



PME3210 – Mecânica dos Sólidos I – P3 – 27/06/2018

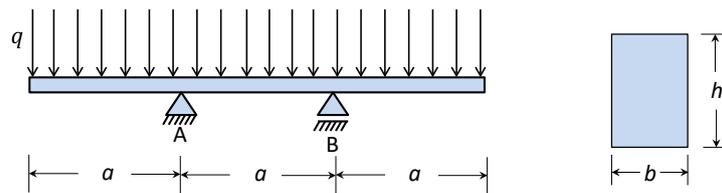
Duração: 120 minutos

Não é permitido o uso de equipamentos eletrônicos durante a prova!

Nome: _____ N.USP: _____ Assinatura: _____

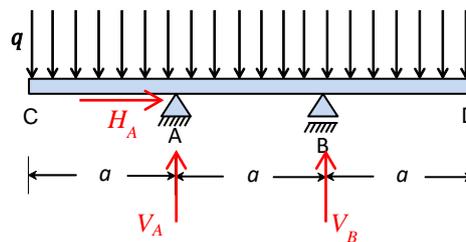
1ª Questão (3,0 pontos)

A viga prismática contínua da figura é biapoiada e está submetida a uma carga distribuída uniforme q . Sabendo que a seção transversal da viga é retangular, de altura h e largura b , pede-se calcular a máxima tensão normal e a máxima tensão de cisalhamento. Justifique de forma clara todos seus cálculos e as passagens intermediárias que embasam sua solução!



Solução:

O diagrama de corpo livre para a viga fica:



Das equações de equilíbrio da estática resultam:

$$H_A = 0$$

e

$$V_A = V_B = \frac{3qa}{2}$$

(0,5)

A força cortante e o momento fletor no trecho em balanço CA ficam:

$$V(x) = -qx \quad 0 \leq x \leq a$$

$$M(x) = -\frac{qx^2}{2} \quad 0 \leq x \leq a$$

E no trecho central AB ficam:

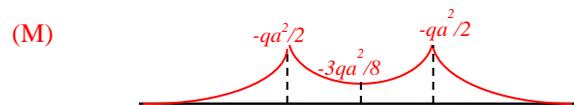
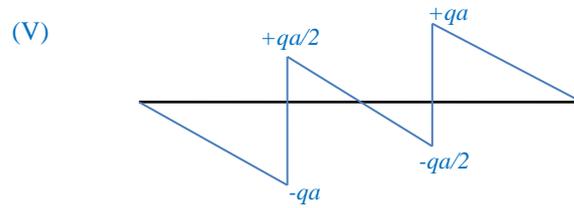
$$V(x) = -qx + \frac{3qa}{2} \quad a \leq x \leq 2a$$

$$M(x) = -\frac{qx^2}{2} + \frac{3qa}{2}(x - a) \quad 0 \leq x \leq a$$

Para o trecho BD em balanço é possível a força cortante e o momento fletor internos ficarem determinados pela simetria (análogos ao trecho em balanço CA).



Da análise das funções anteriores é imediato o traçado dos diagramas de esforços solicitantes:



(0,5)

Logo os valores máximos dos esforços solicitantes internos são (em módulo):

$$|V_{m\acute{a}x}| = qa$$

(0,5)

e

$$|M_{m\acute{a}x}| = \frac{qa^2}{2}$$

(0,5)

E as tensões máximas ficam dadas, em valor absoluto, por:

$$|\tau_{m\acute{a}x}| = \frac{3}{2} \frac{|V_{m\acute{a}x}|}{A} = \frac{3}{2} \frac{qa}{bh}$$

(0,5)

e

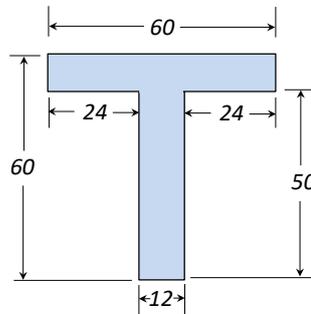
$$|\sigma_{m\acute{a}x}| = \frac{|M_{m\acute{a}x}|}{I} |y_{m\acute{a}x}| = \frac{qa^2}{2} \cdot \frac{12}{bh^3} \cdot \frac{h}{2} = 3 \frac{q}{b} \left(\frac{a}{h}\right)^2$$

(0,5)



2ª Questão (3,5 pontos)

A figura representa a seção transversal de uma viga prismática. Esta viga é formada por um material cuja tensão normal de tração admissível é $\sigma_t = 300\text{MPa}$ e cuja tensão normal de compressão admissível é $\sigma_c = 200\text{MPa}$. Pede-se determinar qual é o momento fletor positivo admissível e qual é o momento fletor negativo admissível.

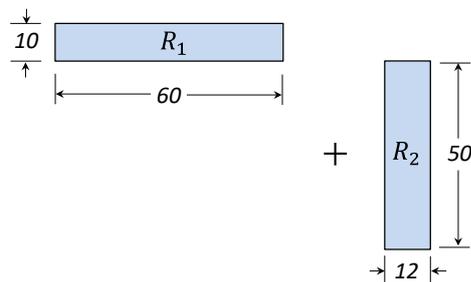


medidas em cm

Solução:

i) Cálculo das propriedades da seção transversal:

A seção transversal pode ser considerada como a soma de retângulos:



medidas em cm

Sendo A_1 a área de R_1 , y_1 a coordenada de seu centroide em relação à sua base e I_1 o momento de inércia de R_1 em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide, então:

$$A_1 = 60 * 10 = 600 \text{ cm}^2$$

$$y_1 = 55\text{cm}$$

$$I_1 = \frac{60 * 10^3}{12} = 5.000\text{cm}^4$$

Sendo A_2 a área de R_2 , y_2 a coordenada de seu centroide em relação à sua base e I_2 o momento de inércia de R_2 em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide, então:

$$A_2 = 50 * 12 = 600 \text{ cm}^2$$

$$y_2 = 25\text{cm}$$

$$I_2 = \frac{12 * 50^3}{12} = 125.000\text{cm}^4$$



A coordenada vertical do centroide da seção transversal será:

$$\bar{y} = \frac{A_1 * y_1 + A_2 * y_2}{A_1 + A_2}$$
$$\Rightarrow \bar{y} = \frac{600 * 55 + 600 * 25}{600 + 600} = 40cm$$

(0,5)

E o momento de inércia da seção transversal em relação ao eixo horizontal que passa pelo seu centroide será, usando o teorema dos eixos paralelos:

$$I = I_1 + A_1 * (y_1 - \bar{y})^2 + (I_2 + A_2 * (y_2 - \bar{y})^2)$$
$$\Rightarrow I = 5000 + 600 * (55 - 40)^2 + (125.000 + 600 * (25 - 40)^2)$$
$$\Rightarrow I = 400.000cm^4 = 0,004m^4$$

(1,0)

Para um momento fletor positivo, a maior tensão de tração ocorrerá na face inferior da viga, assim,

$$M \leq \frac{\sigma_t * I}{\bar{y}} = \frac{300 * 10^3 * 0,004}{0,4} = 3000kN.m$$

e a maior tensão de compressão ocorrerá na face superior, então:

$$M \leq \frac{\sigma_c * I}{0,06 - \bar{y}} = \frac{200 * 10^3 * 0,004}{0,2} = 4000kN.m$$

Portanto o momento fletor positivo admissível será:

$$M_{adm} = 3000kN.m$$

(1,0)

Para um momento fletor negativo, a maior tensão de compressão ocorrerá na face inferior da viga, assim,

$$M \leq \frac{\sigma_c * I}{\bar{y}} = \frac{200 * 10^3 * 0,004}{0,4} = 2000kN.m$$

e a maior tensão de tração ocorrerá na face superior, então:

$$M \leq \frac{\sigma_t * I}{0,06 - \bar{y}} = \frac{300 * 10^3 * 0,004}{0,2} = 6000kN.m$$

Portanto o momento fletor negativo admissível será, em módulo:

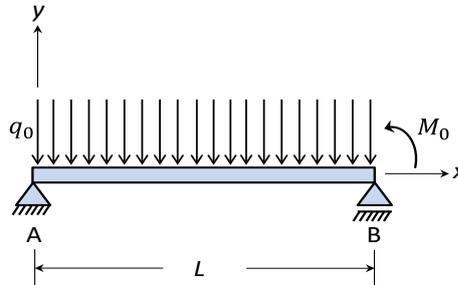
$$M_{adm} = 2000kN.m$$

(1,0)



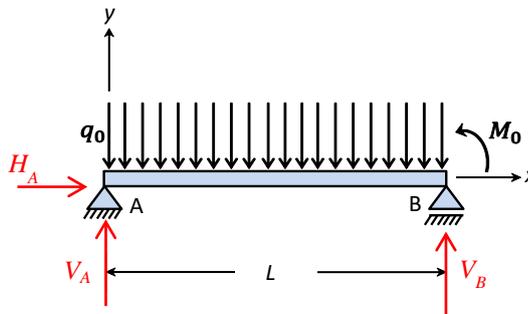
3ª Questão (3,5 pontos)

A viga prismática biapoiada da figura tem comprimento L e rigidez flexional EI . Esta viga está submetida a uma carga distribuída uniforme de intensidade q_0 e a um momento M_0 aplicado em B. Pede-se determinar as rotações das extremidades A e B da viga, provocadas pela aplicação desses esforços.



Solução:

O diagrama de corpo livre da estrutura fica:



Das equações de equilíbrio resultam:

$$H_A = 0$$
$$V_B \cdot L + M_0 = \frac{q_0 L^2}{2} \Leftrightarrow V_B = \frac{q_0 L}{2} - \frac{M_0}{L}$$
$$V_A + V_B = q_0 L$$

Logo:

$$V_A = \frac{q_0 L}{2} + \frac{M_0}{L}$$

(0,5 pts)

A solução do problema pode ser feita a partir da equação diferencial de 2ª ou de 4ª ordem.

Utilizando a equação diferencial de 2ª ordem, teremos:

$$EI \cdot v''(x) = M(x) = V_A \cdot x - \frac{q_0 x^2}{2}$$

Ou seja:

$$EI \cdot v''(x) = \left(\frac{q_0 L}{2} + \frac{M_0}{L} \right) x - \frac{q_0 x^2}{2}$$

Integrando:

$$EI \cdot v'(x) = \left(\frac{q_0 L}{2} + \frac{M_0}{L} \right) \frac{x^2}{2} - \frac{q_0 x^3}{6} + C_1$$



Integrando novamente:

(1,0 pts)

$$EI \cdot v(x) = \left(\frac{q_o L}{2} + \frac{M_o}{L} \right) \frac{x^3}{6} - \frac{q_o x^4}{24} + C_1 x + C_2$$

As constantes de integração C_1 e C_2 são obtidas a partir das condições de contorno essenciais, a saber:

$$v(0) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad C_2 = 0$$

e

(1,0 pts)

$$v(L) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad C_1 = -\frac{M_o L}{6} - \frac{q_o L^3}{24}$$

Logo:

$$EI \cdot v'(x) = \left(\frac{q_o L}{2} + \frac{M_o}{L} \right) \frac{x^2}{2} - \frac{q_o x^3}{6} - \frac{M_o L}{6} - \frac{q_o L^3}{24}$$

De onde resultam:

$$\theta_A = v'(0) = -\frac{1}{EI} \left(\frac{M_o L}{6} + \frac{q_o L^3}{24} \right)$$

e

(1,0 pts)

$$\theta_B = v'(L) = +\frac{1}{EI} \left(\frac{M_o L}{3} + \frac{q_o L^3}{24} \right)$$