE Quasi P.	-10,4	14,6	-2588,7	4646,8	3344,8	-1,6
1	17	SLU STR.	13,0	19,5	-3365,7	6221,8	-4100,2	2,2
2	17	SLU STR.	10,0	15,0	-2589,0	4786,0	-3154,0	1,7
3	17	SLU A1 sism.	185,7	93,3	-2808,6	4372,0	-742,1	455,4
4	17	SLU A1 sism.	223,7	-62,0	-2678,7	-2734,3	-10060,0	183,6
5	17	SLU A1 sism.	-203,7	91,9	-2499,2	12310,0	3753,5	-180,2
6	17	SLU A1 sism.	-165,7	-63,4	-2369,4	5200,0	-5565,9	-452,0
7	17	SLU A1 sism.	205,6	74,9	-2807,9	1450,5	-4361,6	184,9
8	17	SLU A1 sism.	203,8	-43,5	-2679,4	187,2	-6442,0	454,0
9	17	SLU A1 sism.	-183,9	73,5	-2498,5	9384,8	134,0	-450,7
10	17	SLU A1 sism.	-185,6	-44,9	-2370,1	8121,4	-1946,4	-181,6
11	17	SLU A1 sism.	260,0	37,6	-2811,6	-5599,1	-12460,0	-280,7
12	17	SLU A1 sism.	298,0	-117,7	-2681,7	-12710,0	-21780,0	-552,5
13	17	SLU A1 sism.	-278,0	147,7	-2496,2	22280,0	15470,0	555,9
14	17	SLU A1 sism.	-240,0	-7,6	-2366,4	15170,0	6152,7	284,1
15	17	SLU A1 sism.	279,9	19,1	-2810,9	-8520,5	-16080,0	-551,2
16	17	SLU A1 sism.	278,2	-99,3	-2682,4	-9783,9	-18160,0	-282,1
17	17	SLU A1 sism.	-258,2	129,3	-2495,5	19360,0	11850,0	285,4
18	17	SLU A1 sism.	-259,9	10,9	-2367,1	18090,0	9772,2	554,5
19	17	SLU A1 sism.	5,1	274,0	-2851,8	15440,0	11700,0	550,0
20	17	SLU A1 sism.	131,7	-243,6	-2418,9	-8247,8	-19360,0	-355,9
21	17	SLU A1 sism.	-111,7	273,6	-2759,0	17820,0	13050,0	359,3
22	17	SLU A1 sism.	14,9	-244,1	-2326,1	-5867,6	-18010,0	-546,6
23	17	SLU A1 sism.	27,4	257,3	-2852,7	12450,0	8188,5	329,2
24	17	SLU A1 sism.	154,0	-260,4	-2419,8	-11240,0	-22880,0	-576,8
25	17	SLU A1 sism.	-134,0	290,3	-2758,1	20810,0	16570,0	580,2
26	17	SLU A1 sism.	-7,4	-227,3	-2325,2	-2876,2	-14500,0	-325,8
27	17	SLU A1 sism.	71,3	212,5	-2849,5	5701,5	-361,0	-351,5
28	17	SLU A1 sism.	65,5	-182,1	-2421,2	1490,2	-7295,7	545,5
29	17	SLU A1 sism.	-45,6	212,1	-2756,7	8081,7	987,7	-542,2
30	17	SLU A1 sism.	-51,3	-182,6	-2328,5	3870,5	-5947,0	354,9
31	17	SLU A1 sism.	93,6	195,8	-2850,4	2710,1	-3876,5	-572,3
32	17	SLU A1 sism.	87,8	-198,9	-2422,2	-1501,1	-10810,0	324,7
33	17	SLU A1 sism.	-67,8	228,8	-2755,8	11070,0	4503,3	-321,3
34	17	SLU A1 sism.	-73,6	-165,8	-2327,6	6861,8	-2431,4	575,7
67	17	SLE Rare	10,0	15,0	-2589,0	4786,0	-3154,0	1,7
68	17	SLE Freq.	10,0	15,0	-2589,0	4786,0	-3154,0	1,7



69	17	SLE Quasi P.	10,0	15,0	-2589,0	4786,0	-3154,0	1,7
1	18	SLU STR.	-6,7	22,2	-3365,3	7102,4	2166,2	-1,4
2	18	SLU STR.	-5,1	17,1	-2588,7	5463,4	1666,3	-1,1
3	18	SLU A1 sism.	180,0	88,3	-2583,5	10700,0	97,2	531,5
4	18	SLU A1 sism.	193,1	-35,8	-2432,1	8879,7	-672,0	187,0
5	18	SLU A1 sism.	-203,4	69,9	-2745,3	2047,1	4004,5	-189,2
6	18	SLU A1 sism.	-190,2	-54,1	-2593,9	231,6	3235,4	-533,7
7	18	SLU A1 sism.	204,8	98,4	-2583,9	12280,0	-4366,8	185,9
8	18	SLU A1 sism.	168,2	-45,9	-2431,7	7290,0	3792,0	532,6
9	18	SLU A1 sism.	-178,5	80,1	-2745,7	3636,8	-459,5	-534,8
10	18	SLU A1 sism.	-215,1	-64,2	-2593,5	-1358,2	7699,4	-188,1
11	18	SLU A1 sism.	263,2	119,7	-2581,6	16330,0	-13110,0	-121,7
12	18	SLU A1 sism.	276,3	-4,4	-2430,3	14510,0	-13880,0	-466,2
13	18	SLU A1 sism.	-286,6	38,6	-2747,2	-3584,1	17210,0	464,0
14	18	SLU A1 sism.	-273,4	-85,5	-2595,8	-5399,6	16440,0	119,5
15	18	SLU A1 sism.	288,0	129,8	-2582,1	17920,0	-17570,0	-467,2
16	18	SLU A1 sism.	251,4	-14,5	-2429,8	12920,0	-9412,7	-120,6
17	18	SLU A1 sism.	-261,7	48,7	-2747,6	-1994,3	12750,0	118,4
18	18	SLU A1 sism.	-298,3	-95,6	-2595,4	-6989,3	20900,0	465,1
19	18	SLU A1 sism.	30,5	226,6	-2816,7	9786,5	2362,0	681,2
20	18	SLU A1 sism.	74,2	-186,9	-2312,2	3734,8	-201,7	-467,1
21	18	SLU A1 sism.	-84,5	221,1	-2865,2	7192,1	3534,2	464,9
22	18	SLU A1 sism.	-40,8	-192,4	-2360,7	1140,3	970,5	-683,3
23	18	SLU A1 sism.	55,5	236,0	-2816,1	11480,0	-1599,4	485,2
24	18	SLU A1 sism.	99,2	-177,5	-2311,6	5424,1	-4163,1	-663,1
25	18	SLU A1 sism.	-109,5	211,7	-2865,8	5502,7	7495,7	660,9
26	18	SLU A1 sism.	-65,8	-201,8	-2361,3	-549,0	4931,9	-487,4
27	18	SLU A1 sism.	113,3	260,3	-2818,2	15090,0	-12520,0	-470,7
28	18	SLU A1 sism.	-8,6	-220,6	-2310,7	-1564,4	14680,0	684,8
29	18	SLU A1 sism.	-1,7	254,8	-2866,7	12490,0	-11350,0	-686,9
30	18	SLU A1 sism.	-123,6	-226,2	-2359,3	-4158,8	15850,0	468,6
31	18	SLU A1 sism.	138,3	269,7	-2817,6	16770,0	-16480,0	-666,7
32	18	SLU A1 sism.	16,3	-211,2	-2310,2	125,0	10720,0	488,8
33	18	SLU A1 sism.	-26,6	245,4	-2867,3	10800,0	-7384,3	-491,0
34	18	SLU A1 sism.	-148,6	-235,6	-2359,8	-5848,2	19810,0	664,5
67	18	SLE Rare	-5,1	17,1	-2588,7	5463,4	1666,3	-1,1
68	18	SLE Freq.	-5,1	17,1	-2588,7	5463,4	1666,3	-1,1
69	18	SLE Quasi P.	-5,1	17,1	-2588,7	5463,4	1666,3	-1,1
1	19	SLU STR.	7,1	22,4	-3365,3	7173,8	-2213,8	1,1
2	19	SLU STR.	5,4	17,3	-2588,7	5518,3	-1702,9	0,9
3	19	SLU A1 sism.	179,0	91,7	-2746,1	5999,2	383,9	465,3
4	19	SLU A1 sism.	215,6	-52,6	-2593,9	995,7	-7777,9	118,5
5	19	SLU A1 sism.	-204,7	87,2	-2583,5	10040,0	4372,1	-116,8
6	19	SLU A1 sism.	-168,1	-57,2	-2431,3	5037,4	-3789,7	-463,6
7	19	SLU A1 sism.	203,8	81,6	-2745,7	4406,5	-4071,7	119,9
8	19	SLU A1 sism.	190,8	-42,5	-2594,3	2588,4	-3322,3	463,9
9	19	SLU A1 sism.	-179,9	77,0	-2583,0	8448,2	-83,5	-462,1
10	19	SLU A1 sism.	-192,9	-47,1	-2431,7	6630,0	665,9	-118,2
11	19	SLU A1 sism.	262,0	60,8	-2748,0	449,9	-12790,0	-192,8
12	19	SLU A1 sism.	298,7	-83,6	-2595,8	-4553,6	-20950,0	-539,6
13	19	SLU A1 sism.	-287,8	118,1	-2581,6	15590,0	17550,0	541,3
14	19	SLU A1 sism.	-251,2	-26,3	-2429,4	10590,0	9387,1	194,5
15	19	SLU A1 sism.	286,9	50,7	-2747,5	-1142,8	-17250,0	-538,1
16	19	SLU A1 sism.	273,8	-73,4	-2596,2	-2961,0	-16500,0	-194,2
17	19	SLU A1 sism.	-263,0	107,9	-2581,2	14000,0	13090,0	195,9
18	19	SLU A1 sism.	-276,0	-16,1	-2429,8	12180,0	13840,0	539,9
19	19	SLU A1 sism.	2,0	258,5	-2866,8	13250,0	11300,0	666,2
20	19	SLU A1 sism.	124,0	-222,6	-2359,4	-3427,1	-15900,0	-489,9
21	19	SLU A1 sism.	-113,1	257,1	-2818,0	14460,0	12500,0	491,6
22	19	SLU A1 sism.	8,9	-224,0	-2310,6	-2214,6	-14710,0	-664,5
23	19	SLU A1 sism.	26,9	249,2	-2867,3	11590,0	7348,7	468,8
24	19	SLU A1 sism.	148,9	-231,9	-2359,9	-5091,9	-19860,0	-687,3
25	19	SLU A1 sism.	-138,1	266,4	-2817,4	16130,0	16450,0	689,0
26	19	SLU A1 sism.	-16,0	-214,7	-2310,0	-549,8	-10750,0	-467,1

27	19	SLU A1 sism.	84,7	224,7	-2865,3	7942,3	-3550,2	-485,0
28	19	SLU A1 sism.	41,3	-188,8	-2360,8	1881,7	-1052,1	661,4
29	19	SLU A1 sism.	-30,4	223,4	-2816,5	9154,8	-2353,7	-659,7
30	19	SLU A1 sism.	-73,8	-190,2	-2312,0	3094,2	144,3	486,8
31	19	SLU A1 sism.	109,6	215,4	-2865,9	6277,5	-7503,2	-682,5
32	19	SLU A1 sism.	66,2	-198,1	-2361,4	216,9	-5005,2	464,0
33	19	SLU A1 sism.	-55,3	232,6	-2816,0	10820,0	1599,4	-462,3
34	19	SLU A1 sism.	-98,8	-180,9	-2311,5	4759,0	4097,4	684,2
67	19	SLE Rare	5,4	17,3	-2588,7	5518,3	-1702,9	0,9
68	19	SLE Freq.	5,4	17,3	-2588,7	5518,3	-1702,9	0,9
69	19	SLE Quasi P.	5,4	17,3	-2588,7	5518,3	-1702,9	0,9
1	2	SLU STR.	-6,7	-22,2	-3365,3	-7102,4	2166,2	1,4
2	2	SLU STR.	-5,1	-17,1	-2588,7	-5463,4	1666,3	1,1
3	2	SLU A1 sism.	276,3	4,4	-2430,3	-14510,0	-13880,0	466,2
4	2	SLU A1 sism.	263,2	-119,7	-2581,6	-16330,0	-13110,0	121,7
5	2	SLU A1 sism.	-273,4	85,5	-2595,8	5399,6	16440,0	-119,5
6	2	SLU A1 sism.	-286,6	-38,6	-2747,2	3584,1	17210,0	-464,0
7	2	SLU A1 sism.	251,4	14,5	-2429,8	-12920,0	-9412,7	120,6
8	2	SLU A1 sism.	288,0	-129,8	-2582,1	-17920,0	-17570,0	467,2
9	2	SLU A1 sism.	-298,3	95,6	-2595,4	6989,3	20900,0	-465,1
10	2	SLU A1 sism.	-261,7	-48,7	-2747,6	1994,3	12750,0	-118,4
11	2	SLU A1 sism.	193,1	35,8	-2432,1	-8879,7	-672,0	-187,0
12	2	SLU A1 sism.	180,0	-88,3	-2583,5	-10700,0	97,2	-531,5
13	2	SLU A1 sism.	-190,2	54,1	-2593,9	-231,6	3235,4	533,7
14	2	SLU A1 sism.	-203,4	-69,9	-2745,3	-2047,1	4004,5	189,2
15	2	SLU A1 sism.	168,2	45,9	-2431,7	-7290,0	3792,0	-532,6
16	2	SLU A1 sism.	204,8	-98,4	-2583,9	-12280,0	-4366,8	-185,9
17	2	SLU A1 sism.	-215,1	64,2	-2593,5	1358,2	7699,4	188,1
18	2	SLU A1 sism.	-178,5	-80,1	-2745,7	-3636,8	-459,5	534,8
19	2	SLU A1 sism.	99,2	177,5	-2311,6	-5424,1	-4163,1	663,1
20	2	SLU A1 sism.	55,5	-236,0	-2816,1	-11480,0	-1599,4	-485,2
21	2	SLU A1 sism.	-65,8	201,8	-2361,3	549,0	4931,9	487,4
22	2	SLU A1 sism.	-109,5	-211,7	-2865,8	-5502,7	7495,7	-660,9
23	2	SLU A1 sism.	74,2	186,9	-2312,2	-3734,8	-201,7	467,1
24	2	SLU A1 sism.	30,5	-226,6	-2816,7	-9786,5	2362,0	-681,2
25	2	SLU A1 sism.	-40,8	192,4	-2360,7	-1140,3	970,5	683,3
26	2	SLU A1 sism.	-84,5	-221,1	-2865,2	-7192,1	3534,2	-464,9
27	2	SLU A1 sism.	16,3	211,2	-2310,2	-125,0	10720,0	-488,8
28	2	SLU A1 sism.	138,3	-269,7	-2817,6	-16770,0	-16480,0	666,7
29	2	SLU A1 sism.	-148,6	235,6	-2359,8	5848,2	19810,0	-664,5
30	2	SLU A1 sism.	-26,6	-245,4	-2867,3	-10800,0	-7384,3	491,0
31	2	SLU A1 sism.	-8,6	220,6	-2310,7	1564,4	14680,0	-684,8
32	2	SLU A1 sism.	113,3	-260,3	-2818,2	-15090,0	-12520,0	470,7
33	2	SLU A1 sism.	-123,6	226,2	-2359,3	4158,8	15850,0	-468,6
34	2	SLU A1 sism.	-1,7	-254,8	-2866,7	-12490,0	-11350,0	686,9
67	2	SLE Rare	-5,1	-17,1	-2588,7	-5463,4	1666,3	1,1
68	2	SLE Freq.	-5,1	-17,1	-2588,7	-5463,4	1666,3	1,1
69	2	SLE Quasi P.	-5,1	-17,1	-2588,7	-5463,4	1666,3	1,1
1	3	SLU STR.	7,1	-22,4	-3365,3	-7173,8	-2213,8	-1,1
2	3	SLU STR.	5,4	-17,3	-2588,7	-5518,3	-1702,9	-0,9
3	3	SLU A1 sism.	298,7	83,6	-2595,8	4553,6	-20950,0	539,6
4	3	SLU A1 sism.	262,0	-60,8	-2748,0	-449,9	-12790,0	192,8
5	3	SLU A1 sism.	-251,2	26,3	-2429,4	-10590,0	9387,1	-194,5
6	3	SLU A1 sism.	-287,8	-118,1	-2581,6	-15590,0	17550,0	-541,3
7	3	SLU A1 sism.	273,8	73,4	-2596,2	2961,0	-16500,0	194,2
8	3	SLU A1 sism.	286,9	-50,7	-2747,5	1142,8	-17250,0	538,1
9	3	SLU A1 sism.	-276,0	16,1	-2429,8	-12180,0	13840,0	-539,9
10	3	SLU A1 sism.	-263,0	-107,9	-2581,2	-14000,0	13090,0	-195,9
11	3	SLU A1 sism.	215,6	52,6	-2593,9	-995,7	-7777,9	-118,5
12	3	SLU A1 sism.	179,0	-91,7	-2746,1	-5999,2	383,9	-465,3
13	3	SLU A1 sism.	-168,1	57,2	-2431,3	-5037,4	-3789,7	463,6
14	3	SLU A1 sism.	-204,7	-87,2	-2583,5	-10040,0	4372,1	116,8
15	3	SLU A1 sism.	190,8	42,5	-2594,3	-2588,4	-3322,3	-463,9
16	3	SLU A1 sism.	203,8	-81,6	-2745,7	-4406,5	-4071,7	-119,9

17	3	SLU A1 sism.	-192,9	47,1	-2431,7	-6630,0	665,9	118,2
18	3	SLU A1 sism.	-179,9	-77,0	-2583,0	-8448,2	-83,5	462,1
19	3	SLU A1 sism.	148,9	231,9	-2359,9	5091,9	-19860,0	687,3
20	3	SLU A1 sism.	26,9	-249,2	-2867,3	-11590,0	7348,7	-468,8
21	3	SLU A1 sism.	-16,0	214,7	-2310,0	549,8	-10750,0	467,1
22	3	SLU A1 sism.	-138,1	-266,4	-2817,4	-16130,0	16450,0	-689,0
23	3	SLU A1 sism.	124,0	222,6	-2359,4	3427,1	-15900,0	489,9
24	3	SLU A1 sism.	2,0	-258,5	-2866,8	-13250,0	11300,0	-666,2
25	3	SLU A1 sism.	8,9	224,0	-2310,6	2214,6	-14710,0	664,5
26	3	SLU A1 sism.	-113,1	-257,1	-2818,0	-14460,0	12500,0	-491,6
27	3	SLU A1 sism.	66,2	198,1	-2361,4	-216,9	-5005,2	-464,0
28	3	SLU A1 sism.	109,6	-215,4	-2865,9	-6277,5	-7503,2	682,5
29	3	SLU A1 sism.	-98,8	180,9	-2311,5	-4759,0	4097,4	-684,2
30	3	SLU A1 sism.	-55,3	-232,6	-2816,0	-10820,0	1599,4	462,3
31	3	SLU A1 sism.	41,3	188,8	-2360,8	-1881,7	-1052,1	-661,4
32	3	SLU A1 sism.	84,7	-224,7	-2865,3	-7942,3	-3550,2	485,0
33	3	SLU A1 sism.	-73,8	190,2	-2312,0	-3094,2	144,3	-486,8
34	3	SLU A1 sism.	-30,4	-223,4	-2816,5	-9154,8	-2353,7	659,7
67	3	SLE Rare	5,4	-17,3	-2588,7	-5518,3	-1702,9	-0,9
68	3	SLE Freq.	5,4	-17,3	-2588,7	-5518,3	-1702,9	-0,9
69	3	SLE Quasi P.	5,4	-17,3	-2588,7	-5518,3	-1702,9	-0,9
1	4	SLU STR.	-13,6	-18,9	-3365,4	-6040,9	4348,2	2,1
2	4	SLU STR.	-10,4	-14,6	-2588,7	-4646,8	3344,8	1,6
3	4	SLU A1 sism.	259,1	-18,1	-2366,4	-19460,0	-9509,6	455,5
4	4	SLU A1 sism.	257,3	-136,4	-2494,8	-20710,0	-11580,0	186,5
5	4	SLU A1 sism.	-278,2	107,3	-2682,6	11420,0	18260,0	-183,3
6	4	SLU A1 sism.	-280,0	-11,1	-2811,1	10170,0	16200,0	-452,3
7	4	SLU A1 sism.	239,3	0,5	-2365,7	-16530,0	-5887,9	185,5
8	4	SLU A1 sism.	277,2	-154,9	-2495,6	-23640,0	-15200,0	456,5
9	4	SLU A1 sism.	-298,0	125,8	-2681,9	14350,0	21890,0	-453,3
10	4	SLU A1 sism.	-260,1	-29,6	-2811,8	7239,2	12580,0	-182,3
11	4	SLU A1 sism.	184,4	38,2	-2369,4	-9398,0	2282,4	-275,3
12	4	SLU A1 sism.	182,6	-80,1	-2497,9	-10650,0	216,8	-544,3
13	4	SLU A1 sism.	-203,4	51,0	-2679,6	1352,8	6472,8	547,4
14	4	SLU A1 sism.	-205,2	-67,3	-2808,1	104,4	4407,2	278,4
15	4	SLU A1 sism.	164,5	56,7	-2368,7	-6467,8	5904,0	-545,3
16	4	SLU A1 sism.	202,5	-98,6	-2498,6	-13580,0	-3404,8	-274,3
17	4	SLU A1 sism.	-223,3	69,5	-2678,9	4283,0	10090,0	277,5
18	4	SLU A1 sism.	-185,4	-85,8	-2808,8	-2825,9	785,6	548,4
19	4	SLU A1 sism.	73,2	163,8	-2327,2	-7198,3	2621,2	545,7
20	4	SLU A1 sism.	67,2	-230,5	-2755,4	-11360,0	-4264,0	-350,9
21	4	SLU A1 sism.	-88,0	201,4	-2422,1	2066,0	10950,0	354,1
22	4	SLU A1 sism.	-94,0	-192,9	-2850,3	-2095,3	4068,3	-542,6
23	4	SLU A1 sism.	50,7	180,7	-2328,1	-4178,8	6158,8	326,5
24	4	SLU A1 sism.	44,8	-213,6	-2756,3	-8340,1	-726,4	-570,1
25	4	SLU A1 sism.	-65,6	184,5	-2421,1	-953,6	7415,9	573,3
26	4	SLU A1 sism.	-71,6	-209,8	-2849,4	-5114,8	530,7	-323,3
27	4	SLU A1 sism.	6,9	225,5	-2324,8	2569,2	14690,0	-354,2
28	4	SLU A1 sism.	133,4	-292,2	-2757,8	-21130,0	-16340,0	549,0
29	4	SLU A1 sism.	-154,2	263,1	-2419,7	11830,0	23030,0	-545,8
30	4	SLU A1 sism.	-27,8	-254,6	-2852,7	-11860,0	-8003,7	357,4
31	4	SLU A1 sism.	-15,5	242,4	-2325,7	5588,7	18230,0	-573,4
32	4	SLU A1 sism.	111,0	-275,3	-2758,7	-18110,0	-12800,0	329,8
33	4	SLU A1 sism.	-131,8	246,2	-2418,8	8813,9	19490,0	-326,6
34	4	SLU A1 sism.	-5,4	-271,5	-2851,8	-14880,0	-11540,0	576,6
67	4	SLE Rare	-10,4	-14,6	-2588,7	-4646,8	3344,8	1,6
68	4	SLE Freq.	-10,4	-14,6	-2588,7	-4646,8	3344,8	1,6
69	4	SLE Quasi P.	-10,4	-14,6	-2588,7	-4646,8	3344,8	1,6
1	5	SLU STR.	13,0	-19,5	-3365,7	-6221,8	-4100,2	-2,2
2	5	SLU STR.	10,0	-15,0	-2589,0	-4786,0	-3154,0	-1,7
3	5	SLU A1 sism.	298,0	117,7	-2681,7	12710,0	-21780,0	552,5
4	5	SLU A1 sism.	260,0	-37,6	-2811,6	5599,1	-12460,0	280,7
5	5	SLU A1 sism.	-240,0	7,6	-2366,4	-15170,0	6152,7	-284,1
6	5	SLU A1 sism.	-278,0	-147,7	-2496,2	-22280,0	15470,0	-555,9

7	5	SLU A1 sism.	278,2	99,3	-2682,4	9783,9	-18160,0	282,1
8	5	SLU A1 sism.	279,9	-19,1	-2810,9	8520,5	-16080,0	551,2
9	5	SLU A1 sism.	-259,9	-10,9	-2367,1	-18090,0	9772,2	-554,5
10	5	SLU A1 sism.	-258,2	-129,3	-2495,5	-19360,0	11850,0	-285,4
11	5	SLU A1 sism.	223,7	62,0	-2678,7	2734,3	-10060,0	-183,6
12	5	SLU A1 sism.	185,7	-93,3	-2808,6	-4372,0	-742,1	-455,4
13	5	SLU A1 sism.	-165,7	63,4	-2369,4	-5200,0	-5565,9	452,0
14	5	SLU A1 sism.	-203,7	-91,9	-2499,2	-12310,0	3753,5	180,2
15	5	SLU A1 sism.	203,8	43,5	-2679,4	-187,2	-6442,0	-454,0
16	5	SLU A1 sism.	205,6	-74,9	-2807,9	-1450,5	-4361,6	-184,9
17	5	SLU A1 sism.	-185,6	44,9	-2370,1	-8121,4	-1946,4	181,6
18	5	SLU A1 sism.	-183,9	-73,5	-2498,5	-9384,8	134,0	450,7
19	5	SLU A1 sism.	154,0	260,4	-2419,8	11240,0	-22880,0	576,8
20	5	SLU A1 sism.	27,4	-257,3	-2852,7	-12450,0	8188,5	-329,2
21	5	SLU A1 sism.	-7,4	227,3	-2325,2	2876,2	-14500,0	325,8
22	5	SLU A1 sism.	-134,0	-290,3	-2758,1	-20810,0	16570,0	-580,2
23	5	SLU A1 sism.	131,7	243,6	-2418,9	8247,8	-19360,0	355,9
24	5	SLU A1 sism.	5,1	-274,0	-2851,8	-15440,0	11700,0	-550,0
25	5	SLU A1 sism.	14,9	244,1	-2326,1	5867,6	-18010,0	546,6
26	5	SLU A1 sism.	-111,7	-273,6	-2759,0	-17820,0	13050,0	-359,3
27	5	SLU A1 sism.	87,8	198,9	-2422,2	1501,1	-10810,0	-324,7
28	5	SLU A1 sism.	93,6	-195,8	-2850,4	-2710,1	-3876,5	572,3
29	5	SLU A1 sism.	-73,6	165,8	-2327,6	-6861,8	-2431,4	-575,7
30	5	SLU A1 sism.	-67,8	-228,8	-2755,8	-11070,0	4503,3	321,3
31	5	SLU A1 sism.	65,5	182,1	-2421,2	-1490,2	-7295,7	-545,5
32	5	SLU A1 sism.	71,3	-212,5	-2849,5	-5701,5	-361,0	351,5
33	5	SLU A1 sism.	-51,3	182,6	-2328,5	-3870,5	-5947,0	-354,9
34	5	SLU A1 sism.	-45,6	-212,1	-2756,7	-8081,7	987,7	542,2
67	5	SLE Rare	10,0	-15,0	-2589,0	-4786,0	-3154,0	-1,7
68	5	SLE Freq.	10,0	-15,0	-2589,0	-4786,0	-3154,0	-1,7
69	5	SLE Quasi P.	10,0	-15,0	-2589,0	-4786,0	-3154,0	-1,7
1	6	SLU STR.	-18,4	-14,2	-3365,5	-4533,4	5868,8	1,9
2	6	SLU STR.	-14,1	-10,9	-2588,9	-3487,2	4514,4	1,5
3	6	SLU A1 sism.	240,2	-25,1	-2325,4	-19950,0	-5336,2	482,6
4	6	SLU A1 sism.	244,4	-140,0	-2418,8	-20920,0	-8432,4	291,8
5	6	SLU A1 sism.	-272,6	118,1	-2758,9	13950,0	17460,0	-288,9
6	6	SLU A1 sism.	-268,4	3,2	-2852,3	12980,0	14370,0	-479,7
7	6	SLU A1 sism.	226,5	-1,0	-2324,7	-16100,0	-2800,5	291,9
8	6	SLU A1 sism.	258,1	-164,0	-2419,5	-24770,0	-10970,0	482,5
9	6	SLU A1 sism.	-286,3	142,2	-2758,2	17800,0	20000,0	-479,6
10	6	SLU A1 sism.	-254,7	-20,9	-2853,0	9130,1	11830,0	-288,9
11	6	SLU A1 sism.	182,2	53,3	-2328,4	-6065,2	3741,1	-360,4
12	6	SLU A1 sism.	186,4	-61,6	-2421,9	-7032,9	644,9	-551,1
13	6	SLU A1 sism.	-214,6	39,7	-2755,8	58,5	8384,0	554,1
14	6	SLU A1 sism.	-210,4	-75,1	-2849,3	-909,2	5287,7	363,3
15	6	SLU A1 sism.	168,5	77,3	-2327,7	-2215,4	6276,8	-551,1
16	6	SLU A1 sism.	200,1	-85,7	-2422,6	-10880,0	-1890,7	-360,4
17	6	SLU A1 sism.	-228,3	63,8	-2755,1	3908,4	10920,0	363,4
18	6	SLU A1 sism.	-196,7	-99,2	-2850,0	-4759,0	2752,1	554,0
19	6	SLU A1 sism.	55,8	159,0	-2368,1	-6959,6	6255,2	435,1
20	6	SLU A1 sism.	69,8	-223,9	-2679,6	-10190,0	-4065,6	-200,8
21	6	SLU A1 sism.	-98,1	202,0	-2498,2	3211,0	13090,0	203,7
22	6	SLU A1 sism.	-84,0	-180,9	-2809,6	-14,8	2773,6	-432,2
23	6	SLU A1 sism.	38,4	182,5	-2369,0	-2792,9	8978,4	182,2
24	6	SLU A1 sism.	52,4	-200,4	-2680,5	-6018,6	-1342,4	-453,6
25	6	SLU A1 sism.	-80,7	178,5	-2497,2	-955,8	10370,0	456,6
26	6	SLU A1 sism.	-66,6	-204,4	-2808,7	-4181,5	50,4	-179,3
27	6	SLU A1 sism.	10,1	239,3	-2365,7	5873,1	14710,0	-200,6
28	6	SLU A1 sism.	115,5	-304,1	-2681,9	-23020,0	-12520,0	435,0
29	6	SLU A1 sism.	-143,7	282,2	-2495,8	16040,0	21550,0	-432,0
30	6	SLU A1 sism.	-38,4	-261,2	-2812,0	-12850,0	-5678,4	203,5
31	6	SLU A1 sism.	-7,3	262,8	-2366,7	10040,0	17430,0	-453,5
32	6	SLU A1 sism.	98,1	-280,6	-2682,8	-18850,0	-9794,4	182,1
33	6	SLU A1 sism.	-126,3	258,7	-2494,9	11880,0	18820,0	-179,1

34	6	SLU A1 sism.	-21,0	-284,7	-2811,1	-17010,0	-8401,6	456,4
67	6	SLE Rare	-14,1	-10,9	-2588,9	-3487,2	4514,4	1,5
68	6	SLE Freq.	-14,1	-10,9	-2588,9	-3487,2	4514,4	1,5
69	6	SLE Quasi P.	-14,1	-10,9	-2588,9	-3487,2	4514,4	1,5
1	7	SLU STR.	18,2	-14,6	-3366,1	-4642,8	-5744,2	-2,3
2	7	SLU STR.	14,0	-11,2	-2589,3	-3571,4	-4418,6	-1,8
3	7	SLU A1 sism.	287,2	139,4	-2758,8	17230,0	-20100,0	556,8
4	7	SLU A1 sism.	255,5	-23,7	-2853,6	8550,4	-11910,0	365,8
5	7	SLU A1 sism.	-227,5	1,3	-2325,0	-15690,0	3073,9	-369,3
6	7	SLU A1 sism.	-259,2	-161,8	-2419,9	-24380,0	11270,0	-560,3
7	7	SLU A1 sism.	273,5	115,3	-2759,5	13380,0	-17570,0	366,1
8	7	SLU A1 sism.	269,2	0,4	-2852,9	12400,0	-14450,0	556,5
9	7	SLU A1 sism.	-241,2	-22,8	-2325,7	-19550,0	5609,8	-560,0
10	7	SLU A1 sism.	-245,5	-137,7	-2419,2	-20520,0	8730,6	-369,6
11	7	SLU A1 sism.	229,9	61,1	-2755,8	3370,0	-11140,0	-289,7
12	7	SLU A1 sism.	198,2	-102,0	-2850,6	-5313,5	-2945,0	-480,7
13	7	SLU A1 sism.	-170,3	79,6	-2328,1	-1829,4	-5892,2	477,2
14	7	SLU A1 sism.	-201,9	-83,5	-2422,9	-10510,0	2300,3	286,2
15	7	SLU A1 sism.	216,2	37,0	-2756,5	-482,2	-8601,7	-480,4
16	7	SLU A1 sism.	211,9	-77,9	-2849,9	-1461,2	-5480,8	-290,0
17	7	SLU A1 sism.	-183,9	55,5	-2328,8	-5681,7	-3356,4	286,4
18	7	SLU A1 sism.	-188,3	-59,4	-2422,2	-6660,6	-235,5	476,9
19	7	SLU A1 sism.	144,0	281,3	-2496,3	15840,0	-21550,0	455,4
20	7	SLU A1 sism.	38,4	-262,3	-2812,5	-13100,0	5759,0	-181,2
21	7	SLU A1 sism.	-10,4	239,9	-2366,2	5962,0	-14600,0	177,6
22	7	SLU A1 sism.	-116,1	-303,7	-2682,3	-22980,0	12710,0	-459,0
23	7	SLU A1 sism.	126,8	257,9	-2495,4	11680,0	-18860,0	201,5
24	7	SLU A1 sism.	21,2	-285,8	-2811,6	-17260,0	8448,9	-435,1
25	7	SLU A1 sism.	6,8	263,4	-2367,1	10120,0	-17290,0	431,6
26	7	SLU A1 sism.	-98,9	-280,3	-2683,2	-18820,0	10020,0	-205,0
27	7	SLU A1 sism.	98,4	201,1	-2498,7	2999,2	-13100,0	-180,3
28	7	SLU A1 sism.	84,0	-182,0	-2810,1	-263,9	-2693,8	454,6
29	7	SLU A1 sism.	-56,0	159,6	-2368,6	-6878,9	-6143,4	-458,1
30	7	SLU A1 sism.	-70,4	-223,5	-2680,0	-10140,0	4259,5	176,7
31	7	SLU A1 sism.	81,2	177,6	-2497,8	-1159,9	-10410,0	-434,2
32	7	SLU A1 sism.	66,8	-205,5	-2809,2	-4423,1	-4,0	200,6
33	7	SLU A1 sism.	-38,9	183,1	-2369,5	-2719,8	-8833,2	-204,1
34	7	SLU A1 sism.	-53,2	-200,0	-2680,9	-5982,9	1569,6	430,7
67	7	SLE Rare	14,0	-11,2	-2589,3	-3571,4	-4418,6	-1,8
68	7	SLE Freq.	14,0	-11,2	-2589,3	-3571,4	-4418,6	-1,8
69	7	SLE Quasi P.	14,0	-11,2	-2589,3	-3571,4	-4418,6	-1,8
1	8	SLU STR.	-21,8	-7,3	-3365,7	-2328,7	6951,1	1,2
2	8	SLU STR.	-16,8	-5,6	-2589,0	-1791,3	5347,0	0,9
3	8	SLU A1 sism.	220,3	-15,8	-2310,6	-15810,0	-1640,8	529,8
4	8	SLU A1 sism.	224,2	-128,6	-2359,4	-16540,0	-3793,2	377,5
5	8	SLU A1 sism.	-257,8	117,4	-2818,6	12950,0	14490,0	-375,7
6	8	SLU A1 sism.	-253,8	4,6	-2867,5	12220,0	12330,0	-528,0
7	8	SLU A1 sism.	213,2	11,2	-2310,1	-11450,0	-319,5	377,7
8	8	SLU A1 sism.	231,3	-155,6	-2359,9	-20890,0	-5114,4	529,6
9	8	SLU A1 sism.	-264,8	144,4	-2818,2	17310,0	15810,0	-527,8
10	8	SLU A1 sism.	-246,7	-22,4	-2867,9	7871,3	11010,0	-375,9
11	8	SLU A1 sism.	188,4	78,3	-2312,4	745,7	3327,7	-411,3
12	8	SLU A1 sism.	192,4	-34,5	-2361,3	17,2	1175,3	-563,6
13	8	SLU A1 sism.	-225,9	23,3	-2816,8	-3599,8	9518,7	565,4
14	8	SLU A1 sism.	-221,9	-89,5	-2865,6	-4328,3	7366,3	413,1
15	8	SLU A1 sism.	181,3	105,3	-2312,0	5099,1	4648,9	-563,4
16	8	SLU A1 sism.	199,4	-61,5	-2361,7	-4336,1	-146,0	-411,5
17	8	SLU A1 sism.	-232,9	50,3	-2816,3	753,5	10840,0	413,3
18	8	SLU A1 sism.	-214,8	-116,5	-2866,1	-8681,7	6045,0	565,2
19	8	SLU A1 sism.	48,3	162,4	-2431,4	-4891,2	6515,1	390,6
20	8	SLU A1 sism.	61,6	-213,6	-2594,3	-7319,5	-659,5	-117,1
21	8	SLU A1 sism.	-95,1	202,3	-2583,8	3736,9	11350,0	118,9
22	8	SLU A1 sism.	-81,8	-173,6	-2746,7	1308,6	4178,9	-388,8
23	8	SLU A1 sism.	38,7	190,6	-2431,9	74,7	8005,6	108,2

24	8	SLU A1 sism.	52,0	-185,4	-2594,8	-2353,6	831,1	-399,4
25	8	SLU A1 sism.	-85,5	174,1	-2583,2	-1229,0	9862,9	401,2
26	8	SLU A1 sism.	-72,2	-201,9	-2746,1	-3657,3	2688,4	-106,4
27	8	SLU A1 sism.	24,8	252,4	-2429,9	9620,0	10920,0	-116,5
28	8	SLU A1 sism.	85,1	-303,6	-2595,7	-21830,0	-5063,7	389,9
29	8	SLU A1 sism.	-118,6	292,4	-2582,3	18250,0	15760,0	-388,1
30	8	SLU A1 sism.	-58,3	-263,6	-2748,1	-13200,0	-225,3	118,3
31	8	SLU A1 sism.	15,2	280,6	-2430,5	14590,0	12410,0	-398,8
32	8	SLU A1 sism.	75,6	-275,4	-2596,3	-16860,0	-3573,1	107,6
33	8	SLU A1 sism.	-109,1	264,1	-2581,8	13280,0	14270,0	-105,8
34	8	SLU A1 sism.	-48,7	-291,9	-2747,6	-18170,0	-1715,8	400,6
67	8	SLE Rare	-16,8	-5,6	-2589,0	-1791,3	5347,0	0,9
68	8	SLE Freq.	-16,8	-5,6	-2589,0	-1791,3	5347,0	0,9
69	8	SLE Quasi P.	-16,8	-5,6	-2589,0	-1791,3	5347,0	0,9
1	9	SLU STR.	21,8	-7,4	-3366,5	-2365,3	-6873,7	-1,4
2	9	SLU STR.	16,7	-5,7	-2589,7	-1819,5	-5287,4	-1,1
3	9	SLU A1 sism.	266,5	144,1	-2818,9	17250,0	-16050,0	566,3
4	9	SLU A1 sism.	248,3	-22,8	-2868,6	7803,9	-11240,0	413,9
5	9	SLU A1 sism.	-214,9	11,4	-2310,7	-11440,0	662,8	-416,1
6	9	SLU A1 sism.	-233,0	-155,5	-2360,4	-20890,0	5470,6	-568,5
7	9	SLU A1 sism.	259,4	117,1	-2819,3	12900,0	-14720,0	414,2
8	9	SLU A1 sism.	255,4	4,2	-2868,2	12160,0	-12560,0	566,0
9	9	SLU A1 sism.	-221,9	-15,7	-2311,1	-15800,0	1984,4	-568,2
10	9	SLU A1 sism.	-226,0	-128,5	-2360,0	-16540,0	4149,1	-416,4
11	9	SLU A1 sism.	235,2	50,0	-2817,0	722,5	-11170,0	-375,3
12	9	SLU A1 sism.	217,0	-116,9	-2866,7	-8728,0	-6365,2	-527,6
13	9	SLU A1 sism.	-183,5	105,5	-2312,6	5089,1	-4209,6	525,4
14	9	SLU A1 sism.	-201,7	-61,4	-2362,3	-4361,4	598,2	373,1
15	9	SLU A1 sism.	228,1	23,0	-2817,4	-3632,6	-9851,5	-527,4
16	9	SLU A1 sism.	224,1	-89,9	-2866,3	-4372,9	-7686,8	-375,6
17	9	SLU A1 sism.	-190,6	78,5	-2313,0	734,0	-2888,1	373,4
18	9	SLU A1 sism.	-194,6	-34,4	-2361,9	-6,3	-723,4	525,2
19	9	SLU A1 sism.	119,2	292,3	-2583,0	18240,0	-15810,0	400,2
20	9	SLU A1 sism.	58,7	-263,9	-2748,8	-13270,0	219,3	-107,7
21	9	SLU A1 sism.	-25,2	252,5	-2430,5	9626,8	-10790,0	105,5
22	9	SLU A1 sism.	-85,7	-303,8	-2596,3	-21870,0	5231,8	-402,4
23	9	SLU A1 sism.	109,8	264,1	-2582,4	13280,0	-14340,0	117,7
24	9	SLU A1 sism.	49,3	-292,2	-2748,2	-18230,0	1681,1	-390,1
25	9	SLU A1 sism.	-15,8	280,7	-2431,1	14590,0	-12260,0	387,9
26	9	SLU A1 sism.	-76,3	-275,5	-2596,9	-16920,0	3770,1	-119,9
27	9	SLU A1 sism.	95,7	202,3	-2584,4	3718,9	-11400,0	-106,7
28	9	SLU A1 sism.	82,2	-173,9	-2747,3	1251,3	-4185,9	399,3
29	9	SLU A1 sism.	-48,7	162,5	-2432,0	-4890,2	-6389,0	-401,5
30	9	SLU A1 sism.	-62,2	-213,7	-2594,9	-7357,9	826,6	104,6
31	9	SLU A1 sism.	86,3	174,1	-2583,9	-1240,6	-9939,7	-389,2
32	9	SLU A1 sism.	72,8	-202,1	-2746,8	-3708,3	-2724,2	116,8
33	9	SLU A1 sism.	-39,3	190,7	-2432,5	69,4	-7850,7	-119,0
34	9	SLU A1 sism.	-52,8	-185,5	-2595,4	-2398,3	-635,2	387,0
67	9	SLE Rare	16,7	-5,7	-2589,7	-1819,5	-5287,4	-1,1
68	9	SLE Freq.	16,7	-5,7	-2589,7	-1819,5	-5287,4	-1,1
69	9	SLE Quasi P.	16,7	-5,7	-2589,7	-1819,5	-5287,4	-1,1

## VERIFICHE PALI

Diametro palo = 80,0 cm

Armatura corrente: 14 Ø 16 = 28,1 cmq

Armatura aggiuntiva da quota 0 a quota -800 + 11 Ø 16

Armatura a taglio - st. circolari:

tratto sup. ( 800 cm) Ø8 / 9, tratto inf. Ø8 / 12

## VERIFICHE VERIFICHE STATO LIMITE ULTIMO:

Ver. N/M = rapporto Sd/Su con sollecitazioni ultime proporzionali

Ver. (25)= rapporto Nd/Nu, dove Nu viene ottenuto con riduzione del 25% di fcd  
 Ver.V = verifica a taglio, rapporto Vd/Vrd  
 (Verifica positiva per valori inferiori a 1)

Plinto n.	20	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
15	20			0,0	-2670,1	336,2	22100,6	0,005	0,003	0,006	Ok
1	20			0,0	-3365,2	23,5	7515,8	0,001	0,004	0,000	Ok
22	20			-100,0	-2310,4	78,2	21578,7	0,005	0,003	0,001	Ok
1	20			-100,0	-3348,7	20,9	5157,4	0,001	0,004	0,000	Ok
22	20			-200,0	-2295,1	20,9	28164,7	0,007	0,003	0,000	Ok
1	20			-200,0	-3326,4	15,9	3072,2	0,001	0,004	0,000	Ok
34	20			-300,0	-2273,1	43,3	28108,6	0,007	0,003	0,001	Ok
1	20			-300,0	-3294,5	10,6	1480,5	0,000	0,004	0,000	Ok
18	20			-400,0	-2423,6	54,9	25433,7	0,006	0,003	0,001	Ok
1	20			-400,0	-3253,1	6,1	417,0	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-500,0	-2540,8	59,9	20091,9	0,005	0,003	0,001	Ok
1	20			-500,0	-3202,2	2,8	193,9	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-600,0	-2493,0	54,0	14101,7	0,003	0,003	0,001	Ok
1	20			-600,0	-3141,9	0,6	469,3	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-700,0	-2437,7	41,6	8704,8	0,002	0,003	0,001	Ok
1	20			-700,0	-3072,2	0,6	528,0	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-800,0	-2375,0	27,9	4544,3	0,002	0,003	0,000	Ok
1	20			-800,0	-2993,2	1,1	467,7	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-900,0	-2301,8	16,2	1752,9	0,001	0,003	0,000	Ok
1	20			-900,0	-2901,0	1,1	358,7	0,000	0,004	0,000	Ok
22	20			-1000,0	-1927,8	4,6	685,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1000,0	-2794,1	1,0	246,0	0,000	0,004	0,000	Ok
22	20			-1100,0	-1850,0	1,2	1065,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1100,0	-2681,3	0,7	149,6	0,000	0,004	0,000	Ok
26	20			-1200,0	-1772,3	1,4	1126,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1200,0	-2568,7	0,5	76,4	0,000	0,004	0,000	Ok
18	20			-1300,0	-1830,0	1,8	1064,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1300,0	-2456,3	0,3	26,5	0,000	0,004	0,000	Ok
15	20			-1400,0	-1860,1	2,2	892,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1400,0	-2344,2	0,2	3,5	0,000	0,003	0,000	Ok
15	20			-1500,0	-1771,3	2,2	671,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	20			-1500,0	-2232,4	0,0	18,5	0,000	0,003	0,000	Ok
15	20			-1600,0	-1682,7	1,8	451,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-1600,0	-2120,8	0,0	23,4	0,000	0,003	0,000	Ok
15	20			-1700,0	-1594,3	1,4	267,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-1700,0	-2009,4	0,0	22,3	0,000	0,003	0,000	Ok
15	20			-1800,0	-1506,1	0,9	130,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-1800,0	-1898,2	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
15	20			-1900,0	-1418,0	0,5	39,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-1900,0	-1787,1	0,0	13,3	0,000	0,003	0,000	Ok
22	20			-2000,0	-1156,6	0,1	39,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-2000,0	-1676,3	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
22	20			-2100,0	-1080,2	0,0	48,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-2100,0	-1565,7	0,0	4,9	0,000	0,002	0,000	Ok
18	20			-2200,0	-1084,1	0,1	47,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	20			-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
18	20			-2300,0	-1001,9	0,1	42,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20			-2300,0	-1344,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
15	20			-2400,0	-979,6	0,1	33,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20			-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
15	20			-2500,0	-892,2	0,1	24,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20			-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
15	20			-2600,0	-805,0	0,1	15,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20			-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
15	20			-2700,0	-717,8	0,0	8,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20			-2700,0	-904,6	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
15	20			-2800,0	-630,7	0,0	3,3	0,000	0,001	0,000	Ok

1	20	-2800,0	-794,8	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
15	20	-2900,0	-543,6	0,0	0,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20	-2900,0	-685,1	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	20	-3000,0	-685,1	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 1**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
8	1	0,0	-2670,1	336,2	22100,6	0,005	0,003	0,006	Ok
1	1	0,0	-3365,2	23,5	7515,8	0,001	0,004	0,000	Ok
25	1	-100,0	-2310,4	78,2	21578,7	0,005	0,003	0,001	Ok
1	1	-100,0	-3348,7	20,9	5157,4	0,001	0,004	0,000	Ok
25	1	-200,0	-2295,1	20,9	28164,7	0,007	0,003	0,000	Ok
1	1	-200,0	-3326,4	15,9	3072,2	0,001	0,004	0,000	Ok
29	1	-300,0	-2273,1	43,3	28108,6	0,007	0,003	0,001	Ok
1	1	-300,0	-3294,5	10,6	1480,5	0,000	0,004	0,000	Ok
9	1	-400,0	-2423,6	54,9	25433,7	0,006	0,003	0,001	Ok
1	1	-400,0	-3253,1	6,1	417,0	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-500,0	-2540,8	59,9	20091,9	0,005	0,003	0,001	Ok
1	1	-500,0	-3202,2	2,8	193,9	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-600,0	-2493,0	54,0	14101,7	0,003	0,003	0,001	Ok
1	1	-600,0	-3141,9	0,6	469,3	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-700,0	-2437,7	41,6	8704,8	0,002	0,003	0,001	Ok
1	1	-700,0	-3072,2	0,6	528,0	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-800,0	-2375,0	27,9	4544,3	0,002	0,003	0,000	Ok
1	1	-800,0	-2993,2	1,1	467,7	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-900,0	-2301,8	16,2	1752,9	0,001	0,003	0,000	Ok
1	1	-900,0	-2901,0	1,1	358,7	0,000	0,004	0,000	Ok
25	1	-1000,0	-1927,8	4,6	685,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1000,0	-2794,1	1,0	246,0	0,000	0,004	0,000	Ok
25	1	-1100,0	-1850,0	1,2	1065,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1100,0	-2681,3	0,7	149,6	0,000	0,004	0,000	Ok
21	1	-1200,0	-1772,3	1,4	1126,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1200,0	-2568,7	0,5	76,4	0,000	0,004	0,000	Ok
9	1	-1300,0	-1830,0	1,8	1064,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1300,0	-2456,3	0,3	26,5	0,000	0,004	0,000	Ok
8	1	-1400,0	-1860,1	2,2	892,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1400,0	-2344,2	0,2	3,5	0,000	0,003	0,000	Ok
8	1	-1500,0	-1771,3	2,2	671,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	1	-1500,0	-2232,4	0,0	18,5	0,000	0,003	0,000	Ok
8	1	-1600,0	-1682,7	1,8	451,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-1600,0	-2120,8	0,0	23,4	0,000	0,003	0,000	Ok
8	1	-1700,0	-1594,3	1,4	267,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-1700,0	-2009,4	0,0	22,3	0,000	0,003	0,000	Ok
8	1	-1800,0	-1506,1	0,9	130,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-1800,0	-1898,2	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
8	1	-1900,0	-1418,0	0,5	39,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-1900,0	-1787,1	0,0	13,3	0,000	0,003	0,000	Ok
25	1	-2000,0	-1156,6	0,1	39,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-2000,0	-1676,3	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
25	1	-2100,0	-1080,2	0,0	48,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-2100,0	-1565,7	0,0	4,9	0,000	0,002	0,000	Ok
9	1	-2200,0	-1084,1	0,1	47,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	1	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
9	1	-2300,0	-1001,9	0,1	42,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2300,0	-1344,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
8	1	-2400,0	-979,6	0,1	33,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
8	1	-2500,0	-892,2	0,1	24,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
8	1	-2600,0	-805,0	0,1	15,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
8	1	-2700,0	-717,8	0,0	8,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2700,0	-904,6	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok



8	1	-2800,0	-630,7	0,0	3,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2800,0	-794,8	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
8	1	-2900,0	-543,6	0,0	0,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-2900,0	-685,1	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	1	-3000,0	-685,1	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 10**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
34	10	0,0	-2669,0	337,5	22132,7	0,005	0,003	0,006	Ok
1	10	0,0	-3365,7	23,1	7360,8	0,001	0,004	0,000	Ok
12	10	-100,0	-2311,1	80,8	20944,1	0,005	0,003	0,001	Ok
1	10	-100,0	-3349,2	20,4	5046,4	0,001	0,004	0,000	Ok
12	10	-200,0	-2295,7	20,3	27811,2	0,007	0,003	0,000	Ok
1	10	-200,0	-3326,9	15,6	3002,0	0,000	0,004	0,000	Ok
15	10	-300,0	-2273,8	43,1	28102,8	0,007	0,003	0,001	Ok
1	10	-300,0	-3295,1	10,4	1443,1	0,000	0,004	0,000	Ok
31	10	-400,0	-2425,5	54,9	25526,7	0,006	0,003	0,001	Ok
1	10	-400,0	-3253,7	6,0	402,5	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-500,0	-2539,7	60,2	20171,6	0,005	0,003	0,001	Ok
1	10	-500,0	-3202,8	2,7	194,0	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-600,0	-2491,9	54,2	14157,5	0,003	0,003	0,001	Ok
1	10	-600,0	-3142,4	0,6	462,4	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-700,0	-2436,6	41,8	8738,9	0,002	0,003	0,001	Ok
1	10	-700,0	-3072,7	0,6	518,7	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-800,0	-2374,0	28,0	4561,5	0,002	0,003	0,000	Ok
1	10	-800,0	-2993,7	1,1	458,7	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-900,0	-2300,8	16,3	1758,4	0,001	0,003	0,000	Ok
1	10	-900,0	-2901,5	1,1	351,5	0,000	0,004	0,000	Ok
12	10	-1000,0	-1928,4	4,7	655,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1000,0	-2794,6	0,9	240,8	0,000	0,004	0,000	Ok
12	10	-1100,0	-1850,5	1,2	1047,3	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1100,0	-2681,7	0,7	146,3	0,000	0,004	0,000	Ok
15	10	-1200,0	-1772,8	1,3	1123,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1200,0	-2569,1	0,5	74,5	0,000	0,004	0,000	Ok
31	10	-1300,0	-1831,4	1,8	1067,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1300,0	-2456,7	0,3	25,7	0,000	0,004	0,000	Ok
34	10	-1400,0	-1859,3	2,2	896,4	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1400,0	-2344,6	0,1	3,6	0,000	0,003	0,000	Ok
34	10	-1500,0	-1770,5	2,2	673,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	10	-1500,0	-2232,8	0,0	18,3	0,000	0,003	0,000	Ok
34	10	-1600,0	-1682,0	1,8	453,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-1600,0	-2121,1	0,0	23,0	0,000	0,003	0,000	Ok
34	10	-1700,0	-1593,7	1,4	268,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-1700,0	-2009,7	0,0	21,9	0,000	0,003	0,000	Ok
34	10	-1800,0	-1505,5	0,9	131,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-1800,0	-1898,5	0,0	17,9	0,000	0,003	0,000	Ok
34	10	-1900,0	-1417,4	0,5	39,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-1900,0	-1787,4	0,0	13,0	0,000	0,003	0,000	Ok
12	10	-2000,0	-1156,9	0,1	37,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-2000,0	-1676,6	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
12	10	-2100,0	-1080,6	0,0	47,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-2100,0	-1565,9	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	10	-2200,0	-1085,0	0,1	47,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	10	-2200,0	-1455,4	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
31	10	-2300,0	-1002,7	0,1	43,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2300,0	-1345,0	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
34	10	-2400,0	-979,2	0,1	34,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2400,0	-1234,8	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
34	10	-2500,0	-891,8	0,1	24,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2500,0	-1124,7	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
34	10	-2600,0	-804,6	0,1	15,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2600,0	-1014,7	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
34	10	-2700,0	-717,5	0,0	8,1	0,000	0,001	0,000	Ok

1	10	-2700,0	-904,8	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
34	10	-2800,0	-630,4	0,0	3,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2800,0	-795,0	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
34	10	-2900,0	-543,4	0,0	0,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-2900,0	-685,3	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	10	-3000,0	-685,3	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 11**  
**Cmb. Palo**

		<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
24	11	0,0	-2669,6	337,8	22186,7	0,005	0,003	0,006	Ok
1	11	0,0	-3366,6	23,1	7295,5	0,001	0,004	0,000	Ok
18	11	-100,0	-2311,8	82,4	20736,2	0,005	0,003	0,001	Ok
1	11	-100,0	-3350,1	20,3	4982,8	0,001	0,004	0,000	Ok
18	11	-200,0	-2296,4	20,4	27739,0	0,007	0,003	0,000	Ok
1	11	-200,0	-3327,8	15,5	2948,1	0,000	0,004	0,000	Ok
13	11	-300,0	-2274,4	42,6	28124,6	0,007	0,003	0,001	Ok
1	11	-300,0	-3295,9	10,3	1402,7	0,000	0,004	0,000	Ok
25	11	-400,0	-2426,2	54,8	25533,9	0,006	0,003	0,001	Ok
1	11	-400,0	-3254,5	5,9	375,8	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-500,0	-2540,4	60,2	20188,6	0,005	0,003	0,001	Ok
1	11	-500,0	-3203,6	2,6	209,3	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-600,0	-2492,5	54,2	14171,0	0,003	0,003	0,001	Ok
1	11	-600,0	-3143,3	0,5	469,4	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-700,0	-2437,2	41,8	8748,4	0,002	0,003	0,001	Ok
1	11	-700,0	-3073,5	0,6	520,3	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-800,0	-2374,6	28,1	4567,3	0,002	0,003	0,000	Ok
1	11	-800,0	-2994,5	1,1	457,4	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-900,0	-2301,4	16,3	1761,5	0,001	0,003	0,000	Ok
1	11	-900,0	-2902,2	1,1	348,9	0,000	0,004	0,000	Ok
18	11	-1000,0	-1929,0	4,8	645,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1000,0	-2795,3	0,9	238,1	0,000	0,004	0,000	Ok
18	11	-1100,0	-1851,0	1,2	1042,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1100,0	-2682,4	0,7	144,0	0,000	0,004	0,000	Ok
13	11	-1200,0	-1773,3	1,3	1123,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1200,0	-2569,8	0,5	72,8	0,000	0,004	0,000	Ok
25	11	-1300,0	-1831,9	1,8	1068,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1300,0	-2457,4	0,3	24,5	0,000	0,004	0,000	Ok
24	11	-1400,0	-1859,7	2,2	897,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1400,0	-2345,2	0,1	4,4	0,000	0,003	0,000	Ok
24	11	-1500,0	-1771,0	2,2	674,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	11	-1500,0	-2233,3	0,0	18,7	0,000	0,003	0,000	Ok
24	11	-1600,0	-1682,4	1,9	454,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-1600,0	-2121,7	0,0	23,2	0,000	0,003	0,000	Ok
24	11	-1700,0	-1594,1	1,4	269,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-1700,0	-2010,2	0,0	21,9	0,000	0,003	0,000	Ok
24	11	-1800,0	-1505,8	0,9	131,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-1800,0	-1899,0	0,0	17,8	0,000	0,003	0,000	Ok
24	11	-1900,0	-1417,8	0,5	39,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-1900,0	-1787,9	0,0	12,9	0,000	0,003	0,000	Ok
18	11	-2000,0	-1157,3	0,1	37,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-2000,0	-1677,0	0,0	8,3	0,000	0,002	0,000	Ok
18	11	-2100,0	-1080,9	0,0	47,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-2100,0	-1566,3	0,0	4,7	0,000	0,002	0,000	Ok
25	11	-2200,0	-1085,2	0,1	47,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	11	-2200,0	-1455,8	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
25	11	-2300,0	-1002,9	0,1	43,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2300,0	-1345,4	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
24	11	-2400,0	-979,4	0,1	34,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2400,0	-1235,1	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
24	11	-2500,0	-892,1	0,1	24,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2500,0	-1125,0	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
24	11	-2600,0	-804,8	0,1	15,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2600,0	-1014,9	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok

24	11	-2700,0	-717,7	0,0	8,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2700,0	-905,0	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
24	11	-2800,0	-630,6	0,0	3,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2800,0	-795,2	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
24	11	-2900,0	-543,5	0,0	0,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-2900,0	-685,4	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	11	-3000,0	-685,4	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 12**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
34	12	0,0	-2582,3	347,1	26521,1	0,006	0,003	0,006	Ok
1	12	0,0	-3365,7	23,0	7330,8	0,001	0,004	0,000	Ok
12	12	-100,0	-2299,2	96,9	23183,4	0,005	0,003	0,002	Ok
1	12	-100,0	-3349,2	20,4	5026,7	0,001	0,004	0,000	Ok
16	12	-200,0	-2283,5	26,3	29239,5	0,007	0,003	0,000	Ok
1	12	-200,0	-3326,9	15,5	2991,2	0,000	0,004	0,000	Ok
28	12	-300,0	-2379,4	39,5	28882,7	0,007	0,003	0,001	Ok
1	12	-300,0	-3295,1	10,4	1438,6	0,000	0,004	0,000	Ok
28	12	-400,0	-2349,5	60,2	25559,8	0,006	0,003	0,001	Ok
1	12	-400,0	-3253,7	5,9	402,0	0,000	0,004	0,000	Ok
31	12	-500,0	-2470,0	59,5	20331,4	0,005	0,003	0,001	Ok
1	12	-500,0	-3202,8	2,7	192,3	0,000	0,004	0,000	Ok
31	12	-600,0	-2423,5	54,3	14380,2	0,003	0,003	0,001	Ok
1	12	-600,0	-3142,4	0,6	459,9	0,000	0,004	0,000	Ok
34	12	-700,0	-2357,6	42,2	8955,1	0,002	0,003	0,001	Ok
1	12	-700,0	-3072,8	0,6	516,3	0,000	0,004	0,000	Ok
34	12	-800,0	-2296,9	28,5	4756,9	0,002	0,003	0,000	Ok
1	12	-800,0	-2993,7	1,1	456,7	0,000	0,004	0,000	Ok
34	12	-900,0	-2226,2	16,7	1932,7	0,001	0,003	0,000	Ok
1	12	-900,0	-2901,5	1,1	350,0	0,000	0,004	0,000	Ok
12	12	-1000,0	-1918,5	5,4	797,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	12	-1000,0	-2794,6	0,9	239,8	0,000	0,004	0,000	Ok
12	12	-1100,0	-1841,0	1,9	1105,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	12	-1100,0	-2681,7	0,7	145,8	0,000	0,004	0,000	Ok
16	12	-1200,0	-1763,3	1,6	1163,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	12	-1200,0	-2569,1	0,5	74,3	0,000	0,004	0,000	Ok
28	12	-1300,0	-1774,1	2,1	1077,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	12	-1300,0	-2456,7	0,3	25,6	0,000	0,004	0,000	Ok
31	12	-1400,0	-1808,2	2,2	901,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	12	-1400,0	-2344,6	0,1	3,6	0,000	0,003	0,000	Ok
31	12	-1500,0	-1721,9	2,2	683,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-1500,0	-2232,8	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
31	12	-1600,0	-1635,8	1,9	463,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-1600,0	-2121,1	0,0	22,9	0,000	0,003	0,000	Ok
34	12	-1700,0	-1541,9	1,4	277,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-1700,0	-2009,7	0,0	21,8	0,000	0,003	0,000	Ok
34	12	-1800,0	-1456,6	0,9	139,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-1800,0	-1898,5	0,0	17,8	0,000	0,003	0,000	Ok
34	12	-1900,0	-1371,4	0,6	47,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-1900,0	-1787,4	0,0	13,0	0,000	0,003	0,000	Ok
12	12	-2000,0	-1151,0	0,2	41,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-2000,0	-1676,6	0,0	8,4	0,000	0,002	0,000	Ok
16	12	-2100,0	-1074,8	0,0	50,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-2100,0	-1565,9	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
28	12	-2200,0	-1051,0	0,1	49,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	12	-2200,0	-1455,4	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
28	12	-2300,0	-971,3	0,1	42,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2300,0	-1345,0	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
31	12	-2400,0	-952,3	0,1	34,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2400,0	-1234,8	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
31	12	-2500,0	-867,4	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2500,0	-1124,7	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	12	-2600,0	-782,5	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok

1	12	-2600,0	-1014,7	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
34	12	-2700,0	-694,2	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2700,0	-904,8	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
34	12	-2800,0	-609,9	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2800,0	-795,0	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
34	12	-2900,0	-525,8	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-2900,0	-685,3	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	12	-3000,0	-685,3	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 13**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
24	13	0,0	-2583,0	347,3	26546,3	0,006	0,003	0,006	Ok
1	13	0,0	-3366,5	23,0	7269,2	0,001	0,004	0,000	Ok
18	13	-100,0	-2299,8	98,1	23028,1	0,005	0,003	0,002	Ok
1	13	-100,0	-3350,0	20,3	4967,0	0,001	0,004	0,000	Ok
14	13	-200,0	-2284,1	26,4	29171,8	0,007	0,003	0,000	Ok
1	13	-200,0	-3327,7	15,4	2940,6	0,000	0,004	0,000	Ok
22	13	-300,0	-2380,0	39,4	28891,0	0,007	0,003	0,001	Ok
1	13	-300,0	-3295,9	10,2	1400,8	0,000	0,004	0,000	Ok
22	13	-400,0	-2350,1	60,1	25573,2	0,006	0,003	0,001	Ok
1	13	-400,0	-3254,4	5,8	377,1	0,000	0,004	0,000	Ok
25	13	-500,0	-2470,6	59,5	20337,3	0,005	0,003	0,001	Ok
1	13	-500,0	-3203,5	2,6	206,7	0,000	0,004	0,000	Ok
25	13	-600,0	-2424,1	54,3	14388,5	0,003	0,003	0,001	Ok
1	13	-600,0	-3143,2	0,5	466,5	0,000	0,004	0,000	Ok
25	13	-700,0	-2370,3	42,2	8963,1	0,002	0,003	0,001	Ok
1	13	-700,0	-3073,5	0,6	517,8	0,000	0,004	0,000	Ok
24	13	-800,0	-2297,5	28,5	4760,1	0,002	0,003	0,000	Ok
1	13	-800,0	-2994,4	1,1	455,5	0,000	0,004	0,000	Ok
24	13	-900,0	-2226,7	16,7	1934,2	0,001	0,003	0,000	Ok
1	13	-900,0	-2902,2	1,1	347,6	0,000	0,004	0,000	Ok
18	13	-1000,0	-1919,0	5,5	791,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	13	-1000,0	-2795,3	0,9	237,3	0,000	0,004	0,000	Ok
18	13	-1100,0	-1841,4	2,0	1101,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	13	-1100,0	-2682,4	0,7	143,6	0,000	0,004	0,000	Ok
14	13	-1200,0	-1763,8	1,6	1162,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	13	-1200,0	-2569,7	0,5	72,6	0,000	0,004	0,000	Ok
22	13	-1300,0	-1774,5	2,1	1077,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	13	-1300,0	-2457,3	0,3	24,5	0,000	0,004	0,000	Ok
24	13	-1400,0	-1799,4	2,2	902,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	13	-1400,0	-2345,2	0,1	4,3	0,000	0,003	0,000	Ok
25	13	-1500,0	-1722,3	2,2	683,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-1500,0	-2233,3	0,0	18,5	0,000	0,003	0,000	Ok
25	13	-1600,0	-1636,2	1,9	463,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-1600,0	-2121,6	0,0	23,0	0,000	0,003	0,000	Ok
24	13	-1700,0	-1542,3	1,4	278,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-1700,0	-2010,2	0,0	21,8	0,000	0,003	0,000	Ok
24	13	-1800,0	-1457,0	0,9	139,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-1800,0	-1898,9	0,0	17,7	0,000	0,003	0,000	Ok
24	13	-1900,0	-1371,7	0,6	47,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-1900,0	-1787,9	0,0	12,8	0,000	0,003	0,000	Ok
18	13	-2000,0	-1151,3	0,2	41,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-2000,0	-1677,0	0,0	8,3	0,000	0,002	0,000	Ok
14	13	-2100,0	-1075,1	0,0	50,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-2100,0	-1566,3	0,0	4,7	0,000	0,002	0,000	Ok
22	13	-2200,0	-1051,2	0,1	49,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	13	-2200,0	-1455,7	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
22	13	-2300,0	-971,5	0,1	42,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2300,0	-1345,3	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
25	13	-2400,0	-952,5	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2400,0	-1235,1	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
25	13	-2500,0	-867,6	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2500,0	-1124,9	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok

25	13	-2600,0	-782,7	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2600,0	-1014,9	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
24	13	-2700,0	-694,4	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2700,0	-905,0	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
24	13	-2800,0	-610,1	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2800,0	-795,2	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
24	13	-2900,0	-525,9	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-2900,0	-685,4	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	13	-3000,0	-685,4	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 14**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota (cm)</b>	<b>N (daN)</b>	<b>V (daN)</b>	<b>M (daN cm)</b>	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
15	14	0,0	-2419,5	336,3	29800,5	0,007	0,003	0,006	Ok
1	14	0,0	-3365,5	23,2	7415,8	0,001	0,004	0,000	Ok
12	14	-100,0	-2314,0	114,7	24162,0	0,006	0,003	0,002	Ok
1	14	-100,0	-3349,0	20,6	5086,8	0,001	0,004	0,000	Ok
16	14	-200,0	-2297,9	38,0	29868,3	0,007	0,003	0,001	Ok
1	14	-200,0	-3326,7	15,7	3028,4	0,001	0,004	0,000	Ok
28	14	-300,0	-2317,0	48,5	29441,9	0,007	0,003	0,001	Ok
1	14	-300,0	-3294,8	10,5	1457,8	0,000	0,004	0,000	Ok
28	14	-400,0	-2287,8	64,0	25338,9	0,006	0,003	0,001	Ok
1	14	-400,0	-3253,4	6,0	408,9	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-500,0	-2552,1	57,9	20350,8	0,005	0,003	0,001	Ok
1	14	-500,0	-3202,5	2,7	193,0	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-600,0	-2504,0	53,7	14566,8	0,003	0,003	0,001	Ok
1	14	-600,0	-3142,2	0,6	464,2	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-700,0	-2448,5	42,3	9196,3	0,002	0,003	0,001	Ok
1	14	-700,0	-3072,5	0,6	521,7	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-800,0	-2385,5	29,0	4967,2	0,002	0,003	0,001	Ok
1	14	-800,0	-2993,5	1,1	461,7	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-900,0	-2312,0	17,2	2073,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	14	-900,0	-2901,3	1,1	354,0	0,000	0,004	0,000	Ok
12	14	-1000,0	-1930,8	6,2	880,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	14	-1000,0	-2794,4	1,0	242,6	0,000	0,004	0,000	Ok
16	14	-1100,0	-1852,2	2,0	1133,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	14	-1100,0	-2681,5	0,7	147,5	0,000	0,004	0,000	Ok
16	14	-1200,0	-1774,5	1,8	1186,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	14	-1200,0	-2568,9	0,5	75,2	0,000	0,004	0,000	Ok
28	14	-1300,0	-1727,5	2,3	1074,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-1300,0	-2456,6	0,3	26,0	0,000	0,004	0,000	Ok
31	14	-1400,0	-1868,3	2,1	900,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	14	-1400,0	-2344,5	0,1	3,6	0,000	0,003	0,000	Ok
31	14	-1500,0	-1779,1	2,2	690,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	14	-1500,0	-2232,6	0,0	18,3	0,000	0,003	0,000	Ok
31	14	-1600,0	-1690,2	1,9	473,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-1600,0	-2121,0	0,0	23,1	0,000	0,003	0,000	Ok
31	14	-1700,0	-1601,4	1,4	288,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-1700,0	-2009,6	0,0	22,0	0,000	0,003	0,000	Ok
31	14	-1800,0	-1512,8	1,0	147,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-1800,0	-1898,3	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
15	14	-1900,0	-1284,9	0,5	52,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-1900,0	-1787,3	0,0	13,1	0,000	0,003	0,000	Ok
24	14	-2000,0	-1179,6	0,1	43,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-2000,0	-1676,5	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
16	14	-2100,0	-1081,6	0,1	51,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	14	-2100,0	-1565,8	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
28	14	-2200,0	-1023,4	0,1	49,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2200,0	-1455,3	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
34	14	-2300,0	-997,4	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
31	14	-2400,0	-983,9	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2400,0	-1234,7	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
31	14	-2500,0	-896,2	0,1	24,8	0,000	0,001	0,000	Ok

1	14	-2500,0	-1124,6	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	14	-2600,0	-808,5	0,1	15,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
31	14	-2700,0	-721,0	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
31	14	-2800,0	-633,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
31	14	-2900,0	-546,0	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	14	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 15**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
13	15	0,0	-2419,9	336,1	29539,9	0,007	0,003	0,006	Ok
1	15	0,0	-3366,1	23,3	7385,9	0,001	0,004	0,000	Ok
34	15	-100,0	-2356,9	52,1	24008,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	15	-100,0	-3349,6	20,6	5052,3	0,001	0,004	0,000	Ok
14	15	-200,0	-2298,2	37,3	29760,8	0,007	0,003	0,001	Ok
1	15	-200,0	-3327,3	15,6	2995,9	0,000	0,004	0,000	Ok
22	15	-300,0	-2317,4	48,3	29460,8	0,007	0,003	0,001	Ok
1	15	-300,0	-3295,5	10,4	1431,5	0,000	0,004	0,000	Ok
22	15	-400,0	-2288,3	64,0	25371,6	0,006	0,003	0,001	Ok
1	15	-400,0	-3254,0	5,9	390,1	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-500,0	-2552,5	57,8	20332,2	0,005	0,003	0,001	Ok
1	15	-500,0	-3203,1	2,7	205,0	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-600,0	-2504,4	53,7	14556,3	0,003	0,003	0,001	Ok
1	15	-600,0	-3142,8	0,5	470,7	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-700,0	-2448,8	42,3	9192,0	0,002	0,003	0,001	Ok
1	15	-700,0	-3073,1	0,6	524,2	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-800,0	-2385,9	29,0	4966,8	0,002	0,003	0,001	Ok
1	15	-800,0	-2994,1	1,1	461,9	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-900,0	-2312,4	17,2	2075,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	15	-900,0	-2901,8	1,1	353,0	0,000	0,004	0,000	Ok
18	15	-1000,0	-1931,1	6,3	866,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	15	-1000,0	-2794,9	1,0	241,3	0,000	0,004	0,000	Ok
14	15	-1100,0	-1852,5	2,0	1127,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	15	-1100,0	-2682,0	0,7	146,2	0,000	0,004	0,000	Ok
14	15	-1200,0	-1774,7	1,7	1184,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	15	-1200,0	-2569,4	0,5	74,1	0,000	0,004	0,000	Ok
22	15	-1300,0	-1727,8	2,3	1076,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-1300,0	-2457,0	0,3	25,2	0,000	0,004	0,000	Ok
25	15	-1400,0	-1868,6	2,1	899,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	15	-1400,0	-2344,9	0,1	4,1	0,000	0,003	0,000	Ok
25	15	-1500,0	-1779,4	2,2	689,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	15	-1500,0	-2233,0	0,0	18,7	0,000	0,003	0,000	Ok
25	15	-1600,0	-1690,4	1,9	473,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-1600,0	-2121,4	0,0	23,3	0,000	0,003	0,000	Ok
25	15	-1700,0	-1601,6	1,4	288,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-1700,0	-2009,9	0,0	22,1	0,000	0,003	0,000	Ok
25	15	-1800,0	-1513,0	1,0	147,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-1800,0	-1898,7	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
13	15	-1900,0	-1285,1	0,5	52,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-1900,0	-1787,7	0,0	13,0	0,000	0,003	0,000	Ok
34	15	-2000,0	-1179,9	0,1	43,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-2000,0	-1676,8	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
14	15	-2100,0	-1081,7	0,1	51,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	15	-2100,0	-1566,1	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
22	15	-2200,0	-1023,6	0,1	49,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2200,0	-1455,6	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
24	15	-2300,0	-997,6	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2300,0	-1345,2	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
25	15	-2400,0	-984,1	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2400,0	-1234,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok

25	15	-2500,0	-896,3	0,1	24,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2500,0	-1124,8	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
25	15	-2600,0	-808,6	0,1	15,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2600,0	-1014,8	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
25	15	-2700,0	-721,1	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2700,0	-904,9	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
25	15	-2800,0	-633,6	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2800,0	-795,1	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
25	15	-2900,0	-546,1	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-2900,0	-685,3	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	15	-3000,0	-685,3	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 16**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
15	16	0,0	-2495,6	349,3	30915,1	0,007	0,003	0,006	Ok
1	16	0,0	-3365,4	23,3	7443,0	0,001	0,004	0,000	Ok
24	16	-100,0	-2315,7	57,4	23731,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	16	-100,0	-3348,8	20,6	5107,7	0,001	0,004	0,000	Ok
32	16	-200,0	-2298,0	34,7	29854,7	0,007	0,003	0,001	Ok
1	16	-200,0	-3326,6	15,8	3042,8	0,001	0,004	0,000	Ok
28	16	-300,0	-2276,9	52,4	29378,2	0,007	0,003	0,001	Ok
1	16	-300,0	-3294,7	10,5	1466,5	0,000	0,004	0,000	Ok
15	16	-400,0	-2412,5	52,0	25166,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	16	-400,0	-3253,3	6,0	413,2	0,000	0,004	0,000	Ok
18	16	-500,0	-2552,1	57,8	20266,8	0,005	0,003	0,001	Ok
1	16	-500,0	-3202,4	2,7	191,6	0,000	0,004	0,000	Ok
18	16	-600,0	-2504,0	53,6	14496,2	0,003	0,003	0,001	Ok
1	16	-600,0	-3142,1	0,6	464,6	0,000	0,004	0,000	Ok
18	16	-700,0	-2448,5	42,1	9146,5	0,002	0,003	0,001	Ok
1	16	-700,0	-3072,4	0,6	522,8	0,000	0,004	0,000	Ok
18	16	-800,0	-2385,5	28,8	4938,3	0,002	0,003	0,001	Ok
1	16	-800,0	-2993,4	1,1	463,1	0,000	0,004	0,000	Ok
15	16	-900,0	-2151,3	16,8	2075,6	0,001	0,003	0,000	Ok
1	16	-900,0	-2901,2	1,1	355,2	0,000	0,004	0,000	Ok
12	16	-1000,0	-1964,8	6,9	832,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	16	-1000,0	-2794,3	1,0	243,6	0,000	0,004	0,000	Ok
24	16	-1100,0	-1854,2	0,1	1131,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	16	-1100,0	-2681,4	0,7	148,2	0,000	0,004	0,000	Ok
32	16	-1200,0	-1774,5	1,7	1188,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	16	-1200,0	-2568,8	0,5	75,7	0,000	0,004	0,000	Ok
12	16	-1300,0	-1727,3	2,3	1064,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-1300,0	-2456,5	0,3	26,2	0,000	0,004	0,000	Ok
18	16	-1400,0	-1868,3	2,1	896,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	16	-1400,0	-2344,4	0,1	3,5	0,000	0,003	0,000	Ok
18	16	-1500,0	-1779,1	2,2	686,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	16	-1500,0	-2232,5	0,0	18,4	0,000	0,003	0,000	Ok
18	16	-1600,0	-1690,2	1,9	471,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-1600,0	-2120,9	0,0	23,2	0,000	0,003	0,000	Ok
18	16	-1700,0	-1601,4	1,4	286,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-1700,0	-2009,5	0,0	22,1	0,000	0,003	0,000	Ok
18	16	-1800,0	-1512,8	1,0	146,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-1800,0	-1898,3	0,0	18,1	0,000	0,003	0,000	Ok
15	16	-1900,0	-1325,3	0,6	54,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-1900,0	-1787,2	0,0	13,2	0,000	0,003	0,000	Ok
24	16	-2000,0	-1159,2	0,1	42,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-2000,0	-1676,4	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
32	16	-2100,0	-1081,6	0,1	51,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	16	-2100,0	-1565,7	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
28	16	-2200,0	-1005,7	0,1	49,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
15	16	-2300,0	-997,3	0,1	42,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
18	16	-2400,0	-983,9	0,1	34,3	0,000	0,001	0,000	Ok

1	16	-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
18	16	-2500,0	-896,2	0,1	24,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
18	16	-2600,0	-808,5	0,1	15,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
18	16	-2700,0	-721,0	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
18	16	-2800,0	-633,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
18	16	-2900,0	-546,0	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	16	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 17**

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
13	17	0,0	-2496,2	346,3	29835,4	0,007	0,003	0,006	Ok
1	17	0,0	-3365,6	23,4	7451,3	0,001	0,004	0,000	Ok
34	17	-100,0	-2316,1	58,9	23512,8	0,006	0,003	0,001	Ok
1	17	-100,0	-3349,1	20,7	5103,9	0,001	0,004	0,000	Ok
26	17	-200,0	-2298,4	34,4	29779,4	0,007	0,003	0,001	Ok
1	17	-200,0	-3326,8	15,8	3032,4	0,001	0,004	0,000	Ok
22	17	-300,0	-2277,3	52,0	29398,5	0,007	0,003	0,001	Ok
1	17	-300,0	-3295,0	10,5	1454,2	0,000	0,004	0,000	Ok
18	17	-400,0	-2288,2	63,8	25107,0	0,006	0,003	0,001	Ok
1	17	-400,0	-3253,6	6,0	402,0	0,000	0,004	0,000	Ok
12	17	-500,0	-2551,8	57,9	20194,5	0,005	0,003	0,001	Ok
1	17	-500,0	-3202,7	2,7	200,7	0,000	0,004	0,000	Ok
12	17	-600,0	-2503,8	53,5	14411,7	0,003	0,003	0,001	Ok
1	17	-600,0	-3142,4	0,6	470,8	0,000	0,004	0,000	Ok
12	17	-700,0	-2448,3	42,0	9068,6	0,002	0,003	0,001	Ok
1	17	-700,0	-3072,7	0,6	526,6	0,000	0,004	0,000	Ok
25	17	-800,0	-2453,3	28,5	4894,0	0,002	0,004	0,000	Ok
1	17	-800,0	-2993,7	1,1	465,0	0,000	0,004	0,000	Ok
25	17	-900,0	-2377,7	16,9	2064,5	0,001	0,003	0,000	Ok
1	17	-900,0	-2901,4	1,1	355,9	0,000	0,004	0,000	Ok
22	17	-1000,0	-1931,4	6,3	820,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	17	-1000,0	-2794,5	1,0	243,6	0,000	0,004	0,000	Ok
34	17	-1100,0	-1854,5	0,2	1126,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	17	-1100,0	-2681,6	0,7	147,9	0,000	0,004	0,000	Ok
26	17	-1200,0	-1774,8	1,7	1188,3	0,000	0,003	0,000	Ok
1	17	-1200,0	-2569,0	0,5	75,2	0,000	0,004	0,000	Ok
18	17	-1300,0	-1727,8	2,3	1065,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-1300,0	-2456,7	0,3	25,8	0,000	0,004	0,000	Ok
12	17	-1400,0	-1868,1	2,1	893,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	17	-1400,0	-2344,6	0,1	3,9	0,000	0,003	0,000	Ok
12	17	-1500,0	-1779,0	2,2	683,3	0,000	0,003	0,000	Ok
1	17	-1500,0	-2232,7	0,0	18,6	0,000	0,003	0,000	Ok
12	17	-1600,0	-1690,0	1,8	467,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-1600,0	-2121,1	0,0	23,4	0,000	0,003	0,000	Ok
12	17	-1700,0	-1601,2	1,4	283,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-1700,0	-2009,6	0,0	22,2	0,000	0,003	0,000	Ok
25	17	-1800,0	-1555,7	0,9	145,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-1800,0	-1898,4	0,0	18,1	0,000	0,003	0,000	Ok
13	17	-1900,0	-1325,7	0,6	53,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-1900,0	-1787,4	0,0	13,2	0,000	0,003	0,000	Ok
34	17	-2000,0	-1159,4	0,1	42,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-2000,0	-1676,5	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
26	17	-2100,0	-1081,8	0,1	51,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	17	-2100,0	-1565,9	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
22	17	-2200,0	-1005,8	0,1	49,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2200,0	-1455,4	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
13	17	-2300,0	-997,5	0,1	42,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2300,0	-1345,0	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok



12	17	-2400,0	-983,8	0,1	34,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2400,0	-1234,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
12	17	-2500,0	-896,1	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2500,0	-1124,6	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
12	17	-2600,0	-808,5	0,1	15,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
12	17	-2700,0	-720,9	0,0	8,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2700,0	-904,8	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
25	17	-2800,0	-651,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2800,0	-795,0	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
25	17	-2900,0	-561,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	17	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 18**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
15	18	0,0	-2582,1	347,5	27604,3	0,007	0,003	0,006	Ok
1	18	0,0	-3365,3	23,2	7425,4	0,001	0,004	0,000	Ok
28	18	-100,0	-2299,4	95,3	22935,4	0,005	0,003	0,002	Ok
1	18	-100,0	-3348,8	20,6	5096,8	0,001	0,004	0,000	Ok
32	18	-200,0	-2283,5	24,5	29369,4	0,007	0,003	0,000	Ok
1	18	-200,0	-3326,5	15,7	3037,4	0,001	0,004	0,000	Ok
32	18	-300,0	-2261,7	51,1	28748,9	0,007	0,003	0,001	Ok
1	18	-300,0	-3294,7	10,5	1464,8	0,000	0,004	0,000	Ok
12	18	-400,0	-2349,3	60,5	25292,4	0,006	0,003	0,001	Ok
1	18	-400,0	-3253,3	6,0	413,7	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-500,0	-2457,0	59,6	20259,0	0,005	0,003	0,001	Ok
1	18	-500,0	-3202,4	2,7	190,2	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-600,0	-2410,8	54,1	14343,1	0,003	0,003	0,001	Ok
1	18	-600,0	-3142,1	0,6	462,8	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-700,0	-2357,3	42,0	8959,0	0,002	0,003	0,001	Ok
1	18	-700,0	-3072,4	0,6	521,2	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-800,0	-2296,7	28,5	4779,0	0,002	0,003	0,000	Ok
1	18	-800,0	-2993,4	1,1	461,8	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-900,0	-2225,9	16,7	1968,4	0,001	0,003	0,000	Ok
1	18	-900,0	-2901,1	1,1	354,3	0,000	0,004	0,000	Ok
28	18	-1000,0	-1918,6	5,4	774,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	18	-1000,0	-2794,3	1,0	243,0	0,000	0,004	0,000	Ok
32	18	-1100,0	-1840,7	1,3	1110,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	18	-1100,0	-2681,4	0,7	147,9	0,000	0,004	0,000	Ok
32	18	-1200,0	-1763,4	1,6	1167,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	18	-1200,0	-2568,8	0,5	75,5	0,000	0,004	0,000	Ok
12	18	-1300,0	-1773,9	2,1	1067,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	18	-1300,0	-2456,4	0,3	26,2	0,000	0,004	0,000	Ok
15	18	-1400,0	-1798,7	2,2	898,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	18	-1400,0	-2344,3	0,1	3,4	0,000	0,003	0,000	Ok
15	18	-1500,0	-1712,9	2,2	681,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-1500,0	-2232,5	0,0	18,3	0,000	0,003	0,000	Ok
15	18	-1600,0	-1627,2	1,9	463,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-1600,0	-2120,9	0,0	23,1	0,000	0,003	0,000	Ok
15	18	-1700,0	-1541,8	1,4	278,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-1700,0	-2009,5	0,0	22,0	0,000	0,003	0,000	Ok
15	18	-1800,0	-1456,4	0,9	140,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-1800,0	-1898,2	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
15	18	-1900,0	-1371,3	0,6	49,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-1900,0	-1787,2	0,0	13,1	0,000	0,003	0,000	Ok
28	18	-2000,0	-1151,1	0,1	41,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-2000,0	-1676,4	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
32	18	-2100,0	-1074,8	0,0	50,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-2100,0	-1565,7	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
12	18	-2200,0	-1050,9	0,1	48,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	18	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
15	18	-2300,0	-1031,8	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok

1	18	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
15	18	-2400,0	-947,3	0,1	34,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
15	18	-2500,0	-862,8	0,1	24,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
15	18	-2600,0	-778,4	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
15	18	-2700,0	-694,1	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
15	18	-2800,0	-609,9	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
15	18	-2900,0	-525,7	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	18	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 19**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
13	19	0,0	-2581,6	342,2	25821,1	0,006	0,003	0,006	Ok
1	19	0,0	-3365,3	23,5	7507,6	0,001	0,004	0,000	Ok
22	19	-100,0	-2299,2	97,7	22648,3	0,005	0,003	0,002	Ok
1	19	-100,0	-3348,8	20,8	5148,2	0,001	0,004	0,000	Ok
26	19	-200,0	-2283,4	24,8	29248,3	0,007	0,003	0,000	Ok
1	19	-200,0	-3326,5	15,9	3063,6	0,001	0,004	0,000	Ok
26	19	-300,0	-2261,5	50,4	28773,4	0,007	0,003	0,001	Ok
1	19	-300,0	-3294,6	10,6	1473,6	0,000	0,004	0,000	Ok
18	19	-400,0	-2348,9	60,1	25364,5	0,006	0,003	0,001	Ok
1	19	-400,0	-3253,2	6,1	412,2	0,000	0,004	0,000	Ok
12	19	-500,0	-2470,1	59,3	20134,6	0,005	0,003	0,001	Ok
1	19	-500,0	-3202,3	2,7	197,0	0,000	0,004	0,000	Ok
12	19	-600,0	-2423,5	53,9	14202,4	0,003	0,003	0,001	Ok
1	19	-600,0	-3142,0	0,6	470,9	0,000	0,004	0,000	Ok
13	19	-700,0	-2356,9	41,7	8834,6	0,002	0,003	0,001	Ok
1	19	-700,0	-3072,3	0,6	528,7	0,000	0,004	0,000	Ok
13	19	-800,0	-2296,3	28,2	4680,3	0,002	0,003	0,000	Ok
1	19	-800,0	-2993,3	1,1	467,7	0,000	0,004	0,000	Ok
13	19	-900,0	-2225,5	16,5	1891,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	19	-900,0	-2901,1	1,1	358,4	0,000	0,004	0,000	Ok
22	19	-1000,0	-1918,5	5,5	763,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	19	-1000,0	-2794,2	1,0	245,6	0,000	0,004	0,000	Ok
26	19	-1100,0	-1840,6	1,4	1102,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	19	-1100,0	-2681,4	0,7	149,3	0,000	0,004	0,000	Ok
26	19	-1200,0	-1763,3	1,6	1166,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	19	-1200,0	-2568,8	0,5	76,1	0,000	0,004	0,000	Ok
18	19	-1300,0	-1773,6	2,1	1069,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	19	-1300,0	-2456,4	0,3	26,3	0,000	0,004	0,000	Ok
12	19	-1400,0	-1808,2	2,2	893,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	19	-1400,0	-2344,3	0,1	3,7	0,000	0,003	0,000	Ok
12	19	-1500,0	-1722,0	2,2	675,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-1500,0	-2232,5	0,0	18,6	0,000	0,003	0,000	Ok
13	19	-1600,0	-1627,0	1,8	457,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-1600,0	-2120,8	0,0	23,5	0,000	0,003	0,000	Ok
13	19	-1700,0	-1541,5	1,4	273,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-1700,0	-2009,4	0,0	22,3	0,000	0,003	0,000	Ok
13	19	-1800,0	-1456,2	0,9	136,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-1800,0	-1898,2	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
13	19	-1900,0	-1371,0	0,5	46,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-1900,0	-1787,2	0,0	13,3	0,000	0,003	0,000	Ok
22	19	-2000,0	-1151,0	0,2	40,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-2000,0	-1676,4	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
26	19	-2100,0	-1074,7	0,0	50,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-2100,0	-1565,7	0,0	4,9	0,000	0,002	0,000	Ok
18	19	-2200,0	-1050,7	0,1	48,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	19	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok

18	19	-2300,0	-971,0	0,1	42,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2300,0	-1344,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
12	19	-2400,0	-952,3	0,1	34,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2400,0	-1234,6	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
12	19	-2500,0	-867,4	0,1	24,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
13	19	-2600,0	-778,3	0,1	15,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
13	19	-2700,0	-694,0	0,0	8,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
13	19	-2800,0	-609,8	0,0	3,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
13	19	-2900,0	-525,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	19	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 2**

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
8	2	0,0	-2582,1	347,5	27604,3	0,007	0,003	0,006	Ok
1	2	0,0	-3365,3	23,2	7425,4	0,001	0,004	0,000	Ok
31	2	-100,0	-2299,4	95,3	22935,4	0,005	0,003	0,002	Ok
1	2	-100,0	-3348,8	20,6	5096,8	0,001	0,004	0,000	Ok
27	2	-200,0	-2283,5	24,5	29369,4	0,007	0,003	0,000	Ok
1	2	-200,0	-3326,5	15,7	3037,4	0,001	0,004	0,000	Ok
27	2	-300,0	-2261,7	51,1	28748,9	0,007	0,003	0,001	Ok
1	2	-300,0	-3294,7	10,5	1464,8	0,000	0,004	0,000	Ok
3	2	-400,0	-2349,3	60,5	25292,4	0,006	0,003	0,001	Ok
1	2	-400,0	-3253,3	6,0	413,7	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-500,0	-2457,0	59,6	20259,0	0,005	0,003	0,001	Ok
1	2	-500,0	-3202,4	2,7	190,2	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-600,0	-2410,8	54,1	14343,1	0,003	0,003	0,001	Ok
1	2	-600,0	-3142,1	0,6	462,8	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-700,0	-2357,3	42,0	8959,0	0,002	0,003	0,001	Ok
1	2	-700,0	-3072,4	0,6	521,2	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-800,0	-2296,7	28,5	4779,0	0,002	0,003	0,000	Ok
1	2	-800,0	-2993,4	1,1	461,8	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-900,0	-2225,9	16,7	1968,4	0,001	0,003	0,000	Ok
1	2	-900,0	-2901,1	1,1	354,3	0,000	0,004	0,000	Ok
31	2	-1000,0	-1918,6	5,4	774,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	2	-1000,0	-2794,3	1,0	243,0	0,000	0,004	0,000	Ok
27	2	-1100,0	-1840,7	1,3	1110,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	2	-1100,0	-2681,4	0,7	147,9	0,000	0,004	0,000	Ok
27	2	-1200,0	-1763,4	1,6	1167,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	2	-1200,0	-2568,8	0,5	75,5	0,000	0,004	0,000	Ok
3	2	-1300,0	-1773,9	2,1	1067,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	2	-1300,0	-2456,4	0,3	26,2	0,000	0,004	0,000	Ok
8	2	-1400,0	-1798,7	2,2	898,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	2	-1400,0	-2344,3	0,1	3,4	0,000	0,003	0,000	Ok
8	2	-1500,0	-1712,9	2,2	681,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-1500,0	-2232,5	0,0	18,3	0,000	0,003	0,000	Ok
8	2	-1600,0	-1627,2	1,9	463,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-1600,0	-2120,9	0,0	23,1	0,000	0,003	0,000	Ok
8	2	-1700,0	-1541,8	1,4	278,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-1700,0	-2009,5	0,0	22,0	0,000	0,003	0,000	Ok
8	2	-1800,0	-1456,4	0,9	140,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-1800,0	-1898,2	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
8	2	-1900,0	-1371,3	0,6	49,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-1900,0	-1787,2	0,0	13,1	0,000	0,003	0,000	Ok
31	2	-2000,0	-1151,1	0,1	41,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-2000,0	-1676,4	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
27	2	-2100,0	-1074,8	0,0	50,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	2	-2100,0	-1565,7	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
3	2	-2200,0	-1050,9	0,1	48,7	0,000	0,002	0,000	Ok

1	2	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
8	2	-2300,0	-1031,8	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
8	2	-2400,0	-947,3	0,1	34,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
8	2	-2500,0	-862,8	0,1	24,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
8	2	-2600,0	-778,4	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
8	2	-2700,0	-694,1	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
8	2	-2800,0	-609,9	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
8	2	-2900,0	-525,7	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	2	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 3**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota (cm)</b>	<b>N (daN)</b>	<b>V (daN)</b>	<b>M (daN cm)</b>	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
6	3	0,0	-2581,6	342,2	25821,1	0,006	0,003	0,006	Ok
1	3	0,0	-3365,3	23,5	7507,6	0,001	0,004	0,000	Ok
25	3	-100,0	-2299,2	97,7	22648,3	0,005	0,003	0,002	Ok
1	3	-100,0	-3348,8	20,8	5148,2	0,001	0,004	0,000	Ok
21	3	-200,0	-2283,4	24,8	29248,3	0,007	0,003	0,000	Ok
1	3	-200,0	-3326,5	15,9	3063,6	0,001	0,004	0,000	Ok
21	3	-300,0	-2261,5	50,4	28773,4	0,007	0,003	0,001	Ok
1	3	-300,0	-3294,6	10,6	1473,6	0,000	0,004	0,000	Ok
9	3	-400,0	-2348,9	60,1	25364,5	0,006	0,003	0,001	Ok
1	3	-400,0	-3253,2	6,1	412,2	0,000	0,004	0,000	Ok
3	3	-500,0	-2470,1	59,3	20134,6	0,005	0,003	0,001	Ok
1	3	-500,0	-3202,3	2,7	197,0	0,000	0,004	0,000	Ok
3	3	-600,0	-2423,5	53,9	14202,4	0,003	0,003	0,001	Ok
1	3	-600,0	-3142,0	0,6	470,9	0,000	0,004	0,000	Ok
6	3	-700,0	-2356,9	41,7	8834,6	0,002	0,003	0,001	Ok
1	3	-700,0	-3072,3	0,6	528,7	0,000	0,004	0,000	Ok
6	3	-800,0	-2296,3	28,2	4680,3	0,002	0,003	0,000	Ok
1	3	-800,0	-2993,3	1,1	467,7	0,000	0,004	0,000	Ok
6	3	-900,0	-2225,5	16,5	1891,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	3	-900,0	-2901,1	1,1	358,4	0,000	0,004	0,000	Ok
25	3	-1000,0	-1918,5	5,5	763,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	3	-1000,0	-2794,2	1,0	245,6	0,000	0,004	0,000	Ok
21	3	-1100,0	-1840,6	1,4	1102,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	3	-1100,0	-2681,4	0,7	149,3	0,000	0,004	0,000	Ok
21	3	-1200,0	-1763,3	1,6	1166,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	3	-1200,0	-2568,8	0,5	76,1	0,000	0,004	0,000	Ok
9	3	-1300,0	-1773,6	2,1	1069,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	3	-1300,0	-2456,4	0,3	26,3	0,000	0,004	0,000	Ok
3	3	-1400,0	-1808,2	2,2	893,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	3	-1400,0	-2344,3	0,1	3,7	0,000	0,003	0,000	Ok
3	3	-1500,0	-1722,0	2,2	675,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-1500,0	-2232,5	0,0	18,6	0,000	0,003	0,000	Ok
6	3	-1600,0	-1627,0	1,8	457,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-1600,0	-2120,8	0,0	23,5	0,000	0,003	0,000	Ok
6	3	-1700,0	-1541,5	1,4	273,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-1700,0	-2009,4	0,0	22,3	0,000	0,003	0,000	Ok
6	3	-1800,0	-1456,2	0,9	136,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-1800,0	-1898,2	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
6	3	-1900,0	-1371,0	0,5	46,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-1900,0	-1787,2	0,0	13,3	0,000	0,003	0,000	Ok
25	3	-2000,0	-1151,0	0,2	40,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-2000,0	-1676,4	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
21	3	-2100,0	-1074,7	0,0	50,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-2100,0	-1565,7	0,0	4,9	0,000	0,002	0,000	Ok

9	3	-2200,0	-1050,7	0,1	48,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	3	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
9	3	-2300,0	-971,0	0,1	42,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2300,0	-1344,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
3	3	-2400,0	-952,3	0,1	34,0	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2400,0	-1234,6	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
3	3	-2500,0	-867,4	0,1	24,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
6	3	-2600,0	-778,3	0,1	15,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2600,0	-1014,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
6	3	-2700,0	-694,0	0,0	8,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
6	3	-2800,0	-609,8	0,0	3,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
6	3	-2900,0	-525,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	3	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 4**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota (cm)</b>	<b>N (daN)</b>	<b>V (daN)</b>	<b>M (daN cm)</b>	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
8	4	0,0	-2495,6	349,3	30915,1	0,007	0,003	0,006	Ok
1	4	0,0	-3365,4	23,3	7443,0	0,001	0,004	0,000	Ok
19	4	-100,0	-2315,7	57,4	23731,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	4	-100,0	-3348,8	20,6	5107,7	0,001	0,004	0,000	Ok
27	4	-200,0	-2298,0	34,7	29854,7	0,007	0,003	0,001	Ok
1	4	-200,0	-3326,6	15,8	3042,8	0,001	0,004	0,000	Ok
31	4	-300,0	-2276,9	52,4	29378,2	0,007	0,003	0,001	Ok
1	4	-300,0	-3294,7	10,5	1466,5	0,000	0,004	0,000	Ok
8	4	-400,0	-2412,5	52,0	25166,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	4	-400,0	-3253,3	6,0	413,2	0,000	0,004	0,000	Ok
9	4	-500,0	-2552,1	57,8	20266,8	0,005	0,003	0,001	Ok
1	4	-500,0	-3202,4	2,7	191,6	0,000	0,004	0,000	Ok
9	4	-600,0	-2504,0	53,6	14496,2	0,003	0,003	0,001	Ok
1	4	-600,0	-3142,1	0,6	464,6	0,000	0,004	0,000	Ok
9	4	-700,0	-2448,5	42,1	9146,5	0,002	0,003	0,001	Ok
1	4	-700,0	-3072,4	0,6	522,8	0,000	0,004	0,000	Ok
9	4	-800,0	-2385,5	28,8	4938,3	0,002	0,003	0,001	Ok
1	4	-800,0	-2993,4	1,1	463,1	0,000	0,004	0,000	Ok
8	4	-900,0	-2151,3	16,8	2075,6	0,001	0,003	0,000	Ok
1	4	-900,0	-2901,2	1,1	355,2	0,000	0,004	0,000	Ok
3	4	-1000,0	-1964,8	6,9	832,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	4	-1000,0	-2794,3	1,0	243,6	0,000	0,004	0,000	Ok
19	4	-1100,0	-1854,2	0,1	1131,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	4	-1100,0	-2681,4	0,7	148,2	0,000	0,004	0,000	Ok
27	4	-1200,0	-1774,5	1,7	1188,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	4	-1200,0	-2568,8	0,5	75,7	0,000	0,004	0,000	Ok
3	4	-1300,0	-1727,3	2,3	1064,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-1300,0	-2456,5	0,3	26,2	0,000	0,004	0,000	Ok
9	4	-1400,0	-1868,3	2,1	896,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	4	-1400,0	-2344,4	0,1	3,5	0,000	0,003	0,000	Ok
9	4	-1500,0	-1779,1	2,2	686,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	4	-1500,0	-2232,5	0,0	18,4	0,000	0,003	0,000	Ok
9	4	-1600,0	-1690,2	1,9	471,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-1600,0	-2120,9	0,0	23,2	0,000	0,003	0,000	Ok
9	4	-1700,0	-1601,4	1,4	286,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-1700,0	-2009,5	0,0	22,1	0,000	0,003	0,000	Ok
9	4	-1800,0	-1512,8	1,0	146,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-1800,0	-1898,3	0,0	18,1	0,000	0,003	0,000	Ok
8	4	-1900,0	-1325,3	0,6	54,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-1900,0	-1787,2	0,0	13,2	0,000	0,003	0,000	Ok
19	4	-2000,0	-1159,2	0,1	42,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	4	-2000,0	-1676,4	0,0	8,6	0,000	0,002	0,000	Ok
27	4	-2100,0	-1081,6	0,1	51,4	0,000	0,002	0,000	Ok

1	4	-2100,0	-1565,7	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	4	-2200,0	-1005,7	0,1	49,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2200,0	-1455,2	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
8	4	-2300,0	-997,3	0,1	42,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
9	4	-2400,0	-983,9	0,1	34,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2400,0	-1234,6	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
9	4	-2500,0	-896,2	0,1	24,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2500,0	-1124,5	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
9	4	-2600,0	-808,5	0,1	15,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
9	4	-2700,0	-721,0	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
9	4	-2800,0	-633,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
9	4	-2900,0	-546,0	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	4	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 5**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota (cm)</b>	<b>N (daN)</b>	<b>V (daN)</b>	<b>M (daN cm)</b>	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
6	5	0,0	-2496,2	346,3	29835,4	0,007	0,003	0,006	Ok
1	5	0,0	-3365,6	23,4	7451,3	0,001	0,004	0,000	Ok
29	5	-100,0	-2316,1	58,9	23512,8	0,006	0,003	0,001	Ok
1	5	-100,0	-3349,1	20,7	5103,9	0,001	0,004	0,000	Ok
21	5	-200,0	-2298,4	34,4	29779,4	0,007	0,003	0,001	Ok
1	5	-200,0	-3326,8	15,8	3032,4	0,001	0,004	0,000	Ok
25	5	-300,0	-2277,3	52,0	29398,5	0,007	0,003	0,001	Ok
1	5	-300,0	-3295,0	10,5	1454,2	0,000	0,004	0,000	Ok
9	5	-400,0	-2288,2	63,8	25107,0	0,006	0,003	0,001	Ok
1	5	-400,0	-3253,6	6,0	402,0	0,000	0,004	0,000	Ok
3	5	-500,0	-2551,8	57,9	20194,5	0,005	0,003	0,001	Ok
1	5	-500,0	-3202,7	2,7	200,7	0,000	0,004	0,000	Ok
3	5	-600,0	-2503,8	53,5	14411,7	0,003	0,003	0,001	Ok
1	5	-600,0	-3142,4	0,6	470,8	0,000	0,004	0,000	Ok
3	5	-700,0	-2448,3	42,0	9068,6	0,002	0,003	0,001	Ok
1	5	-700,0	-3072,7	0,6	526,6	0,000	0,004	0,000	Ok
22	5	-800,0	-2453,3	28,5	4894,0	0,002	0,004	0,000	Ok
1	5	-800,0	-2993,7	1,1	465,0	0,000	0,004	0,000	Ok
22	5	-900,0	-2377,7	16,9	2064,5	0,001	0,003	0,000	Ok
1	5	-900,0	-2901,4	1,1	355,9	0,000	0,004	0,000	Ok
25	5	-1000,0	-1931,4	6,3	820,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	5	-1000,0	-2794,5	1,0	243,6	0,000	0,004	0,000	Ok
29	5	-1100,0	-1854,5	0,2	1126,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	5	-1100,0	-2681,6	0,7	147,9	0,000	0,004	0,000	Ok
21	5	-1200,0	-1774,8	1,7	1188,3	0,000	0,003	0,000	Ok
1	5	-1200,0	-2569,0	0,5	75,2	0,000	0,004	0,000	Ok
9	5	-1300,0	-1727,8	2,3	1065,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-1300,0	-2456,7	0,3	25,8	0,000	0,004	0,000	Ok
3	5	-1400,0	-1868,1	2,1	893,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	5	-1400,0	-2344,6	0,1	3,9	0,000	0,003	0,000	Ok
3	5	-1500,0	-1779,0	2,2	683,3	0,000	0,003	0,000	Ok
1	5	-1500,0	-2232,7	0,0	18,6	0,000	0,003	0,000	Ok
3	5	-1600,0	-1690,0	1,8	467,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-1600,0	-2121,1	0,0	23,4	0,000	0,003	0,000	Ok
3	5	-1700,0	-1601,2	1,4	283,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-1700,0	-2009,6	0,0	22,2	0,000	0,003	0,000	Ok
22	5	-1800,0	-1555,7	0,9	145,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-1800,0	-1898,4	0,0	18,1	0,000	0,003	0,000	Ok
6	5	-1900,0	-1325,7	0,6	53,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-1900,0	-1787,4	0,0	13,2	0,000	0,003	0,000	Ok
29	5	-2000,0	-1159,4	0,1	42,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-2000,0	-1676,5	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok

21	5	-2100,0	-1081,8	0,1	51,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	5	-2100,0	-1565,9	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
25	5	-2200,0	-1005,8	0,1	49,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2200,0	-1455,4	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
6	5	-2300,0	-997,5	0,1	42,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2300,0	-1345,0	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
3	5	-2400,0	-983,8	0,1	34,2	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2400,0	-1234,8	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
3	5	-2500,0	-896,1	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2500,0	-1124,6	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
3	5	-2600,0	-808,5	0,1	15,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
3	5	-2700,0	-720,9	0,0	8,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2700,0	-904,8	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
22	5	-2800,0	-651,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2800,0	-795,0	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
22	5	-2900,0	-561,5	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	5	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 6**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
8	6	0,0	-2419,5	336,3	29800,5	0,007	0,003	0,006	Ok
1	6	0,0	-3365,5	23,2	7415,8	0,001	0,004	0,000	Ok
3	6	-100,0	-2314,0	114,7	24162,0	0,006	0,003	0,002	Ok
1	6	-100,0	-3349,0	20,6	5086,8	0,001	0,004	0,000	Ok
7	6	-200,0	-2297,9	38,0	29868,3	0,007	0,003	0,001	Ok
1	6	-200,0	-3326,7	15,7	3028,4	0,001	0,004	0,000	Ok
31	6	-300,0	-2317,0	48,5	29441,9	0,007	0,003	0,001	Ok
1	6	-300,0	-3294,8	10,5	1457,8	0,000	0,004	0,000	Ok
31	6	-400,0	-2287,8	64,0	25338,9	0,006	0,003	0,001	Ok
1	6	-400,0	-3253,4	6,0	408,9	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-500,0	-2552,1	57,9	20350,8	0,005	0,003	0,001	Ok
1	6	-500,0	-3202,5	2,7	193,0	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-600,0	-2504,0	53,7	14566,8	0,003	0,003	0,001	Ok
1	6	-600,0	-3142,2	0,6	464,2	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-700,0	-2448,5	42,3	9196,3	0,002	0,003	0,001	Ok
1	6	-700,0	-3072,5	0,6	521,7	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-800,0	-2385,5	29,0	4967,2	0,002	0,003	0,001	Ok
1	6	-800,0	-2993,5	1,1	461,7	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-900,0	-2312,0	17,2	2073,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	6	-900,0	-2901,3	1,1	354,0	0,000	0,004	0,000	Ok
3	6	-1000,0	-1930,8	6,2	880,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	6	-1000,0	-2794,4	1,0	242,6	0,000	0,004	0,000	Ok
7	6	-1100,0	-1852,2	2,0	1133,9	0,000	0,003	0,000	Ok
1	6	-1100,0	-2681,5	0,7	147,5	0,000	0,004	0,000	Ok
7	6	-1200,0	-1774,5	1,8	1186,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	6	-1200,0	-2568,9	0,5	75,2	0,000	0,004	0,000	Ok
31	6	-1300,0	-1727,5	2,3	1074,7	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-1300,0	-2456,6	0,3	26,0	0,000	0,004	0,000	Ok
28	6	-1400,0	-1868,3	2,1	900,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	6	-1400,0	-2344,5	0,1	3,6	0,000	0,003	0,000	Ok
28	6	-1500,0	-1779,1	2,2	690,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	6	-1500,0	-2232,6	0,0	18,3	0,000	0,003	0,000	Ok
28	6	-1600,0	-1690,2	1,9	473,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-1600,0	-2121,0	0,0	23,1	0,000	0,003	0,000	Ok
28	6	-1700,0	-1601,4	1,4	288,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-1700,0	-2009,6	0,0	22,0	0,000	0,003	0,000	Ok
28	6	-1800,0	-1512,8	1,0	147,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-1800,0	-1898,3	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
8	6	-1900,0	-1284,9	0,5	52,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-1900,0	-1787,3	0,0	13,1	0,000	0,003	0,000	Ok
19	6	-2000,0	-1179,6	0,1	43,1	0,000	0,002	0,000	Ok

1	6	-2000,0	-1676,5	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
7	6	-2100,0	-1081,6	0,1	51,4	0,000	0,002	0,000	Ok
1	6	-2100,0	-1565,8	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	6	-2200,0	-1023,4	0,1	49,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2200,0	-1455,3	0,0	2,2	0,000	0,002	0,000	Ok
29	6	-2300,0	-997,4	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2300,0	-1344,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
28	6	-2400,0	-983,9	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2400,0	-1234,7	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
28	6	-2500,0	-896,2	0,1	24,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2500,0	-1124,6	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
28	6	-2600,0	-808,5	0,1	15,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2600,0	-1014,6	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
28	6	-2700,0	-721,0	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2700,0	-904,7	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
28	6	-2800,0	-633,5	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2800,0	-794,9	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
28	6	-2900,0	-546,0	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-2900,0	-685,2	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	6	-3000,0	-685,2	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 7**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>V</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
6	7	0,0	-2419,9	336,1	29539,9	0,007	0,003	0,006	Ok
1	7	0,0	-3366,1	23,3	7385,9	0,001	0,004	0,000	Ok
29	7	-100,0	-2356,9	52,1	24008,1	0,006	0,003	0,001	Ok
1	7	-100,0	-3349,6	20,6	5052,3	0,001	0,004	0,000	Ok
5	7	-200,0	-2298,2	37,3	29760,8	0,007	0,003	0,001	Ok
1	7	-200,0	-3327,3	15,6	2995,9	0,000	0,004	0,000	Ok
25	7	-300,0	-2317,4	48,3	29460,8	0,007	0,003	0,001	Ok
1	7	-300,0	-3295,5	10,4	1431,5	0,000	0,004	0,000	Ok
25	7	-400,0	-2288,3	64,0	25371,6	0,006	0,003	0,001	Ok
1	7	-400,0	-3254,0	5,9	390,1	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-500,0	-2552,5	57,8	20332,2	0,005	0,003	0,001	Ok
1	7	-500,0	-3203,1	2,7	205,0	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-600,0	-2504,4	53,7	14556,3	0,003	0,003	0,001	Ok
1	7	-600,0	-3142,8	0,5	470,7	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-700,0	-2448,8	42,3	9192,0	0,002	0,003	0,001	Ok
1	7	-700,0	-3073,1	0,6	524,2	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-800,0	-2385,9	29,0	4966,8	0,002	0,003	0,001	Ok
1	7	-800,0	-2994,1	1,1	461,9	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-900,0	-2312,4	17,2	2075,1	0,001	0,003	0,000	Ok
1	7	-900,0	-2901,8	1,1	353,0	0,000	0,004	0,000	Ok
9	7	-1000,0	-1931,1	6,3	866,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	7	-1000,0	-2794,9	1,0	241,3	0,000	0,004	0,000	Ok
5	7	-1100,0	-1852,5	2,0	1127,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	7	-1100,0	-2682,0	0,7	146,2	0,000	0,004	0,000	Ok
5	7	-1200,0	-1774,7	1,7	1184,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	7	-1200,0	-2569,4	0,5	74,1	0,000	0,004	0,000	Ok
25	7	-1300,0	-1727,8	2,3	1076,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-1300,0	-2457,0	0,3	25,2	0,000	0,004	0,000	Ok
22	7	-1400,0	-1868,6	2,1	899,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	7	-1400,0	-2344,9	0,1	4,1	0,000	0,003	0,000	Ok
22	7	-1500,0	-1779,4	2,2	689,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	7	-1500,0	-2233,0	0,0	18,7	0,000	0,003	0,000	Ok
22	7	-1600,0	-1690,4	1,9	473,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-1600,0	-2121,4	0,0	23,3	0,000	0,003	0,000	Ok
22	7	-1700,0	-1601,6	1,4	288,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-1700,0	-2009,9	0,0	22,1	0,000	0,003	0,000	Ok
22	7	-1800,0	-1513,0	1,0	147,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-1800,0	-1898,7	0,0	18,0	0,000	0,003	0,000	Ok
6	7	-1900,0	-1285,1	0,5	52,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-1900,0	-1787,7	0,0	13,0	0,000	0,003	0,000	Ok



29	7	-2000,0	-1179,9	0,1	43,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-2000,0	-1676,8	0,0	8,5	0,000	0,002	0,000	Ok
5	7	-2100,0	-1081,7	0,1	51,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	7	-2100,0	-1566,1	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
25	7	-2200,0	-1023,6	0,1	49,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2200,0	-1455,6	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
19	7	-2300,0	-997,6	0,1	42,7	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2300,0	-1345,2	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
22	7	-2400,0	-984,1	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2400,0	-1234,9	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
22	7	-2500,0	-896,3	0,1	24,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2500,0	-1124,8	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
22	7	-2600,0	-808,6	0,1	15,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2600,0	-1014,8	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
22	7	-2700,0	-721,1	0,0	8,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2700,0	-904,9	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
22	7	-2800,0	-633,6	0,0	3,6	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2800,0	-795,1	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
22	7	-2900,0	-546,1	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-2900,0	-685,3	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	7	-3000,0	-685,3	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 8**

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V	Stato
29	8	0,0	-2582,3	347,1	26521,1	0,006	0,003	0,006	Ok
1	8	0,0	-3365,7	23,0	7330,8	0,001	0,004	0,000	Ok
3	8	-100,0	-2299,2	96,9	23183,4	0,005	0,003	0,002	Ok
1	8	-100,0	-3349,2	20,4	5026,7	0,001	0,004	0,000	Ok
7	8	-200,0	-2283,5	26,3	29239,5	0,007	0,003	0,000	Ok
1	8	-200,0	-3326,9	15,5	2991,2	0,000	0,004	0,000	Ok
31	8	-300,0	-2379,4	39,5	28882,7	0,007	0,003	0,001	Ok
1	8	-300,0	-3295,1	10,4	1438,6	0,000	0,004	0,000	Ok
31	8	-400,0	-2349,5	60,2	25559,8	0,006	0,003	0,001	Ok
1	8	-400,0	-3253,7	5,9	402,0	0,000	0,004	0,000	Ok
28	8	-500,0	-2470,0	59,5	20331,4	0,005	0,003	0,001	Ok
1	8	-500,0	-3202,8	2,7	192,3	0,000	0,004	0,000	Ok
28	8	-600,0	-2423,5	54,3	14380,2	0,003	0,003	0,001	Ok
1	8	-600,0	-3142,4	0,6	459,9	0,000	0,004	0,000	Ok
29	8	-700,0	-2357,6	42,2	8955,1	0,002	0,003	0,001	Ok
1	8	-700,0	-3072,8	0,6	516,3	0,000	0,004	0,000	Ok
29	8	-800,0	-2296,9	28,5	4756,9	0,002	0,003	0,000	Ok
1	8	-800,0	-2993,7	1,1	456,7	0,000	0,004	0,000	Ok
29	8	-900,0	-2226,2	16,7	1932,7	0,001	0,003	0,000	Ok
1	8	-900,0	-2901,5	1,1	350,0	0,000	0,004	0,000	Ok
3	8	-1000,0	-1918,5	5,4	797,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	8	-1000,0	-2794,6	0,9	239,8	0,000	0,004	0,000	Ok
3	8	-1100,0	-1841,0	1,9	1105,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	8	-1100,0	-2681,7	0,7	145,8	0,000	0,004	0,000	Ok
7	8	-1200,0	-1763,3	1,6	1163,1	0,000	0,003	0,000	Ok
1	8	-1200,0	-2569,1	0,5	74,3	0,000	0,004	0,000	Ok
31	8	-1300,0	-1774,1	2,1	1077,2	0,000	0,003	0,000	Ok
1	8	-1300,0	-2456,7	0,3	25,6	0,000	0,004	0,000	Ok
28	8	-1400,0	-1808,2	2,2	901,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	8	-1400,0	-2344,6	0,1	3,6	0,000	0,003	0,000	Ok
28	8	-1500,0	-1721,9	2,2	683,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-1500,0	-2232,8	0,0	18,2	0,000	0,003	0,000	Ok
28	8	-1600,0	-1635,8	1,9	463,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-1600,0	-2121,1	0,0	22,9	0,000	0,003	0,000	Ok
29	8	-1700,0	-1541,9	1,4	277,9	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-1700,0	-2009,7	0,0	21,8	0,000	0,003	0,000	Ok
29	8	-1800,0	-1456,6	0,9	139,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-1800,0	-1898,5	0,0	17,8	0,000	0,003	0,000	Ok
29	8	-1900,0	-1371,4	0,6	47,2	0,000	0,002	0,000	Ok

1	8	-1900,0	-1787,4	0,0	13,0	0,000	0,003	0,000	Ok
3	8	-2000,0	-1151,0	0,2	41,5	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-2000,0	-1676,6	0,0	8,4	0,000	0,002	0,000	Ok
7	8	-2100,0	-1074,8	0,0	50,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-2100,0	-1565,9	0,0	4,8	0,000	0,002	0,000	Ok
31	8	-2200,0	-1051,0	0,1	49,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	8	-2200,0	-1455,4	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
31	8	-2300,0	-971,3	0,1	42,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2300,0	-1345,0	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
28	8	-2400,0	-952,3	0,1	34,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2400,0	-1234,8	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
28	8	-2500,0	-867,4	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2500,0	-1124,7	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
28	8	-2600,0	-782,5	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2600,0	-1014,7	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
29	8	-2700,0	-694,2	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2700,0	-904,8	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
29	8	-2800,0	-609,9	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2800,0	-795,0	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
29	8	-2900,0	-525,8	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-2900,0	-685,3	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	8	-3000,0	-685,3	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

**Plinto n. 9**

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota (cm)</b>	<b>N (daN)</b>	<b>V (daN)</b>	<b>M (daN cm)</b>	<b>Ver. N/M</b>	<b>Ver.(25)</b>	<b>Ver.V</b>	<b>Stato</b>
19	9	0,0	-2583,0	347,3	26546,3	0,006	0,003	0,006	Ok
1	9	0,0	-3366,5	23,0	7269,2	0,001	0,004	0,000	Ok
9	9	-100,0	-2299,8	98,1	23028,1	0,005	0,003	0,002	Ok
1	9	-100,0	-3350,0	20,3	4967,0	0,001	0,004	0,000	Ok
5	9	-200,0	-2284,1	26,4	29171,8	0,007	0,003	0,000	Ok
1	9	-200,0	-3327,7	15,4	2940,6	0,000	0,004	0,000	Ok
25	9	-300,0	-2380,0	39,4	28891,0	0,007	0,003	0,001	Ok
1	9	-300,0	-3295,9	10,2	1400,8	0,000	0,004	0,000	Ok
25	9	-400,0	-2350,1	60,1	25573,2	0,006	0,003	0,001	Ok
1	9	-400,0	-3254,4	5,8	377,1	0,000	0,004	0,000	Ok
22	9	-500,0	-2470,6	59,5	20337,3	0,005	0,003	0,001	Ok
1	9	-500,0	-3203,5	2,6	206,7	0,000	0,004	0,000	Ok
22	9	-600,0	-2424,1	54,3	14388,5	0,003	0,003	0,001	Ok
1	9	-600,0	-3143,2	0,5	466,5	0,000	0,004	0,000	Ok
22	9	-700,0	-2370,3	42,2	8963,1	0,002	0,003	0,001	Ok
1	9	-700,0	-3073,5	0,6	517,8	0,000	0,004	0,000	Ok
19	9	-800,0	-2297,5	28,5	4760,1	0,002	0,003	0,000	Ok
1	9	-800,0	-2994,4	1,1	455,5	0,000	0,004	0,000	Ok
19	9	-900,0	-2226,7	16,7	1934,2	0,001	0,003	0,000	Ok
1	9	-900,0	-2902,2	1,1	347,6	0,000	0,004	0,000	Ok
9	9	-1000,0	-1919,0	5,5	791,5	0,000	0,003	0,000	Ok
1	9	-1000,0	-2795,3	0,9	237,3	0,000	0,004	0,000	Ok
9	9	-1100,0	-1841,4	2,0	1101,8	0,000	0,003	0,000	Ok
1	9	-1100,0	-2682,4	0,7	143,6	0,000	0,004	0,000	Ok
5	9	-1200,0	-1763,8	1,6	1162,6	0,000	0,003	0,000	Ok
1	9	-1200,0	-2569,7	0,5	72,6	0,000	0,004	0,000	Ok
25	9	-1300,0	-1774,5	2,1	1077,7	0,000	0,003	0,000	Ok
1	9	-1300,0	-2457,3	0,3	24,5	0,000	0,004	0,000	Ok
19	9	-1400,0	-1799,4	2,2	902,0	0,000	0,003	0,000	Ok
1	9	-1400,0	-2345,2	0,1	4,3	0,000	0,003	0,000	Ok
22	9	-1500,0	-1722,3	2,2	683,6	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-1500,0	-2233,3	0,0	18,5	0,000	0,003	0,000	Ok
22	9	-1600,0	-1636,2	1,9	463,8	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-1600,0	-2121,6	0,0	23,0	0,000	0,003	0,000	Ok
19	9	-1700,0	-1542,3	1,4	278,1	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-1700,0	-2010,2	0,0	21,8	0,000	0,003	0,000	Ok
19	9	-1800,0	-1457,0	0,9	139,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-1800,0	-1898,9	0,0	17,7	0,000	0,003	0,000	Ok

19	9	-1900,0	-1371,7	0,6	47,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-1900,0	-1787,9	0,0	12,8	0,000	0,003	0,000	Ok
9	9	-2000,0	-1151,3	0,2	41,3	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-2000,0	-1677,0	0,0	8,3	0,000	0,002	0,000	Ok
5	9	-2100,0	-1075,1	0,0	50,2	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-2100,0	-1566,3	0,0	4,7	0,000	0,002	0,000	Ok
25	9	-2200,0	-1051,2	0,1	49,0	0,000	0,002	0,000	Ok
1	9	-2200,0	-1455,7	0,0	2,1	0,000	0,002	0,000	Ok
25	9	-2300,0	-971,5	0,1	42,9	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2300,0	-1345,3	0,0	0,4	0,000	0,002	0,000	Ok
22	9	-2400,0	-952,5	0,1	34,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2400,0	-1235,1	0,0	0,5	0,000	0,002	0,000	Ok
22	9	-2500,0	-867,6	0,1	24,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2500,0	-1124,9	0,0	0,8	0,000	0,002	0,000	Ok
22	9	-2600,0	-782,7	0,1	15,4	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2600,0	-1014,9	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
19	9	-2700,0	-694,4	0,0	8,3	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2700,0	-905,0	0,0	0,6	0,000	0,001	0,000	Ok
19	9	-2800,0	-610,1	0,0	3,5	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2800,0	-795,2	0,0	0,3	0,000	0,001	0,000	Ok
19	9	-2900,0	-525,9	0,0	0,8	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-2900,0	-685,4	0,0	0,1	0,000	0,001	0,000	Ok
1	9	-3000,0	-685,4	0,0	0,0	0,001	0,001	0,000	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

PI.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	V (daN)	M (daN cm)	Ver. N/M	Ver.(25)	Ver.V
4	8	4	0,0	-2495,6	349,3	30915,1	0,007	0,003	0,006
11	1	11	-800,0	-2994,5	1,1	457,4	0,000	0,004	0,000
6	28	6	0,0	-2681,9	357,8	28821,8	0,007	0,003	0,006

S/Su massime:

Ver. N/M = 0,007 < 1 Ok

Ver. (25) = 0,004 < 1 Ok

Ver. V = 0,006 < 1 Ok

#### VERIFICHE STATO LIMITE DI ESERCIZIO:

Combinazioni di tipo: **SLE condizioni rare.**

Tensione lim. CLS = 174,0 daN/cm<sup>2</sup>

Tensione lim. acciaio = 3600,0 daN/cm<sup>2</sup>

Plinto n. 20

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm <sup>2</sup> )	Ten.SLE A (daN/cm <sup>2</sup> )	Stato
67	20	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	-9,0	Ok
67	20	-100,0	-2575,9	3967,2	-0,5	-7,5	Ok
67	20	-200,0	-2558,8	2363,2	-0,5	-7,2	Ok
67	20	-300,0	-2534,2	1138,8	-0,5	-6,8	Ok
67	20	-400,0	-2502,4	320,8	-0,4	-6,6	Ok
67	20	-500,0	-2463,3	149,2	-0,4	-6,4	Ok
67	20	-600,0	-2416,9	361,0	-0,4	-6,4	Ok
67	20	-700,0	-2363,3	406,2	-0,4	-6,2	Ok
67	20	-800,0	-2302,5	359,7	-0,4	-6,1	Ok
67	20	-900,0	-2231,6	275,9	-0,4	-6,2	Ok
67	20	-1000,0	-2149,3	189,2	-0,4	-6,0	Ok
67	20	-1100,0	-2062,5	115,1	-0,4	-5,7	Ok
67	20	-1200,0	-1975,9	58,8	-0,4	-5,5	Ok
67	20	-1300,0	-1889,5	20,4	-0,3	-5,2	Ok
67	20	-1400,0	-1803,3	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	20	-1500,0	-1717,2	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	20	-1600,0	-1631,4	18,0	-0,3	-4,5	Ok
67	20	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	-4,3	Ok
67	20	-1800,0	-1460,1	14,0	-0,3	-4,0	Ok
67	20	-1900,0	-1374,7	10,2	-0,3	-3,8	Ok

67	20	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	20	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	-3,3	Ok
67	20	-2200,0	-1119,3	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	20	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	20	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	20	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	20	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	20	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	20	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	20	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	20	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 1

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	1	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	-9,0	Ok
67	1	-100,0	-2575,9	3967,2	-0,5	-7,5	Ok
67	1	-200,0	-2558,8	2363,2	-0,5	-7,2	Ok
67	1	-300,0	-2534,2	1138,8	-0,5	-6,8	Ok
67	1	-400,0	-2502,4	320,8	-0,4	-6,6	Ok
67	1	-500,0	-2463,3	149,2	-0,4	-6,4	Ok
67	1	-600,0	-2416,9	361,0	-0,4	-6,4	Ok
67	1	-700,0	-2363,3	406,2	-0,4	-6,2	Ok
67	1	-800,0	-2302,5	359,7	-0,4	-6,1	Ok
67	1	-900,0	-2231,6	275,9	-0,4	-6,2	Ok
67	1	-1000,0	-2149,3	189,2	-0,4	-6,0	Ok
67	1	-1100,0	-2062,5	115,1	-0,4	-5,7	Ok
67	1	-1200,0	-1975,9	58,8	-0,4	-5,5	Ok
67	1	-1300,0	-1889,5	20,4	-0,3	-5,2	Ok
67	1	-1400,0	-1803,3	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	1	-1500,0	-1717,2	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	1	-1600,0	-1631,4	18,0	-0,3	-4,5	Ok
67	1	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	-4,3	Ok
67	1	-1800,0	-1460,1	14,0	-0,3	-4,0	Ok
67	1	-1900,0	-1374,7	10,2	-0,3	-3,8	Ok
67	1	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	1	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	-3,3	Ok
67	1	-2200,0	-1119,3	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	1	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	1	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	1	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	1	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	1	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	1	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	1	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	1	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 10

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	10	0,0	-2589,0	5662,2	-0,6	-9,0	Ok
67	10	-100,0	-2576,3	3881,8	-0,5	-7,5	Ok
67	10	-200,0	-2559,2	2309,3	-0,5	-7,1	Ok
67	10	-300,0	-2534,7	1110,0	-0,5	-6,8	Ok
67	10	-400,0	-2502,8	309,6	-0,4	-6,6	Ok
67	10	-500,0	-2463,7	149,2	-0,4	-6,4	Ok
67	10	-600,0	-2417,3	355,7	-0,4	-6,4	Ok
67	10	-700,0	-2363,7	399,0	-0,4	-6,2	Ok
67	10	-800,0	-2302,9	352,9	-0,4	-6,1	Ok
67	10	-900,0	-2231,9	270,3	-0,4	-6,2	Ok
67	10	-1000,0	-2149,7	185,2	-0,4	-6,0	Ok
67	10	-1100,0	-2062,9	112,5	-0,4	-5,7	Ok
67	10	-1200,0	-1976,2	57,3	-0,4	-5,5	Ok
67	10	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	-5,2	Ok

67	10	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	-5,0	Ok
67	10	-1500,0	-1717,5	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	10	-1600,0	-1631,6	17,7	-0,3	-4,5	Ok
67	10	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	-4,3	Ok
67	10	-1800,0	-1460,4	13,8	-0,3	-4,0	Ok
67	10	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	-3,8	Ok
67	10	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	-3,6	Ok
67	10	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	10	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	10	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	10	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	10	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	10	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	10	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	10	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	10	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	10	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 11

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	11	0,0	-2589,7	5611,9	-0,6	-9,0	Ok
67	11	-100,0	-2577,0	3832,9	-0,5	-7,5	Ok
67	11	-200,0	-2559,8	2267,8	-0,5	-7,1	Ok
67	11	-300,0	-2535,3	1079,0	-0,5	-6,8	Ok
67	11	-400,0	-2503,5	289,1	-0,4	-6,6	Ok
67	11	-500,0	-2464,3	161,0	-0,4	-6,4	Ok
67	11	-600,0	-2417,9	361,1	-0,4	-6,4	Ok
67	11	-700,0	-2364,3	400,3	-0,4	-6,2	Ok
67	11	-800,0	-2303,5	351,9	-0,4	-6,1	Ok
67	11	-900,0	-2232,5	268,4	-0,4	-6,2	Ok
67	11	-1000,0	-2150,2	183,2	-0,4	-6,0	Ok
67	11	-1100,0	-2063,4	110,8	-0,4	-5,7	Ok
67	11	-1200,0	-1976,7	56,0	-0,4	-5,5	Ok
67	11	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	-5,2	Ok
67	11	-1400,0	-1804,0	3,4	-0,3	-5,0	Ok
67	11	-1500,0	-1718,0	14,4	-0,3	-4,7	Ok
67	11	-1600,0	-1632,0	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	11	-1700,0	-1546,3	16,8	-0,3	-4,3	Ok
67	11	-1800,0	-1460,7	13,7	-0,3	-4,0	Ok
67	11	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	-3,8	Ok
67	11	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	-3,6	Ok
67	11	-2100,0	-1204,9	3,6	-0,2	-3,3	Ok
67	11	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	11	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	-2,9	Ok
67	11	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	11	-2500,0	-865,4	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	11	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	11	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	11	-2800,0	-611,7	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	11	-2900,0	-527,3	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	11	-3000,0	-527,3	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 12

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	12	0,0	-2589,0	5639,1	-0,6	-9,0	Ok
67	12	-100,0	-2576,3	3866,7	-0,5	-7,5	Ok
67	12	-200,0	-2559,2	2300,9	-0,5	-7,1	Ok
67	12	-300,0	-2534,7	1106,6	-0,5	-6,8	Ok
67	12	-400,0	-2502,8	309,3	-0,4	-6,6	Ok
67	12	-500,0	-2463,7	147,9	-0,4	-6,4	Ok
67	12	-600,0	-2417,3	353,8	-0,4	-6,4	Ok
67	12	-700,0	-2363,7	397,1	-0,4	-6,2	Ok

67	12	-800,0	-2302,9	351,3	-0,4	-6,1	Ok
67	12	-900,0	-2231,9	269,2	-0,4	-6,2	Ok
67	12	-1000,0	-2149,7	184,5	-0,4	-6,0	Ok
67	12	-1100,0	-2062,9	112,1	-0,4	-5,7	Ok
67	12	-1200,0	-1976,2	57,1	-0,4	-5,5	Ok
67	12	-1300,0	-1889,8	19,7	-0,3	-5,2	Ok
67	12	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	-5,0	Ok
67	12	-1500,0	-1717,5	14,0	-0,3	-4,7	Ok
67	12	-1600,0	-1631,6	17,6	-0,3	-4,5	Ok
67	12	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	-4,3	Ok
67	12	-1800,0	-1460,4	13,7	-0,3	-4,0	Ok
67	12	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	-3,8	Ok
67	12	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	-3,6	Ok
67	12	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	12	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	12	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	12	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	12	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	12	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	12	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	12	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	12	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	12	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 13

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	13	0,0	-2589,6	5591,7	-0,6	-8,9	Ok
67	13	-100,0	-2576,9	3820,8	-0,5	-7,5	Ok
67	13	-200,0	-2559,8	2262,0	-0,5	-7,1	Ok
67	13	-300,0	-2535,3	1077,5	-0,5	-6,8	Ok
67	13	-400,0	-2503,4	290,1	-0,4	-6,6	Ok
67	13	-500,0	-2464,3	159,0	-0,4	-6,4	Ok
67	13	-600,0	-2417,9	358,8	-0,4	-6,4	Ok
67	13	-700,0	-2364,2	398,3	-0,4	-6,2	Ok
67	13	-800,0	-2303,4	350,4	-0,4	-6,1	Ok
67	13	-900,0	-2232,5	267,4	-0,4	-6,2	Ok
67	13	-1000,0	-2150,2	182,5	-0,4	-6,0	Ok
67	13	-1100,0	-2063,4	110,5	-0,4	-5,7	Ok
67	13	-1200,0	-1976,7	55,9	-0,4	-5,5	Ok
67	13	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	-5,2	Ok
67	13	-1400,0	-1804,0	3,3	-0,3	-5,0	Ok
67	13	-1500,0	-1717,9	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	13	-1600,0	-1632,0	17,7	-0,3	-4,5	Ok
67	13	-1700,0	-1546,3	16,7	-0,3	-4,3	Ok
67	13	-1800,0	-1460,7	13,6	-0,3	-4,0	Ok
67	13	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	-3,8	Ok
67	13	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	-3,6	Ok
67	13	-2100,0	-1204,8	3,6	-0,2	-3,3	Ok
67	13	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	13	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	-2,9	Ok
67	13	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	13	-2500,0	-865,3	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	13	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	13	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	13	-2800,0	-611,7	0,2	-0,1	-1,7	Ok
67	13	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	13	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 14

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	14	0,0	-2588,8	5704,4	-0,6	-9,0	Ok
67	14	-100,0	-2576,1	3912,9	-0,5	-7,5	Ok

67	14	-200,0	-2559,0	2329,5	-0,5	-7,1	Ok
67	14	-300,0	-2534,5	1121,4	-0,5	-6,8	Ok
67	14	-400,0	-2502,6	314,5	-0,4	-6,6	Ok
67	14	-500,0	-2463,5	148,4	-0,4	-6,4	Ok
67	14	-600,0	-2417,1	357,1	-0,4	-6,4	Ok
67	14	-700,0	-2363,5	401,3	-0,4	-6,2	Ok
67	14	-800,0	-2302,7	355,2	-0,4	-6,1	Ok
67	14	-900,0	-2231,8	272,3	-0,4	-6,2	Ok
67	14	-1000,0	-2149,5	186,6	-0,4	-6,0	Ok
67	14	-1100,0	-2062,7	113,5	-0,4	-5,7	Ok
67	14	-1200,0	-1976,1	57,9	-0,4	-5,5	Ok
67	14	-1300,0	-1889,7	20,0	-0,3	-5,2	Ok
67	14	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	14	-1500,0	-1717,4	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	14	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	14	-1700,0	-1545,8	16,9	-0,3	-4,3	Ok
67	14	-1800,0	-1460,3	13,8	-0,3	-4,0	Ok
67	14	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	14	-2000,0	-1289,6	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	14	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	14	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	14	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	14	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	14	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	14	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	14	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	14	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	14	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	14	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 15

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	15	0,0	-2589,3	5681,5	-0,6	-9,0	Ok
67	15	-100,0	-2576,6	3886,4	-0,5	-7,5	Ok
67	15	-200,0	-2559,5	2304,6	-0,5	-7,1	Ok
67	15	-300,0	-2535,0	1101,2	-0,5	-6,8	Ok
67	15	-400,0	-2503,1	300,1	-0,4	-6,6	Ok
67	15	-500,0	-2464,0	157,7	-0,4	-6,4	Ok
67	15	-600,0	-2417,6	362,0	-0,4	-6,4	Ok
67	15	-700,0	-2363,9	403,2	-0,4	-6,2	Ok
67	15	-800,0	-2303,1	355,3	-0,4	-6,1	Ok
67	15	-900,0	-2232,2	271,6	-0,4	-6,2	Ok
67	15	-1000,0	-2149,9	185,6	-0,4	-6,0	Ok
67	15	-1100,0	-2063,1	112,5	-0,4	-5,7	Ok
67	15	-1200,0	-1976,5	57,0	-0,4	-5,5	Ok
67	15	-1300,0	-1890,0	19,4	-0,3	-5,2	Ok
67	15	-1400,0	-1803,8	3,2	-0,3	-5,0	Ok
67	15	-1500,0	-1717,7	14,4	-0,3	-4,7	Ok
67	15	-1600,0	-1631,8	17,9	-0,3	-4,5	Ok
67	15	-1700,0	-1546,1	17,0	-0,3	-4,3	Ok
67	15	-1800,0	-1460,5	13,8	-0,3	-4,0	Ok
67	15	-1900,0	-1375,1	10,0	-0,3	-3,8	Ok
67	15	-2000,0	-1289,8	6,5	-0,2	-3,6	Ok
67	15	-2100,0	-1204,7	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	15	-2200,0	-1119,7	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	15	-2300,0	-1034,8	0,3	-0,2	-2,9	Ok
67	15	-2400,0	-949,9	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	15	-2500,0	-865,2	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	15	-2600,0	-780,6	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	15	-2700,0	-696,1	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	15	-2800,0	-611,6	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	15	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	15	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 16

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	16	0,0	-2588,7	5725,4	-0,6	-9,0	Ok
67	16	-100,0	-2576,0	3929,0	-0,5	-7,5	Ok
67	16	-200,0	-2558,9	2340,6	-0,5	-7,1	Ok
67	16	-300,0	-2534,4	1128,1	-0,5	-6,8	Ok
67	16	-400,0	-2502,5	317,8	-0,4	-6,6	Ok
67	16	-500,0	-2463,4	147,4	-0,4	-6,4	Ok
67	16	-600,0	-2417,0	357,4	-0,4	-6,4	Ok
67	16	-700,0	-2363,4	402,2	-0,4	-6,2	Ok
67	16	-800,0	-2302,6	356,2	-0,4	-6,1	Ok
67	16	-900,0	-2231,7	273,2	-0,4	-6,2	Ok
67	16	-1000,0	-2149,5	187,4	-0,4	-6,0	Ok
67	16	-1100,0	-2062,6	114,0	-0,4	-5,7	Ok
67	16	-1200,0	-1976,0	58,2	-0,4	-5,5	Ok
67	16	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	16	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	16	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	16	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	16	-1700,0	-1545,7	17,0	-0,3	-4,3	Ok
67	16	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	16	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	16	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	16	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	16	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	16	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	16	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	16	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	16	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	16	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	16	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	16	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	16	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 17

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	17	0,0	-2589,0	5731,8	-0,6	-9,0	Ok
67	17	-100,0	-2576,2	3926,1	-0,5	-7,5	Ok
67	17	-200,0	-2559,1	2332,6	-0,5	-7,1	Ok
67	17	-300,0	-2534,6	1118,6	-0,5	-6,8	Ok
67	17	-400,0	-2502,7	309,3	-0,4	-6,6	Ok
67	17	-500,0	-2463,6	154,4	-0,4	-6,4	Ok
67	17	-600,0	-2417,2	362,1	-0,4	-6,4	Ok
67	17	-700,0	-2363,6	405,1	-0,4	-6,2	Ok
67	17	-800,0	-2302,8	357,7	-0,4	-6,1	Ok
67	17	-900,0	-2231,9	273,8	-0,4	-6,2	Ok
67	17	-1000,0	-2149,6	187,4	-0,4	-6,0	Ok
67	17	-1100,0	-2062,8	113,7	-0,4	-5,7	Ok
67	17	-1200,0	-1976,2	57,8	-0,4	-5,5	Ok
67	17	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	-5,2	Ok
67	17	-1400,0	-1803,5	3,0	-0,3	-5,0	Ok
67	17	-1500,0	-1717,5	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	17	-1600,0	-1631,6	18,0	-0,3	-4,5	Ok
67	17	-1700,0	-1545,9	17,1	-0,3	-4,3	Ok
67	17	-1800,0	-1460,3	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	17	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	17	-2000,0	-1289,7	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	17	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	17	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	17	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	17	-2400,0	-949,8	0,4	-0,2	-2,6	Ok



67	17	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	17	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	17	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	17	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	17	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	17	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 18

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	18	0,0	-2588,7	5711,9	-0,6	-9,0	Ok
67	18	-100,0	-2576,0	3920,7	-0,5	-7,5	Ok
67	18	-200,0	-2558,9	2336,4	-0,5	-7,1	Ok
67	18	-300,0	-2534,4	1126,8	-0,5	-6,8	Ok
67	18	-400,0	-2502,5	318,3	-0,4	-6,6	Ok
67	18	-500,0	-2463,4	146,3	-0,4	-6,4	Ok
67	18	-600,0	-2417,0	356,0	-0,4	-6,4	Ok
67	18	-700,0	-2363,4	400,9	-0,4	-6,2	Ok
67	18	-800,0	-2302,6	355,2	-0,4	-6,1	Ok
67	18	-900,0	-2231,7	272,6	-0,4	-6,2	Ok
67	18	-1000,0	-2149,4	187,0	-0,4	-6,0	Ok
67	18	-1100,0	-2062,6	113,8	-0,4	-5,7	Ok
67	18	-1200,0	-1976,0	58,1	-0,4	-5,5	Ok
67	18	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	18	-1400,0	-1803,3	2,6	-0,3	-5,0	Ok
67	18	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	18	-1600,0	-1631,4	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	18	-1700,0	-1545,7	16,9	-0,3	-4,3	Ok
67	18	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	18	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	18	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	18	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	18	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	18	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	18	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	18	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	18	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	18	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	18	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	18	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	18	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 19

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cmq)	<b>Stato</b>
67	19	0,0	-2588,7	5775,1	-0,6	-9,0	Ok
67	19	-100,0	-2576,0	3960,1	-0,5	-7,5	Ok
67	19	-200,0	-2558,8	2356,6	-0,5	-7,2	Ok
67	19	-300,0	-2534,3	1133,5	-0,5	-6,8	Ok
67	19	-400,0	-2502,5	317,0	-0,4	-6,6	Ok
67	19	-500,0	-2463,3	151,6	-0,4	-6,4	Ok
67	19	-600,0	-2416,9	362,3	-0,4	-6,4	Ok
67	19	-700,0	-2363,3	406,7	-0,4	-6,2	Ok
67	19	-800,0	-2302,6	359,8	-0,4	-6,1	Ok
67	19	-900,0	-2231,6	275,7	-0,4	-6,2	Ok
67	19	-1000,0	-2149,4	188,9	-0,4	-6,0	Ok
67	19	-1100,0	-2062,6	114,8	-0,4	-5,7	Ok
67	19	-1200,0	-1976,0	58,5	-0,4	-5,5	Ok
67	19	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	19	-1400,0	-1803,3	2,8	-0,3	-5,0	Ok
67	19	-1500,0	-1717,3	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	19	-1600,0	-1631,4	18,1	-0,3	-4,5	Ok
67	19	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	-4,3	Ok
67	19	-1800,0	-1460,2	14,0	-0,3	-4,0	Ok

67	19	-1900,0	-1374,8	10,2	-0,3	-3,8	Ok
67	19	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	19	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	-3,3	Ok
67	19	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	19	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	19	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	19	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	19	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	19	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	19	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	19	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	19	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 2

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	2	0,0	-2588,7	5711,9	-0,6	-9,0	Ok
67	2	-100,0	-2576,0	3920,7	-0,5	-7,5	Ok
67	2	-200,0	-2558,9	2336,4	-0,5	-7,1	Ok
67	2	-300,0	-2534,4	1126,8	-0,5	-6,8	Ok
67	2	-400,0	-2502,5	318,3	-0,4	-6,6	Ok
67	2	-500,0	-2463,4	146,3	-0,4	-6,4	Ok
67	2	-600,0	-2417,0	356,0	-0,4	-6,4	Ok
67	2	-700,0	-2363,4	400,9	-0,4	-6,2	Ok
67	2	-800,0	-2302,6	355,2	-0,4	-6,1	Ok
67	2	-900,0	-2231,7	272,6	-0,4	-6,2	Ok
67	2	-1000,0	-2149,4	187,0	-0,4	-6,0	Ok
67	2	-1100,0	-2062,6	113,8	-0,4	-5,7	Ok
67	2	-1200,0	-1976,0	58,1	-0,4	-5,5	Ok
67	2	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	2	-1400,0	-1803,3	2,6	-0,3	-5,0	Ok
67	2	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	2	-1600,0	-1631,4	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	2	-1700,0	-1545,7	16,9	-0,3	-4,3	Ok
67	2	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	2	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	2	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	2	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	2	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	2	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	2	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	2	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	2	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	2	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	2	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	2	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	2	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 3

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	3	0,0	-2588,7	5775,1	-0,6	-9,0	Ok
67	3	-100,0	-2576,0	3960,1	-0,5	-7,5	Ok
67	3	-200,0	-2558,8	2356,6	-0,5	-7,2	Ok
67	3	-300,0	-2534,3	1133,5	-0,5	-6,8	Ok
67	3	-400,0	-2502,5	317,0	-0,4	-6,6	Ok
67	3	-500,0	-2463,3	151,6	-0,4	-6,4	Ok
67	3	-600,0	-2416,9	362,3	-0,4	-6,4	Ok
67	3	-700,0	-2363,3	406,7	-0,4	-6,2	Ok
67	3	-800,0	-2302,6	359,8	-0,4	-6,1	Ok
67	3	-900,0	-2231,6	275,7	-0,4	-6,2	Ok
67	3	-1000,0	-2149,4	188,9	-0,4	-6,0	Ok
67	3	-1100,0	-2062,6	114,8	-0,4	-5,7	Ok
67	3	-1200,0	-1976,0	58,5	-0,4	-5,5	Ok

67	3	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	3	-1400,0	-1803,3	2,8	-0,3	-5,0	Ok
67	3	-1500,0	-1717,3	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	3	-1600,0	-1631,4	18,1	-0,3	-4,5	Ok
67	3	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	-4,3	Ok
67	3	-1800,0	-1460,2	14,0	-0,3	-4,0	Ok
67	3	-1900,0	-1374,8	10,2	-0,3	-3,8	Ok
67	3	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	3	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	-3,3	Ok
67	3	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	3	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	3	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	3	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	3	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	3	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	3	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	3	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	3	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 4

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm <sup>2</sup> )	Ten.SLE A (daN/cm <sup>2</sup> )	Stato
67	4	0,0	-2588,7	5725,4	-0,6	-9,0	Ok
67	4	-100,0	-2576,0	3929,0	-0,5	-7,5	Ok
67	4	-200,0	-2558,9	2340,6	-0,5	-7,1	Ok
67	4	-300,0	-2534,4	1128,1	-0,5	-6,8	Ok
67	4	-400,0	-2502,5	317,8	-0,4	-6,6	Ok
67	4	-500,0	-2463,4	147,4	-0,4	-6,4	Ok
67	4	-600,0	-2417,0	357,4	-0,4	-6,4	Ok
67	4	-700,0	-2363,4	402,2	-0,4	-6,2	Ok
67	4	-800,0	-2302,6	356,2	-0,4	-6,1	Ok
67	4	-900,0	-2231,7	273,2	-0,4	-6,2	Ok
67	4	-1000,0	-2149,5	187,4	-0,4	-6,0	Ok
67	4	-1100,0	-2062,6	114,0	-0,4	-5,7	Ok
67	4	-1200,0	-1976,0	58,2	-0,4	-5,5	Ok
67	4	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	-5,2	Ok
67	4	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	4	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	4	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	4	-1700,0	-1545,7	17,0	-0,3	-4,3	Ok
67	4	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	4	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	4	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	4	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	4	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	4	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	4	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	4	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	4	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	4	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	4	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	4	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	4	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 5

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cm <sup>2</sup> )	Ten.SLE A (daN/cm <sup>2</sup> )	Stato
67	5	0,0	-2589,0	5731,8	-0,6	-9,0	Ok
67	5	-100,0	-2576,2	3926,1	-0,5	-7,5	Ok
67	5	-200,0	-2559,1	2332,6	-0,5	-7,1	Ok
67	5	-300,0	-2534,6	1118,6	-0,5	-6,8	Ok
67	5	-400,0	-2502,7	309,3	-0,4	-6,6	Ok
67	5	-500,0	-2463,6	154,4	-0,4	-6,4	Ok
67	5	-600,0	-2417,2	362,1	-0,4	-6,4	Ok

67	5	-700,0	-2363,6	405,1	-0,4	-6,2	Ok
67	5	-800,0	-2302,8	357,7	-0,4	-6,1	Ok
67	5	-900,0	-2231,9	273,8	-0,4	-6,2	Ok
67	5	-1000,0	-2149,6	187,4	-0,4	-6,0	Ok
67	5	-1100,0	-2062,8	113,7	-0,4	-5,7	Ok
67	5	-1200,0	-1976,2	57,8	-0,4	-5,5	Ok
67	5	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	-5,2	Ok
67	5	-1400,0	-1803,5	3,0	-0,3	-5,0	Ok
67	5	-1500,0	-1717,5	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	5	-1600,0	-1631,6	18,0	-0,3	-4,5	Ok
67	5	-1700,0	-1545,9	17,1	-0,3	-4,3	Ok
67	5	-1800,0	-1460,3	13,9	-0,3	-4,0	Ok
67	5	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	5	-2000,0	-1289,7	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	5	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	5	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	5	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	5	-2400,0	-949,8	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	5	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	5	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	5	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	5	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	5	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	5	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 6

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	6	0,0	-2588,8	5704,4	-0,6	-9,0	Ok
67	6	-100,0	-2576,1	3912,9	-0,5	-7,5	Ok
67	6	-200,0	-2559,0	2329,5	-0,5	-7,1	Ok
67	6	-300,0	-2534,5	1121,4	-0,5	-6,8	Ok
67	6	-400,0	-2502,6	314,5	-0,4	-6,6	Ok
67	6	-500,0	-2463,5	148,4	-0,4	-6,4	Ok
67	6	-600,0	-2417,1	357,1	-0,4	-6,4	Ok
67	6	-700,0	-2363,5	401,3	-0,4	-6,2	Ok
67	6	-800,0	-2302,7	355,2	-0,4	-6,1	Ok
67	6	-900,0	-2231,8	272,3	-0,4	-6,2	Ok
67	6	-1000,0	-2149,5	186,6	-0,4	-6,0	Ok
67	6	-1100,0	-2062,7	113,5	-0,4	-5,7	Ok
67	6	-1200,0	-1976,1	57,9	-0,4	-5,5	Ok
67	6	-1300,0	-1889,7	20,0	-0,3	-5,2	Ok
67	6	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	-5,0	Ok
67	6	-1500,0	-1717,4	14,1	-0,3	-4,7	Ok
67	6	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	-4,5	Ok
67	6	-1700,0	-1545,8	16,9	-0,3	-4,3	Ok
67	6	-1800,0	-1460,3	13,8	-0,3	-4,0	Ok
67	6	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	-3,8	Ok
67	6	-2000,0	-1289,6	6,6	-0,2	-3,6	Ok
67	6	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	6	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	-3,1	Ok
67	6	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	6	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	6	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	6	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	6	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	6	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	6	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	6	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 7

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	7	0,0	-2589,3	5681,5	-0,6	-9,0	Ok

67	7	-100,0	-2576,6	3886,4	-0,5	-7,5	Ok
67	7	-200,0	-2559,5	2304,6	-0,5	-7,1	Ok
67	7	-300,0	-2535,0	1101,2	-0,5	-6,8	Ok
67	7	-400,0	-2503,1	300,1	-0,4	-6,6	Ok
67	7	-500,0	-2464,0	157,7	-0,4	-6,4	Ok
67	7	-600,0	-2417,6	362,0	-0,4	-6,4	Ok
67	7	-700,0	-2363,9	403,2	-0,4	-6,2	Ok
67	7	-800,0	-2303,1	355,3	-0,4	-6,1	Ok
67	7	-900,0	-2232,2	271,6	-0,4	-6,2	Ok
67	7	-1000,0	-2149,9	185,6	-0,4	-6,0	Ok
67	7	-1100,0	-2063,1	112,5	-0,4	-5,7	Ok
67	7	-1200,0	-1976,5	57,0	-0,4	-5,5	Ok
67	7	-1300,0	-1890,0	19,4	-0,3	-5,2	Ok
67	7	-1400,0	-1803,8	3,2	-0,3	-5,0	Ok
67	7	-1500,0	-1717,7	14,4	-0,3	-4,7	Ok
67	7	-1600,0	-1631,8	17,9	-0,3	-4,5	Ok
67	7	-1700,0	-1546,1	17,0	-0,3	-4,3	Ok
67	7	-1800,0	-1460,5	13,8	-0,3	-4,0	Ok
67	7	-1900,0	-1375,1	10,0	-0,3	-3,8	Ok
67	7	-2000,0	-1289,8	6,5	-0,2	-3,6	Ok
67	7	-2100,0	-1204,7	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	7	-2200,0	-1119,7	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	7	-2300,0	-1034,8	0,3	-0,2	-2,9	Ok
67	7	-2400,0	-949,9	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	7	-2500,0	-865,2	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	7	-2600,0	-780,6	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	7	-2700,0	-696,1	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	7	-2800,0	-611,6	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	7	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	7	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Plinto n. 8

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE A</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Stato</b>
67	8	0,0	-2589,0	5639,1	-0,6	-9,0	Ok
67	8	-100,0	-2576,3	3866,7	-0,5	-7,5	Ok
67	8	-200,0	-2559,2	2300,9	-0,5	-7,1	Ok
67	8	-300,0	-2534,7	1106,6	-0,5	-6,8	Ok
67	8	-400,0	-2502,8	309,3	-0,4	-6,6	Ok
67	8	-500,0	-2463,7	147,9	-0,4	-6,4	Ok
67	8	-600,0	-2417,3	353,8	-0,4	-6,4	Ok
67	8	-700,0	-2363,7	397,1	-0,4	-6,2	Ok
67	8	-800,0	-2302,9	351,3	-0,4	-6,1	Ok
67	8	-900,0	-2231,9	269,2	-0,4	-6,2	Ok
67	8	-1000,0	-2149,7	184,5	-0,4	-6,0	Ok
67	8	-1100,0	-2062,9	112,1	-0,4	-5,7	Ok
67	8	-1200,0	-1976,2	57,1	-0,4	-5,5	Ok
67	8	-1300,0	-1889,8	19,7	-0,3	-5,2	Ok
67	8	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	-5,0	Ok
67	8	-1500,0	-1717,5	14,0	-0,3	-4,7	Ok
67	8	-1600,0	-1631,6	17,6	-0,3	-4,5	Ok
67	8	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	-4,3	Ok
67	8	-1800,0	-1460,4	13,7	-0,3	-4,0	Ok
67	8	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	-3,8	Ok
67	8	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	-3,6	Ok
67	8	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	-3,3	Ok
67	8	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	8	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	-2,9	Ok
67	8	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	-2,6	Ok
67	8	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	8	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	8	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	8	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	-1,7	Ok
67	8	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	-1,5	Ok

67 8 -3000,0 -527,1 0,0 -0,1 -1,5 Ok

Plinto n. 9

Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cmq)	Ten.SLE A (daN/cmq)	Stato
67	9	0,0	-2589,6	5591,7	-0,6	-8,9	Ok
67	9	-100,0	-2576,9	3820,8	-0,5	-7,5	Ok
67	9	-200,0	-2559,8	2262,0	-0,5	-7,1	Ok
67	9	-300,0	-2535,3	1077,5	-0,5	-6,8	Ok
67	9	-400,0	-2503,4	290,1	-0,4	-6,6	Ok
67	9	-500,0	-2464,3	159,0	-0,4	-6,4	Ok
67	9	-600,0	-2417,9	358,8	-0,4	-6,4	Ok
67	9	-700,0	-2364,2	398,3	-0,4	-6,2	Ok
67	9	-800,0	-2303,4	350,4	-0,4	-6,1	Ok
67	9	-900,0	-2232,5	267,4	-0,4	-6,2	Ok
67	9	-1000,0	-2150,2	182,5	-0,4	-6,0	Ok
67	9	-1100,0	-2063,4	110,5	-0,4	-5,7	Ok
67	9	-1200,0	-1976,7	55,9	-0,4	-5,5	Ok
67	9	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	-5,2	Ok
67	9	-1400,0	-1804,0	3,3	-0,3	-5,0	Ok
67	9	-1500,0	-1717,9	14,3	-0,3	-4,7	Ok
67	9	-1600,0	-1632,0	17,7	-0,3	-4,5	Ok
67	9	-1700,0	-1546,3	16,7	-0,3	-4,3	Ok
67	9	-1800,0	-1460,7	13,6	-0,3	-4,0	Ok
67	9	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	-3,8	Ok
67	9	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	-3,6	Ok
67	9	-2100,0	-1204,8	3,6	-0,2	-3,3	Ok
67	9	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	-3,1	Ok
67	9	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	-2,9	Ok
67	9	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	-2,6	Ok
67	9	-2500,0	-865,3	0,6	-0,2	-2,4	Ok
67	9	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	-2,2	Ok
67	9	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	-1,9	Ok
67	9	-2800,0	-611,7	0,2	-0,1	-1,7	Ok
67	9	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	-1,5	Ok
67	9	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	-1,5	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

PI.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Ten.SLE C (daN/cmq)	Ten.SLE A (daN/cmq)
1	67	1	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	-9,0

Valori massimi:

Ten.massima CLS = 0,6 daN/cmq < Ten. lim. CLS Ok  
 Ten.massima acciaio = -9,0 daN/cmq < Ten. lim. acciaio Ok

Combinazioni di tipo: **SLE condizioni frequenti.**

Fessure: Wk amm. < 0,3 mm

Plinto n. 20

Cmb.	Palo	Quota(cm) (cm)	N (daN)	M (mm)	Wk	Stato
68	20	0,0	-2588,6	5781,4	0,0000	Ok
68	20	-100,0	-2575,9	3967,2	0,0000	Ok
68	20	-200,0	-2558,8	2363,2	0,0000	Ok
68	20	-300,0	-2534,2	1138,8	0,0000	Ok
68	20	-400,0	-2502,4	320,8	0,0000	Ok
68	20	-500,0	-2463,3	149,2	0,0000	Ok
68	20	-600,0	-2416,9	361,0	0,0000	Ok
68	20	-700,0	-2363,3	406,2	0,0000	Ok
68	20	-800,0	-2302,5	359,7	0,0000	Ok
68	20	-900,0	-2231,6	275,9	0,0000	Ok
68	20	-1000,0	-2149,3	189,2	0,0000	Ok
68	20	-1100,0	-2062,5	115,1	0,0000	Ok
68	20	-1200,0	-1975,9	58,8	0,0000	Ok

68	20	-1300,0	-1889,5	20,4	0,0000	Ok
68	20	-1400,0	-1803,3	2,7	0,0000	Ok
68	20	-1500,0	-1717,2	14,3	0,0000	Ok
68	20	-1600,0	-1631,4	18,0	0,0000	Ok
68	20	-1700,0	-1545,7	17,2	0,0000	Ok
68	20	-1800,0	-1460,1	14,0	0,0000	Ok
68	20	-1900,0	-1374,7	10,2	0,0000	Ok
68	20	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	20	-2100,0	-1204,4	3,8	0,0000	Ok
68	20	-2200,0	-1119,3	1,7	0,0000	Ok
68	20	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	20	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	20	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	20	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	20	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	20	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	20	-2900,0	-527,0	0,1	0,0000	Ok
68	20	-3000,0	-527,0	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 1

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota(cm)</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
68	1	0,0	-2588,6	5781,4	0,0000	Ok
68	1	-100,0	-2575,9	3967,2	0,0000	Ok
68	1	-200,0	-2558,8	2363,2	0,0000	Ok
68	1	-300,0	-2534,2	1138,8	0,0000	Ok
68	1	-400,0	-2502,4	320,8	0,0000	Ok
68	1	-500,0	-2463,3	149,2	0,0000	Ok
68	1	-600,0	-2416,9	361,0	0,0000	Ok
68	1	-700,0	-2363,3	406,2	0,0000	Ok
68	1	-800,0	-2302,5	359,7	0,0000	Ok
68	1	-900,0	-2231,6	275,9	0,0000	Ok
68	1	-1000,0	-2149,3	189,2	0,0000	Ok
68	1	-1100,0	-2062,5	115,1	0,0000	Ok
68	1	-1200,0	-1975,9	58,8	0,0000	Ok
68	1	-1300,0	-1889,5	20,4	0,0000	Ok
68	1	-1400,0	-1803,3	2,7	0,0000	Ok
68	1	-1500,0	-1717,2	14,3	0,0000	Ok
68	1	-1600,0	-1631,4	18,0	0,0000	Ok
68	1	-1700,0	-1545,7	17,2	0,0000	Ok
68	1	-1800,0	-1460,1	14,0	0,0000	Ok
68	1	-1900,0	-1374,7	10,2	0,0000	Ok
68	1	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	1	-2100,0	-1204,4	3,8	0,0000	Ok
68	1	-2200,0	-1119,3	1,7	0,0000	Ok
68	1	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	1	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	1	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	1	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	1	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	1	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	1	-2900,0	-527,0	0,1	0,0000	Ok
68	1	-3000,0	-527,0	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 10

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota(cm)</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
68	10	0,0	-2589,0	5662,2	0,0000	Ok
68	10	-100,0	-2576,3	3881,8	0,0000	Ok
68	10	-200,0	-2559,2	2309,3	0,0000	Ok
68	10	-300,0	-2534,7	1110,0	0,0000	Ok
68	10	-400,0	-2502,8	309,6	0,0000	Ok
68	10	-500,0	-2463,7	149,2	0,0000	Ok
68	10	-600,0	-2417,3	355,7	0,0000	Ok

68	10	-700,0	-2363,7	399,0	0,0000	Ok
68	10	-800,0	-2302,9	352,9	0,0000	Ok
68	10	-900,0	-2231,9	270,3	0,0000	Ok
68	10	-1000,0	-2149,7	185,2	0,0000	Ok
68	10	-1100,0	-2062,9	112,5	0,0000	Ok
68	10	-1200,0	-1976,2	57,3	0,0000	Ok
68	10	-1300,0	-1889,8	19,8	0,0000	Ok
68	10	-1400,0	-1803,6	2,8	0,0000	Ok
68	10	-1500,0	-1717,5	14,1	0,0000	Ok
68	10	-1600,0	-1631,6	17,7	0,0000	Ok
68	10	-1700,0	-1545,9	16,8	0,0000	Ok
68	10	-1800,0	-1460,4	13,8	0,0000	Ok
68	10	-1900,0	-1375,0	10,0	0,0000	Ok
68	10	-2000,0	-1289,7	6,5	0,0000	Ok
68	10	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	10	-2200,0	-1119,5	1,6	0,0000	Ok
68	10	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	10	-2400,0	-949,8	0,3	0,0000	Ok
68	10	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	10	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	10	-2700,0	-696,0	0,5	0,0000	Ok
68	10	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	10	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	10	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 11

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	11	0,0	-2589,7	5611,9	0,0000	Ok
68	11	-100,0	-2577,0	3832,9	0,0000	Ok
68	11	-200,0	-2559,8	2267,8	0,0000	Ok
68	11	-300,0	-2535,3	1079,0	0,0000	Ok
68	11	-400,0	-2503,5	289,1	0,0000	Ok
68	11	-500,0	-2464,3	161,0	0,0000	Ok
68	11	-600,0	-2417,9	361,1	0,0000	Ok
68	11	-700,0	-2364,3	400,3	0,0000	Ok
68	11	-800,0	-2303,5	351,9	0,0000	Ok
68	11	-900,0	-2232,5	268,4	0,0000	Ok
68	11	-1000,0	-2150,2	183,2	0,0000	Ok
68	11	-1100,0	-2063,4	110,8	0,0000	Ok
68	11	-1200,0	-1976,7	56,0	0,0000	Ok
68	11	-1300,0	-1890,3	18,8	0,0000	Ok
68	11	-1400,0	-1804,0	3,4	0,0000	Ok
68	11	-1500,0	-1718,0	14,4	0,0000	Ok
68	11	-1600,0	-1632,0	17,8	0,0000	Ok
68	11	-1700,0	-1546,3	16,8	0,0000	Ok
68	11	-1800,0	-1460,7	13,7	0,0000	Ok
68	11	-1900,0	-1375,3	9,9	0,0000	Ok
68	11	-2000,0	-1290,0	6,4	0,0000	Ok
68	11	-2100,0	-1204,9	3,6	0,0000	Ok
68	11	-2200,0	-1119,8	1,6	0,0000	Ok
68	11	-2300,0	-1034,9	0,3	0,0000	Ok
68	11	-2400,0	-950,1	0,4	0,0000	Ok
68	11	-2500,0	-865,4	0,6	0,0000	Ok
68	11	-2600,0	-780,7	0,6	0,0000	Ok
68	11	-2700,0	-696,2	0,5	0,0000	Ok
68	11	-2800,0	-611,7	0,3	0,0000	Ok
68	11	-2900,0	-527,3	0,1	0,0000	Ok
68	11	-3000,0	-527,3	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 12

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	12	0,0	-2589,0	5639,1	0,0000	Ok



68	12	-100,0	-2576,3	3866,7	0,0000	Ok
68	12	-200,0	-2559,2	2300,9	0,0000	Ok
68	12	-300,0	-2534,7	1106,6	0,0000	Ok
68	12	-400,0	-2502,8	309,3	0,0000	Ok
68	12	-500,0	-2463,7	147,9	0,0000	Ok
68	12	-600,0	-2417,3	353,8	0,0000	Ok
68	12	-700,0	-2363,7	397,1	0,0000	Ok
68	12	-800,0	-2302,9	351,3	0,0000	Ok
68	12	-900,0	-2231,9	269,2	0,0000	Ok
68	12	-1000,0	-2149,7	184,5	0,0000	Ok
68	12	-1100,0	-2062,9	112,1	0,0000	Ok
68	12	-1200,0	-1976,2	57,1	0,0000	Ok
68	12	-1300,0	-1889,8	19,7	0,0000	Ok
68	12	-1400,0	-1803,6	2,8	0,0000	Ok
68	12	-1500,0	-1717,5	14,0	0,0000	Ok
68	12	-1600,0	-1631,6	17,6	0,0000	Ok
68	12	-1700,0	-1545,9	16,8	0,0000	Ok
68	12	-1800,0	-1460,4	13,7	0,0000	Ok
68	12	-1900,0	-1375,0	10,0	0,0000	Ok
68	12	-2000,0	-1289,7	6,5	0,0000	Ok
68	12	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	12	-2200,0	-1119,5	1,6	0,0000	Ok
68	12	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	12	-2400,0	-949,8	0,3	0,0000	Ok
68	12	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	12	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	12	-2700,0	-696,0	0,5	0,0000	Ok
68	12	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	12	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	12	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 13

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	13	0,0	-2589,6	5591,7	0,0000	Ok
68	13	-100,0	-2576,9	3820,8	0,0000	Ok
68	13	-200,0	-2559,8	2262,0	0,0000	Ok
68	13	-300,0	-2535,3	1077,5	0,0000	Ok
68	13	-400,0	-2503,4	290,1	0,0000	Ok
68	13	-500,0	-2464,3	159,0	0,0000	Ok
68	13	-600,0	-2417,9	358,8	0,0000	Ok
68	13	-700,0	-2364,2	398,3	0,0000	Ok
68	13	-800,0	-2303,4	350,4	0,0000	Ok
68	13	-900,0	-2232,5	267,4	0,0000	Ok
68	13	-1000,0	-2150,2	182,5	0,0000	Ok
68	13	-1100,0	-2063,4	110,5	0,0000	Ok
68	13	-1200,0	-1976,7	55,9	0,0000	Ok
68	13	-1300,0	-1890,3	18,8	0,0000	Ok
68	13	-1400,0	-1804,0	3,3	0,0000	Ok
68	13	-1500,0	-1717,9	14,3	0,0000	Ok
68	13	-1600,0	-1632,0	17,7	0,0000	Ok
68	13	-1700,0	-1546,3	16,7	0,0000	Ok
68	13	-1800,0	-1460,7	13,6	0,0000	Ok
68	13	-1900,0	-1375,3	9,9	0,0000	Ok
68	13	-2000,0	-1290,0	6,4	0,0000	Ok
68	13	-2100,0	-1204,8	3,6	0,0000	Ok
68	13	-2200,0	-1119,8	1,6	0,0000	Ok
68	13	-2300,0	-1034,9	0,3	0,0000	Ok
68	13	-2400,0	-950,1	0,4	0,0000	Ok
68	13	-2500,0	-865,3	0,6	0,0000	Ok
68	13	-2600,0	-780,7	0,6	0,0000	Ok
68	13	-2700,0	-696,2	0,5	0,0000	Ok
68	13	-2800,0	-611,7	0,2	0,0000	Ok
68	13	-2900,0	-527,2	0,1	0,0000	Ok

68	13	-3000,0	-527,2	0,0	0,0000	Ok
----	----	---------	--------	-----	--------	----

Plinto n. 14

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	14	0,0	-2588,8	5704,4	0,0000	Ok
68	14	-100,0	-2576,1	3912,9	0,0000	Ok
68	14	-200,0	-2559,0	2329,5	0,0000	Ok
68	14	-300,0	-2534,5	1121,4	0,0000	Ok
68	14	-400,0	-2502,6	314,5	0,0000	Ok
68	14	-500,0	-2463,5	148,4	0,0000	Ok
68	14	-600,0	-2417,1	357,1	0,0000	Ok
68	14	-700,0	-2363,5	401,3	0,0000	Ok
68	14	-800,0	-2302,7	355,2	0,0000	Ok
68	14	-900,0	-2231,8	272,3	0,0000	Ok
68	14	-1000,0	-2149,5	186,6	0,0000	Ok
68	14	-1100,0	-2062,7	113,5	0,0000	Ok
68	14	-1200,0	-1976,1	57,9	0,0000	Ok
68	14	-1300,0	-1889,7	20,0	0,0000	Ok
68	14	-1400,0	-1803,4	2,7	0,0000	Ok
68	14	-1500,0	-1717,4	14,1	0,0000	Ok
68	14	-1600,0	-1631,5	17,8	0,0000	Ok
68	14	-1700,0	-1545,8	16,9	0,0000	Ok
68	14	-1800,0	-1460,3	13,8	0,0000	Ok
68	14	-1900,0	-1374,9	10,1	0,0000	Ok
68	14	-2000,0	-1289,6	6,6	0,0000	Ok
68	14	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	14	-2200,0	-1119,5	1,7	0,0000	Ok
68	14	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	14	-2400,0	-949,8	0,3	0,0000	Ok
68	14	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	14	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	14	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	14	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	14	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	14	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 15

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	15	0,0	-2589,3	5681,5	0,0000	Ok
68	15	-100,0	-2576,6	3886,4	0,0000	Ok
68	15	-200,0	-2559,5	2304,6	0,0000	Ok
68	15	-300,0	-2535,0	1101,2	0,0000	Ok
68	15	-400,0	-2503,1	300,1	0,0000	Ok
68	15	-500,0	-2464,0	157,7	0,0000	Ok
68	15	-600,0	-2417,6	362,0	0,0000	Ok
68	15	-700,0	-2363,9	403,2	0,0000	Ok
68	15	-800,0	-2303,1	355,3	0,0000	Ok
68	15	-900,0	-2232,2	271,6	0,0000	Ok
68	15	-1000,0	-2149,9	185,6	0,0000	Ok
68	15	-1100,0	-2063,1	112,5	0,0000	Ok
68	15	-1200,0	-1976,5	57,0	0,0000	Ok
68	15	-1300,0	-1890,0	19,4	0,0000	Ok
68	15	-1400,0	-1803,8	3,2	0,0000	Ok
68	15	-1500,0	-1717,7	14,4	0,0000	Ok
68	15	-1600,0	-1631,8	17,9	0,0000	Ok
68	15	-1700,0	-1546,1	17,0	0,0000	Ok
68	15	-1800,0	-1460,5	13,8	0,0000	Ok
68	15	-1900,0	-1375,1	10,0	0,0000	Ok
68	15	-2000,0	-1289,8	6,5	0,0000	Ok
68	15	-2100,0	-1204,7	3,7	0,0000	Ok
68	15	-2200,0	-1119,7	1,6	0,0000	Ok
68	15	-2300,0	-1034,8	0,3	0,0000	Ok

68	15	-2400,0	-949,9	0,4	0,0000	Ok
68	15	-2500,0	-865,2	0,6	0,0000	Ok
68	15	-2600,0	-780,6	0,6	0,0000	Ok
68	15	-2700,0	-696,1	0,5	0,0000	Ok
68	15	-2800,0	-611,6	0,3	0,0000	Ok
68	15	-2900,0	-527,2	0,1	0,0000	Ok
68	15	-3000,0	-527,2	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 16

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	16	0,0	-2588,7	5725,4	0,0000	Ok
68	16	-100,0	-2576,0	3929,0	0,0000	Ok
68	16	-200,0	-2558,9	2340,6	0,0000	Ok
68	16	-300,0	-2534,4	1128,1	0,0000	Ok
68	16	-400,0	-2502,5	317,8	0,0000	Ok
68	16	-500,0	-2463,4	147,4	0,0000	Ok
68	16	-600,0	-2417,0	357,4	0,0000	Ok
68	16	-700,0	-2363,4	402,2	0,0000	Ok
68	16	-800,0	-2302,6	356,2	0,0000	Ok
68	16	-900,0	-2231,7	273,2	0,0000	Ok
68	16	-1000,0	-2149,5	187,4	0,0000	Ok
68	16	-1100,0	-2062,6	114,0	0,0000	Ok
68	16	-1200,0	-1976,0	58,2	0,0000	Ok
68	16	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	16	-1400,0	-1803,4	2,7	0,0000	Ok
68	16	-1500,0	-1717,3	14,1	0,0000	Ok
68	16	-1600,0	-1631,5	17,8	0,0000	Ok
68	16	-1700,0	-1545,7	17,0	0,0000	Ok
68	16	-1800,0	-1460,2	13,9	0,0000	Ok
68	16	-1900,0	-1374,8	10,1	0,0000	Ok
68	16	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	16	-2100,0	-1204,4	3,7	0,0000	Ok
68	16	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	16	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	16	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	16	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	16	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	16	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	16	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	16	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	16	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 17

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	17	0,0	-2589,0	5731,8	0,0000	Ok
68	17	-100,0	-2576,2	3926,1	0,0000	Ok
68	17	-200,0	-2559,1	2332,6	0,0000	Ok
68	17	-300,0	-2534,6	1118,6	0,0000	Ok
68	17	-400,0	-2502,7	309,3	0,0000	Ok
68	17	-500,0	-2463,6	154,4	0,0000	Ok
68	17	-600,0	-2417,2	362,1	0,0000	Ok
68	17	-700,0	-2363,6	405,1	0,0000	Ok
68	17	-800,0	-2302,8	357,7	0,0000	Ok
68	17	-900,0	-2231,9	273,8	0,0000	Ok
68	17	-1000,0	-2149,6	187,4	0,0000	Ok
68	17	-1100,0	-2062,8	113,7	0,0000	Ok
68	17	-1200,0	-1976,2	57,8	0,0000	Ok
68	17	-1300,0	-1889,8	19,8	0,0000	Ok
68	17	-1400,0	-1803,5	3,0	0,0000	Ok
68	17	-1500,0	-1717,5	14,3	0,0000	Ok
68	17	-1600,0	-1631,6	18,0	0,0000	Ok
68	17	-1700,0	-1545,9	17,1	0,0000	Ok

68	17	-1800,0	-1460,3	13,9	0,0000	Ok
68	17	-1900,0	-1374,9	10,1	0,0000	Ok
68	17	-2000,0	-1289,7	6,6	0,0000	Ok
68	17	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	17	-2200,0	-1119,5	1,7	0,0000	Ok
68	17	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	17	-2400,0	-949,8	0,4	0,0000	Ok
68	17	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	17	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	17	-2700,0	-696,0	0,5	0,0000	Ok
68	17	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	17	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	17	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 18

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	18	0,0	-2588,7	5711,9	0,0000	Ok
68	18	-100,0	-2576,0	3920,7	0,0000	Ok
68	18	-200,0	-2558,9	2336,4	0,0000	Ok
68	18	-300,0	-2534,4	1126,8	0,0000	Ok
68	18	-400,0	-2502,5	318,3	0,0000	Ok
68	18	-500,0	-2463,4	146,3	0,0000	Ok
68	18	-600,0	-2417,0	356,0	0,0000	Ok
68	18	-700,0	-2363,4	400,9	0,0000	Ok
68	18	-800,0	-2302,6	355,2	0,0000	Ok
68	18	-900,0	-2231,7	272,6	0,0000	Ok
68	18	-1000,0	-2149,4	187,0	0,0000	Ok
68	18	-1100,0	-2062,6	113,8	0,0000	Ok
68	18	-1200,0	-1976,0	58,1	0,0000	Ok
68	18	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	18	-1400,0	-1803,3	2,6	0,0000	Ok
68	18	-1500,0	-1717,3	14,1	0,0000	Ok
68	18	-1600,0	-1631,4	17,8	0,0000	Ok
68	18	-1700,0	-1545,7	16,9	0,0000	Ok
68	18	-1800,0	-1460,2	13,9	0,0000	Ok
68	18	-1900,0	-1374,8	10,1	0,0000	Ok
68	18	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	18	-2100,0	-1204,4	3,7	0,0000	Ok
68	18	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	18	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	18	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	18	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	18	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	18	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	18	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	18	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	18	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 19

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	19	0,0	-2588,7	5775,1	0,0000	Ok
68	19	-100,0	-2576,0	3960,1	0,0000	Ok
68	19	-200,0	-2558,8	2356,6	0,0000	Ok
68	19	-300,0	-2534,3	1133,5	0,0000	Ok
68	19	-400,0	-2502,5	317,0	0,0000	Ok
68	19	-500,0	-2463,3	151,6	0,0000	Ok
68	19	-600,0	-2416,9	362,3	0,0000	Ok
68	19	-700,0	-2363,3	406,7	0,0000	Ok
68	19	-800,0	-2302,6	359,8	0,0000	Ok
68	19	-900,0	-2231,6	275,7	0,0000	Ok
68	19	-1000,0	-2149,4	188,9	0,0000	Ok
68	19	-1100,0	-2062,6	114,8	0,0000	Ok

68	19	-1200,0	-1976,0	58,5	0,0000	Ok
68	19	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	19	-1400,0	-1803,3	2,8	0,0000	Ok
68	19	-1500,0	-1717,3	14,3	0,0000	Ok
68	19	-1600,0	-1631,4	18,1	0,0000	Ok
68	19	-1700,0	-1545,7	17,2	0,0000	Ok
68	19	-1800,0	-1460,2	14,0	0,0000	Ok
68	19	-1900,0	-1374,8	10,2	0,0000	Ok
68	19	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	19	-2100,0	-1204,4	3,8	0,0000	Ok
68	19	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	19	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	19	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	19	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	19	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	19	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	19	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	19	-2900,0	-527,0	0,1	0,0000	Ok
68	19	-3000,0	-527,0	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 2

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	2	0,0	-2588,7	5711,9	0,0000	Ok
68	2	-100,0	-2576,0	3920,7	0,0000	Ok
68	2	-200,0	-2558,9	2336,4	0,0000	Ok
68	2	-300,0	-2534,4	1126,8	0,0000	Ok
68	2	-400,0	-2502,5	318,3	0,0000	Ok
68	2	-500,0	-2463,4	146,3	0,0000	Ok
68	2	-600,0	-2417,0	356,0	0,0000	Ok
68	2	-700,0	-2363,4	400,9	0,0000	Ok
68	2	-800,0	-2302,6	355,2	0,0000	Ok
68	2	-900,0	-2231,7	272,6	0,0000	Ok
68	2	-1000,0	-2149,4	187,0	0,0000	Ok
68	2	-1100,0	-2062,6	113,8	0,0000	Ok
68	2	-1200,0	-1976,0	58,1	0,0000	Ok
68	2	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	2	-1400,0	-1803,3	2,6	0,0000	Ok
68	2	-1500,0	-1717,3	14,1	0,0000	Ok
68	2	-1600,0	-1631,4	17,8	0,0000	Ok
68	2	-1700,0	-1545,7	16,9	0,0000	Ok
68	2	-1800,0	-1460,2	13,9	0,0000	Ok
68	2	-1900,0	-1374,8	10,1	0,0000	Ok
68	2	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	2	-2100,0	-1204,4	3,7	0,0000	Ok
68	2	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	2	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	2	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	2	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	2	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	2	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	2	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	2	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	2	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 3

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	3	0,0	-2588,7	5775,1	0,0000	Ok
68	3	-100,0	-2576,0	3960,1	0,0000	Ok
68	3	-200,0	-2558,8	2356,6	0,0000	Ok
68	3	-300,0	-2534,3	1133,5	0,0000	Ok
68	3	-400,0	-2502,5	317,0	0,0000	Ok
68	3	-500,0	-2463,3	151,6	0,0000	Ok

68	3	-600,0	-2416,9	362,3	0,0000	Ok
68	3	-700,0	-2363,3	406,7	0,0000	Ok
68	3	-800,0	-2302,6	359,8	0,0000	Ok
68	3	-900,0	-2231,6	275,7	0,0000	Ok
68	3	-1000,0	-2149,4	188,9	0,0000	Ok
68	3	-1100,0	-2062,6	114,8	0,0000	Ok
68	3	-1200,0	-1976,0	58,5	0,0000	Ok
68	3	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	3	-1400,0	-1803,3	2,8	0,0000	Ok
68	3	-1500,0	-1717,3	14,3	0,0000	Ok
68	3	-1600,0	-1631,4	18,1	0,0000	Ok
68	3	-1700,0	-1545,7	17,2	0,0000	Ok
68	3	-1800,0	-1460,2	14,0	0,0000	Ok
68	3	-1900,0	-1374,8	10,2	0,0000	Ok
68	3	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	3	-2100,0	-1204,4	3,8	0,0000	Ok
68	3	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	3	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	3	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	3	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	3	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	3	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	3	-2800,0	-611,4	0,3	0,0000	Ok
68	3	-2900,0	-527,0	0,1	0,0000	Ok
68	3	-3000,0	-527,0	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 4

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota(cm)</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
68	4	0,0	-2588,7	5725,4	0,0000	Ok
68	4	-100,0	-2576,0	3929,0	0,0000	Ok
68	4	-200,0	-2558,9	2340,6	0,0000	Ok
68	4	-300,0	-2534,4	1128,1	0,0000	Ok
68	4	-400,0	-2502,5	317,8	0,0000	Ok
68	4	-500,0	-2463,4	147,4	0,0000	Ok
68	4	-600,0	-2417,0	357,4	0,0000	Ok
68	4	-700,0	-2363,4	402,2	0,0000	Ok
68	4	-800,0	-2302,6	356,2	0,0000	Ok
68	4	-900,0	-2231,7	273,2	0,0000	Ok
68	4	-1000,0	-2149,5	187,4	0,0000	Ok
68	4	-1100,0	-2062,6	114,0	0,0000	Ok
68	4	-1200,0	-1976,0	58,2	0,0000	Ok
68	4	-1300,0	-1889,6	20,2	0,0000	Ok
68	4	-1400,0	-1803,4	2,7	0,0000	Ok
68	4	-1500,0	-1717,3	14,1	0,0000	Ok
68	4	-1600,0	-1631,5	17,8	0,0000	Ok
68	4	-1700,0	-1545,7	17,0	0,0000	Ok
68	4	-1800,0	-1460,2	13,9	0,0000	Ok
68	4	-1900,0	-1374,8	10,1	0,0000	Ok
68	4	-2000,0	-1289,5	6,6	0,0000	Ok
68	4	-2100,0	-1204,4	3,7	0,0000	Ok
68	4	-2200,0	-1119,4	1,7	0,0000	Ok
68	4	-2300,0	-1034,5	0,4	0,0000	Ok
68	4	-2400,0	-949,7	0,3	0,0000	Ok
68	4	-2500,0	-865,0	0,6	0,0000	Ok
68	4	-2600,0	-780,4	0,6	0,0000	Ok
68	4	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	4	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	4	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	4	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 5

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota(cm)</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
-------------	---------------------	---------------------------	----------------------	------------------	-----------	--------------

68	5	0,0	-2589,0	5731,8	0,0000	Ok
68	5	-100,0	-2576,2	3926,1	0,0000	Ok
68	5	-200,0	-2559,1	2332,6	0,0000	Ok
68	5	-300,0	-2534,6	1118,6	0,0000	Ok
68	5	-400,0	-2502,7	309,3	0,0000	Ok
68	5	-500,0	-2463,6	154,4	0,0000	Ok
68	5	-600,0	-2417,2	362,1	0,0000	Ok
68	5	-700,0	-2363,6	405,1	0,0000	Ok
68	5	-800,0	-2302,8	357,7	0,0000	Ok
68	5	-900,0	-2231,9	273,8	0,0000	Ok
68	5	-1000,0	-2149,6	187,4	0,0000	Ok
68	5	-1100,0	-2062,8	113,7	0,0000	Ok
68	5	-1200,0	-1976,2	57,8	0,0000	Ok
68	5	-1300,0	-1889,8	19,8	0,0000	Ok
68	5	-1400,0	-1803,5	3,0	0,0000	Ok
68	5	-1500,0	-1717,5	14,3	0,0000	Ok
68	5	-1600,0	-1631,6	18,0	0,0000	Ok
68	5	-1700,0	-1545,9	17,1	0,0000	Ok
68	5	-1800,0	-1460,3	13,9	0,0000	Ok
68	5	-1900,0	-1374,9	10,1	0,0000	Ok
68	5	-2000,0	-1289,7	6,6	0,0000	Ok
68	5	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	5	-2200,0	-1119,5	1,7	0,0000	Ok
68	5	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	5	-2400,0	-949,8	0,4	0,0000	Ok
68	5	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	5	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	5	-2700,0	-696,0	0,5	0,0000	Ok
68	5	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	5	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	5	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 6

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota(cm)</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(mm)		
68	6	0,0	-2588,8	5704,4	0,0000	Ok
68	6	-100,0	-2576,1	3912,9	0,0000	Ok
68	6	-200,0	-2559,0	2329,5	0,0000	Ok
68	6	-300,0	-2534,5	1121,4	0,0000	Ok
68	6	-400,0	-2502,6	314,5	0,0000	Ok
68	6	-500,0	-2463,5	148,4	0,0000	Ok
68	6	-600,0	-2417,1	357,1	0,0000	Ok
68	6	-700,0	-2363,5	401,3	0,0000	Ok
68	6	-800,0	-2302,7	355,2	0,0000	Ok
68	6	-900,0	-2231,8	272,3	0,0000	Ok
68	6	-1000,0	-2149,5	186,6	0,0000	Ok
68	6	-1100,0	-2062,7	113,5	0,0000	Ok
68	6	-1200,0	-1976,1	57,9	0,0000	Ok
68	6	-1300,0	-1889,7	20,0	0,0000	Ok
68	6	-1400,0	-1803,4	2,7	0,0000	Ok
68	6	-1500,0	-1717,4	14,1	0,0000	Ok
68	6	-1600,0	-1631,5	17,8	0,0000	Ok
68	6	-1700,0	-1545,8	16,9	0,0000	Ok
68	6	-1800,0	-1460,3	13,8	0,0000	Ok
68	6	-1900,0	-1374,9	10,1	0,0000	Ok
68	6	-2000,0	-1289,6	6,6	0,0000	Ok
68	6	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	6	-2200,0	-1119,5	1,7	0,0000	Ok
68	6	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	6	-2400,0	-949,8	0,3	0,0000	Ok
68	6	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	6	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	6	-2700,0	-695,9	0,5	0,0000	Ok
68	6	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok

68	6	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	6	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 7

Cmb.	Palo (cm)	Quota(cm) (daN)	N (daN cm)	M (mm)	Wk	Stato
68	7	0,0	-2589,3	5681,5	0,0000	Ok
68	7	-100,0	-2576,6	3886,4	0,0000	Ok
68	7	-200,0	-2559,5	2304,6	0,0000	Ok
68	7	-300,0	-2535,0	1101,2	0,0000	Ok
68	7	-400,0	-2503,1	300,1	0,0000	Ok
68	7	-500,0	-2464,0	157,7	0,0000	Ok
68	7	-600,0	-2417,6	362,0	0,0000	Ok
68	7	-700,0	-2363,9	403,2	0,0000	Ok
68	7	-800,0	-2303,1	355,3	0,0000	Ok
68	7	-900,0	-2232,2	271,6	0,0000	Ok
68	7	-1000,0	-2149,9	185,6	0,0000	Ok
68	7	-1100,0	-2063,1	112,5	0,0000	Ok
68	7	-1200,0	-1976,5	57,0	0,0000	Ok
68	7	-1300,0	-1890,0	19,4	0,0000	Ok
68	7	-1400,0	-1803,8	3,2	0,0000	Ok
68	7	-1500,0	-1717,7	14,4	0,0000	Ok
68	7	-1600,0	-1631,8	17,9	0,0000	Ok
68	7	-1700,0	-1546,1	17,0	0,0000	Ok
68	7	-1800,0	-1460,5	13,8	0,0000	Ok
68	7	-1900,0	-1375,1	10,0	0,0000	Ok
68	7	-2000,0	-1289,8	6,5	0,0000	Ok
68	7	-2100,0	-1204,7	3,7	0,0000	Ok
68	7	-2200,0	-1119,7	1,6	0,0000	Ok
68	7	-2300,0	-1034,8	0,3	0,0000	Ok
68	7	-2400,0	-949,9	0,4	0,0000	Ok
68	7	-2500,0	-865,2	0,6	0,0000	Ok
68	7	-2600,0	-780,6	0,6	0,0000	Ok
68	7	-2700,0	-696,1	0,5	0,0000	Ok
68	7	-2800,0	-611,6	0,3	0,0000	Ok
68	7	-2900,0	-527,2	0,1	0,0000	Ok
68	7	-3000,0	-527,2	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 8

Cmb.	Palo (cm)	Quota(cm) (daN)	N (daN cm)	M (mm)	Wk	Stato
68	8	0,0	-2589,0	5639,1	0,0000	Ok
68	8	-100,0	-2576,3	3866,7	0,0000	Ok
68	8	-200,0	-2559,2	2300,9	0,0000	Ok
68	8	-300,0	-2534,7	1106,6	0,0000	Ok
68	8	-400,0	-2502,8	309,3	0,0000	Ok
68	8	-500,0	-2463,7	147,9	0,0000	Ok
68	8	-600,0	-2417,3	353,8	0,0000	Ok
68	8	-700,0	-2363,7	397,1	0,0000	Ok
68	8	-800,0	-2302,9	351,3	0,0000	Ok
68	8	-900,0	-2231,9	269,2	0,0000	Ok
68	8	-1000,0	-2149,7	184,5	0,0000	Ok
68	8	-1100,0	-2062,9	112,1	0,0000	Ok
68	8	-1200,0	-1976,2	57,1	0,0000	Ok
68	8	-1300,0	-1889,8	19,7	0,0000	Ok
68	8	-1400,0	-1803,6	2,8	0,0000	Ok
68	8	-1500,0	-1717,5	14,0	0,0000	Ok
68	8	-1600,0	-1631,6	17,6	0,0000	Ok
68	8	-1700,0	-1545,9	16,8	0,0000	Ok
68	8	-1800,0	-1460,4	13,7	0,0000	Ok
68	8	-1900,0	-1375,0	10,0	0,0000	Ok
68	8	-2000,0	-1289,7	6,5	0,0000	Ok
68	8	-2100,0	-1204,5	3,7	0,0000	Ok
68	8	-2200,0	-1119,5	1,6	0,0000	Ok



68	8	-2300,0	-1034,6	0,4	0,0000	Ok
68	8	-2400,0	-949,8	0,3	0,0000	Ok
68	8	-2500,0	-865,1	0,6	0,0000	Ok
68	8	-2600,0	-780,5	0,6	0,0000	Ok
68	8	-2700,0	-696,0	0,5	0,0000	Ok
68	8	-2800,0	-611,5	0,3	0,0000	Ok
68	8	-2900,0	-527,1	0,1	0,0000	Ok
68	8	-3000,0	-527,1	0,0	0,0000	Ok

Plinto n. 9

Cmb.	Palo (cm)	Quota(cm) (daN)	N (daN cm)	M (mm)	Wk	Stato
68	9	0,0	-2589,6	5591,7	0,0000	Ok
68	9	-100,0	-2576,9	3820,8	0,0000	Ok
68	9	-200,0	-2559,8	2262,0	0,0000	Ok
68	9	-300,0	-2535,3	1077,5	0,0000	Ok
68	9	-400,0	-2503,4	290,1	0,0000	Ok
68	9	-500,0	-2464,3	159,0	0,0000	Ok
68	9	-600,0	-2417,9	358,8	0,0000	Ok
68	9	-700,0	-2364,2	398,3	0,0000	Ok
68	9	-800,0	-2303,4	350,4	0,0000	Ok
68	9	-900,0	-2232,5	267,4	0,0000	Ok
68	9	-1000,0	-2150,2	182,5	0,0000	Ok
68	9	-1100,0	-2063,4	110,5	0,0000	Ok
68	9	-1200,0	-1976,7	55,9	0,0000	Ok
68	9	-1300,0	-1890,3	18,8	0,0000	Ok
68	9	-1400,0	-1804,0	3,3	0,0000	Ok
68	9	-1500,0	-1717,9	14,3	0,0000	Ok
68	9	-1600,0	-1632,0	17,7	0,0000	Ok
68	9	-1700,0	-1546,3	16,7	0,0000	Ok
68	9	-1800,0	-1460,7	13,6	0,0000	Ok
68	9	-1900,0	-1375,3	9,9	0,0000	Ok
68	9	-2000,0	-1290,0	6,4	0,0000	Ok
68	9	-2100,0	-1204,8	3,6	0,0000	Ok
68	9	-2200,0	-1119,8	1,6	0,0000	Ok
68	9	-2300,0	-1034,9	0,3	0,0000	Ok
68	9	-2400,0	-950,1	0,4	0,0000	Ok
68	9	-2500,0	-865,3	0,6	0,0000	Ok
68	9	-2600,0	-780,7	0,6	0,0000	Ok
68	9	-2700,0	-696,2	0,5	0,0000	Ok
68	9	-2800,0	-611,7	0,2	0,0000	Ok
68	9	-2900,0	-527,2	0,1	0,0000	Ok
68	9	-3000,0	-527,2	0,0	0,0000	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

PI.	Cmb.	Palo	Quota (cm)	N (daN)	M (daN cm)	Wk (mm)
1	68	1	0,0	-2588,6	5781,4	0,0000

Valori massimi:

Fessure Wk massima = 0,0 mm < Wk amm. Ok

Combinazioni di tipo: **SLE condizioni quasi permanenti.**

Tensione lim. CLS = 130,5 daN/cm<sup>2</sup>

Fessure: Wk amm. < 0,2 mm

Plinto n. 20

Cmb.	Palo (cm)	Quota (daN)	N (daN cm)	M (daN/cm <sup>2</sup> )	Ten.SLE C (mm)	Wk	Stato
69	20	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	0,0000	Ok
69	20	-100,0	-2575,9	3967,2	-0,5	0,0000	Ok
69	20	-200,0	-2558,8	2363,2	-0,5	0,0000	Ok
69	20	-300,0	-2534,2	1138,8	-0,5	0,0000	Ok
69	20	-400,0	-2502,4	320,8	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-500,0	-2463,3	149,2	-0,4	0,0000	Ok

69	20	-600,0	-2416,9	361,0	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-700,0	-2363,3	406,2	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-800,0	-2302,5	359,7	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-900,0	-2231,6	275,9	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-1000,0	-2149,3	189,2	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-1100,0	-2062,5	115,1	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-1200,0	-1975,9	58,8	-0,4	0,0000	Ok
69	20	-1300,0	-1889,5	20,4	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1400,0	-1803,3	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1500,0	-1717,2	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1600,0	-1631,4	18,0	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1800,0	-1460,1	14,0	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-1900,0	-1374,7	10,2	-0,3	0,0000	Ok
69	20	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2200,0	-1119,3	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	20	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	20	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	20	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	20	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	20	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 1

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	1	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	0,0000	Ok
69	1	-100,0	-2575,9	3967,2	-0,5	0,0000	Ok
69	1	-200,0	-2558,8	2363,2	-0,5	0,0000	Ok
69	1	-300,0	-2534,2	1138,8	-0,5	0,0000	Ok
69	1	-400,0	-2502,4	320,8	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-500,0	-2463,3	149,2	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-600,0	-2416,9	361,0	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-700,0	-2363,3	406,2	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-800,0	-2302,5	359,7	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-900,0	-2231,6	275,9	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-1000,0	-2149,3	189,2	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-1100,0	-2062,5	115,1	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-1200,0	-1975,9	58,8	-0,4	0,0000	Ok
69	1	-1300,0	-1889,5	20,4	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1400,0	-1803,3	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1500,0	-1717,2	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1600,0	-1631,4	18,0	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1800,0	-1460,1	14,0	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-1900,0	-1374,7	10,2	-0,3	0,0000	Ok
69	1	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2200,0	-1119,3	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	1	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	1	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	1	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	1	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	1	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 10

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cm <sup>2</sup> )	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
-------------	---------------------	-----------------------	----------------------	------------------------------------	--------------------------	-----------	--------------

69	10	0,0	-2589,0	5662,2	-0,6	0,0000	Ok
69	10	-100,0	-2576,3	3881,8	-0,5	0,0000	Ok
69	10	-200,0	-2559,2	2309,3	-0,5	0,0000	Ok
69	10	-300,0	-2534,7	1110,0	-0,5	0,0000	Ok
69	10	-400,0	-2502,8	309,6	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-500,0	-2463,7	149,2	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-600,0	-2417,3	355,7	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-700,0	-2363,7	399,0	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-800,0	-2302,9	352,9	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-900,0	-2231,9	270,3	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-1000,0	-2149,7	185,2	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-1100,0	-2062,9	112,5	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-1200,0	-1976,2	57,3	-0,4	0,0000	Ok
69	10	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1500,0	-1717,5	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1600,0	-1631,6	17,7	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1800,0	-1460,4	13,8	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	0,0000	Ok
69	10	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	10	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	10	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	10	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	10	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	10	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 11

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Ten.SLE C</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(daN/cmq)	(mm)		
69	11	0,0	-2589,7	5611,9	-0,6	0,0000	Ok
69	11	-100,0	-2577,0	3832,9	-0,5	0,0000	Ok
69	11	-200,0	-2559,8	2267,8	-0,5	0,0000	Ok
69	11	-300,0	-2535,3	1079,0	-0,5	0,0000	Ok
69	11	-400,0	-2503,5	289,1	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-500,0	-2464,3	161,0	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-600,0	-2417,9	361,1	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-700,0	-2364,3	400,3	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-800,0	-2303,5	351,9	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-900,0	-2232,5	268,4	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-1000,0	-2150,2	183,2	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-1100,0	-2063,4	110,8	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-1200,0	-1976,7	56,0	-0,4	0,0000	Ok
69	11	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1400,0	-1804,0	3,4	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1500,0	-1718,0	14,4	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1600,0	-1632,0	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1700,0	-1546,3	16,8	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1800,0	-1460,7	13,7	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	0,0000	Ok
69	11	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2100,0	-1204,9	3,6	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2500,0	-865,4	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	11	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	11	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	11	-2800,0	-611,7	0,3	-0,1	0,0000	Ok

69	11	-2900,0	-527,3	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	11	-3000,0	-527,3	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 12

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	12	0,0	-2589,0	5639,1	-0,6	0,0000	Ok
69	12	-100,0	-2576,3	3866,7	-0,5	0,0000	Ok
69	12	-200,0	-2559,2	2300,9	-0,5	0,0000	Ok
69	12	-300,0	-2534,7	1106,6	-0,5	0,0000	Ok
69	12	-400,0	-2502,8	309,3	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-500,0	-2463,7	147,9	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-600,0	-2417,3	353,8	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-700,0	-2363,7	397,1	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-800,0	-2302,9	351,3	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-900,0	-2231,9	269,2	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-1000,0	-2149,7	184,5	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-1100,0	-2062,9	112,1	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-1200,0	-1976,2	57,1	-0,4	0,0000	Ok
69	12	-1300,0	-1889,8	19,7	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1500,0	-1717,5	14,0	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1600,0	-1631,6	17,6	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1800,0	-1460,4	13,7	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	0,0000	Ok
69	12	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	12	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	12	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	12	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	12	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	12	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 13

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	13	0,0	-2589,6	5591,7	-0,6	0,0000	Ok
69	13	-100,0	-2576,9	3820,8	-0,5	0,0000	Ok
69	13	-200,0	-2559,8	2262,0	-0,5	0,0000	Ok
69	13	-300,0	-2535,3	1077,5	-0,5	0,0000	Ok
69	13	-400,0	-2503,4	290,1	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-500,0	-2464,3	159,0	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-600,0	-2417,9	358,8	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-700,0	-2364,2	398,3	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-800,0	-2303,4	350,4	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-900,0	-2232,5	267,4	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-1000,0	-2150,2	182,5	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-1100,0	-2063,4	110,5	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-1200,0	-1976,7	55,9	-0,4	0,0000	Ok
69	13	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1400,0	-1804,0	3,3	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1500,0	-1717,9	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1600,0	-1632,0	17,7	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1700,0	-1546,3	16,7	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1800,0	-1460,7	13,6	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	0,0000	Ok
69	13	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	0,0000	Ok
69	13	-2100,0	-1204,8	3,6	-0,2	0,0000	Ok
69	13	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	0,0000	Ok

69	13	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	13	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	13	-2500,0	-865,3	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	13	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	13	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	13	-2800,0	-611,7	0,2	-0,1	0,0000	Ok
69	13	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	13	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 14

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	14	0,0	-2588,8	5704,4	-0,6	0,0000	Ok
69	14	-100,0	-2576,1	3912,9	-0,5	0,0000	Ok
69	14	-200,0	-2559,0	2329,5	-0,5	0,0000	Ok
69	14	-300,0	-2534,5	1121,4	-0,5	0,0000	Ok
69	14	-400,0	-2502,6	314,5	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-500,0	-2463,5	148,4	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-600,0	-2417,1	357,1	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-700,0	-2363,5	401,3	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-800,0	-2302,7	355,2	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-900,0	-2231,8	272,3	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-1000,0	-2149,5	186,6	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-1100,0	-2062,7	113,5	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-1200,0	-1976,1	57,9	-0,4	0,0000	Ok
69	14	-1300,0	-1889,7	20,0	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1500,0	-1717,4	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1700,0	-1545,8	16,9	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1800,0	-1460,3	13,8	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	14	-2000,0	-1289,6	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	14	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	14	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	14	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	14	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	14	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 15

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	15	0,0	-2589,3	5681,5	-0,6	0,0000	Ok
69	15	-100,0	-2576,6	3886,4	-0,5	0,0000	Ok
69	15	-200,0	-2559,5	2304,6	-0,5	0,0000	Ok
69	15	-300,0	-2535,0	1101,2	-0,5	0,0000	Ok
69	15	-400,0	-2503,1	300,1	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-500,0	-2464,0	157,7	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-600,0	-2417,6	362,0	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-700,0	-2363,9	403,2	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-800,0	-2303,1	355,3	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-900,0	-2232,2	271,6	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-1000,0	-2149,9	185,6	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-1100,0	-2063,1	112,5	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-1200,0	-1976,5	57,0	-0,4	0,0000	Ok
69	15	-1300,0	-1890,0	19,4	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-1400,0	-1803,8	3,2	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-1500,0	-1717,7	14,4	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-1600,0	-1631,8	17,9	-0,3	0,0000	Ok

69	15	-1700,0	-1546,1	17,0	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-1800,0	-1460,5	13,8	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-1900,0	-1375,1	10,0	-0,3	0,0000	Ok
69	15	-2000,0	-1289,8	6,5	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2100,0	-1204,7	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2200,0	-1119,7	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2300,0	-1034,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2400,0	-949,9	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2500,0	-865,2	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	15	-2600,0	-780,6	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	15	-2700,0	-696,1	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	15	-2800,0	-611,6	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	15	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	15	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 16

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	16	0,0	-2588,7	5725,4	-0,6	0,0000	Ok
69	16	-100,0	-2576,0	3929,0	-0,5	0,0000	Ok
69	16	-200,0	-2558,9	2340,6	-0,5	0,0000	Ok
69	16	-300,0	-2534,4	1128,1	-0,5	0,0000	Ok
69	16	-400,0	-2502,5	317,8	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-500,0	-2463,4	147,4	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-600,0	-2417,0	357,4	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-700,0	-2363,4	402,2	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-800,0	-2302,6	356,2	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-900,0	-2231,7	273,2	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-1000,0	-2149,5	187,4	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-1100,0	-2062,6	114,0	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-1200,0	-1976,0	58,2	-0,4	0,0000	Ok
69	16	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1700,0	-1545,7	17,0	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	16	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	16	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	16	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	16	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	16	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	16	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 17

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	17	0,0	-2589,0	5731,8	-0,6	0,0000	Ok
69	17	-100,0	-2576,2	3926,1	-0,5	0,0000	Ok
69	17	-200,0	-2559,1	2332,6	-0,5	0,0000	Ok
69	17	-300,0	-2534,6	1118,6	-0,5	0,0000	Ok
69	17	-400,0	-2502,7	309,3	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-500,0	-2463,6	154,4	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-600,0	-2417,2	362,1	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-700,0	-2363,6	405,1	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-800,0	-2302,8	357,7	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-900,0	-2231,9	273,8	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-1000,0	-2149,6	187,4	-0,4	0,0000	Ok

69	17	-1100,0	-2062,8	113,7	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-1200,0	-1976,2	57,8	-0,4	0,0000	Ok
69	17	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1400,0	-1803,5	3,0	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1500,0	-1717,5	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1600,0	-1631,6	18,0	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1700,0	-1545,9	17,1	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1800,0	-1460,3	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	17	-2000,0	-1289,7	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2400,0	-949,8	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	17	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	17	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	17	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	17	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	17	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 18

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	18	0,0	-2588,7	5711,9	-0,6	0,0000	Ok
69	18	-100,0	-2576,0	3920,7	-0,5	0,0000	Ok
69	18	-200,0	-2558,9	2336,4	-0,5	0,0000	Ok
69	18	-300,0	-2534,4	1126,8	-0,5	0,0000	Ok
69	18	-400,0	-2502,5	318,3	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-500,0	-2463,4	146,3	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-600,0	-2417,0	356,0	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-700,0	-2363,4	400,9	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-800,0	-2302,6	355,2	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-900,0	-2231,7	272,6	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-1000,0	-2149,4	187,0	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-1100,0	-2062,6	113,8	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-1200,0	-1976,0	58,1	-0,4	0,0000	Ok
69	18	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1400,0	-1803,3	2,6	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1600,0	-1631,4	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1700,0	-1545,7	16,9	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	18	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	18	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	18	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	18	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	18	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	18	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 19

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	19	0,0	-2588,7	5775,1	-0,6	0,0000	Ok
69	19	-100,0	-2576,0	3960,1	-0,5	0,0000	Ok
69	19	-200,0	-2558,8	2356,6	-0,5	0,0000	Ok
69	19	-300,0	-2534,3	1133,5	-0,5	0,0000	Ok
69	19	-400,0	-2502,5	317,0	-0,4	0,0000	Ok

69	19	-500,0	-2463,3	151,6	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-600,0	-2416,9	362,3	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-700,0	-2363,3	406,7	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-800,0	-2302,6	359,8	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-900,0	-2231,6	275,7	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-1000,0	-2149,4	188,9	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-1100,0	-2062,6	114,8	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-1200,0	-1976,0	58,5	-0,4	0,0000	Ok
69	19	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1400,0	-1803,3	2,8	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1500,0	-1717,3	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1600,0	-1631,4	18,1	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1800,0	-1460,2	14,0	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-1900,0	-1374,8	10,2	-0,3	0,0000	Ok
69	19	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	19	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	19	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	19	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	19	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	19	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 2

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	2	0,0	-2588,7	5711,9	-0,6	0,0000	Ok
69	2	-100,0	-2576,0	3920,7	-0,5	0,0000	Ok
69	2	-200,0	-2558,9	2336,4	-0,5	0,0000	Ok
69	2	-300,0	-2534,4	1126,8	-0,5	0,0000	Ok
69	2	-400,0	-2502,5	318,3	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-500,0	-2463,4	146,3	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-600,0	-2417,0	356,0	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-700,0	-2363,4	400,9	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-800,0	-2302,6	355,2	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-900,0	-2231,7	272,6	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-1000,0	-2149,4	187,0	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-1100,0	-2062,6	113,8	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-1200,0	-1976,0	58,1	-0,4	0,0000	Ok
69	2	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1400,0	-1803,3	2,6	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1600,0	-1631,4	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1700,0	-1545,7	16,9	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	2	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	2	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	2	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	2	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	2	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	2	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 3

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Ten.SLE C</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
-------------	-------------	--------------	----------	----------	------------------	-----------	--------------



69	3	0,0	-2588,7	5775,1	-0,6	0,0000	Ok
69	3	-100,0	-2576,0	3960,1	-0,5	0,0000	Ok
69	3	-200,0	-2558,8	2356,6	-0,5	0,0000	Ok
69	3	-300,0	-2534,3	1133,5	-0,5	0,0000	Ok
69	3	-400,0	-2502,5	317,0	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-500,0	-2463,3	151,6	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-600,0	-2416,9	362,3	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-700,0	-2363,3	406,7	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-800,0	-2302,6	359,8	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-900,0	-2231,6	275,7	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-1000,0	-2149,4	188,9	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-1100,0	-2062,6	114,8	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-1200,0	-1976,0	58,5	-0,4	0,0000	Ok
69	3	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1400,0	-1803,3	2,8	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1500,0	-1717,3	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1600,0	-1631,4	18,1	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1700,0	-1545,7	17,2	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1800,0	-1460,2	14,0	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-1900,0	-1374,8	10,2	-0,3	0,0000	Ok
69	3	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2100,0	-1204,4	3,8	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	3	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	3	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	3	-2800,0	-611,4	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	3	-2900,0	-527,0	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	3	-3000,0	-527,0	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 4

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b>	<b>N</b>	<b>M</b>	<b>Ten.SLE C</b>	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
	(cm)	(daN)	(daN cm)	(daN/cmq)	(mm)		
69	4	0,0	-2588,7	5725,4	-0,6	0,0000	Ok
69	4	-100,0	-2576,0	3929,0	-0,5	0,0000	Ok
69	4	-200,0	-2558,9	2340,6	-0,5	0,0000	Ok
69	4	-300,0	-2534,4	1128,1	-0,5	0,0000	Ok
69	4	-400,0	-2502,5	317,8	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-500,0	-2463,4	147,4	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-600,0	-2417,0	357,4	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-700,0	-2363,4	402,2	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-800,0	-2302,6	356,2	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-900,0	-2231,7	273,2	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-1000,0	-2149,5	187,4	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-1100,0	-2062,6	114,0	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-1200,0	-1976,0	58,2	-0,4	0,0000	Ok
69	4	-1300,0	-1889,6	20,2	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1500,0	-1717,3	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1700,0	-1545,7	17,0	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1800,0	-1460,2	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-1900,0	-1374,8	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	4	-2000,0	-1289,5	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2100,0	-1204,4	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2200,0	-1119,4	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2300,0	-1034,5	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2400,0	-949,7	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2500,0	-865,0	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	4	-2600,0	-780,4	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	4	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok

69	4	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	4	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	4	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 5

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	5	0,0	-2589,0	5731,8	-0,6	0,0000	Ok
69	5	-100,0	-2576,2	3926,1	-0,5	0,0000	Ok
69	5	-200,0	-2559,1	2332,6	-0,5	0,0000	Ok
69	5	-300,0	-2534,6	1118,6	-0,5	0,0000	Ok
69	5	-400,0	-2502,7	309,3	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-500,0	-2463,6	154,4	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-600,0	-2417,2	362,1	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-700,0	-2363,6	405,1	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-800,0	-2302,8	357,7	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-900,0	-2231,9	273,8	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-1000,0	-2149,6	187,4	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-1100,0	-2062,8	113,7	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-1200,0	-1976,2	57,8	-0,4	0,0000	Ok
69	5	-1300,0	-1889,8	19,8	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1400,0	-1803,5	3,0	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1500,0	-1717,5	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1600,0	-1631,6	18,0	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1700,0	-1545,9	17,1	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1800,0	-1460,3	13,9	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	5	-2000,0	-1289,7	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2400,0	-949,8	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	5	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	5	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	5	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	5	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	5	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 6

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	6	0,0	-2588,8	5704,4	-0,6	0,0000	Ok
69	6	-100,0	-2576,1	3912,9	-0,5	0,0000	Ok
69	6	-200,0	-2559,0	2329,5	-0,5	0,0000	Ok
69	6	-300,0	-2534,5	1121,4	-0,5	0,0000	Ok
69	6	-400,0	-2502,6	314,5	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-500,0	-2463,5	148,4	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-600,0	-2417,1	357,1	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-700,0	-2363,5	401,3	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-800,0	-2302,7	355,2	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-900,0	-2231,8	272,3	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-1000,0	-2149,5	186,6	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-1100,0	-2062,7	113,5	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-1200,0	-1976,1	57,9	-0,4	0,0000	Ok
69	6	-1300,0	-1889,7	20,0	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1400,0	-1803,4	2,7	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1500,0	-1717,4	14,1	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1600,0	-1631,5	17,8	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1700,0	-1545,8	16,9	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1800,0	-1460,3	13,8	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-1900,0	-1374,9	10,1	-0,3	0,0000	Ok
69	6	-2000,0	-1289,6	6,6	-0,2	0,0000	Ok
69	6	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok

69	6	-2200,0	-1119,5	1,7	-0,2	0,0000	Ok
69	6	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	6	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	6	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	6	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	6	-2700,0	-695,9	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	6	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	6	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	6	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 7

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	7	0,0	-2589,3	5681,5	-0,6	0,0000	Ok
69	7	-100,0	-2576,6	3886,4	-0,5	0,0000	Ok
69	7	-200,0	-2559,5	2304,6	-0,5	0,0000	Ok
69	7	-300,0	-2535,0	1101,2	-0,5	0,0000	Ok
69	7	-400,0	-2503,1	300,1	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-500,0	-2464,0	157,7	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-600,0	-2417,6	362,0	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-700,0	-2363,9	403,2	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-800,0	-2303,1	355,3	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-900,0	-2232,2	271,6	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-1000,0	-2149,9	185,6	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-1100,0	-2063,1	112,5	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-1200,0	-1976,5	57,0	-0,4	0,0000	Ok
69	7	-1300,0	-1890,0	19,4	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1400,0	-1803,8	3,2	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1500,0	-1717,7	14,4	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1600,0	-1631,8	17,9	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1700,0	-1546,1	17,0	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1800,0	-1460,5	13,8	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-1900,0	-1375,1	10,0	-0,3	0,0000	Ok
69	7	-2000,0	-1289,8	6,5	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2100,0	-1204,7	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2200,0	-1119,7	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2300,0	-1034,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2400,0	-949,9	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2500,0	-865,2	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	7	-2600,0	-780,6	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	7	-2700,0	-696,1	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	7	-2800,0	-611,6	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	7	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	7	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 8

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	8	0,0	-2589,0	5639,1	-0,6	0,0000	Ok
69	8	-100,0	-2576,3	3866,7	-0,5	0,0000	Ok
69	8	-200,0	-2559,2	2300,9	-0,5	0,0000	Ok
69	8	-300,0	-2534,7	1106,6	-0,5	0,0000	Ok
69	8	-400,0	-2502,8	309,3	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-500,0	-2463,7	147,9	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-600,0	-2417,3	353,8	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-700,0	-2363,7	397,1	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-800,0	-2302,9	351,3	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-900,0	-2231,9	269,2	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-1000,0	-2149,7	184,5	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-1100,0	-2062,9	112,1	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-1200,0	-1976,2	57,1	-0,4	0,0000	Ok
69	8	-1300,0	-1889,8	19,7	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-1400,0	-1803,6	2,8	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-1500,0	-1717,5	14,0	-0,3	0,0000	Ok

69	8	-1600,0	-1631,6	17,6	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-1700,0	-1545,9	16,8	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-1800,0	-1460,4	13,7	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-1900,0	-1375,0	10,0	-0,3	0,0000	Ok
69	8	-2000,0	-1289,7	6,5	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2100,0	-1204,5	3,7	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2200,0	-1119,5	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2300,0	-1034,6	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2400,0	-949,8	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2500,0	-865,1	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	8	-2600,0	-780,5	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	8	-2700,0	-696,0	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	8	-2800,0	-611,5	0,3	-0,1	0,0000	Ok
69	8	-2900,0	-527,1	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	8	-3000,0	-527,1	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Plinto n. 9

<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b> (cm)	<b>Quota</b> (daN)	<b>N</b> (daN cm)	<b>M</b> (daN/cmq)	<b>Ten.SLE C</b> (mm)	<b>Wk</b>	<b>Stato</b>
69	9	0,0	-2589,6	5591,7	-0,6	0,0000	Ok
69	9	-100,0	-2576,9	3820,8	-0,5	0,0000	Ok
69	9	-200,0	-2559,8	2262,0	-0,5	0,0000	Ok
69	9	-300,0	-2535,3	1077,5	-0,5	0,0000	Ok
69	9	-400,0	-2503,4	290,1	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-500,0	-2464,3	159,0	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-600,0	-2417,9	358,8	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-700,0	-2364,2	398,3	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-800,0	-2303,4	350,4	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-900,0	-2232,5	267,4	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-1000,0	-2150,2	182,5	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-1100,0	-2063,4	110,5	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-1200,0	-1976,7	55,9	-0,4	0,0000	Ok
69	9	-1300,0	-1890,3	18,8	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1400,0	-1804,0	3,3	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1500,0	-1717,9	14,3	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1600,0	-1632,0	17,7	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1700,0	-1546,3	16,7	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1800,0	-1460,7	13,6	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-1900,0	-1375,3	9,9	-0,3	0,0000	Ok
69	9	-2000,0	-1290,0	6,4	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2100,0	-1204,8	3,6	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2200,0	-1119,8	1,6	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2300,0	-1034,9	0,3	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2400,0	-950,1	0,4	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2500,0	-865,3	0,6	-0,2	0,0000	Ok
69	9	-2600,0	-780,7	0,6	-0,1	0,0000	Ok
69	9	-2700,0	-696,2	0,5	-0,1	0,0000	Ok
69	9	-2800,0	-611,7	0,2	-0,1	0,0000	Ok
69	9	-2900,0	-527,2	0,1	-0,1	0,0000	Ok
69	9	-3000,0	-527,2	0,0	-0,1	0,0000	Ok

Sezioni maggiormente sollecitate:

<b>Pl.</b>	<b>Cmb.</b>	<b>Palo</b>	<b>Quota</b> (cm)	<b>N</b> (daN)	<b>M</b> (daN cm)	<b>Ten.SLE C</b> (daN/cmq)	<b>Wk</b> (mm)
1	69	1	0,0	-2588,6	5781,4	-0,6	0,00

Valori massimi:

Ten.massima CLS = 0,6 daN/cmq < Ten. lim. CLS Ok  
 Fessure Wk massima = 0,0 mm < Wk amm. Ok