

Informativa sull'affidabilità dei codici - Muro di sostegno a gravità

D.M. 17.01.2018 – “Norme tecniche per le costruzioni” – paragrafo 10.2

Il processo di progettazione e sviluppo del software **Muro di sostegno a gravità**, per ciò che riguarda le procedure di calcolo e l'elaborazione degli elaborati in output forniti, è sottoposto al controllo del Sistema di Gestione della Qualità Aziendale della **Stacec s.r.l.**, con sede in Bovalino (RC), S.S. 106 km 87, n. 59, conforme alla norma ISO 9001:2000 e certificato da **Certiquality** con n. 8679.

Al fine della comprensione del metodo e dei parametri utilizzati si allegano alcuni cenni teorici adeguatamente commentati.

Si dichiara, inoltre, che al progettista sono stati forniti gli esempi di calcolo sottoelencati utilizzati per verificare la validità delle procedure di calcolo ed effettuare le necessarie verifiche di controllo, i cui dati in ingresso, in essi riportati, potranno essere utilizzati per eventuali confronti con testi specialistici e altri strumenti di calcolo.

- Test01_SpintaStat_Con Sovraccarico.mug
- Test02_SpintaStat_Sism.mug
- Test03_SpintaStat_Sism_PianoCampInclin.mug

Il software è dotato di strumenti di autodiagnosica che controllano ed evidenziano, durante le procedure di inserimento dei dati e di elaborazione, eventuali valori non congrui, il cui utilizzo comprometterebbe una corretta elaborazione degli stessi.

Bovalino, 10 agosto 2018.

Premessa:

Il software **Muro di sostegno a gravità** esegue il calcolo e le verifiche di stabilità di muri di sostegno a gravità. La parete verticale dell'opera di contenimento, potrà avere intradosso verticale o inclinato oppure può essere realizzata a gradoni. Le fondazioni considerate sono di tipo diretto.

Verranno adesso riportate le formulazioni e le elaborazioni dei test effettuati confrontandole con i risultati eseguiti dal programma.

Determinati i coefficienti di spinta, attiva in condizioni di assenza di sisma ed in condizioni sismiche verrà elaborata la spinta risultante del terreno valutata per unità di lunghezza di muro (sempre utilizzando i coefficienti di riduzione dei parametri meccanici del terreno, relativi alla condizione M1 e quindi tutti pari all'unità) e confrontata con quella teorica.

Relazioni adottate per il calcolo dei coefficienti di spinta:

Calcolo Coefficiente di spinta attiva K_a

Teoria di Coulomb

$$K_a = \frac{\cos^2(\varphi' - \beta)}{\cos^2 \beta \times \cos(\beta + \delta) \times \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\delta + \varphi') \times \sin(\varphi' - i)}{\cos(\beta + \delta) \times \cos(\beta - i)}} \right]^2}$$

- Significato dei simboli

Nella precedente relazione:

φ' è il valore dell'angolo di resistenza a taglio del terreno in condizioni di sforzo efficace;

β è l'angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della parete del muro rivolta a monte;

i è l'angolo di inclinazione rispetto alla verticale della superficie del terrapieno;

δ è il valore dell'angolo di resistenza a taglio tra terreno e muro.

Calcolo Coefficiente di spinta statico +dinamico Kae

Teoria di Mononobe e Okabe

se $\beta \leq (\phi - \theta)$

$$Kae = \frac{\sin^2(\psi + \varphi' - \theta)}{\cos \theta \times \sin^2 \psi \times \sin(\psi - \theta - \delta) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(\varphi' + \delta) \times \sin(\varphi' - \beta - \theta)}{\sin(\psi - \theta - \delta) \times \sin(\psi + \beta)}} \right]^2}$$

se $\beta > (\phi - \theta)$

$$Kae = \frac{\sin^2(\psi + \varphi' - \theta)}{\cos \theta \times \sin^2 \psi \times \sin(\varphi' - \theta - \delta)}$$

- Significato dei simboli

Nelle precedenti relazioni:

ψ è il valore dell'angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della parete del muro rivolta a monte

φ' è il valore dell'angolo di resistenza a taglio del terreno in condizioni di sforzo efficace;

θ è il valore funzionedell'azione sismica di progetto e quindi di K_h , K_v e dalle condizioni di falda;

β è l'angolo di inclinazione rispetto all'orizzontale della superficie del terreno pieno a monte;

δ è il valore dell'angolo di resistenza a taglio tra terreno e muro.

Coefficienti sismici K_h e K_v

I valori dei coefficienti sismici orizzontale (k_h) e verticale (k_v) sono stati valutati mediante le seguenti espressioni.

$$K_h = \beta_m \cdot (a_{max}/g)$$

$$K_v = \pm 0,5 \cdot (K_h)$$

dove :

a_{max} = accelerazione orizzontale massima attesa al sito;

g = accelerazione di gravità;

β_m = coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito (DM 17/01/2018);

L'accelerazione orizzontale massima attesa al sito sarà valutata con la seguente relazione:

$$a_{\max} = S \cdot a_g = S_s \cdot S_t \cdot a_g$$

dove:

S coefficiente che comprende l'effetto dell'amplificazione stratigrafica (S_s) e dell'amplificazione topografica (S_t)

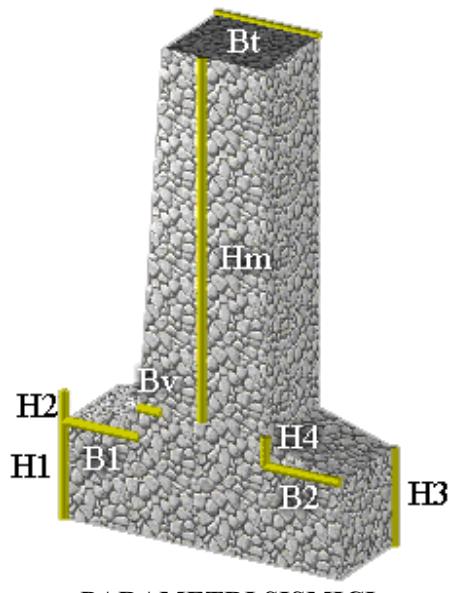
a_g = accelerazione orizzontale massima attesa sul sito di riferimento rigido.

L'angolo θ sarà definito dalla relazione $\tan \theta = K_h / (1 \pm K_v)$

Test01_SpintaStat_Con Sovraccarico.mug

Per il calcolo della spinta statica e del contributo del sovraccarico si farà riferimento ai seguenti dati d'ingresso ed alle precedenti formulazioni teoriche:

Dati di calcolo muro:



Zona sismica	= 1
Suolo di fondazione	= B
Categoria topografica	= T1
Vita nominale	= 50 anni
Tipo di opera	= Opere ordinarie
Classe d'uso	= II
S_s	= 1.20
S_T	= 1.00
Accel. orizz. max attesa al sito (a_{max}) = $S_s \cdot S_T \cdot A_g$	= 0.000
Coefficiente rid. acc. mass. attesa (β_m)	= 0.380
Coefficiente sismico orizzontale (kh)	= 0.000
Coefficiente sismico verticale (kv)	= 0.000

GEOMETRIA

Sporto ala a valle (B1)	= 50.0 cm
Sporto ala a monte (B2)	= 50.0 cm
Svaso ala a valle (H2)	= 0.0 cm
Svaso ala a monte (H4)	= 0.0 cm
Altezza estremità ala a valle (H1)	= 80.0 cm

Altezza estremità ala a monte (H3)	= 80.0 cm
Risega muro lato valle (Bv)	= 40.0 cm
Altezza muro (Hm)	= 200.0 cm
Altezza tot. risp. Q.I. fondazione	= 280.0 cm
Spessore testa muro (Bt)	= 50.0 cm

STRATIGRAFIA TERRENO
(rispetto quota imposta fondazione)

STRATO	Q.In [cm]	Q.Fin [cm]	γ [daN/mc]	ϕ [°]	β [°]	δ [°] s	Coes. [daN/cmq]
1	280.0	0.0	1800.0	30.00	0.00	0.00	0.00

SOVRACCARICO

Sovraccarico variabile = 400.0 daN/mq

$$\text{Spinta statica} = \frac{1}{2} \times \gamma_{g_{A1}} \times Ka \times \gamma \times H^2$$

$$\text{Spinta dovuta al sovraccarico} = Ka \times \gamma_{q_{A1}} \times Q \times H$$

Spinte Teoriche

$$Ka = \frac{\cos^2(30^\circ - 0)}{\cos^2 0 \times \cos(0 + 0) \times \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(0 + 30^\circ) \times \sin(30^\circ - 0)}{\cos(0 + 0) \times \cos(0 - 0)}} \right]^2} = 0.333$$

$$\text{Spinta statica} = 0.5 \times 1.3 \times 0.333 \times 1800 \times (2.8)^2 = 3054 \text{ daN}$$

$$\text{Spinta dovuta al sovraccarico} = 0.333 \times 1.5 \times 400 \times 2.8 = 559.44 \text{ daN}$$

Spinte Calcolate

Combinazione n.1 - A1 + M1 + R3

Spinta statica = 3058 daN

Combinazione n.1 - A1 + M1 + R3

Spinta dovuta al sovraccarico= 560 daN

Valutazione Risultati

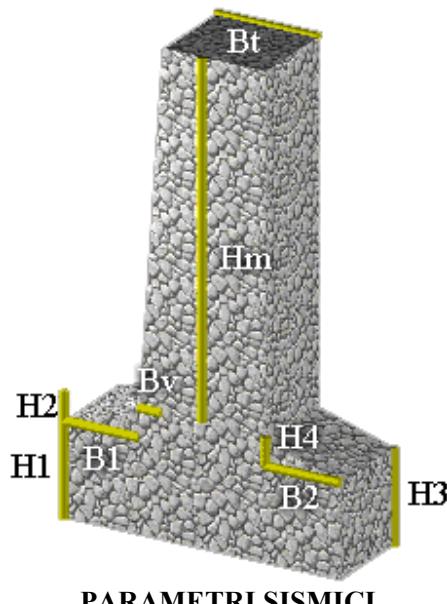
Variazione risultati Spinta statica = $| (3058-3054)|/3058 = 0.13\%$

Variazione risultati Spinta dovuta al sovraccarico= $| (560.0-559.44)|/560 = 0.10\%$

Test02_SpintaStat_Sism.mug

Per il calcolo della spinta statica e del contributo dell'azione sismica si farà riferimento ai seguenti dati d'ingresso ed alle precedenti formulazioni teoriche:

Dati di calcolo muro:



Zona sismica	= 1
Suolo di fondazione	= B
Categoria topografica	= T1
Vita nominale	= 50 anni
Tipo di opera	= Opere ordinarie
Classe d'uso	= II
S_s	= 1.20
S_T	= 1.00
Accel. orizz. max attesa al sito (a_{max}) = $S_s \cdot S_T \cdot A_g$	= 0.226
Coefficiente rid. acc. mass. attesa (β_m)	= 0.380
Coefficiente sismico orizzontale (kh)	= 0.086
Coefficiente sismico verticale (kv)	= 0.043

GEOMETRIA

Sporto ala a valle (B1)	= 50.0 cm
Sporto ala a monte (B2)	= 50.0 cm
Svaso ala a valle (H2)	= 0.0 cm
Svaso ala a monte (H4)	= 0.0 cm
Altezza estremità ala a valle (H1)	= 80.0 cm
Altezza estremità ala a monte (H3)	= 80.0 cm

Risega muro lato valle (Bv)	= 40.0 cm
Altezza muro (Hm)	= 200.0 cm
Altezza tot. risp. Q.I. fondazione	= 280.0 cm
Spessore testa muro (Bt)	= 50.0 cm

STRATIGRAFIA TERRENO
(rispetto quota imposta fondazione)

STRATO	Q.In [cm]	Q.Fin [cm]	γ [daN/mc]	ϕ [°]	β [°]	δ [°] s	Coes. [daN/cmq]
1	280.0	0.0	1800.0	30.00	0.00	0.00	0.00

$$\text{Spinta statica} = \frac{1}{2} \times K_a \times \gamma \times H^2$$

$$\text{Incremento Spinta dovuto al sisma} = \frac{1}{2} \times [K_{ae} \times (1 + kv) - K_a] \times \gamma \times H^2$$

Spinte Teoriche

$$K_a = 0.333$$

$$K_{ae} = \frac{\sin^2(90^\circ + 30^\circ - 4.7^\circ)}{\cos 4.7^\circ \times \sin^2 90^\circ \times \sin(90^\circ - 4.7^\circ) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(30^\circ) \times \sin(30^\circ - 4.7^\circ)}{\sin(90^\circ - 4.7^\circ) \times \sin(90^\circ)}} \right]^2} = 0.384$$

$$\text{Spinta statica} = 0.5 \times 0.333 \times 1800 \times (2.8)^2 = 2349.6 \text{ daN}$$

$$\text{Incremento Spinta dovuto al sisma} = 0.5 \times (0.384 \times (1 + 0.043) - 0.333) \times 1800 \times (2.8)^2 = 476.4 \text{ daN}$$

Spinte Calcolate

Combinazione A1* + M1 + R3 ± Sisma

Spinta statica = 2352.0 daN

Combinazione A1* + M1 + R3 ± Sisma

Incremento Spinta dovuto al sisma = 477.8 daN

Valutazione Risultati

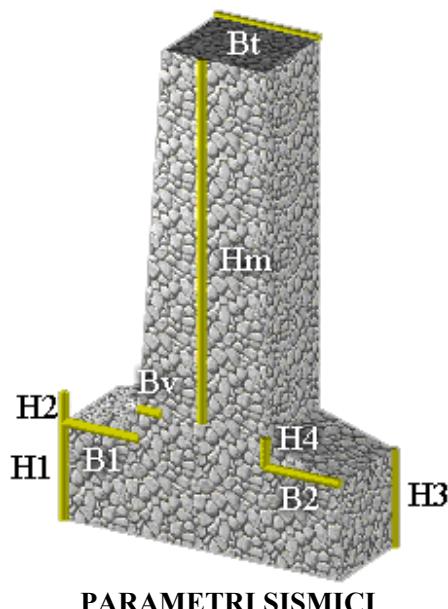
Variazione risultati Spinta statica = $|(2352.0-2349.6)|/2352.0 = \mathbf{0.10\%}$

Variazione risultati Incremento Spinta dovuto al sisma = $|(477.8-476.4)|/477.8 = \mathbf{0.29\%}$

Test03_SpintaStat_Sism_PianoCampInclin.mug

Per il calcolo della spinta statica e del contributo dell'azione sismica si farà riferimento ai seguenti dati d'ingresso ed alle precedenti formulazioni teoriche:

Dati di calcolo muro:



Zona sismica	= 1
Suolo di fondazione	= B
Categoria topografica	= T1
Vita nominale	= 50 anni
Tipo di opera	= Opere ordinarie
Classe d'uso	= II
S_s	= 1.20
S_T	= 1.00
Accel. orizz. max attesa al sito (a_{max}) = $S_s \cdot S_T \cdot A_g$	= 0.226
Coefficiente rid. acc. mass. attesa (β_m)	= 0.380
Coefficiente sismico orizzontale (kh)	= 0.086
Coefficiente sismico verticale (kv)	= 0.043

GEOMETRIA

Sporto ala a valle (B1)	= 50.0 cm
Sporto ala a monte (B2)	= 50.0 cm
Svaso ala a valle (H2)	= 0.0 cm
Svaso ala a monte (H4)	= 0.0 cm
Altezza estremità ala a valle (H1)	= 80.0 cm
Altezza estremità ala a monte (H3)	= 80.0 cm
Risega muro lato valle (Bv)	= 40.0 cm
Altezza muro (Hm)	= 200.0 cm
Altezza tot. resp. Q.I. fondazione	= 280.0 cm
Spessore testa muro (Bt)	= 50.0 cm

STRATIGRAFIA TERRENO
(rispetto quota imposta fondazione)

STRATO	Q.In [cm]	Q.Fin [cm]	γ [daN/mc]	ϕ [°]	β [°]	δ [°] s	Coes. [daN/cmq]
1	280.0	0.0	1800.0	30.00	5.00	0.00	0.00

$$\text{Spinta statica} = \frac{1}{2} \times K_a \times \gamma \times H^2$$

$$\text{Incremento Spinta dovuto al sisma} = \frac{1}{2} \times [K_{ae} \times (1 + kv) - K_a] \times \gamma \times H^2$$

Spinte Teoriche

$$K_a = \frac{\cos^2(30^\circ - 0^\circ)}{\cos^2 0 \times \cos(0 + 0) \times \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(0 + 30^\circ) \times \sin(30^\circ - 5^\circ)}{\cos(0 + 0) \times \cos(0 - 5^\circ)}} \right]^2} = 0.351$$

$$K_{ae} = \frac{\sin^2(90^\circ + 30^\circ - 4.7^\circ)}{\cos 4.7^\circ \times \sin^2(90^\circ) \times \sin(90^\circ - 4.7^\circ) \left[1 + \sqrt{\frac{\sin(30^\circ) \times \sin(30^\circ - 5^\circ - 4.7^\circ)}{\sin(90^\circ - 4.7^\circ) \times \sin(90^\circ + 5^\circ)}} \right]^2} = 0.409$$

$$\text{Spinta statica} = 0.5 \times 0.351 \times 1800 \times (2.8)^2 = 2476.6 \text{ daN}$$

$$\text{Incremento Spinta dovuto al sisma} = 0.5 \times (0.409 \times (1 + 0.043) - 0.351) \times 1800 \times (2.8)^2 = 533.3 \text{ daN}$$

Spinte Calcolate

Combinazione A1* + M1 + R3 ± Sisma

Spinta statica = 2480.7 daN

Combinazione A1* + M1 + R3 ± Sisma

Incremento Spinta dovuto al sisma = 531.7 daN

Valutazione Risultati

Variazione risultati Spinta statica = $| (2480.7 - 2476.6) | / 2480.7 = 0.16\%$

Variazione risultati Incremento Spinta dovuto al sisma = $| (533.3 - 531.7) | / 533.3 = 0.30\%$