# Unione Europea REPUBBLICA ITALIANA



# Regione Siciliana

## Assessorato delle Infrastrutture e della Mobilità Dipartimento Regionale Tecnico

Servizio 5 - Espletamento di servizi di ingegneria di competenza regionale e/o per conto di enti locali

(per le Province di Palermo, Caltanissetta, Agrigento, Trapani)

## INTERVENTI DI SISTEMAZIONE NELLA S.P. N°6 (DALLA S.S.N°121 AL COMUNE DI TRABIA ) PER RIPRISTINO DELLA VIABILITA' IN SICUREZZA.

IMPORTO COMPLESSIVO LAVORI €. 4.300.000,00- CUP D27H21000410002

RIFERIMENTO ELABORATO	N.28 Rev.01	DATA: 25 maggio 2021	SCALA:
-----------------------	-------------	----------------------	--------

#### RELAZIONE CALCOLO MURI CON GABBIONI

I PROGETTISTI p.p.v.

F.to Geom. Paolo Franzone

F.to Geom. Francesco Carollo

F.to Arch. Giuseppe Pedone

COORDINATORE SICUREZZA

F.to Geom. Francesco Carollo

COLLABORATORI TECNICI

Arch. Fabiola Fucile

Ing. Piero Fabio

Visto: Il Dirigente Servizio 5 -D.R.T Ing. Giuseppe Pirrello IL SUPPORTO AL R.U.P.

F.to Geom. Fabrizio Pirrone

IL R.U.P.

F.to Ing. Giuseppe Pirrello

#### RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il calcolo delle spinte, le verifiche di stabilità e di resistenza di muri di sostegno.

#### NORMATIVA DI RIFERIMENTI

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 "Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni".

#### CALCOLO DELLE SPINTE

Si suppone valida l'ipotesi in base alla quale la spinta attiva si ingenera in seguito al movimento del manufatto nella direzione della spinta agente. Le ipotesi di base per il calcolo della spinta sono le seguenti, le medesime adottate dal metodo di calcolo secondo *Coulomb*, con l'estensione di *Muller-Breslau* e *Mononobe-Okabe*:

- In fase di spinta attiva si crea all'interno del terrapieno un cuneo di spinta, che si distacca dal terreno indisturbato tramite linee di frattura rettilinee, lungo le quali il cuneo scorre generando tensioni tangenziali dovute all'attrito.
- Sul cuneo di spinta agiscono le seguenti forze: peso proprio del terreno, sovraccarichi applicati sull'estradosso del terrapieno, spinte normali alle superfici di scorrimento del cuneo (da una parte contro il paramento e dall'altra contro la porzione di terreno indisturbato), forze di attrito che si innescano lungo le superfici del cuneo e che si oppongono allo scorrimento.
- In condizioni sismiche, al peso proprio del cuneo va aggiunta una componente orizzontale, ed eventualmente anche una verticale, pari al peso complessivo moltiplicato per il prodotto dei coefficienti sismici.
- Il fatto che il muro ha spostamenti significativi fa in modo che l'attrito che si genera è pari al valore massimo possibile, sia in condizioni di spinta attiva che di spinta passiva, quindi le risultanti delle reazioni sulle pareti del cuneo risultano inclinate di una angolo f rispetto alla normale alla superficie di scorrimento.

Il programma *C.D.W. Win*, pur adottando le stesse ipotesi, piuttosto che utilizzare la formula di *Coulomb* in forma chiusa, applica la procedura originaria derivante dall'equilibrio delle forze agenti sul cuneo di spinta, cercando il valore di massimo della spinta per tentativi successivi su tutti i possibili cunei di spinta. Così facendo si possono aggiungere alle ipotesi già indicate le seguenti generalizzazioni, che invece devono essere trascurate utilizzando i metodi classici:

- Il terreno spingente può essere costituito da diversi strati, separati da superfici di forma generica, con caratteristiche geotecniche differenti.
- Il profilo dell'estradosso del terrapieno spingente può avere una forma generica qualsiasi, purché coerente con le caratteristiche del terreno.
- I sovraccarichi agenti sul terrapieno possono avere una distribuzione assolutamente libera.
- Può essere tenuta in conto la coesione interna del terreno e la forza di adesione tra terreno e muro.
- Si può calcolare la spinta di un muro con mensola aerea stabilizzante a monte, al di sotto della quale si crea un vuoto nel terreno
- È possibile conoscere l'esatto andamento delle pressioni agenti sul profilo del muro anche nei casi sopra detti, in cui tale andamento non è lineare, ma la cui distribuzione incide sul calcolo delle sollecitazioni interne.
- Si può supporre anche l'esistenza una linea di rottura del cuneo interna, che va dal vertice estremo della mensola di

fondazione a monte fino a intersecare il paramento, inclinata di un certo angolo legato a quello di attrito interno del terreno stesso. Si può quindi conoscere l'esatta forma del cuneo di spinta, per cui le forze in gioco variano in quanto solo una parte di esso è a contatto con il paramento. Il peso proprio del terreno portato sarà solo quello della parte di terrapieno che realmente rimarrà solidale con la fondazione e non risulterà interessato da scorrimenti, quindi in generale un triangolo. Ciò fa si che il peso gravante sulla fondazione può risultare notevolmente inferiore a quello ricavato con i metodi usuali, dal momento che una parte è già stata conteggiata nel cuneo di spinta.

Per quanto riguarda la spinta passiva, quella del terrapieno a valle, le uniche differenza rispetto a quanto detto consistono nel fatto che le forze di attrito e di coesione tra le superfici di scorrimento del cuneo hanno la direzione opposta che nel caso di spinta attiva, nel senso che si oppongono a un moto di espulsione verso l'alto del cuneo, e la procedura iterativa va alla ricerca di un valore minimo piuttosto che un massimo.

Nei casi di fondazione su pali o muri tirantati si può ritenere più giusto adottare un tipo di spinta a riposo, che considera il cuneo di terreno non ancora formato e spostamenti dell'opera nulli o minimi. Tale spinta è in ogni caso superiore a quella attiva e la sua entità si dovrebbe basare su considerazioni meno semplicistiche. Il programma opera prendendo come riferimento una costante di spinta pari a:

$$K_o = 1 - 0.9 \times sen \phi$$

essendo φ l'angolo di attrito interno del terreno, formula che si trova diffusamente in letteratura. Se tale deve essere la costante di spinta per un terreno uniforme, ad estradosso rettilineo orizzontale e privo di sovraccarichi e di azione sismica, viene ricavato un fattore di riduzione dell'angolo di attrito interno del terreno, tale che utilizzando questo angolo ridotto e la consueta procedura per il calcolo della spinta attiva, la costante fittizia di spinta attiva corrisponda alla costante a riposo della formula sopra riportata. Una volta ricavato questo fattore riduttivo, il programma procede al calcolo con le procedure standard, mettendo in gioco le altre variabili, quali la sagomatura dell'estradosso e degli strati, la presenza di sovraccarichi variamente distribuiti e la condizione sismica. La giustificazione di ciò risiede nella considerazione in base alla quale in condizioni di spinta a riposo, gli spostamenti interni al terreno sono ridotti rispetto alla spinta attiva, quindi l'attrito che si mobilita è una parte di quello massimo possibile, e di conseguenza la spinta risultante cresce.

In base a queste considerazioni di ordine generale, il programma opera come segue:

- Si definisce la geometria di tutti i vari cunei di spinta di tentativo, facendo variare l'angolo di scorrimento dalla parte di monte da 0 fino al valore limite 90 φ. Quindi in caso di terreno multistrato, la superficie di scorrimento sarà costituita da una spezzata con inclinazioni differenti da strato a strato. Ciò assicura valori di spinta maggiori rispetto a una eventuale linea di scorrimento unica rettilinea. L'angolo di scorrimento interno, quello dalla parte del paramento, qualora si attivi la procedura "Coulomb estes" è posto pari a 3/4 dell'angolo utilizzato a monte. Tale percentuale è quella che massimizza il valore della spinta. È possibile però attivare la procedura "Coulomb classico", in cui tale superficie si mantiene verticale, ma utilizzando in ogni caso l'angolo di attrito tra terreno e muro.
- Si calcola l'entità complessiva dei sovraccarichi agenti sul terrapieno che ricadono nella porzione di estradosso compresa nel cuneo di spinta.
- Si calcola il peso proprio del cuneo di spinta e le eventuali componenti sismiche orizzontali e verticali dovute al peso proprio ed eventualmente anche ai sovraccarichi agenti sull'estradosso.
- Si calcolano le eventuali azioni tangenziali sulle superfici interne dovute alla coesione interna e all'adesione tra terreno e muro.
- In base al rispetto dell'equilibrio alla traslazione verticale e orizzontale, nota l'inclinazione delle spinte sulle superfici interne (pari all'angolo di attrito), sviluppato in base a tutte le forze agenti sul concio, si ricavano le forze incognite, cioè le spinte agenti sul paramento e sulla superficie di scorrimento interna del cuneo.
- Si ripete la procedura per tutti i cunei di tentativo, ottenuti al variare dell'angolo alla base. Il valore massimo (minimo nel caso di spinta passiva) tra tutti quelli calcolati corrisponde alla spinta del terrapieno.

#### COMBINAZIONI DI CARICO

Il programma opera in ottemperanza alle norme attuali per quanto riguarda le combinazioni di carico da usare per i vari tipi di verifiche. In particolare viene rispettato quanto segue.

- Le verifiche di resistenza del paramento e della fondazione SLU vengono effettuate in base alle combinazioni di carico

del tipo A1, riportate nei tabulati di stampa.

- Le verifiche geotecniche di portanza e scorrimento vengono effettuate in base alle combinazioni di tipo A1 e A2, in caso di approccio del tipo 1, oppure utilizzando le sole combinazioni del tipo A1, in caso di approccio 2.
- Il sisma verticale viene considerato alternativamente in direzione verso l'alto e verso il basso. La spinta riportata nei tabulati si riferisce al caso in cui la spinta risulta maggiore.
- Le verifiche al ribaltamento vengono svolte utilizzando i coefficienti riportati in norma nella tabella 6.2.I secondo le modalità previste dalla norma stessa, annullando quindi i contributi delle singole azioni che abbiano un effetto stabilizzante.
- I coefficienti delle combinazioni di carico riportati nei tabulati di stampa si riferiscono esclusivamente ai sovraccarichi applicati sul terrapieno e sul muro stesso. Il peso proprio strutturale del muro e quello del terreno di spinta vengono trattai in base a quanto prevede la norma per i pesi propri strutturali e non strutturali, a prescindere dai coefficienti utilizzati per le varie combinazioni.

#### • VERIFICA AL RIBALTAMENTO

La verifica al ribaltamento si effettua in sostanza come equilibrio alla rotazione di un corpo rigido sollecitato da un sistema di forze, ciascuna delle quali definita da un'intensità, una direzione e un punto di applicazione. Non va eseguita se la fondazione è su pali. Le forze che vengono prese in conto sono le seguenti:

- Spinta attiva complessiva del terrapieno a monte.
- Spinta passiva complessiva del terrapieno a valle (da considerare nella quota parte indicata nei dati generali).
- Spinta idrostatica dell'acqua della falda a monte, a valle e sul fondo.
- Forze esplicite applicate sul muro in testa, sulla mensola area a valle e sulla mensola di fondazione a valle.
- Forze massime attivabili nei tiranti per moto di ribaltamento.
- Forze di pretensione dei tiranti.
- Peso proprio del muro composto con l'eventuale componente sismica.
- Peso proprio della parte di terrapieno solidale con il muro composto con l'eventuale componente sismica.

Di ciascuna di queste forze verrà calcolato il momento, ribaltante o stabilizzante, rispetto ad un punto che è quello più in basso dell'estremità esterna della mensola di fondazione a valle. In presenza di dente di fondazione disposto a valle, il punto di equilibrio è quello più esterno al di sotto del dente.

Ai fini del calcolo del momento stabilizzante o ribaltante, esso per ciascuna forza è ottenuto dal prodotto dell'intensità della forza per la distanza minima tra la linea d'azione della forza e il punto di rotazione. Qualora tale singolo momento abbia un effetto ribaltante verrà conteggiato nel momento ribaltante complessivo, qualora invece abbia un effetto stabilizzante farà parte del momento stabilizzante complessivo. Può quindi accadere che il momento ribaltante sia pari a 0, e ciò fisicamente significa che incrementando qualunque forza, ma mantenendone la linea d'azione, il muro non andrà mai in ribaltamento.

Il coefficiente di sicurezza al ribaltamento è dato dal rapporto tra il momento stabilizzante complessivo e quello ribaltante. La verifica viene effettuata per tutte le combinazioni di carico previste.

#### VERIFICA ALLO SCORRIMENTO

La verifica allo scorrimento è effettuata come equilibrio alla traslazione di un corpo rigido, sollecitato dalle stesse forze prese in esame nel caso della verifica a ribaltamento, tranne per il fatto che per i tiranti il sistema di forze è quello che si innesca per moto di traslazione. Ciascuna forza ha una componente parallela al piano di scorrimento del muro, che a seconda della direzione ha un effetto stabilizzante o instabilizzante, e una componente ad esso normale che, se di compressione, genera una reazione di attrito che si oppone allo scorrimento. Una ulteriore parte dell'azione stabilizzante è costituita dall'eventuale forza di adesione che si suscita tra il terreno e la fondazione.

In presenza di dente di fondazione, la linea di scorrimento non è più quella di base della fondazione, ma è una linea che attraversa il terreno sotto la fondazione, e che congiunge il vertice basso interno del dente con l'estremo della mensola di fondazione opposta.

In tal caso quindi l'attrito e l'adesione sono quelli interni del terreno. In questo caso viene conteggiato pure il peso della parte di terreno sottostante alla fondazione che nel moto di scorrimento rimane solidale con il muro.

Il coefficiente di sicurezza allo scorrimento è dato dal rapporto tra l'azione stabilizzante complessiva e quella instabilizzante. La verifica viene effettuata per tutte le combinazioni di carico previste.

#### MURI A GRAVITÀ O A GABBIONI

Per i muri a gravità viene effettuata la verifica di resistenza in tutte le sezioni corrispondenti ai gradoni o alla separazione tra i gabbioni, oltre che per quelle intermedie al passo imposto nei dati generali.

La verifica che si effettua è quella di sezione rettangolare presso-inflessa e sollecitata a taglio, costituita da materiale non reagente a trazione o con una debole resistenza. Per i muri a gabbioni la resistenza a trazione del materiale si ipotizza sempre nulla. La sezione reagente risulterà essere una parzializzazione di quella intera, e solo in essa sarà attiva una certa distribuzione di tensioni interne. In generale se la sezione risulta interamente reagente, il diagramma delle tensioni normali sarà di tipo trapezio, eventualmente intrecciato; se la sezione è parzializzata e il materiale e' non reagente a trazione, il diagramma della parte reagente sarà triangolare con un punto di nullo in corrispondenza dell'asse neutro; se la sezione è parzializzata e il materiale ha una certa resistenza a trazione, il diagramma sarà a farfalla, con un valore minimo pari alla resistenza massima a trazione e un massimo tale che l'integrale delle pressioni equilibri il sistema delle sollecitazioni.

La verifica a taglio viene effettuata confrontando il taglio di esercizio che si sviluppa nella sezione reagente, con la resistenza tagliante

massima, composta da una parte costante, data dalla resistenza interna propria del tipo di materiale, e da una ulteriore componente data dall'attrito che si ingenera all'atto dello scorrimento tra due sezioni, funzione quindi del coefficiente di attrito e dello sforzo normale presente. Si suppone che le superfici di scorrimento siano comunque orizzontali per i muri a gravita' o parallele al piano di posa della fondazione dei muri a gabbioni.

#### ☐ CALCOLO DEI CEDIMENTI DEL TERRAPIENO A MONTE

Per il calcolo dei cedimenti permanenti causati dall'azione sismica, il programma opera come segue. Innanzitutto vengono calcolate le spinte per una ulteriore modalità di azione sismica, cioè quella relativa allo stato limite di danno (SLD). A seguito del calcolo di tali spinte, per le sole combinazioni sismiche, si calcola lo spostamento residuo del muro per traslazione rigida, ricavato in base alla seguente formulazione di *Richards & Elms*:

$$d = \frac{0.087 \times V^2}{Acc \times \left(\frac{A_{\text{lim}}}{Acc}\right)^{-4}}$$

in cui si ha:

d = spostamento sismico residuo

 $V = 0.16 \times Acc \times g \times S \times Tc$ 

Acc = accelerazione sismica adimensionale SLD

g = 9.80665 = accelerazione di gravità

S = coefficiente di amplificazione stratigrafico

Tc = coefficiente di amplificazione topografico

Alim = accelerazione oltre la quale si innesca lo scorrimento della fondazione per superamento del limite dell'attrito

Una volta ricavato, per ciascuna combinazione di carico, tale spostamento orizzontale, si calcola il volume del terreno interessato a tale spostamento, pari allo spostamento stesso per l'altezza complessiva del muro, comprensiva dello spessore della fondazione. Il cedimento verticale del terreno a ridosso del muro viene quindi calcolato con la seguente formula (*Bowles* - metodo di *Caspe*):

$$Sv = 4 \ Vol/D$$

essendo Vol il volume di terreno interessato dallo spostamento del muro e D la distanza in orizzontale dal muro alla quale si annullano i cedimenti. Quest'ultima è assimilata alla dimensione orizzontale massima del cuneo di rottura del terreno spingente. Infine i cedimenti lungo il ratto interessato sono calcolati con legge decrescente col quadrato della distanza *X* dal paramento:

$$Sx = Sv * (X/D)^2$$

#### SPINTE DEL TERRAPIENO

П

**Cmb n.** : Numero della combinazione di carico

Fx tot : Componente orizzontale della spinta complessiva del terrapieno Fy tot : Componente verticale della spinta complessiva del terrapieno

H tot : Altezza del punto di applicazione della risultante della spinta del terrapieno
X tot : Ascissa del punto di applicazione della risultante della spinta del terrapieno
Fx tp : Componente orizzontale della spinta dovuta al peso proprio del terreno

portato dalla mensola di fondazione

Fy tp : Componente verticale della spinta dovuta al peso proprio del terreno

portato dalla mensola di fondazione

H tp : Altezza del punto di applicazione della risultante della spinta dovuta al peso

proprio del terreno portato dalla mensola di fondazione

X tp : Ascissa del punto di applicazione della risultante della spinta dovuta al

peso proprio del terreno portato dalla mensola di fondazione

Fx esp : Componente orizzontale della spinta aggiuntiva esplicita
Fy esp : Componente verticale della spinta aggiuntiva esplicita

H esp : Altezza del punto di applicazione della risultante della spinta aggiuntiva

esplicita

X esp : Ascissa del punto di applicazione della risultante della spinta aggiuntiva

esplicita

Fx w : Componente orizzontale della spinta dell'acqua Fy w : Componente verticale della spinta dell'acqua

H w : Altezza del punto di applicazione della risultante della spinta dell'acqua
 X w : Ascissa del punto di applicazione della risultante della spinta dell'acqua

K sta : Costante di spinta staticaK sis : Costante di spinta sismica

C sif : Coefficiente di sicurezza al sifonamento (dato assente se non è stata

eseguita la verifica)

**N.B.**: Ascisse e altezze si intendono misurate a partire dal punto più a valle della fondazione del muro, quello attorno a cui avviene l'ipotetica rotazione del ribaltamento.

Tutte le spinte orizzontali si intendono positive se rivolte verso il paramento, quelle verticali se rivolte verso il basso.

### $_{ m I\!I}$ CEDIMENTI VERTICALI TERRENO DI MONTE

**Tipo Comb** : Tipo di combinazione di carico

**Comb n.** : Numero della combinazione associata al tipo di combinazione

**Sp.muro** : Spostamento rigido residuo del muro per traslazione

**Volume** : Volume del terreno deformato dallo spostamento rigido

Dist.max : Distanza massima orizzontale dal muro alla quale si annullano i

cedimenti

#### Muri di sostegno in gabbioni

#### S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

Ced.0/4 : Cedimento verticale a ridosso del muro

Ced.1/4 : Cedimento verticale ad 1/4 della distanza massima

Ced.2/4 : Cedimento verticale a 2/4 della distanza massima

Ced.3/4 : Cedimento verticale a 3/4 della distanza massima

#### CALCOLO DEI CEDIMENTI DEL TERRAPIENO A MONTE

Per il calcolo dei cedimenti permanenti causati dall'azione sismica, il programma opera come segue. Innanzitutto vengono calcolate le spinte per una ulteriore modalità di azione sismica, cioè quella relativa allo stato limite di danno (SLD). A seguito del calcolo di tali spinte, per le sole combinazioni sismiche, si calcola lo spostamento residuo del muro per traslazione rigida, ricavato in base alla seguente formulazione di *Richards & Elms*:

$$d = \frac{0.087 \times V^2}{Acc \times \left(\frac{A_{\text{lim}}}{Acc}\right)^{-4}}$$

in cui si ha:

d = spostamento sismico residuo

 $V = 0.16 \times Acc \times g \times S \times Tc$ 

Acc = accelerazione sismica adimensionale SLD

g = 9.80665 = accelerazione di gravità

S = coefficiente di amplificazione stratigrafico

Tc = coefficiente di amplificazione topografico

Alim = accelerazione oltre la quale si innesca lo scorrimento della fondazione per superamento del limite dell'attrito

Una volta ricavato, per ciascuna combinazione di carico, tale spostamento orizzontale, si calcola il volume del terreno interessato a tale spostamento, pari allo spostamento stesso per l'altezza complessiva del muro, comprensiva dello spessore della fondazione. Il cedimento verticale del terreno a ridosso del muro viene quindi calcolato con la seguente formula (*Bowles* - metodo di *Caspe*):

$$Sv = 4 \ Vol/D$$

essendo Vol il volume di terreno interessato dallo spostamento del muro e D la distanza in orizzontale dal muro alla quale si annullano i cedimenti. Quest'ultima è assimilata alla dimensione orizzontale massima del cuneo di rottura del terreno spingente. Infine i cedimenti lungo il ratto interessato sono calcolati con legge decrescente col quadrato della distanza *X* dal paramento:

$$Sx = Sv * (X/D)^2$$

#### • LEGENDA DELLE ABBREVIAZIONI

#### • PRESSIONI SUL MURO

**X pres.** : Ascissa del punto su cui insiste la pressione

Y pres. : Ordinata del punto su cui insiste la pressione

X muro : Ascissa del punto del paramento che si trova alla stessa altezza

X rott. : Ascissa del punto della superficie di scivolamento a monte del cuneo di rottura alla stessa

altezza

Zona : Indica se la pressione è relativa al tratto di muro immediatamente precedente o seguente

rispetto al punto indicato, dall'alto verso il basso (superiore e inferiore) per quanto riguarda le pressioni del terrapieno, in senso orario (precedente e seguente) per quanto

riguarda le pressioni sul muro

**Or.tot** : Componente orizzontale della pressione efficace complessiva

**Ver.tot** : Componente verticale della pressione efficace complessiva

Or.sta : Componente orizzontale della pressione efficace dovuta alla sola spinta statica del terreno

Ver.sta : Componente verticale della pressione efficace dovuta alla sola spinta statica del terreno

Or.sis : Componente orizzontale della pressione efficace dovuta al solo effetto del sisma

Ver.sis : Componente verticale della pressione efficace dovuta al solo effetto del sisma

Or.coe : Componente orizzontale della pressione efficace dovuta al solo effetto della coesione

Ver.coe : Componente verticale della pressione efficace dovuta al solo effetto della coesione

Or.fal : Componente orizzontale della pressione efficace dovuta al solo effetto della falda

Ver.fal : Componente verticale della pressione efficace dovuta al solo effetto della falda

Or.car : Componente orizzontale della pressione efficace dovuta al solo effetto dei sovraccarichi

applicati sul terrapieno

Ver.car : Componente verticale della pressione efficace dovuta al solo effetto dei sovraccarichi

applicati sul terrapieno

Or.tpr : Componente orizzontale della pressione efficace aggiuntiva dovuta alla pretensione dei

tiranti

Ver.tpr : Componente verticale della pressione efficace aggiuntiva dovuta alla pretensione dei

tiranti

**X vert.** : Ascissa del punto di muro su cui agisce la pressione

Y vert. : Ordinata del punto di muro su cui agisce la pressione

Or.terr. : Componente orizzontale della pressione efficace complessiva agente sul muro

**Ver.terr.** : Componente verticale della pressione efficace complessiva agente sul muro

Or.acqua : Componente orizzontale della pressione agente sul muro dovuta all'acqua

**Ver.acqua** : Componente verticale della pressione agente sul muro dovuta all'acqua

**N.B.**: Ascisse e altezze si intendono misurate a partire dal punto più a valle della fondazione del muro, quello attorno a cui avviene l'ipotetica rotazione del ribaltamento.

Tutte le pressioni orizzontali si intendono positive se rivolte verso valle, quelle verticali se rivolte verso il basso. Per pressione efficace si intende quella al netto dell'eventuale spinta idrostatica dell'acqua.

#### • CARATTERISTICHE DELLA SOLLECITAZIONE NEL MURO

Distanza : Distanza della sezione dalla sezione iniziale del tipo di

elemento (estremo libero)

Angolo : Angolo di inclinazione della sezione rispetto al piano

orizzontale

N : Sforzo normale, positivo se di compressione

**M** : Momento flettente, positivo se antiorario (ribaltante)

T : Sforzo di taglio, positivo se diretto verso sinistra (lembo più a valle)

**N.B.**: Le caratteristiche N, M e T si intendono riferite ad 1 metro di sezione di muro, o a tutta la sezione nel caso di contrafforti o cordoli.

#### VERIFICHE PER IL MURO A GRAVITÀ O A GABBIONI

**Sez. N.** : Numero della sezione da verificare

**Ele** : *Tipo di elemento verificato*:

1 = PARAMENTO

4 = MENSOLA DI FONDAZIONE A VALLE 5 = MENSOLA DI FONDAZIONE A MONTE

6 = DENTE DI FONDAZIONE

**Dist.** : Distanza della sezione dalla sezione iniziale del tipo di elemento (estremo libero)

**H** : Altezza della sezione

**B** : Larghezza della sezione

**Xg** : Ascissa del baricentro della sezione

Yg : Altezza del baricentro della sezione. Ascisse e altezze si intendono misurate a partire dal

punto più a valle della fondazione del muro, quello attorno a cui avviene l'ipotetica

rotazione del ribaltamento

Cmb fle : Combinazione di carico più gravosa a presso-flessione. Un valore maggiore di 100 indica

una combinazione del tipo A2

Nsdu : Sforzo normale di calcolo agente su 1 metro di muro relativo alla combinazione più

gravosa a presso-flessione. Positivo se di compressione

#### Muri di sostegno in gabbioni

#### S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

e : Eccentricità dello sforzo normale. Positiva se verso sinistra (lembo più a valle)

Nrdu : Sforzo normale resistente ultimo di calcolo

Mrdu : Momento resistente ultimo di calcolo

Coef fles : Coefficiente di sicurezza relativo alla verifica a presso-flessione (rapporto tra il momento

resistente ultimo e il momento agente)

Cmb tag : Combinazione di carico più gravosa a taglio. Un valore maggiore di 100 indica una

combinazione del tipo A2

Vsdu : Sforzo di taglio agente su 1 metro di muro relativo alla combinazione più gravosa a taglio.

Positivo se diretto verso sinistra (lembo più a valle)

Vrdu : Sforzo di taglio resistente ultimo di calcolo

Coef tagl : Coefficiente di sicurezza relativo alla verifica a taglio (rapporto tra il taglio resistente

ultimo e lo sforzo di taglio agente)

Verifica : Indicazione soddisfacimento delle verifiche di resistenza

#### CEDIMENTI VERTICALI TERRENO DI MONTE

П

**Tipo Comb** : Tipo di combinazione di carico

**Comb n.** : Numero della combinazione associata al tipo di combinazione

**Sp.muro** : Spostamento rigido residuo del muro per traslazione

**Volume** : Volume del terreno deformato dallo spostamento rigido

Dist.max : Distanza massima orizzontale dal muro alla quale si annullano i

cedimenti

Ced.0/4 : Cedimento verticale a ridosso del muro

Ced.1/4 : Cedimento verticale ad 1/4 della distanza massima

Ced.2/4 : Cedimento verticale a 2/4 della distanza massima

Ced.3/4 : Cedimento verticale a 3/4 della distanza massima

	DATI DI C					
	PARAMET		ISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Clas	se d' Uso		SECONDA	
Longitudine Est (Grd)	13,80512	Latit	udine Nord (Grd)		37,73383	
Categoria Suolo	С	Coef	ff. Condiz. Topogr.		1,00000	
Probabilita' Pvr (SLV)	0,10000	Perio	odo Ritorno Anni (SLV)		475,00000	
Accelerazione Ag/g (SLV)	0,09300	Fatto	ore Stratigrafia 'S'		1,50000	
Probabilita' Pvr (SLD)	0,63000	Perio	odo Ritorno Anni (SLD)		50,00000	
Accelerazione Ag/g (SLD)	0,04200					
	TEORIE D	I C A	LCOLO		1	
Verifiche	e effettuate con il m	netodo	degli stati limite ultimi			
Portanza	dei pali calcolata	con la	teoria di Norme A.G.I.			
Portanza terreno	di fondazione calc	colata	con la teoria di Brinch-l	Hansen		
	CRITERI D	I C A	ALCOLO			
Non e' considerata	a l'azione sismica d	dovuta	ai sovraccarichi sul ter	rapieno.		
Non e' considera	ata l'azione sismica	a dovut	a alle forze applicate a	l muro.		
Si tiene conto	dell'effetto stabilizz	ante d	lelle forze applicate al r	nuro.		
Rapporto tra il taglio medio e quello ne	l palo piu' caricato	:			1,00	
Coeff. maggiorativo diametro perforazi	one per micropali	1,20			1,20	
Percentuale spinta a valle per la verific	a a scorrimento				50	
Percentuale spinta a valle per la verific	a a ribaltam.				50	
Percentuale spinta a valle per la verific	a in fondazione				100	
Percentuale spinta a valle per calcolo s	sollecitazioni				100	
COEFFI	CIENTI PAR	ZIA	LI GEOTECNIO	C A		
		7	ABELLA M1	TAE	BELLA M2	
Tangente Resist. Taglio			1,00		1,25	
Peso Specifico			1,00		1,00	
Coesione Efficace (c'k)			1,00		1,25	
Resist. a taglio NON drenata (cuk)			1,00	1,40		
Tipo Approccio		Combinazione Unica: (A1+M1+R3)				
Tipo di fondazione			Super	ficiale		
COEFFICIENTI R3	R3 STATICI		R3 SISMICI		R3 PALI	
Capacita' Portante	1,40		1,20			
Scorrimento	1,10		1,00			

	DATI DI CALCOL	0	
	PARAMETRI SIS	SMICI	
Ribaltamento	1,15	1,00	
Resist. Terreno Valle	1,40	1,20	
Resist. alla Base			1,35
Resist. Lat. a Compr.			1,35
Resist. Lat. a Traz.			1,25
Carichi Trasversali			1,30

CARATTERISTICHE
Classe Calcestruzzo
Modulo Elastico CLS
Coeff. di Poisson
Coeff. di Poisson
Resist. Calcolo 'fcd'   109,0 kg/cmq   Resist. Car. Acc 'fyk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   3250,0 kg/cmq   Def. Lim. Llt CLS 'eco'   0,20 % Resist. Calcolo 'fyd'   3250,0 kg/cmq   Def. Lim. Ult CLS 'ecu'   0,35 % Def. Lim. Ult. Acc'eyu'   1,00 %   Fessura Max. Comb. Rare   mm Sigma CLS Comb. Rare   119,0 kg/cmq   Fessura Max. Comb. Freq   0,3 mm Sigma Acc Comb. Rare   3040,0 kg/cmq   Peso Spec. CLS Armato   2500 kg/mc   Copriferro Netto   2,0 cm   CARATTERISTICHE   C. A. FONDAZIONE   Classe Acciaio   B450C   Modulo Elastico CLS   299619 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,
Resist. Calcolo 'fcd'   109,0 kg/cmq   Resist. Car. Acc 'fyk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   3250,0 kg/cmq   Def. Lim. Llt CLS 'eco'   0,20 % Resist. Calcolo 'fyd'   3250,0 kg/cmq   Def. Lim. Ult CLS 'ecu'   0,35 % Def. Lim. Ult. Acc'eyu'   1,00 %   Fessura Max. Comb. Rare   mm Sigma CLS Comb. Rare   119,0 kg/cmq   Fessura Max. Comb. Freq   0,3 mm Sigma Acc Comb. Rare   3040,0 kg/cmq   Peso Spec. CLS Armato   2500 kg/mc   Copriferro Netto   2,0 cm   CARATTERISTICHE   C. A. FONDAZIONE   Classe Acciaio   B450C   Modulo Elastico CLS   299619 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Max. CLS 'rcd'   109,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,0 kg/cmq   Tens. Rott. Acc 'ftk'   3800,
Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma CLS Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Copriferro Netto         2,0 cm           C A R A T T E R I S T I C H E         C. A. F O N D A Z I O N E           Classe Calcestruzzo           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist. Car. Acc 'ftyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Resist. Calcolo 'ftyd'         3250,0 kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 % mm         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 % sg/cmq           Fessura Max.Comb.Rare         nm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Copriferro Netto         2,0 cm           CARATTERISTICHE C.A. FONDAZIONE           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq           Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0 kg/cmq         Resist.Car.Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist.Car.Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Tens. Rott.Acc 'ftk'         3800,0 kg/cmq           Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 %           Fessura
Fessura Max.Comb.Rare   Fessura Max.Comb.Perm   O,2 mm   Sigma CLS Comb.Rare   Sigma CLS Comb.Perm   92,0 kg/cmq   92,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm   0,2 mm   Sigma CLS Comb.Perm   92,0 kg/cmq   2500 kg/mc   Copriferro Netto   2,0 cm
Fessura Max.Comb.Freq
Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Copriferro Netto         2,0 cm           C A R A T T E R I S T I C H E C. A. F O N D A Z I O N E           Classe Calcestruzzo           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq           Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0 kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist.Car. Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Tens. Rott. Acc 'ftk'         3800,0 kg/cmq           Def. Lim. El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def. Lim. Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def. Lim. Ult. Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max. Comb. Rare         mm         Sigma CLS Comb. Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max. Comb. Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb. Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec. CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec. CLS Magro         2200 kg/mc           C A R A T T E R I S T I C H E C E M E N T O A R M A T O P A L I           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe A
C A R A T T E R I S T I C H E         C. A. F O N D A Z I O N E           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619         kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000         kg/cmq           Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0         kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0         kg/cmq         Resist.Car. Acc 'fyk'         3800,0         kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0         kg/cmq         Tens. Rott. Acc 'ftk'         3800,0         kg/cmq           Def. Lim. El. CLS 'eco'         0,20         %         Resist. Calcol 'fyd'         3250,0         kg/cmq           Def. Lim. Ult CLS 'eco'         0,35         %         Def. Lim. Ult. Acc 'eyu'         1,00         %           Fessura Max. Comb. Rare         mm         Sigma CLS Comb. Rare         119,0         kg/cmq           Fessura Max. Comb. Freq         0,3         mm         Sigma Acc Comb. Rare         3040,0         kg/cmq           Peso Spec. CLS Armato         2500         kg/mc         Peso Spec. CLS Magro         2200         kg/mc
Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq           Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0 kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist. Car. Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Tens. Rott. Acc 'ftk'         3800,0 kg/cmq           Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult. Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max.Comb.Rare         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         Calcase Acciaio         B450C           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Modulo Elastico CLS         299619         kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000         kg/cmq           Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0         kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0         kg/cmq         Resist.Car.Acc 'fyk'         3800,0         kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0         kg/cmq         Tens. Rott.Acc 'ftk'         3800,0         kg/cmq           Def.Lim.El. CLS 'ecco'         0,20         %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0         kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecci'         0,35         %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00         %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0         kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2         mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0         kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500         kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200         kg/mc           Copriferro Netto         2,0         cm         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619         kg/cmq         Modulo Elastico A
Coeff. di Poisson         0,2         Tipo Armatura         POCO SENSIBILI           Resist. Car. CLS 'fck'         200,0 kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist. Car. Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Tens. Rott. Acc 'ftk'         3800,0 kg/cmq           Def. Lim. El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def. Lim. Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def. Lim. Ult. Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max. Comb. Rare         mm         Sigma CLS Comb. Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max. Comb. Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb. Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max. Comb. Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb. Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec. CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec. CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         Cana ATTERISTICHE CEMENTO ARMATO PALI         B450C           Classe Calcestruzzo         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Resist. Car. CLS 'fck'         200,0 kg/cmq         Tipo Ambiente         ORDINARIA XC1           Resist. Calcolo 'fcd'         109,0 kg/cmq         Resist. Car. Acc 'fyk'         3800,0 kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0 kg/cmq         Tens. Rott. Acc 'ftk'         3800,0 kg/cmq           Def. Lim. El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo 'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def. Lim. Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def. Lim. Ult. Acc 'eyu'         1,00 %           Fessura Max. Comb. Rare         mm         Sigma CLS Comb. Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max. Comb. Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb. Perm         92,0 kg/cmq            Fessura Max. Comb. Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb. Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec. CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec. CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         Cart Comb. Rare         3040,0 kg/cmq         B450C           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Resist. Calcolo 'fcd'         109,0         kg/cmq         Resist.Car.Acc 'fyk'         3800,0         kg/cmq           Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0         kg/cmq         Tens. Rott.Acc 'ftk'         3800,0         kg/cmq           Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20         %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0         kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35         %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00         %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0         kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2         mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0         kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3         mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0         kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500         kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200         kg/mc           Copriferro Netto         2,0         cm         Canada Teneral Stiches         Canada Teneral Stiches         B450C           Modulo Elastico CLS         299619         kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000         kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd'         109,0         kg/cmq         Tens. Rott.Acc 'ftk'         3800,0         kg/cmq           Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20         %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0         kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35         %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00         %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0         kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2         mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0         kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3         mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0         kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500         kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200         kg/mc           Copriferro Netto         2,0         cm         CEMENTO ARMATO PALI         B450C           Classe Calcestruzzo         Modulo Elastico CLS         Modulo Elastico Acc         2100000         kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco'         0,20 %         Resist. Calcolo'fyd'         3250,0 kg/cmq           Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         C         Peso Spec.CLS MATO PALI           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu'         0,35 %         Def.Lim.Ult.Acc'eyu'         1,00 %           Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         C           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Rare         mm         Sigma CLS Comb.Rare         119,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         Cm         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm         0,2 mm         Sigma CLS Comb.Perm         92,0 kg/cmq           Fessura Max.Comb.Freq         0,3 mm         Sigma Acc Comb.Rare         3040,0 kg/cmq           Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         C         A R M A T O P A L I           Classe Calcestruzzo         C20/25         Classe Acciaio         B450C           Modulo Elastico CLS         299619 kg/cmq         Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq Peso Spec.CLS Armato Copriferro Netto  C A R A T T E R I S T I C H E C E M E N T O A R M A T O P A L I  Classe Calcestruzzo Modulo Elastico CLS  Sigma Acc Comb.Rare Peso Spec.CLS Magro 2200 kg/mc Peso Spec.CLS Magro 2200 kg/mc  C A R A T T E R I S T I C H E C E M E N T O A R M A T O P A L I  Classe Calcestruzzo Modulo Elastico CLS  Sigma Acc Comb.Rare Peso Spec.CLS Magro 2200 kg/mc  C A R A T T E R I S T I C H E C E M E N T O A R M A T O P A L I  Classe Calcestruzzo Modulo Elastico Acc 2100000 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato         2500 kg/mc         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           Copriferro Netto         2,0 cm         Peso Spec.CLS Magro         2200 kg/mc           C A R A T T E R I S T I C H E C E M E N T O A R M A T O P A L I           Classe Calcestruzzo Modulo Elastico CLS         C20/25 Classe Acciaio Modulo Elastico Acc         B450C 2100000 kg/cmq
Copriferro Netto         2,0 cm           CARATTERISTICHE CEMENTO ARMATO PALI           Classe Calcestruzzo Modulo Elastico CLS         C20/25 Classe Acciaio         B450C Modulo Elastico Acc         2100000 kg/cmq
CARATTERISTICHE CEMENTO ARMATO PALI Classe Calcestruzzo Modulo Elastico CLS  CARATTERISTICHE CEMENTO ARMATO PALI Classe Acciaio Modulo Elastico Acc  B450C Modulo Elastico CLS  299619 kg/cmq Modulo Elastico Acc 2100000 kg/cmq
Classe CalcestruzzoC20/25Classe AcciaioB450CModulo Elastico CLS299619kg/cmqModulo Elastico Acc2100000kg/cmq
Modulo Elastico CLS 299619 kg/cmq Modulo Elastico Acc 2100000 kg/cmq
Coeff. di Poisson   0,2   Tipo Armatura   POCO SENSIBILI
Resist.Car. CLS 'fck' 200,0 kg/cmq Tipo Ambiente ORDINARIA XC1
Resist. Calcolo 'fcd' 110,0 kg/cmq Resist. Car. Acc 'fyk' 3800,0 kg/cmq
Tens. Max. CLS 'rcd' 110,0 kg/cmq Tens. Rott.Acc 'ftk' 3800,0 kg/cmq
Def.Lim.El. CLS 'eco' 0,20 % Resist. Calcolo'fyd' 3250,0 kg/cmq
Def.Lim.Ult CLS 'ecu' 0,35 % Def.Lim.Ult.Acc'eyu' 1,00 %
Fessura Max.Comb.Rare mm Sigma CLS Comb.Rare 119,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Perm 0,2 mm Sigma CLS Comb.Perm 92,0 kg/cmq
Fessura Max.Comb.Freq 0,3 mm Sigma Acc Comb.Rare 3040,0 kg/cmq
Peso Spec.CLS Armato 2500 kg/mc Copriferro Netto 2,0 cm
CARATTERISTICHE MATERIALE MURI GRAVITA'
Resistenza di calcolo a compressione del materiale
Resistenza di calcolo a trazione del materiale  0,0 Kg/cmq
Peso specifico del materiale 2500 Kg/mc

CARATTER	ISTICHE MATERIALI		
CARATTERISTI	CHE DEI MATERIALI		
Peso specifico del calcestruzzo magro di fondazione		2200	Kg/mc
Denominazione del materiale	CALCESTRUZZO MAGRO	NON ARMA	TO
CARATTERISTICHE	MATERIALE GABBION		
Peso specifico del materiale di riempimento		2000	Kg/mc
Porosita' del riempimento		20	%
Peso specifico della rete metallica		21,50	Kg/mc
Tensione massima a compressione		7,50	Kg/cmq
Coesione interna fittizia		0,89	Kg/cmq
Angolo di attrito interno fittizio		30,00	Grd
Peso specifice del magrone		2200	Kg/mc
	E I M I C R O P A L I (Tipologia=Ness	suna)	
Modulo elastico omogeneizzato del materiale:		300	t/cmq
Sforzo di taglio massimo di calcolo nel singolo micropa		75	t
Momento flettente massimo di calcolo nel singolo mici	ropalo	75	tm
Peso specifico omogeneizzato del materiale	_	2500	Kg/mc
Denominazione tipo di micropali	MICROPALO DI ES	EMPIO	
	TICHE DEI TIRANTI		
Tensione di snervamento dell'acciaio		3250 K	g/cmq
Modulo elastico dell'acciaio		2100 t/	cmq
Ancoraggi effettuati co	n bulbo di calcestruzzo iniettato		

DATI TERRAPIENO MURO 1		
Muro n.1 Muro di sottoscarpa		
DATI TERRAPIENO		
Altezza del terrapieno a monte nel punto di contatto col muro:	3,90	m
Altezza del terrapieno a valle nel punto di contatto col muro:	3,00	m
Inclinaz. media terreno valle(positivo se scende verso valle):	15	0
Angolo di attrito tra fondazione e terreno	20	0
Adesione tra fondazione e terreno	0,03	Kg/cmq
Angolo di attrito tra fondazione e terreno in presenza acqua	18	0
Adesione tra fondazione e terreno in presenza di acqua	0,03	Kg/cmq
Permeabilita' Terreno	BASSA	
Muro Vincolato	NO	
Coefficiente BetaM	0,380	
Coefficiente di intensita' sismica orizzontale	0,053	
Coefficiente di intensita' sismica verticale	0,027	

	D.A	ATI FALDA MU	RO 1	
	ALT	EZZE DI F	ALDA	
Combin.	Profondita	a' livello di falda	rispetto alla testa del muro	
carico	a monte		a valle	
1	20,00	m	23,00	m
2	20,00	m	23,00	m

DATI STRATIGR. MURO 1		
STRATIGRAFIA DEL TERRENO		
STRATO n. 1 :		
Spessore dello strato:	20,00	m
Angolo di attrito interno del terreno:	20	0
Angolo di attrito tra terreno e muro:	15	0
Coesione del terreno in condizioni drenate:	0,15	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni drenate:	0,10	Kg/cmq
Peso specifico apparente del terreno in assenza di acqua:	1800	Kg/mc
Coesione del terreno in condizioni non drenate:	0,10	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni non drenate:	0,10	Kg/cmq
Peso specifico efficace del terreno sommerso:	800	Kg/mc
Coefficiente di Lambe per attrito negativo pali:		0,00

DATI TERRAPIENO MURO 2		
Muro n.2 Muro di controripa		
DATI TERRAPIENO		
Altezza del terrapieno a monte nel punto di contatto col muro:	3,00	m
Altezza del terrapieno a valle nel punto di contatto col muro:	0,50	m
Inclinaz. media terreno valle(positivo se scende verso valle):	0	0
Angolo di attrito tra fondazione e terreno	20	0
Adesione tra fondazione e terreno	0,03	Kg/cmq
Angolo di attrito tra fondazione e terreno in presenza acqua	18	0
Adesione tra fondazione e terreno in presenza di acqua	0,03	Kg/cmq
Permeabilita' Terreno	BASSA	
Muro Vincolato	NO	
Coefficiente BetaM	0,380	
Coefficiente di intensita' sismica orizzontale	0,053	
Coefficiente di intensita' sismica verticale	0,027	

				DATI STRATIGR. MURO 2		
			ST	RATIGRAFIA DEL TERRENO		
STR	ATO n.	1	:			
Spess	sore dello strato:	•		'	20,00	m

DATI STRATIGR. MURO 2		
STRATIGRAFIA DEL TERRENO		
Angolo di attrito interno del terreno:	20	0
Angolo di attrito tra terreno e muro:	15	0
Coesione del terreno in condizioni drenate:	0,15	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni drenate:	0,10	Kg/cmq
Peso specifico apparente del terreno in assenza di acqua:	1800	Kg/mc
Coesione del terreno in condizioni non drenate:	0,10	Kg/cmq
Adesione tra il terreno e il muro in condizioni non drenate:	0,10	Kg/cmq
Peso specifico efficace del terreno sommerso:	800	Kg/mc
Coefficiente di Lambe per attrito negativo pali:		0,00
	I	

	GEOMETRIA MURO				
	MURO A GABBI	ONI			
Inclinazione de	el piano di posa della fondazione		0	(Grd)	
Svill	uppo della fondazione		2	(m)	
Sp	essore del magrone		.15	(m)	
Larghe	Larghezza del singolo Gabbione 1 (m)				
Altezza del singolo Gabbione		singolo Gabbione 1 (m)			
Fila Gabbione	Numero gabbioni della fila		Scostamento dalla fila inferiore		
Nro	attuale		(	m)	
1	4			0,00	
2	3	1,00			
3	2	1,00			
4	1			1,00	
		1			

	GEOMETRIA MURO 2									
MURO A GABBIONI										
Inclinazione de	el piano di posa della fondazione	0	(Grd)							
Svil	uppo della fondazione	10	(m)							
Sp	pessore del magrone	.15	(m)							
Larghe	zza del singolo Gabbione	1	(m)							
Alteza	za del singolo Gabbione	1	(m)							
Fila Gabbione	Numero gabbioni della fila	Scostamento d	dalla fila inferiore							

Nro	attuale	(m)
1	3	0,00
2	2	1,00
3	1	1,00

CARICHI MURO 1		
SOVRACCARICHI SUL TERRAPIENO		
CONDIZIONE n.	1	
Sovraccarico uniformemente distribuito generalizzato:	2,00	t/mq
Sovraccarico uniformemente distribuito a nastro:	2,00	t/mq
Distanza dal muro del punto di inizio del carico a nastro:	0,00	m
Distanza dal muro del punto di fine del carico a nastro:	6,00	m
Sovraccarico concentrato lineare lungo lo sviluppo:	0,00	t/m
Distanza dal muro del punto di applicazione carico lineare:	1,00	m
Carico concentrato puntiforme:	0,00	t
Interasse tra i carichi puntiformi lungo lo sviluppo:	1,00	m
Distanza dal muro punto di applicazione carico puntiforme:	0,00	m
Sovraccarico uniformemente distribuito terrapieno a valle:	0,00	t/mq

## COMBINAZIONI MURO 1

Cond.	Descrizione
Num.	Condizione
1	PERMANENTE

	COMBINAZIONI MURO 1											
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.U. A 1											
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma	
1	1,50										0,00	
2	1,00										1,00	

	COMBINAZIONI MURO 1										
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. RARA										
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma
1	1,00										

	COMBINAZIONI MURO 1										
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. FREQ.										
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma
1	1.00										

### Muri di sostegno in gabbioni S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

COMBINAZIONI MURO 1											
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. PERM.										
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma
1	1,00										

### COMBINAZIONI MURO 2

Cond.	Descrizione
Num.	Condizione
1	PERMANENTE

	COMBINAZIONI MURO 2											
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.U. A 1											
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma	
1	1,50										0,00	
2	1.00										1.00	

	COMBINAZIONI MURO 2											
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. RARA											
Comb	Cond.1	Cond.2	Cond.3	Cond.4	Cond.5	Cond.6	Cond.7	Cond.8	Cond.9	Cond10	Sisma	
1	1,00											

	COMBINAZIONI MURO 2												
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. FREQ.												
Comb	Comb Cond.1 Cond.2 Cond.3 Cond.4 Cond.5 Cond.6 Cond.7 Cond.8 Cond.9 Cond10 Sisma												
1	1 1,00												

	COMBINAZIONI MURO 2												
	COMBINAZIONI DI CARICO S.L.E. PERM.												
Comb	Comb Cond.1 Cond.2 Cond.3 Cond.4 Cond.5 Cond.6 Cond.7 Cond.8 Cond.9 Cond10 Sisma												
1	1,00												

## PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1

	COORDINATE PUNTI												
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.								
N.ro	N.	m	m	m	m								
1	1	4,00	4,00	4,00	0,00								
	2	4,00	3,90	4,00	7,30								
	3	4,00	0,00	4,00	4,00								

### PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1

	COORDINATE PUNTI												
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.								
N.ro	N.	m	m	m	m								
2	1	4,00	4,00	4,00	0,00								
	2	4,00	3,90	4,00	7,60								
	3	4,00	0,00	4,00	4,00								

	PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1															
	PRESSIONI DEL TERRAPIENO A MONTE															
Comb.																
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mg												
1	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	2	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	177	1047	0	0	0	0	-2340	373	0	0	2518	675	0	0
	3	sup	4006	2074	3829	1026	0	0	-2340	373	0	0	2518	675	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

	PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1															
	PRESSIONI DEL TERRAPIENO A MONTE															
Comb.	omb. Punto Zona Or.tot Ver.tot Or.sta Ver.sta Or.sis Ver.sis Or.coe Ver.coe Or.fal Ver.fal Or.car Ver.car Or.tpr Ver.tpr															
N.ro	N.		Kg/mq													
2	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	2	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-548	853	-128	-34	128	34	-2350	370	0	0	1801	483	0	0
	3	sup	2613	1700	2810	753	351	94	-2350	370	0	0	1801	483	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

PRESSIONI MURO 1 - Tabella Combii	nazioni: A1
-----------------------------------	-------------

PRESSIONI SUL MURO												
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.				
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq				
1	1	4,00	4,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	2	4,00	3,90	pre	0	0	0	0				
				seg	177	0	0	0				
1	3	4,00	0,00	pre	4006	0	0	0				
				seg	-30	-10754	0	0				
1	4	0,00	0,00	pre	-30	-2266	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	5	0,00	1,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	6	1,00	1,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	7	1,00	2,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	8	2,00	2,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	9	2,00	3,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	10	3,00	3,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	11	3,00	4,00	pre	0	0	0	0				

	PRESSIONI SUL MURO												
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.					
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq					
				seg	0	0	0	0					

			PRE	SSIOI	NI SUL	MURO		
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
2	1	4,00	4,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	2	4,00	3,90	pre	0	0	0	0
				seg	-548	0	0	0
2	3	4,00	0,00	pre	2613	0	0	0
				seg	-29	-9758	0	0
2	4	0,00	0,00	pre	-29	-2130	0	0
				seg	0	0	0	0
2	5	0,00	1,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	6	1,00	1,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	7	1,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	8	2,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	9	2,00	3,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	10	3,00	3,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
2	11	3,00	4,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0

PRESSIONI MURO 1	MONTE Taballa	Cambinationi, Dara
PRESSICIAL MICHELL	- WICHNIF - LADEHA	Combinazioni Rare

COORDINATE PUNTI									
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.				

#### Muri di sostegno in gabbioni S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

N.ro	N.	m	m	m	m
1	1	4,00	4,00	4,00	0,00
	2	4,00	3,90	4,00	7,30
	3	4,00	0,00	4,00	4,00

	PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: Rare															
	PRESSIONI DEL TERRAPIENO A MONTE															
Comb.	Punto	Zona	Or.tot	Ver.tot	Or.sta	Ver.sta	Or.sis	Ver.sis	Or.coe	Ver.coe	Or.fal	Ver.fal	Or.car	Ver.car	Or.tpr	Ver.tpr
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mq												
1	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	2	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-662	823	0	0	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
	3	sup	2284	1612	2946	789	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

## PRESSIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Rare

PRESSIONI SUL MURO										
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.		
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq		
1	1	4,00	4,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	2	4,00	3,90	pre	0	0	0	0		
				seg	-662	0	0	0		
1	3	4,00	0,00	pre	2284	0	0	0		
				seg	-30	-10014	0	0		
1	4	0,00	0,00	pre	-30	-1937	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	5	0,00	1,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	6	1,00	1,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	7	1,00	2,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	8	2,00	2,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	9	2,00	3,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	10	3,00	3,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		
1	11	3,00	4,00	pre	0	0	0	0		
				seg	0	0	0	0		

## PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: Freq.

COORDINATE PUNTI											
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.						
N.ro	N.	m	m	m	m						
1	1	4,00	4,00	4,00	0,00						
	2	4,00	3,90	4,00	7,30						
	3	4,00	0,00	4,00	4,00						

	PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: Freq.															
	PRESSIONI DEL TERRAPIENO A MONTE															
Comb.	Punto	Zona	Or.tot	Ver.tot	Or.sta	Ver.sta	Or.sis	Ver.sis	Or.coe	Ver.coe	Or.fal	Ver.fal	Or.car	Ver.car	Or.tpr	Ver.tpr
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mq												
1	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	2	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-662	823	0	0	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
	3	sup	2284	1612	2946	789	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

PRESSIONI MURO 1 - Tab	ella Co	mbinazioni: Freq.
PRESSIONI	SUI	MURO

Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
1	1	4,00	4,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	2	4,00	3,90	pre	0	0	0	0
				seg	-662	0	0	0
1	3	4,00	0,00	pre	2284	0	0	0
				seg	-30	-10014	0	0
1	4	0,00	0,00	pre	-30	-1937	0	0
				seg	0	0	0	0
1	5	0,00	1,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	6	1,00	1,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	7	1,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	8	2,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	9	2,00	3,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0

	PRESSIONI SUL MURO											
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.				
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq				
1	10	3,00	3,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				
1	11	3,00	4,00	pre	0	0	0	0				
				seg	0	0	0	0				

## PRESSIONI MURO 1 - MONTE - Tabella Combinazioni: Perm.

	COORDINATE PUNTI											
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.							
N.ro	N.	m	m	m	m							
1	1	4,00	4,00	4,00	0,00							
	2	4,00	3,90	4,00	7,30							
	3	4,00	0,00	4,00	4,00							

						PRESSION	I MURO 1 -	- MONTE -	Tabella Co	mbinazion	i: Perm.					
						PRESS	IONI D	EL TER	RAPIE	M A O	ONTE					
Comb.	Punto	Zona	Or.tot	Ver.tot	Or.sta	Ver.sta	Or.sis	Ver.sis	Or.coe	Ver.coe	Or.fal	Ver.fal	Or.car	Ver.car	Or.tpr	Ver.tpr
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
1	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	2	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-662	823	0	0	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
	3	sup	2284	1612	2946	789	0	0	-2340	373	0	0	1678	450	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

## PRESSIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Perm.

			PRE	SSIOI	NI SUL	MURO		
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
1	1	4,00	4,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	2	4,00	3,90	pre	0	0	0	0
				seg	-662	0	0	0
1	3	4,00	0,00	pre	2284	0	0	0
				seg	-30	-10014	0	0
1	4	0,00	0,00	pre	-30	-1937	0	0
				seg	0	0	0	0
1	5	0,00	1,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	6	1,00	1,00	pre	0	0	0	0

PRESSIONI MURO 1 - Tabella C	ombinazioni <sup>.</sup> Perm
------------------------------	-------------------------------

			PRES	SSIOI	NI SUL	MURO		
Com	Punto	X vert	Y vert	Zona	Or.Terr.	Ver.Terr	Or.Acqua	Ver.Acq.
N.r	N.ro	m	m		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
	•			seg	0	0	0	0
1	7	1,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	8	2,00	2,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	9	2,00	3,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	10	3,00	3,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0
1	11	3,00	4,00	pre	0	0	0	0
				seg	0	0	0	0

### PRESSIONI MURO 2 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1

		COORDI	NATE P	JNTI	
Comb.	Punto	X pres.	Y pres.	X muro	X rott.
N.ro	N.	m	m	m	m
1	1	3,00	3,00	3,00	5,54
	2	3,00	0,00	3,00	3,00

## PRESSIONI MURO 2 - MONTE - Tabella Combinazioni: A1

		COORDI	NATE PL	JNTI											
Comb.															
N.ro	N.	m	m	m	m										
2	1	3,00	3,00	3,00	5,70										
	2	3,00	0,00	3,00	3,00										

						PRESSIO	NI MURO :	2 - MONTE	- Tabella (	Combinazio	oni: A1					
						PRESS	IONI D	EL TER	RAPIEI	NO A M	ONTE					
Comb.	Punto	Zona	Or.tot	Ver.tot	Or.sta	Ver.sta	Or.sis	Ver.sis	Or.coe	Ver.coe	Or.fal	Ver.fal	Or.car	Ver.car	Or.tpr	Ver.tpr
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
1	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-2340	373	0	0	0	0	-2340	373	0	0	0	0	0	0
	2	sup	605	1162	2946	789	0	0	-2340	373	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

						PRESSIO	NI MURO 2	2 - MONTE	- Tabella (	Combinazio	ni: A1					
						PRESS	IONI D	EL TER	RAPIE	M A O	ONTE					
Comb.																
N.ro	N.		Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq	Kg/mq
2	1	sup	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		inf	-2346	371	2346	-371	-2346	371	-2346	371	0	0	0	0	0	0
	2	sup	83	1022	2511	-327	-83	978	-2346	371	0	0	0	0	0	0
		inf	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

						S	PINTE A	A MONT	E MURO	1 - Tabell	a Combi	nazioni	: A1						
	SPINTE DEL TERRAPIENO A MONTE																		
Cmb																			
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	8158	6086	1,36	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,120	0,120	0,00
2	4211	4352	1,07	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,086	0,00

						SPINT	E A VA	LLE MU	RO 1 - Ta	bella Co	mbinazi	oni: A1						
						SPI	NTE	DEL 1	TERRA	PIENC	) A V A	ALLE						-,
Cmb																		
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	12173	0	0,82	0,00	0	3953	0,00	0,89	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	5,870	5,87
2	11703	0	0,80	0,00	-210	3848	1,96	0,89	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	6,020	5,79

						SF	PINTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combir	nazioni:	Rare						
	SPINTE DEL TERRAPIENO A MONTE																		
Cmb n.	Fx tot Kg/m	Fy tot Kg/m	H tot m	X tot m	Fx tp Kg/m	Fy tp Kg/m	H tp m	X tp m	Fx esp Kg/m	Fy esp Kg/m	H esp m	X esp m	Fx w Kg	Fy w Kg	H w m	X w m	K sta	K sis	C sif
1	3452	3949	1,01	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,066	0,066	0,00

						SPINTI	E A VAL	LE MUF	RO 1 - Tal	ella Con	binazio	ni: Rare						
						SPI	NTE	DEL 1	T E R R A	PIENC	) A V	ALLE						,
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	12173	0	0,82	0,00	0	3953	0,00	0,89	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	5,870	5,87

						SF	INTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combin	azioni:	Freq.						
							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb	Fx tot Ka/m	Fy tot Ka/m	H tot m	X tot m	Fx tp Ka/m	Fy tp Ka/m	H tp m	X tp m	Fx esp Kg/m	Fy esp Kg/m	H esp m	X esp m	Fx w Kg	Fy w Ka	H w m	X w m	K sta	K sis	C sif
11.	Ttg/III	139/11	-	-	T(g/III	T/g/III		-	Ttg/III	Ttg/III			9	9	-				
1	3452	3949	1,01	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,066	0,066	0,00

						SPINTE	A VAL	LE MUR	O 1 - Tab	ella Com	binazio	ni: Freq.						
						SPI	NTE	DEL 1	ERRA	PIENC	) A V A	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	12173	0	0,82	0,00	0	3953	0,00	0,89	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	5,870	5,87

						SP	INTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combin	azioni: I	Perm.						
						,	SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb n.	Fx tot Kg/m	Fy tot Kg/m	H tot m	X tot m	Fx tp Kg/m	Fy tp Kg/m	H tp m	X tp m	Fx esp Kg/m	Fy esp Kg/m	H esp m	X esp m	Fx w Kg	Fy w Kg	H w m	X w m	K sta	K sis	C sif
1	3452	3949	1,01	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,066	0,066	0,00

						SPINTE	A VAL	LE MUR	O 1 - Tab	ella Com	binazior	ni: Perm						
						SPI	NTE	DEL 1	T E R R A	PIENC	) A V A	ALLE						,
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	12173	0	0,82	0,00	0	3953	0,00	0,89	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	5,870	5,87

						SI	PINTE A	MONTE	MURO 1	- Tabella	Combi	nazioni:	SLD						
							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
2	3859	4171	1,05	4,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,077	0,00

						S	PINTE A	TOOM A	E MURO :	2 - Tabell	a Combi	inazioni	: A1						
							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb n.	Fx tot Kg/m	Fy tot Kg/m	H tot m	X tot m	Fx tp Kg/m	Fy tp Kg/m	H tp m	X tp m	Fx esp Kg/m	Fy esp Kg/m	H esp m	X esp m	Fx w Kg	Fy w Kg	H w m	X w	K sta	K sis	C sif
1	187	666	0,21	3,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,066	0,066	0,00
2	4	103	1,00	3,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,013	0,00

						SPINT	E A VA	LLE MU	RO 2 - Ta	bella Co	nbinazi	oni: A1						
						SPI	NTE	DEL 1	ΓERRA	PIENC	AV	ALLE						
Cmb n.																		
1	2601	0	0,24	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	11,561	11,56
2	2572	0	0,24	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	11,561	11,43

						SF	PINTE A	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combir	azioni:	Rare						
							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			İ
																			L
1	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,000	0,00

						SPINT	A VAL	LE MUF	RO 2 - Tak	ella Com	binazio	ni: Rare						
						SPI	NTE	DEL 1	TERRA	PIENC	) A V	ALLE						
Cmb n.	Fx tot Kg/m	Fy tot Kg/m	H tot m	X tot m	Fx tp Kg/m	Fy tp Kg/m	H tp m	X tp m	Fx esp Kg/m	Fy esp Kg/m	H esp m	X esp m	Fx w Kg	Fy w Kg	H w m	X w m	K sta	K sis
1	2601	0	0.24	0.00	0	0	0.00	0.00	0	0	0.00	0.00	0	0	0.00	0.00	11.561	11.56

						SF	INTE A	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combin	azioni:	Freq.						
							SPINT	E DE	L TER	RAPIE	NO A	MON	ΤE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0.00	0,00	0,000	0,000	0,00

						SPINTE	A VAL	LE MUR	O 2 - Tab	ella Com	binazio	ni: Freq						
						SPI	NTE	DEL 1	TERRA	PIENC	) A V A	ALLE						
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
	0004		0.04	0.00			0.00	0.00			0.00	0.00			0.00	0.00	44.504	44.50
1 1	2601	U	0,24	0,00	U	U	0.00	0.00	U	U	0.00	0,00	U	U	0,00	0,00	11,561	11,56

						SP	INTE A	MONTE	MURO 2	- Tabella	Combin	azioni: F	Perm.						
	SPINTE DEL TERRAPIENO A MONTE    Fx tot																		
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
1	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,000	0,00

						SPINTE	A VAL	LE MUR	O 2 - Tab	ella Com	binazior	ni: Perm						
	SPINTE DEL TERRAPIENO A VALLE																	
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m		
1	2601	0	0,24	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	11,561	11,56

	SPINTE A MONTE MURO 2 - Tabella Combinazioni: SLD																		
	SPINTE DEL TERRAPIENO A MONTE																		
Cmb	Fx tot	Fy tot	H tot	X tot	Fx tp	Fy tp	H tp	X tp	Fx esp	Fy esp	H esp	X esp	Fx w	Fy w	Ηw	Χw	K sta	K sis	C sif
n.	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg/m	Kg/m	m	m	Kg	Kg	m	m			
2	0	14	1,00	3,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0	0	0,00	0,00	0,000	0,002	0,00

VERIFICHE STABILITA' MURO 1									
VERIFICA AL RIBALTAMENTO									
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	1	A1							
Momento forze ribaltanti complessivo:	11055	Kgm/m							
Momento stabilizzante forze peso e carichi:	59090	Kgm/m							
Momento stabilizzante massimo dovuto ai tiranti:	0	Kgm/m							
Coefficiente sicurezza minimo al ribaltamento:	5,35								
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA									

VERIFICHE STABILITA' MURO 1									
VERIFICA ALLO SCORRIMENTO									
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	1	A1							
Risultante forze che attivano lo scorrimento:	8158	Kg/m							
Risultante forze che si oppongono allo scorrimento:	11293	Kg/m							

VERIFICHE STABILITA' MURO 1		
VERIFICA ALLO SCORRIMENTO		
Forza dei tiranti che si oppone allo scorrimento:	0	Kg/m
Coefficiente sicurezza minimo allo scorrimento:	1,38	
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA		

VERIFICHE STABILITA' MURO 2								
VERIFICA AL RIBALTAMENTO								
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	2	A1						
Momento forze ribaltanti complessivo:	598	Kgm/m						
Momento stabilizzante forze peso e carichi:	17492	Kgm/m						
Momento stabilizzante massimo dovuto ai tiranti:	0	Kgm/m						
Coefficiente sicurezza minimo al ribaltamento:	29,25							
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA								

VERIFICHE STABILITA' MURO 2		
VERIFICA ALLO SCORRIMENTO		
Combinazione di carico piu' svantaggiosa:	2	A1
Risultante forze che attivano lo scorrimento:	513	Kg/m
Risultante forze che si oppongono allo scorrimento:	4392	Kg/m
Forza dei tiranti che si oppone allo scorrimento:	0	Kg/m
Coefficiente sicurezza minimo allo scorrimento:	8,56	
LA VERIFICA RISULTA SODDISFATTA		

	SOLLE		NI MURO 1 -			i: A1					
	SOLLECITAZIONI MURO										
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т				
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg				
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0				
		2	30	0,0	480	5	55				
		3	60	0,0	960	43	211				
		4	90	0,0	1440	141	456				
		5	100	0,0	1600	191	557				
		6	130	0,0	2560	410	920				
		7	160	0,0	3520	752	1370				
		8	190	0,0	4480	1241	1910				
		9	200	0,0	4800	1442	2109				

17

400

16000

11055

8158

	SOLLEC	ITAZIO	NI MURO 1 -	Tabella C	ombinazioni	: A1	
		SOLL	ECITAZ	IONI M	1 U R O		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
		10	230	0,0	6240	2171	2766
		11	260	0,0	7680	3111	3511
		12	290	0,0	9120	4287	4345
		13	300	0,0	9600	4736	4643
		14	330	0,0	11520	6270	5594
		15	360	0,0	13440	8102	6634
		16	390	0,0	15360	10259	7762

0,0

	SOLLECI				ombinazioni	: A1	
		SOLL	ECITAZ	IONI M	1 U R O		
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
2	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	467	4	25
		3	60	0,0	935	15	51
		4	90	0,0	1402	35	83
		5	100	0,0	1558	44	105
		6	130	0,0	2492	95	247
		7	160	0,0	3427	199	461
		8	190	0,0	4361	379	749
		9	200	0,0	4673	459	861
		10	230	0,0	6075	777	1271
		11	260	0,0	7476	1230	1755
		12	290	0,0	8878	1837	2311
		13	300	0,0	9346	2079	2512
		14	330	0,0	11215	2932	3191
		15	360	0,0	13084	4001	3943
		16	390	0,0	14953	5306	4768
		17	400	0,0	15576	5797	5059

## SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Rare

SOLLECITAZIONI MURO												
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т					
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg					
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0					
		2	30	0,0	480	0	0					
		3	60	0,0	960	0	0					
		4	90	0,0	1440	0	0					
		5	100	0,0	1600	0	0					
		6	130	0,0	2560	4	40					
		7	160	0,0	3520	31	147					
		8	190	0,0	4480	99	322					
		9	200	0,0	4800	135	396					
		10	230	0,0	6240	292	662					
		11	260	0,0	7680	539	995					
		12	290	0,0	9120	896	1397					
		13	300	0,0	9600	1043	1546					
		14	330	0,0	11520	1579	2039					
		15	360	0,0	13440	2273	2599					
		16	390	0,0	15360	3145	3228					
		17	400	0,0	16000	3479	3452					

SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Freq.
---

SOLLECITAZIONI MURO							
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	480	0	0
		3	60	0,0	960	0	0
		4	90	0,0	1440	0	0
		5	100	0,0	1600	0	0
		6	130	0,0	2560	4	40
		7	160	0,0	3520	31	147
		8	190	0,0	4480	99	322
		9	200	0,0	4800	135	396
		10	230	0,0	6240	292	662

<b>SOLLECITAZIONI MURO 1</b> ·	Tabella Combinazioni:	Freq.
--------------------------------	-----------------------	-------

SOLLECITAZIONI MURO							
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
		11	260	0,0	7680	539	995
		12	290	0,0	9120	896	1397
		13	300	0,0	9600	1043	1546
		14	330	0,0	11520	1579	2039
		15	360	0,0	13440	2273	2599
		16	390	0,0	15360	3145	3228
		17	400	0,0	16000	3479	3452

## SOLLECITAZIONI MURO 1 - Tabella Combinazioni: Perm.

SOLLECITAZIONI MURO							
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	480	0	0
		3	60	0,0	960	0	0
		4	90	0,0	1440	0	0
		5	100	0,0	1600	0	0
		6	130	0,0	2560	4	40
		7	160	0,0	3520	31	147
		8	190	0,0	4480	99	322
		9	200	0,0	4800	135	396
		10	230	0,0	6240	292	662
		11	260	0,0	7680	539	995
		12	290	0,0	9120	896	1397
		13	300	0,0	9600	1043	1546
		14	330	0,0	11520	1579	2039
		15	360	0,0	13440	2273	2599
		16	390	0,0	15360	3145	3228
		17	400	0,0	16000	3479	3452

## SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A1

SOLLECITAZIONI MURO

Muri di sostegno in gabbioni	S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	480	0	0
		3	60	0,0	960	0	0
		4	90	0,0	1440	0	0
		5	100	0,0	1600	0	0
		6	130	0,0	2560	0	0
		7	160	0,0	3520	0	0
		8	190	0,0	4480	0	0
		9	200	0,0	4800	0	0
		10	230	0,0	6240	0	0
		11	260	0,0	7680	2	23
		12	290	0,0	9120	23	131
		13	300	0,0	9600	38	187

SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: A1								
SOLLECITAZIONI MURO								
b	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	N		

Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	М	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	0	Kg	Kgm	Kg
2	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	467	4	25
		3	60	0,0	935	15	51
		4	90	0,0	1402	34	76
		5	100	0,0	1558	42	85
		6	130	0,0	2492	75	136
		7	160	0,0	3427	124	187
		8	190	0,0	4361	187	237
		9	200	0,0	4673	212	254
		10	230	0,0	6075	300	331
		11	260	0,0	7476	411	407
		12	290	0,0	8878	544	483
		13	300	0,0	9346	594	513

## SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: Rare

SOLLECITAZIONI MURO

Muri di sostegno in gabbioni	S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	480	0	0
		3	60	0,0	960	0	0
		4	90	0,0	1440	0	0
		5	100	0,0	1600	0	0
		6	130	0,0	2560	0	0
		7	160	0,0	3520	0	0
		8	190	0,0	4480	0	0
		9	200	0,0	4800	0	0
		10	230	0,0	6240	0	0
		11	260	0,0	7680	0	0
		12	290	0,0	9120	0	0
		13	300	0,0	9600	0	0

SOLLECITAZIONI MURO 2 -	· Tabella Combinazioni: Freq.
-------------------------	-------------------------------

	SOLLECITAZIONI MURO												
Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т						
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg						
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0						
		2	30	0,0	480	0	0						
		3	60	0,0	960	0	0						
		4	90	0,0	1440	0	0						
		5	100	0,0	1600	0	0						
		6	130	0,0	2560	0	0						
		7	160	0,0	3520	0	0						
		8	190	0,0	4480	0	0						
		9	200	0,0	4800	0	0						
		10	230	0,0	6240	0	0						
		11	260	0,0	7680	0	0						
		12	290	0,0	9120	0	0						
		13	300	0,0	9600	0	0						

## SOLLECITAZIONI MURO 2 - Tabella Combinazioni: Perm.

SOLLECITAZIONI MURO

Cmb	Tipo di	Sez.	Distanza	Angolo	N	M	Т
N.r	Elemento	N.ro	cm	o	Kg	Kgm	Kg
1	PARAMENTO	1	0	0,0	0	0	0
		2	30	0,0	480	0	0
		3	60	0,0	960	0	0
		4	90	0,0	1440	0	0
		5	100	0,0	1600	0	0
		6	130	0,0	2560	0	0
		7	160	0,0	3520	0	0
		8	190	0,0	4480	0	0
		9	200	0,0	4800	0	0
		10	230	0,0	6240	0	0
		11	260	0,0	7680	0	0
		12	290	0,0	9120	0	0
		13	300	0,0	9600	0	0

	VERIFICHE MURO 1																
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																
Sez.	Ele	Dist.	Н	В	Xg	Yg	Comb	Nsdu	е	Nrdu	Mrdu	Coef	Comb	Vsdu	Vrdu	Coef	Verifica
N.		cm	cm	cm	cm	cm	fles	Kg	cm	Kg	Kgm	fles	tagl	Kg	Kg	tagl	
1	1	0	100	100	350	400	1	0	0	0	0	1,00	1	0	0	1,00	OK
2	1	30	100	100	350	370	1	480	1	480	238	49,13	1	55	9202	99,99	OK
3	1	60	100	100	350	340	1	960	4	960	474	11,12	1	211	9479	44,85	OK
4	1	90	100	100	350	310	1	1440	10	1440	706	5,03	1	456	9756	21,40	OK
5	1	100	100	100	350	300	1	1600	12	1600	783	4,10	1	557	9849	17,68	OK
6	1	130	200	100	300	270	1	2560	16	2560	2516	6,13	1	920	19328	21,02	OK
7	1	160	200	100	300	240	1	3520	21	3520	3437	4,57	1	1370	19882	14,51	OK
8	1	190	200	100	300	210	1	4480	28	4480	4346	3,50	1	1910	20437	10,70	OK
9	1	200	200	100	300	200	1	4800	30	4800	4646	3,22	1	2109	20621	9,78	OK
10	1	230	300	100	250	170	1	6240	35	6240	9100	4,19	1	2766	30378	10,98	OK
11	1	260	300	100	250	140	1	7680	41	7680	11127	3,58	1	3511	31209	8,89	OK
12	1	290	300	100	250	110	1	9120	47	9120	13126	3,06	1	4345	32040	7,37	OK
13	1	300	300	100	250	100	1	9600	49	9600	13786	2,91	1	4643	32318	6,96	OK
14	1	330	400	100	200	70	1	11520	54	11520	22155	3,53	1	5594	42351	7,57	OK
15	1	360	400	100	200	40	1	13440	60	13440	25676	3,17	1	6634	43460	6,55	OK
16	1	390	400	100	200	10	1	15360	67	15360	29147	2,84	1	7762	44568	5,74	OK
17	1	400	400	100	200	0	1	16000	69	16000	30293	2,74	1	8158	44938	5,51	OK

	VERIFICHE MURO 2																
	VERIFICHE DI RESISTENZA MURO																
Sez.	Ele	Dist.	Н	В	Xg	Yg	Comb	Nsdu	е	Nrdu	Mrdu	Coef	Comb	Vsdu	Vrdu	Coef	Verifica
N.		cm	cm	cm	cm	cm	fles	Kg	cm	Kg	Kgm	fles	tagl	Kg	Kg	tagl	
1	1	0	100	100	250	300	1	0	0	0	0	1,00	1	0	0	1,00	OK
2	1	30	100	100	250	270	2	467	1	467	232	60,83	1	0	9202	99,99	OK
3	1	60	100	100	250	240	2	935	2	935	461	30,23	1	0	9479	99,99	OK
4	1	90	100	100	250	210	2	1402	2	1402	688	20,02	1	0	9756	99,99	OK
5	1	100	100	100	250	200	2	1558	3	1558	763	17,98	1	0	9849	99,99	OK
6	1	130	200	100	200	170	2	2492	3	2492	2451	32,47	1	0	19328	99,99	OK
7	1	160	200	100	200	140	2	3427	4	3427	3348	27,04	1	0	19882	99,99	OK
8	1	190	200	100	200	110	2	4361	4	4361	4234	22,59	2	237	20368	85,77	OK
9	1	200	200	100	200	100	2	4673	5	4673	4527	21,35	2	254	20548	80,75	OK
10	1	230	300	100	150	70	2	6075	5	6075	8866	29,57	2	331	30282	91,55	OK
11	1	260	300	100	150	40	2	7476	5	7476	10842	26,41	2	407	31092	76,37	OK
12	1	290	300	100	150	10	2	8878	6	8878	12792	23,51	2	483	31901	65,99	OK
13	1	300	300	100	150	0	2	9346	6	9346	13436	22,63	2	513	32171	62,69	OK

## CEDIMENTI TERRENO A MONTE - MURO N.1

#### Muri di sostegno in gabbioni S.P. n. 6 – Baucina-Ventimiglia di Sicilia- Trabia

Tipo	Comb.	Sp.muro	Volume	DistMax	Ced.0/4	Ced.1/4	Ced.2/4	Ced.3/4
comb.	nro	mm	mc	m	mm	mm	mm	mm
SLD	2	0,2	0,000	7,43	0,3	0,2	0,1	0,0

CEDIMENTI TERRENO A MONTE - MURO N.2 MURO DI CONTRORIPA													
Tipo	Comb.	Sp.muro	Volume	DistMax	Ced.0/4	Ced.1/4	Ced.2/4	Ced.3/4					
comb.	nro	mm	mc	m	mm	mm	mm	mm					
SLD	2	0,0	0,000	5,64	0,0	0,0	0,0	0,0					