

Ejercicios M3

(84.07) Mecánica de Suelos y GeologíaAlejo O. Sfriso: <u>asfriso@fi.uba.ar</u>M. Codevilla: <u>mcodevilla@fi.uba.ar</u>





Para el talud indicado en la figura (arcilla saturada), se pide: 1- determinar el *FoS* asociado al círculo de falla propuesto 2- el *FoS* calculado es *FoS* del talud ? 3- recalcule *FoS* considerando q = 15kPa actuando en DC





$$F = \frac{c_u L_a}{Wd}$$

= $\frac{65 \times 18.9 \times 12.1}{1330 \times 4.5} = 2.48$

Ejercicios M3





Ejercicio 1: solución



3- recalcule *FoS* considerando q = 15kPa actuando en DC.

$$FoS = \frac{c_u L_a r}{Wd + ql(4.5 + \frac{l}{2})}$$

$$FoS = \frac{65 \cdot 18.9 \cdot 12.1}{1330 \cdot 4.5 + 15 \cdot 6 \cdot (4.5 + 3.0)} = 2.23$$



Ejercicios M3



Para el talud indicado en la figura determine el *FoS* por el método de Fellenius en términos de presiones efectivas (largo plazo).







Aplicamos el método de las fajas



$$W = \gamma bh = 20 \times 1.5 \times h = 30h \,\mathrm{kN/m}$$

 $W\cos\alpha = 30h\cos\alpha$

 $W \sin \alpha = 30h \sin \alpha$

The arc length (L_a) is calculated as 14.35 m.

Ejercicio 2:solución



$u (kN/m^2)$ Slice No. $h\cos\alpha$ (m) $h \sin \alpha$ (m) *l* (m) ul (kN/m) 3.15 m 0.75 -0.15 5.9 9.1 1.55 1.80 -0.1011.8 1.50 17.7 2 -2.50 m+ 2.70 0.40 16.2 25.I 3 1.55 6.00 m 3.25 1.00 18.1 29.0 1.60 4 5 3.45 1.75 17.1 1.70 29.1 3.10 2.35 22.0 6 11.3 1.95 7 2.25 1.90 2.35 0 0 8 0.55 0.95 2.15 0 0 8.45 14.35 132.0 17.50

Aplicamos el método de las fajas



$$F = \frac{c'L_a + \tan \phi' \Sigma (W \cos \alpha - ul)}{\Sigma W \sin \alpha}$$
$$= \frac{(10 \times 14.35) + (0.554 \times 393)}{254}$$
$$= \frac{143.5 + 218}{254} = 1.42$$

 $\Sigma W \cos \alpha = 30 \times 17.50 = 525 \,\mathrm{kN/m}$

 $\Sigma W \sin \alpha = 30 \times 8.45 = 254 \,\mathrm{kN/m}$

 $\Sigma(W\cos\alpha - ul) = 525 - 132 = 393 \,\mathrm{kN/m}$



Para un talud de gran extensión con una pendiente media de 12º se pide :

1- determinar el *FoS* asociado a un plano de falla ubicado a 5m de profundidad en condición no saturada.

2- recalcule FoS en condición saturada.





1- determinar el *FoS* asociado a un plano de falla ubicado a 5m de profundidad en condición no saturada.

Ejercicio 3: solución







Para el talud que se muestra en la figura se pide :

- 1- identificar el posible mecanismo de falla.
- 2- calcular *FoS* asociado a ese mecanismo.
- 3- como mejoraría el *FoS* calculado?



Ejercicio 4: solución



1 y 2. Es un análisis de talud en roca. El mecanismo de falla asociado más realista es una condición de falla plana.





Ejercicios M3



Determine la presión vertical en el punto A teniendo en cuenta la existencia de un edificio de 8 plantas (carga q=80kPa). Utilice el ábado de Fadum.



Ábaco de Fadum (1948)



- Resuelve el incremento tensional $\Delta \sigma_v$ en una esquina
- Aplicar principio de superposición de efectos
- $\Delta \sigma_v \sim I_r \cdot q$

Ejercicios M3

 Factores m y n intercambiables







$$\sigma_A = \Delta \sigma_A + \gamma \cdot z = 1.2kPa + 20 \frac{kN}{m^3} \cdot 10m \rightarrow \sigma_A \sim 201kPa$$



1- Calcule el empuje lateral sobre un muro vertical no rugoso de 5m de altura que soporta un relleno de arena con $\gamma = 20 \frac{kN}{m^3}$, $\phi' = 35^{\circ}$.

2- Vuelva a calcular 1 considerando que el nivel freático asciende hasta 2m por debajo del NTN y la arena pasa a $\gamma_{sat} = 20 \frac{kN}{m^3}$ en la parte saturada.



Ejercicio 6: solución

Ejercicios M3





Determine la relación existente entre la tensión principal horizontal y vertical para:

- condición de terreno en reposo
- condición de terreno en estado activo de empuje
- condición de terreno en estado pasivo de empuje

Las propiedades del terreno son $\gamma = 16 \frac{kN}{m^3}$, $\phi' = 30^{\circ}$, c' = 10 kPa, OCR = 1.0.

Ejercicio 7: solución



• condición de terreno en reposo $OCR = 1.0 \rightarrow K_0 = 1 - \sin(30^\circ) = 0.50.$ $\sigma'_h = 0.50 \cdot \sigma'_v$ • condición de terreno en estado activo de empuje $\sigma'_h = \sigma'_3, \sigma'_v = \sigma'_1$ $\sigma'_h = \sigma'_v/N_\phi - 2c/\sqrt{N_\phi} = K_A \sigma'_v - 2c\sqrt{K_A}$

 $\sigma'_h = \sigma'_v/3 - 2 \cdot 10/\sqrt{3} \rightarrow \sigma'_h = 0.33\sigma'_v - 11.5kPa$

• condición de terreno en estado pasivo de empuje

$$\sigma'_{h} = \sigma'_{1}, \sigma'_{v} = \sigma'_{3}$$
$$\sigma'_{h} = \sigma'_{v}N_{\phi} + 2c\sqrt{N_{\phi}}$$
$$\sigma'_{h} = 3\sigma'_{v} + 34.6kPa$$



• Sobre el muro de gravedad rugoso ($\delta \sim \frac{3}{4}\phi$) determine:

- El valor de E_A

Ejercicio 8

- El Fos al de slizzamile propro de la slizzamile propro de la slizzamile propro de la slizzamile de la sli

Asignatura: MECANÍCA DE SUELOS Y GEOLOGÍA (84.07)



あ エ

n

δ



 K_A

• $E_A = \frac{1}{2} \gamma H^2 K_A \quad \frac{dE_A}{d\rho} = 0 \rightarrow E_A = \frac{1}{2} \gamma H^2_{muko} K_A$

 $\sin^2[\phi + \alpha]$

 $\sin^{2}(\alpha)\sin(\alpha-\delta)\left(1+\sqrt{\frac{\sin[\phi+\delta]\sin[\phi-\beta]}{\sin[\alpha-\delta]\sin[\alpha+\beta]}}\right)$



Ejercicio 8: solución



- Valor de E_A :
 - en función de los datos $\beta = 0^{\circ}$, $\alpha = 67.38^{\circ}$, $\phi = 33^{\circ}$, $\delta = 24.8^{\circ}$

$$-K_A = 0.485 \rightarrow E_A = 174.8 kN/m$$

- *FoS* al deslizamiento:
 - La componente vertical E_A colabora con la resistencia al deslizamiento por la base

1 - - -

		\neg (W + E _A COSO) · tand
Vol	22,5 m3/m	$FoS_{D} = \frac{(H + Z_{A} cosp)^{-conc}}{(H + Z_{A} cosp)^{-conc}}$
W	562,5 kN/m	$E_A \cdot sen\rho$
$\rho = 90 - \alpha + \delta$	0,83 rad	
Ea cos ρ	118,4 kN/m	$(562.5 + 118.4) \cdot \tan(24.8^{\circ})$
Ea sen ρ	128,6 kN/m	$FoS_D =$
-		- 120.0





 Sobre el tablestacado de 9m longitud indicado, determine si la posición de la placa de anclaje (B=1.5m) permite desarrollar toda su resistencia.





 Construcción geométrica del posible mecanismo de falla (cuña activa sobre tablestacado + cuña pasiva en placa)

Ejercicio 9: solución



 $L_{tensor} > L_{minima} = 5m + 3.2m = 8.2m \rightarrow VERIFICA$