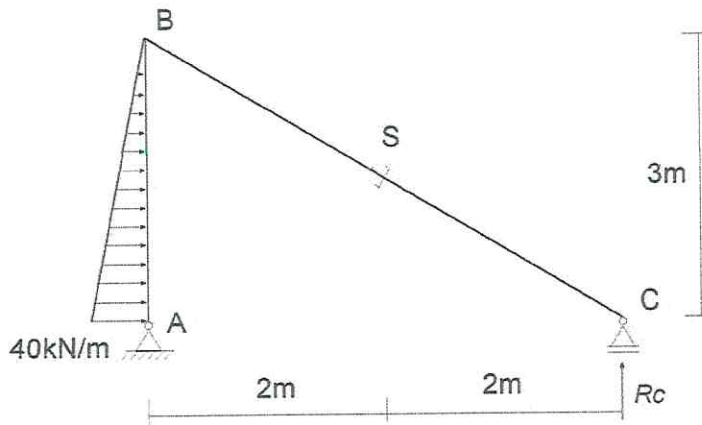


MARINHA DO BRASIL
DIRETORIA DE ENSINO DA MARINHA DO BRASIL

GABARITO DESENVOLVIDO
CP-CEM/ 2019 ENGENHARIA CIVIL

1ª QUESTÃO (8 pontos)



a) (2 pontos)

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow 4 \times R_C - \frac{40 \times 3}{2} \times 1 = 0 \therefore R_C = 15 \text{ kN}$$

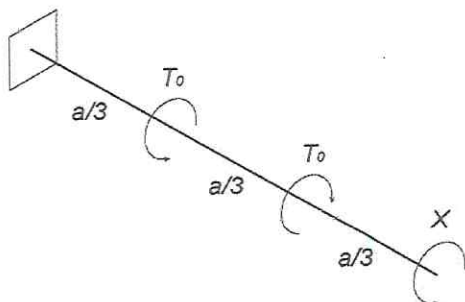
b) (6 pontos)

$$M_S = 2 \times R_C = 30 \text{ kN}\cdot\text{m} \text{ (2 pontos)}$$

$$V_S = \frac{4}{5} R_C = 12 \text{ kN} \text{ (2 pontos)}$$

$$N_S = \frac{3}{5} R_C = 9 \text{ kN} \text{ (2 pontos)}$$

2ª QUESTÃO (8 pontos)

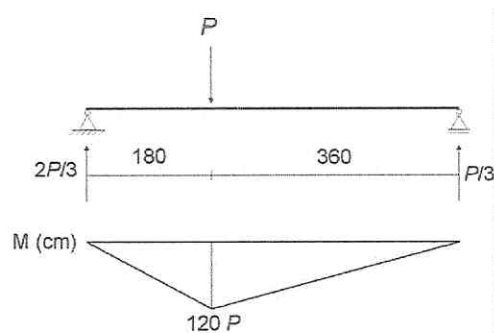


Compatibilidade: $\varphi_B = 0$ (4 pontos)

$$\frac{Xa}{GI_z} + \frac{T_0 a/3}{GI_z} - \frac{T_0 2a/3}{GI_z} = 0 \therefore X = \frac{T_0}{3}$$

(4 pontos)

3ª QUESTÃO (8 pontos)



a) (2 pontos)

$$I_z = \frac{24 \times 60^3}{12} - \frac{18 \times 48^3}{12} = 266112 \text{ cm}^4$$

b) (3 pontos)

$$\sigma_{max} = \frac{120P_{max}}{266112} \times 30 = \sigma_a \rightarrow P_{max} = 100 \text{ kN}$$

c) (3 pontos)

$$\tau_{max} = \frac{\frac{500}{3} \times (15 \times 30 \times 24 - 12 \times 24 \times 18)}{6 \times 266112} = 0,23 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

4ª QUESTÃO (8 pontos)

Seja ds o comprimento da hipotenusa do triângulo. Então, por equilíbrio:

$$\sum F_v = 0 \Rightarrow 14 ds \cos \alpha + 3 ds \sin \alpha - 14 ds \cos \alpha - \tau' ds \sin \alpha = 0$$

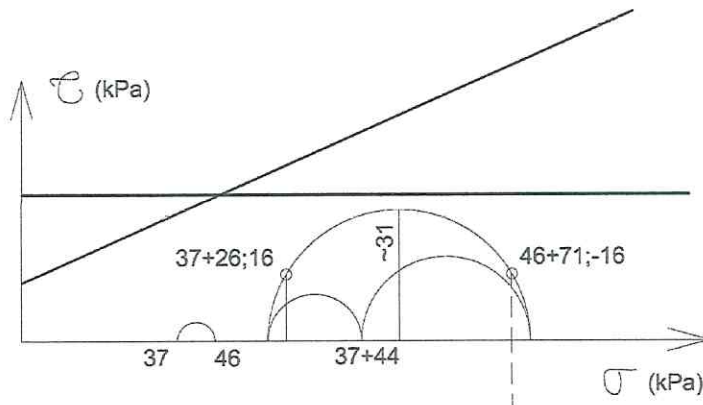
$$\therefore \tau' = 3 \text{ kN/cm}^2 \quad (4 \text{ pontos})$$

$$\sum F_h = 0 \Rightarrow -14 ds \sin \alpha + 3 ds \cos \alpha + \tau' ds \cos \alpha + \sigma' ds \sin \alpha = 0$$

$$\therefore \sigma' = 6 \text{ kN/cm}^2 \quad (4 \text{ pontos})$$

5ª QUESTÃO (8 pontos)

Representando as tensões iniciais e as aplicadas pelo aterro, no ponto 2, os círculos de Mohr são conforme abaixo (6,0):



Logo, como a envoltória não é ultrapassada a resistência não será alcançada no ponto 2. (2,0)

6ª QUESTÃO (8 pontos)

Cálculo do peso da cunha (W):

$$W = (1/2) \times 8,5 \times 2,8 \times 18 = 214,2 \text{ kN (2,0)}$$

Solicitações tangencial (T_a) e normal (N_a) no plano de ruptura previsto:

$$T_a = W \sin(45^\circ) = 151,44 \text{ kN}$$

$$N_a = W \cos(45^\circ) = 151,44 \text{ kN (2,0)}$$

Expressão da resistência no plano de ruptura (S):

$$(S/FS) = N_x (\tan \phi' / FS) + (c' / FS) \times L = 0,36 \times 151,4 / 2 + 8,5 \times c' / 2 \text{ (2,0)}$$

Igualando T_a com a resistência S:

$$\text{Daí } c' = 30 \text{ kPa (2,0)}$$

7ª QUESTÃO (8 pontos)

a) (4 pontos)

A partir da rede de fluxo esboçada com 4 perdas de carga e 3 canais de fluxo, $Q = 1,1E-8 \times 33,4 \times (3/4) = 2,76E-7 \text{ m}^3/\text{s}/\text{m} = 23,8 \text{ litros / dia / m(4,0)}$.

b) (4 pontos) A pressão neutra no enrocamento varia apenas com a cota; no ponto A o valor de $u = 167$ kPa

8ª QUESTÃO (8 pontos)

Determinar valor extremo de M:

$$V(x) = 105 - 50x \gg x = 2,1 \text{ m} \gg M_{\text{máx}} = 105 \times 2,1 + 50 \times 2,1^2/2 = 110,25 \text{ kN.m}$$

$$X_{\text{máx}} = 50 \times 2^2/2 = 100 \text{ kN.m} \gg \text{Valor máximo} = 110,25 \text{ kN.m}$$

$$M_{Sd} = 1,4 \times 110,25 = 154,35 \text{ kN.m (4,0)}$$

Determinar M_{Rd} :

Testando Domínio 3, temos $R_{st}=435$ kN, $y=9,55$ cm, $x=11,94$ cm, deformações no aço e no concreto compatíveis com Domínio 3 (3,5/1000 no concreto e maior que ϵ_{yd} no aço). Daí $M_{Rd} = 155$ kN.m (OK)

A armadura longitudinal é suficiente (4,0)

9ª QUESTÃO (8 pontos)

Com o valor de $\sigma_u/FS = 600/3$, determinar a dimensão mínima da sapata:

$$A = B \times 1 \text{ m} = 1,05 \times 250 / (600/3) = 1,31 \text{ m} \gg 1,40 \text{ m}$$

$$h = (140 - 20) / 3 = 40 \text{ cm}$$

$$\text{Daí } \sigma = 250 / 1,4 + 0,4 \times 25 + 0,6 \times 18 = 199 \text{ kPa} < 200 \text{ kPa (OK) (4,0)}$$

Checar o recalque:

$$\sigma_{\text{líquida}} = 250 / 1,4 + 0,4 \times (25 - 18) = 181 \text{ kPa}$$

$$\rho = (181 / 20000) \times (1 - 0,5^2) \times 1,4 \times 2,0 = 0,019 \text{ m} < 0,02 \text{ m (OK) (4,0)}$$

10ª QUESTÃO (8 pontos)

Cálculo de N_{Sd} :

$$N_{Sd} = 1,4 \times 400 \times (1 + 2/8) = 700 \text{ kN (2,0)}$$

Pré-dimensionamento, admitindo $\chi = 0,6$:

$$A = 700 / (0,6 \times 25 / 1,1) = 51,33 \text{ cm}^2$$

Seção com mesas 200x10 e alma 180x8 (esbeltez da mesa = 10 < 12; esbeltez da alma = 22,5 < 25 (OK)). Dessa forma $A=54,4$ cm² e $r_{\text{mín}} = r_y = 4,95$ cm. (4,0).

Verificação:

Como não há FLM nem FLA, $Q = 1,0$

$$\lambda_{c,y} = \frac{500/4,95}{\sqrt{\frac{\pi^2 E}{I_y}}} = 1,14$$

$\chi = 0,57$ (do gráfico)

$$N_{Rd} = 0,57 * 1,0 * 54,4 * 25 / 1,1 = 704 \text{ kN} > N_{sd} \text{ (OK) (2,0)}$$