

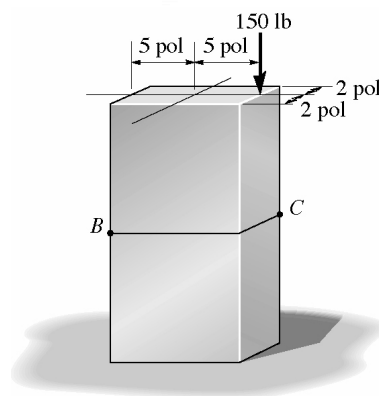
9.1. INTRODUÇÃO

Até aqui vimos o efeito exclusivo da carga axial ou da torção ou da flexão ou da carga transversal sobre um elemento. É mais comum se apresentarem situações em que o elemento é solicitado simultaneamente por mais de um tipo de carregamento.

Assumindo válidas as condições do princípio da superposição, a tarefa de analisar o efeito combinado de carregamentos torna-se simples, bastando apenas somar as distribuições de tensão causadas individualmente por cada carregamento.

Viremos a seguir o efeito combinado de carregamentos axial e flexão e o de carregamento transversal e torção separadamente.

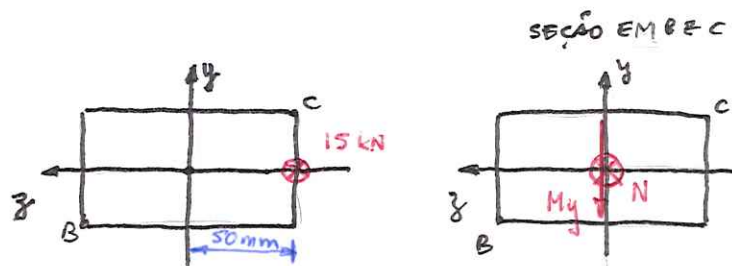
9.2. COMBINAÇÃO DE CARREGAMENTO AXIAL E FLEXÃO

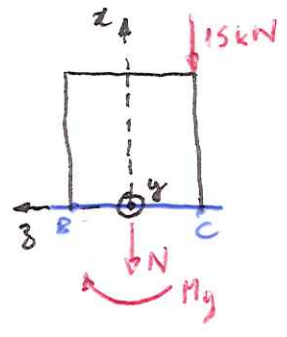


(a)

A figura acima mostra uma barra carregada por uma força axial excêntrica para a qual se deseja conhecer a tensão normal nos pontos B e C indicados.

A primeira providência é determinar a força normal e os momentos fletor relativos aos eixos principais de inércia da seção correspondente aos pontos B e C.





Do equilíbrio de forças :

$$N = -15 \text{ kN}$$

$$M_y = -15 \cdot 10^3 \cdot 0,050 = -750 \text{ N}\cdot\text{m}$$

Distribuição devida à força normal :

$$\sigma_N = \frac{N}{A} = \frac{-15 \cdot 10^3}{0,040 \cdot 0,100} = -3,8 \text{ MPa}$$

Distribuição devida aos momentos fletores :

$$\sigma_f = -\frac{M_z}{I_z} y - \frac{M_y}{I_y} z = -\frac{M_y}{I_y} z = \frac{+750 \cdot 12}{0,04 \cdot 0,100^3} z = +225 z \text{ [MPa]}$$

Pelo princípio da superposição :

$$\sigma = \sigma_N + \sigma_f = -3,8 + 225 z$$

Tensões normais nos pontos B e C :

Em B : $\sigma_B = -3,8 + 225 \cdot 0,050 = +7,5 \text{ MPa}$ (tração)

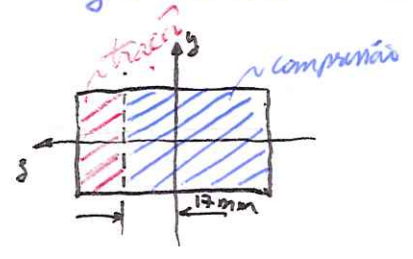
Em C : $\sigma_C = -3,8 + 225 \cdot -0,050 = -15 \text{ MPa}$ (compressão)

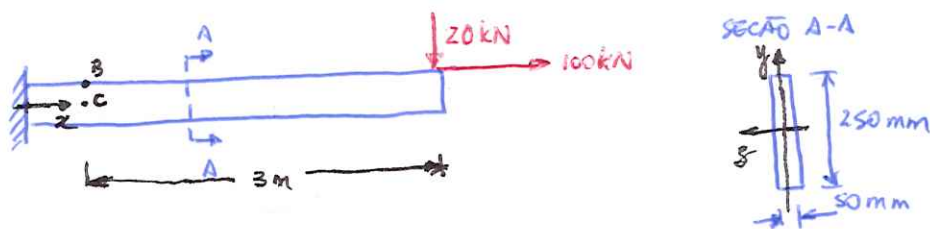
Eixo de tensões normais nulas :

$$\sigma = 0$$

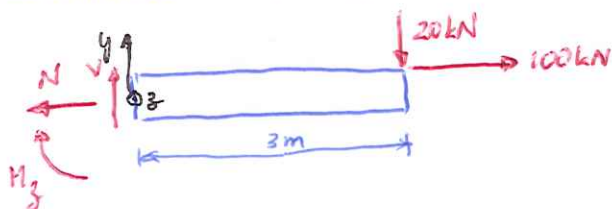
ou $-3,8 + 225 z = 0$

ou $z = +0,017 \text{ m} = +17 \text{ mm}$





Deseja-se determinar o estado de tensão nos pontos B e C da viga acima. Primeiramente vamos determinar os esforços internos na seção onde estão B e C.



$$N = +100 \text{ kN}$$

$$V = +20 \text{ kN}$$

$$M_z = -20 \cdot 3 - 100 \cdot 0,125 = -73 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

Tensão normal:

devida à força normal:

$$\sigma_N = \frac{+100 \cdot 10^3}{0,050 \cdot 0,250} = +8,0 \text{ MPa}$$

devida à flexão:

$$\sigma_f = -\frac{M_z}{I_z} y - \frac{M_y}{I_y} z = -\frac{(-73 \cdot 10^3)}{0,050 \cdot (0,250)^3} y = 1120 y \text{ [MPa]}$$

Pelo princípio da superposição:

$$\sigma = 8,0 + 1120 y \text{ [MPa]}$$

Em B: $\sigma_B = 8,0 + 1120 \cdot 0,125 = +148 \text{ MPa}$ (tração)

Em C: $\sigma_C = 8,0 + 1120 \cdot 0 = +8,0 \text{ MPa}$ (tração)

Tensão de cisalhamento:

$$\tau = \frac{6V}{bh^3} \left(\frac{h^2}{4} - y^2 \right) = \frac{6 \cdot 20 \cdot 10^3}{0,050 \cdot (0,250)^3} \left((0,125)^2 - y^2 \right) = 154 (0,0195 - y^2) \text{ [MPa]}$$

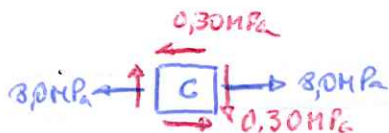
Em B: $\tau_B = 154 (0,0195 - (0,125)^2) = 0$

Em C: $\tau_C = 154 (0,0195 - 0) = +0,30 \text{ MPa}$ (cisalhamento)

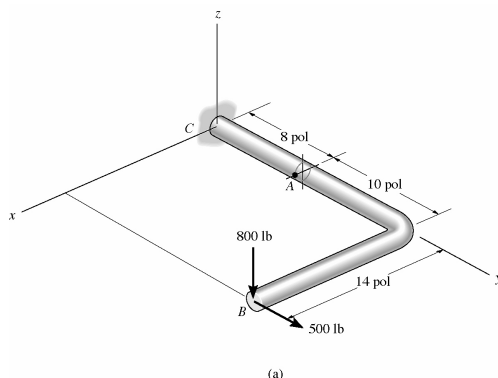
Estado de tensão em B:



Estado de tensão em C:

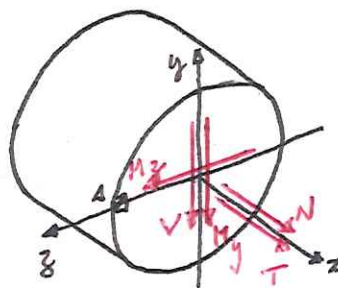
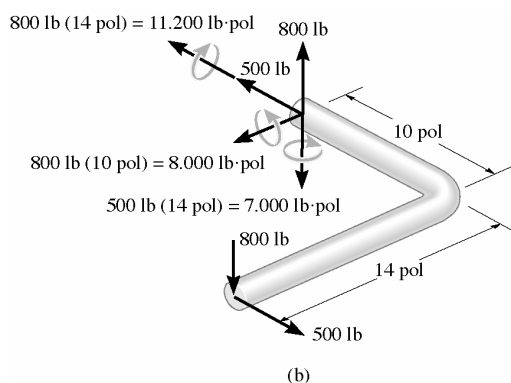


9.4 COMBINAÇÃO DE CARREGAMENTOS AXIAL E TRANSVERSAL, FLEXÃO E TORÇÃO



A figura acima mostra a haste maciça de diâmetro 15 mm sujeita ao carregamento indicado. Seria-se determinar o estado de tensão no ponto A.

Primeiramente vamos determinar os esforços internos na seção do ponto A.



Da figura acima tem-se:

$$N = +500 \text{ N}$$

$$V = +800 \text{ N}$$

$$M_y = -70 \text{ N}\cdot\text{m}$$

$$M_z = -80 \text{ N}\cdot\text{m}$$

Tensão normal:

divida à força normal:

$$\sigma_N = \frac{N}{A} = \frac{+500 \cdot 4}{\pi \cdot (0,015)^2} = +2,8 \text{ MPa}$$

divida à flexão:

$$\sigma_f = \frac{-M_z y}{I_z} - \frac{M_y z}{I_y} = \frac{-64}{\pi \cdot (0,015)^4} (-80y - 70z)$$

$$\text{ou } \sigma_f = 32200y + 28200z \text{ [MPa]}$$

Pelo princípio da superposição:

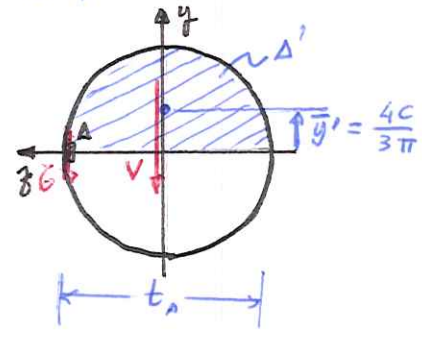
$$\sigma = \sigma_N + \sigma_f = +2,8 + 32200y + 28200z \text{ [MPa]}$$

Em A: $\sigma_A = +2,8 + 32200 \cdot 0 + 28200 \cdot 0,0075$

ou $\sigma_A = +214 \text{ MPa (tração)}$

Função de cisalhamento:

devido à força cortante:



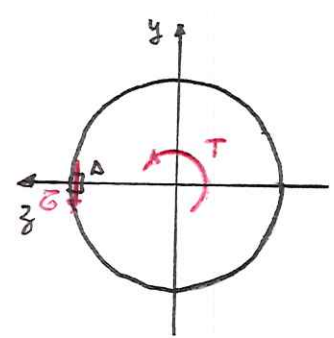
$$Q_A = \frac{4C}{3\pi} \cdot \frac{\pi C^2}{2} = \frac{2}{3} C^3 = \frac{2}{3} \cdot (0,0075)^3$$

ou $Q_A = 2,81 \cdot 10^{-7} \text{ m}^3$

$t_A = 0,015 \text{ m}$

$$\sigma_c = \frac{V Q_A}{I_z t_A} = \frac{+800 \cdot 2,81 \cdot 10^{-7} \cdot 69}{\pi \cdot (0,015)^4 \cdot 0,015} = +6,0 \text{ MPa (horário)}$$

devido à torção:



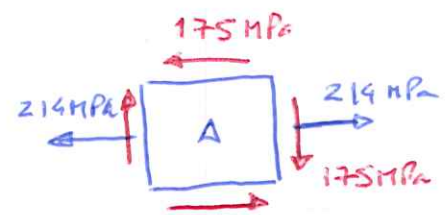
$$\sigma_T = \frac{T}{I_p} C = \frac{2T}{\pi C^3} = \frac{2 \cdot 112}{\pi \cdot (0,0075)^3}$$

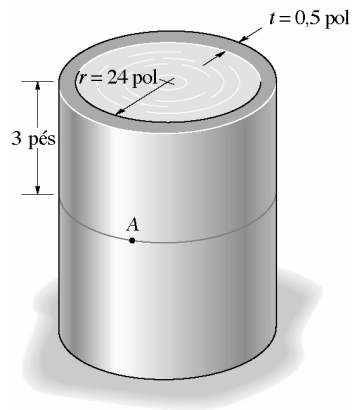
ou $\sigma_T = +169 \text{ MPa (horário)}$

Pelo princípio da superposição:

$$\sigma_A = \sigma_c + \sigma_T = +6,0 + 169 = 175 \text{ MPa}$$

Estado de tensões em A:

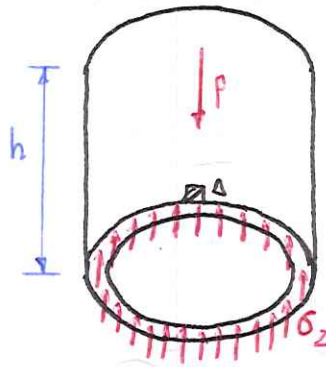




(a)

O tanque de água cilíndrico acima está completamente cheio. O material do tanque é o aço. Deseja-se conhecer o estado de tensão no ponto A. O peso específico da água é de 10 kN/m^3 e o do aço é de 78 kN/m^3 .

Primeiramente vamos determinar a tensão normal na direção transversal do tanque devido ao peso do tanque:

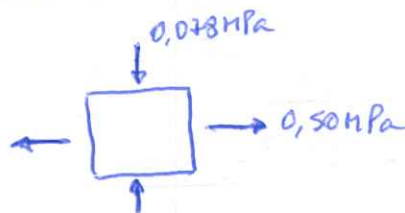


$$\sigma_2 = \frac{N}{A} = \frac{-\gamma_{\text{aço}} V_{\text{aço}}}{A} = \frac{-\gamma_{\text{aço}} \Delta \cdot h}{A} = -\gamma_{\text{aço}} h = -78 \cdot 10^3 \cdot 1 = -0,078 \text{ MPa} \quad (\text{compressão})$$

Agora vamos determinar a tensão circunferencial na parede do tanque:

$$\sigma_1 = p \frac{r}{t} = \gamma_{\text{H}_2\text{O}} h \frac{r}{t} = 10 \cdot 10^3 \cdot 1 \cdot \frac{0,600}{0,012} = +0,50 \text{ MPa} \quad (\text{tração})$$

Estado de tensão em A:



EXERCÍCIOS PROPOSTOS: 8.15, 8.18, 8.21, 8.24, 8.26, 8.27, 8.31, 8.34, 8.36, 8.37, 8.39, 8.40,
8.43, 8.44, 8.45, 8.46, 8.51, 8.52, 8.56, 8.57