

**Lista de Exercícios - 10**

**Observações:**

(a) A literatura e os exercícios abaixo indicados são considerados básicos. Recomenda-se que outros títulos também sejam consultados.

**Literatura de Referência:**

BEER, F. P., JOHNSTON, E. R., DEWOLF, J. T., MAZUREK, D. F. **Mecânica dos Materiais**. 5.ed. Porto Alegre: AMGH, 2011. 800p.

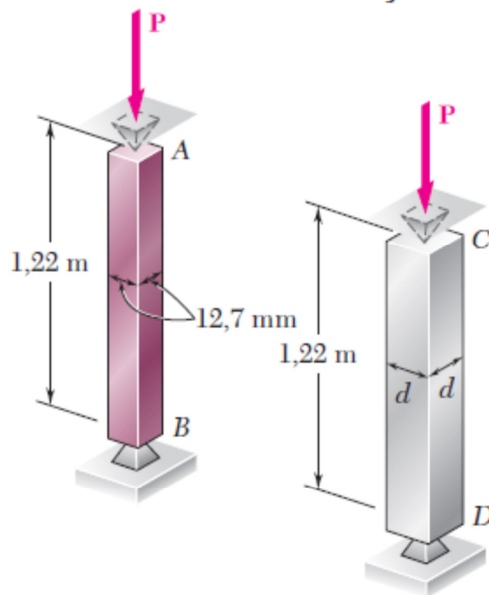
**Flambagem: [p.391]**

10.11 10.12 10.13 10.15 10.16 10.17 10.18 10.21 10.22 10.23 10.25

**10.11 - 10.12**

**10.11** Determine a dimensão  $d$  para a qual as escoras de alumínio e de aço terão o mesmo peso e calcule para ambas o valor da carga crítica.

**10.12** Determine (a) a carga crítica para a escora de aço, (b) a dimensão  $d$  para a qual ambas escoras tem a mesma carga crítica e (c) expresse em termos de porcentagem o peso da escora de alumínio em relação a escora de aço.

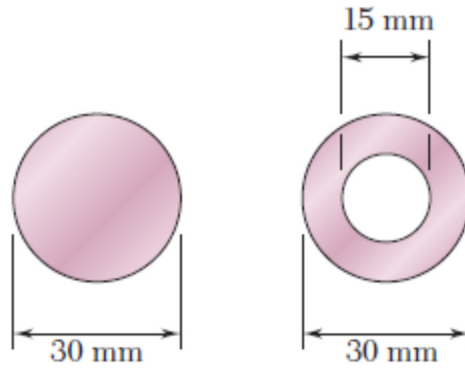
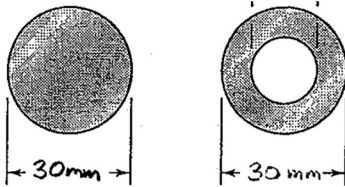


Aço  
 $E = 200 \text{ GPa}$   
 $\rho = 7861 \text{ kg/m}^3$

Alumínio  
 $E = 69,6 \text{ GPa}$   
 $\rho = 2710 \text{ kg/m}^3$

**10.13**

**10.13** Um elemento comprimido com comprimento de flambagem de 1,5m consiste em uma barra de seção cheia, de latão, com 30 mm de diâmetro. Para reduzir o peso do elemento em 25%, a barra de seção cheia é substituída por uma barra de seção vazada como a seção transversal mostrada. Determine (a) a porcentagem de redução na força crítica e (b) o valor da força crítica para a barra de seção vazada. Use  $E = 105 \text{ GPa}$ .



$$(a) P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L^2}$$

$P_{cr}$  is proportional to  $I$ .

For solid rod,  $c = \frac{1}{2}d$ ,  $I_s = \frac{\pi}{4}c^4$

$$c = \frac{1}{2}(30) = 15 \text{ mm}$$

$$I_s = \frac{\pi}{4}(15)^4 = 39.761 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 39.761 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

For hollow rod,

$$c_i = \frac{1}{2}d_i$$

$$I_h = \frac{\pi}{4}(c^4 - c_i^4)$$

$$\frac{(P_{cr})_h}{(P_{cr})_s} = \frac{I_h}{I_s} = \frac{c^4 - c_i^4}{c^4} = 1 - \left(\frac{c_i}{c}\right)^4 = 1 - \left(\frac{d_i}{d}\right)^4$$

$$= 1 - \left(\frac{15}{30}\right)^4 = 1 - \frac{1}{16} = \frac{15}{16}$$

Percent reduction in  $P_{cr}$ :  $\frac{1}{16} \times 100\%$

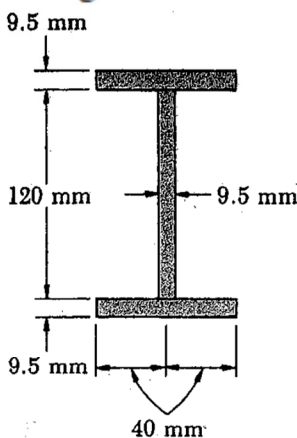
6.25%

$$(b) P_{cr} = \frac{15}{16} \frac{\pi^2 EI_s}{L^2} = \frac{15}{16} \frac{\pi^2 (105 \times 10^9) (39.761 \times 10^{-9})}{(1.5)^2} = 17.17 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P_{cr} = 17.17 \text{ kN}$$

### 10.15

**10.15** A coluna de comprimento de flambagem igual a 6 m é formada por três chapas. Usando  $E = 200 \text{ GPa}$ , determine o coeficiente de segurança à flambagem para a carga centrada de 16 kN.



Moment of inertia is smallest about the vertical centroidal axis.

$$I_{min} = 2 \left[ \frac{1}{12} (9.5) (80)^3 \right] + \frac{1}{12} (120) (9.5)^3$$

$$= 819.24 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 819.24 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$E = 200 \times 10^9 \text{ Pa}$$

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 EI_{min}}{L^2} = \frac{\pi^2 (200 \times 10^9) (819.24 \times 10^{-9})}{(6)^2}$$

$$= 44.92 \times 10^3 \text{ N} = 44.92 \text{ kN}$$

$$P = 16 \text{ kN}$$

$$F.S. = \frac{P_{cr}}{P} = \frac{44.92}{16}$$

$$F.S. = 2.81$$

### 10.16 - 10.17

**10.16 e 10.17** Um elemento comprimido com 3658 mm de comprimento de flambagem é feito soldando juntas duas cantoneiras de aço com  $10 \times 76 \times 6,4$  mm, conforme mostrado. Usando 200 GPa, determine a carga centrada admissível para esse elemento se o coeficiente de segurança requerido for 2,5.

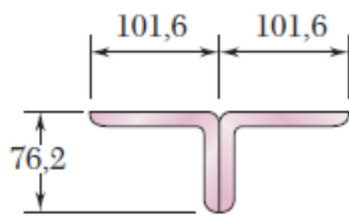


Fig. P10.16

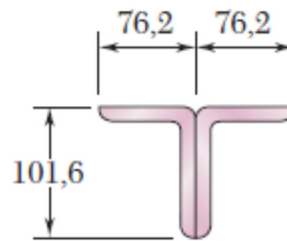
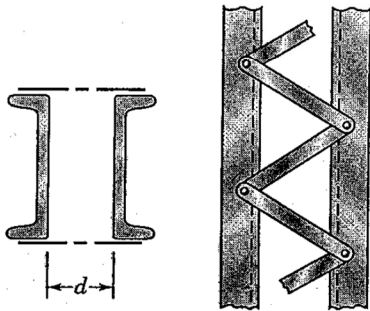


Fig. P10.17

10.18

**10.18** Um elemento de compressão com 8,2 m de comprimento de flambagem é obtido ligando-se dois perfis U de aço U200  $\times$  17,1 com barras de travejamento conforme mostra a figura. Sabendo que o coeficiente de segurança é de 1,85, determine a força centrada admissível para o elemento. Use  $E = 200$  GPa e  $d = 100$  mm.



For C 200  $\times$  17.1 steel channel,  $A = 2170 \text{ mm}^2$   
 $\bar{I}_x = 13.4 \times 10^6 \text{ mm}^4$ ,  $\bar{I}_y = 0.538 \times 10^6 \text{ mm}^4$   
 $\bar{x} = 14.4 \text{ mm}$

For the fabricated column,

$$I_x = 2\bar{I}_x = (2)(13.4 \times 10^6) = 26.8 \times 10^6 \text{ mm}^4$$

$$I_y = 2 \left[ \bar{I}_y + A \left( \frac{d}{2} + \bar{x} \right)^2 \right]$$

$$= 2 \left[ 0.538 \times 10^6 + 2170 \left( \frac{100}{2} + 14.4 \right)^2 \right]$$

$$= 19.0755 \times 10^6 \text{ mm}^4$$

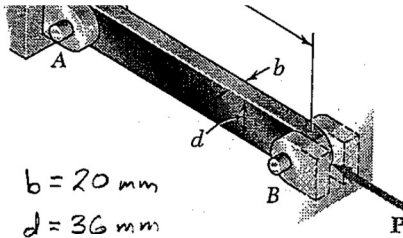
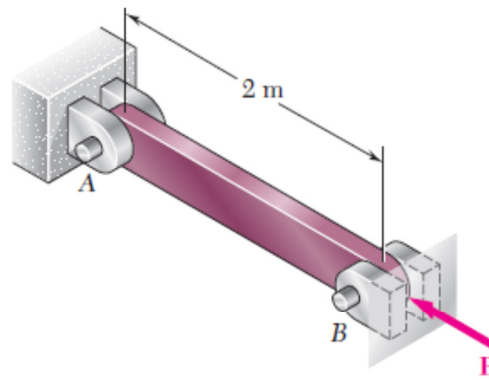
$$I_{\min} = I_y = 19.0755 \times 10^6 \text{ mm}^4 = 19.0755 \times 10^{-6} \text{ m}^4 \quad E = 200 \times 10^9 \text{ Pa}$$

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 E I_{\min}}{L^2} = \frac{\pi^2 (200 \times 10^9) (19.0755 \times 10^{-6})}{(8.2)^2} = 559.99 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P_{all} = \frac{P_{cr}}{F.S.} = \frac{559.99 \times 10^3}{1.85} = 303 \times 10^3 \text{ N} \quad P_{all} = 303 \text{ kN}$$

10.21

**10.21** A barra AB de alumínio que tem seção retangular de  $20 \times 36$  mm é conectada por pinos e suportes conforme a ilustração. Cada uma das extremidades da barra pode rotacionar livremente em relação a um eixo horizontal por meio dos pinos, embora a rotação em relação ao eixo vertical esteja impedida pelos suportes. Usando  $E = 70$  GPa, determine a carga P centrada admissível se o coeficiente de segurança requerido é igual a 2,5.



$$b = 20 \text{ mm}$$

$$d = 36 \text{ mm}$$

Buckling in horizontal plane.

$$(L_e)_1 = \frac{L}{2} = \frac{2}{2} = 1.00 \text{ m}$$

$$I_1 = \frac{1}{12} d b^3 = \frac{1}{12} (36)(20)^3 = 24 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 24 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$(P_{cr})_1 = \frac{\pi^2 E I_1}{(L_e)_1^2} = \frac{\pi^2 (70 \times 10^9)(24 \times 10^{-9})}{(1.00)^2}$$

$$= 16.581 \times 10^3 \text{ N} = 16.581 \text{ kN}$$

Buckling in vertical plane.  $(L_e)_2 = L = 2 \text{ m}$

$$I_2 = \frac{1}{12} b d^3 = \frac{1}{12} (20)(36)^3 = 77.76 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 77.76 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$(P_{cr})_2 = \frac{\pi^2 E I_2}{(L_e)_2^2} = \frac{\pi^2 (70 \times 10^9)(77.76 \times 10^{-9})}{(2)^2} = 13.4306 \times 10^3 \text{ N}$$

$$= 13.4306 \text{ kN}$$

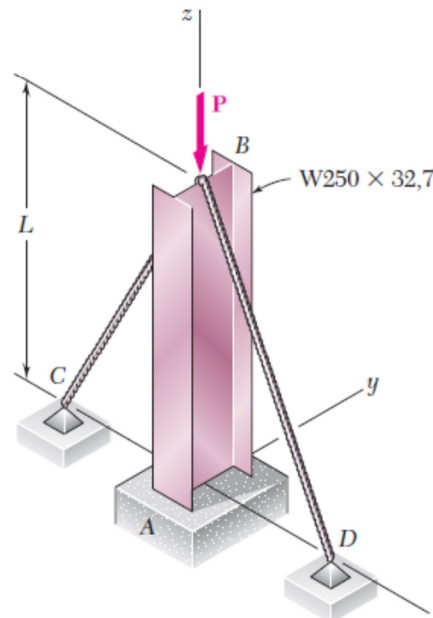
$$P_{cr} = \min [(P_{cr})_1, (P_{cr})_2] = 13.4306 \text{ kN}$$

$$P_{all} = \frac{P_{cr}}{F.S.} = \frac{13.4306}{2.5}$$

$$P = 5.37 \text{ kN} \quad \blacktriangleleft$$

## 10.22

**10.22** A coluna AB suporta uma força centrada P de intensidade de 66 kN. Os cabos BC e BD estão esticados e impedem o movimento do ponto B no plano xz. Usando a fórmula de Euler e um coeficiente de segurança de 2,2, e desprezando a tração nos cabos, determine o comprimento L máximo admissível. Use  $E = 200 \text{ GPa}$ .

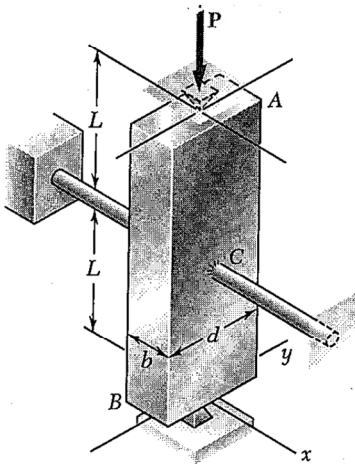
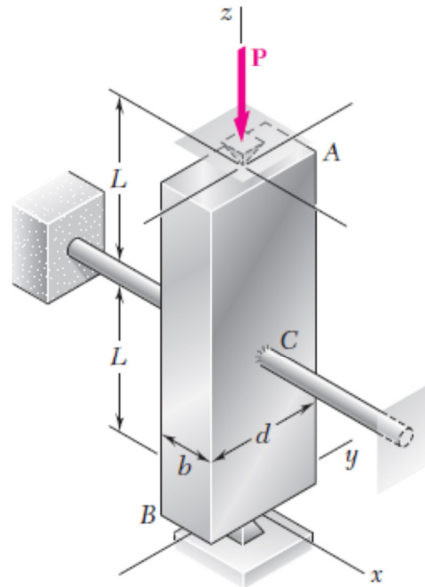


10.23

10.23 Um perfil de aço laminado W200 × 31,3 é usado com o vínculo e os cabos mostrados no Problema 10.22. Sabendo que  $L = 7,3$  m, determine a força centrada  $P$  admissível se for considerado um coeficiente de segurança de 2,2. Use  $E = 200$  GPa.

10.25

10.25 A coluna ABC tem uma seção transversal retangular uniforme com  $b = 12$  mm e  $d = 22$  mm. A coluna é contraventada no plano  $xz$  em seu ponto médio  $C$  e suporta uma força centrada  $P$  de intensidade de 3,8 kN. Sabendo que é exigido um coeficiente de segurança de 3,2, determine o maior comprimento  $L$  admissível. Use  $E = 200$  GPa.



$$P_{cr} = (F.S.)P = (3.2)(3.8 \times 10^3) = 12.16 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P_{cr} = \frac{\pi^2 EI}{L_e^2} \quad L_e = \pi \sqrt{\frac{EI}{P_{cr}}}$$

Buckling in  $xz$ -plane.  $L = L_e = \pi \sqrt{\frac{EI}{P_{cr}}}$



$$I = \frac{1}{12} db^3 = \frac{1}{12} (22)(12)^3 = 3.168 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 3.168 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$L = \pi \sqrt{\frac{(200 \times 10^9)(3.168 \times 10^{-9})}{12.16 \times 10^3}} = 0.717 \text{ m}$$

Buckling in  $yz$ -plane.

$$L_e = 2L \quad L = \frac{L_e}{2} = \frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{EI}{P_{cr}}}$$



$$I = \frac{1}{12} bd^3 = \frac{1}{12} (12)(22)^3 = 10.648 \times 10^3 \text{ mm}^4 = 10.648 \times 10^{-9} \text{ m}^4$$

$$L = \frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{(200 \times 10^9)(10.648 \times 10^{-9})}{12.16 \times 10^3}} = 0.657 \text{ m}$$

The smaller length governs.

$$L = 0.657 \text{ m} = 657 \text{ mm} \blacktriangleleft$$