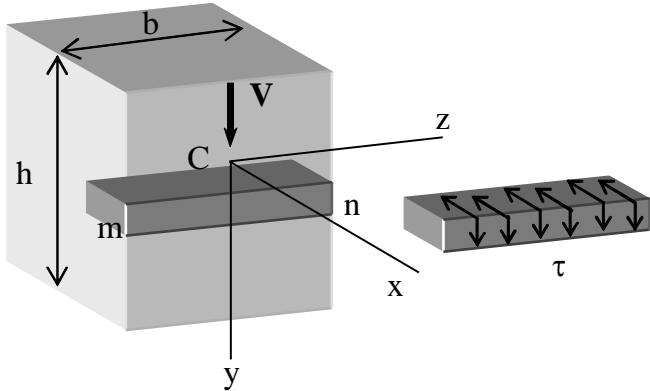


# Tensões de Cisalhamento na Flexão



Seja uma viga de seção retangular, de largura b e altura h. As tensões de cisalhamento,  $\tau$ , são paralelas à força cortante V. Haverá tensões de cisalhamento horizontais entre as fibras horizontais da viga, bem como tensões de cisalhamento transversais nas seções transversais.

Considere agora o caso mais geral de um momento fletor variável, representado por M e M+dM os momentos nas seções transversais mn e m<sub>1</sub>n<sub>1</sub>, respectivamente. A força normal que atua na área elementar, dA, da face esquerda do elemento será:

$$\sigma_x dA = \frac{M \cdot y}{I_x} dA$$

A soma de todas estas forças distribuídas sobre a face pn será:

$$\int_{y_1}^{h/2} \frac{M \cdot y}{I_x} dA \quad (a)$$

Do mesmo modo, a soma das forças normais que atuam na face direita, p<sub>1</sub>n<sub>1</sub>, é:

$$\int_{y_1}^{h/2} \frac{(M + dM) y}{I_x} dA \quad (b)$$

A força de cisalhamento horizontal que atua na face superior, pp<sub>1</sub>, do elemento é:

$$\tau \cdot b \cdot dx \quad (c)$$

As forças dadas pelas expressões (a), (b) e (c), devem estar em equilíbrio. Assim:

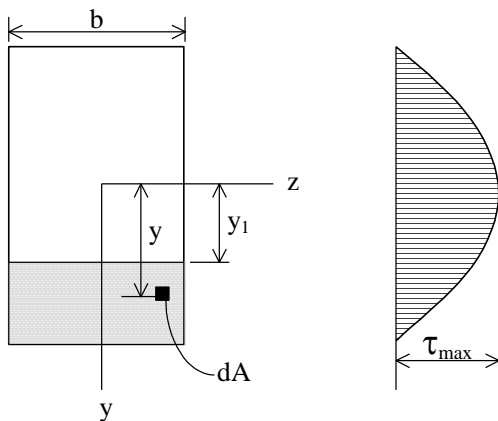
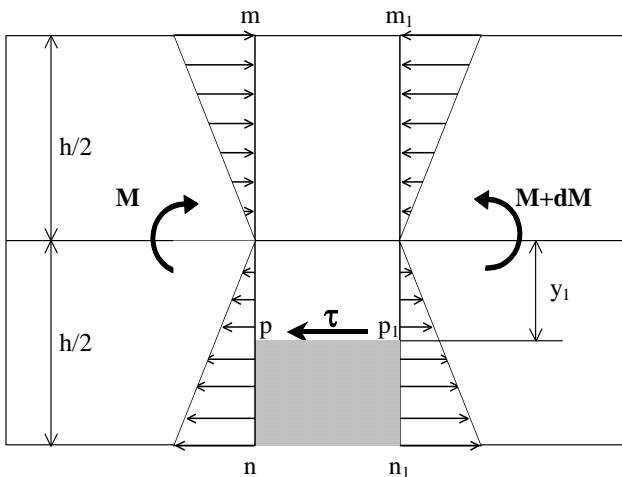
$$\tau \cdot b \cdot dx = \int_{y_1}^{h/2} \frac{(M + dM) y}{I_x} dA - \int_{y_1}^{h/2} \frac{M y}{I_x} dA$$

$$\text{donde: } \tau = \frac{dM}{dx} \left( \frac{1}{I_x \cdot b} \right) \int_{y_1}^{h/2} y dA$$

ou, sabendo que  $dM/dx = V$ :

$$\tau = \frac{V}{I_x \cdot b} \int_{y_1}^{h/2} y dA$$

A integral é o momento estático da área da seção transversal abaixo do nível arbitrário y<sub>1</sub>.



Chamando o momento estático de Q, pode-se escrever a equação:  $\tau = \frac{VQ}{I_x \cdot b}$

Para a seção transversal retangular, a quantidade Q para a área hachurada é:  $Q = b(h^2/4 - y_1^2)/2$

Este resultado mostra que a tensão varia parabolicamente com y<sub>1</sub>.

A tensão tem seu máximo valor no eixo neutro (y<sub>1</sub>=0), então temos para a seção retangular:

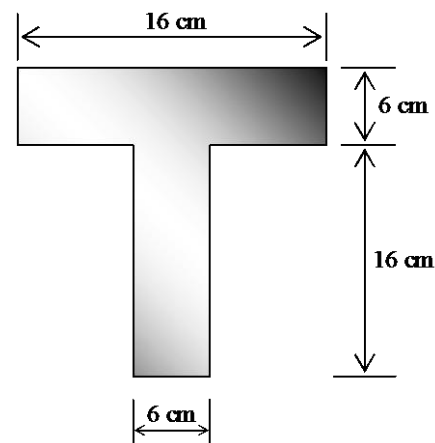
$$Q = \frac{bh^2}{8} \quad \text{e} \quad I_x = \frac{bh^3}{12}$$

$$\tau_{\max} = \frac{VQ}{I_x \cdot b} = \frac{V \frac{bh^2}{8}}{I_x \cdot b} = \frac{Vh^2}{8 \cdot I_x} = \frac{Vh^2}{8 \frac{bh^3}{12}} = \frac{12V}{8bh}$$

onde A=bh

$$\therefore \tau_{\max} = \frac{3V}{2A}$$

- 1) Para a seção transversal “T” de uma viga, vista na figura ao lado, calcule:
- Momento de inércia (em relação ao eixo neutro da seção);
  - a tensão máxima normal,  $\sigma$  em MPa, para um fletor de 55,5 kN.m
  - a tensão máxima de cisalhamento,  $\tau$ , para um cortante de 40,4 kN



### Solução:

Centro de gravidade da seção “T” (em relação à base)

$$\bar{y} = \frac{\sum A \cdot y}{\sum A} = \frac{(6 \times 16) \times 8 + (16 \times 6) \times 19}{(6 \times 16) + (16 \times 6)} = 13,5 \text{ cm}$$

a) Momento de inércia para a seção “T”

$$I = \sum I_C + A \cdot d^2 = \left( \frac{6 \times 16^3}{12} + (6 \times 16) \times (13,5 - 8)^2 \right) + \left( \frac{16 \times 6^3}{12} + (16 \times 6) \times (19 - 13,5)^2 \right) = 8144 \text{ cm}^4$$

b) Tensão máxima normal:

$$\sigma = \frac{5550000}{8144} \times 13,5 = 9200 \text{ N/cm}^2 = 92 \text{ MPa}$$

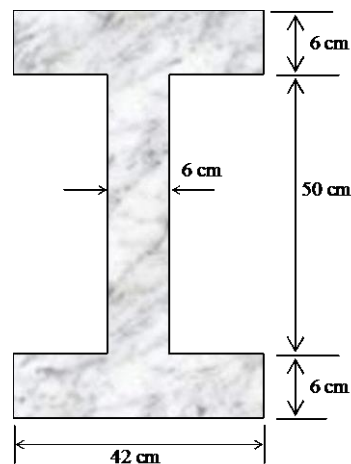
Momento Estático Q (abaixo da linha neutra):

$$Q = \sum A \cdot y = (6 \times 13,5) \times \frac{13,5}{2} = 546,75 \text{ cm}^3$$

c) Tensão máxima de cisalhamento:

$$\tau = \frac{V Q}{I b} = \frac{40400 \times 546,75}{8144 \times 6} = 452 \text{ N/cm}^2 = 4,52 \text{ MPa}$$

- 2) Para a seção transversal “I” da viga vista na figura ao lado, calcule: o momento de inércia (em relação ao eixo neutro da seção) e a tensão máxima normal,  $\sigma$ , para um fletor de 66 kN.m e a tensão máxima de cisalhamento,  $\tau$ , para um cortante de 44 kN



### Solução:

a) Momento de inércia para a seção “I”

$$I = \sum I_C + A \cdot d^2 = \left[ \frac{42 \times 6^3}{12} + (42 \times 6) \times 28^2 \right] \times 2 + \frac{6 \times 50^3}{12} = 459148 \text{ cm}^4$$

b) Tensão máxima normal:

$$\sigma = \frac{6600}{459148} \times 31 = 0,4456 \text{ kN/cm}^2 = 4,456 \text{ MPa}$$

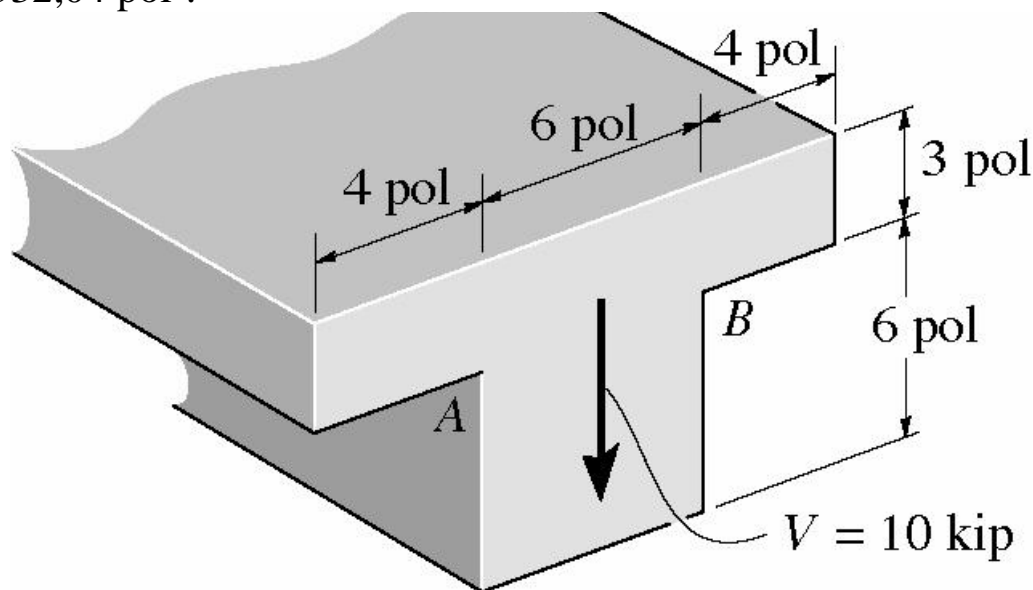
Momento Estático Q (abaixo da linha neutra):

$$Q = \sum A \cdot y = (6 \times 25) \times \frac{25}{2} + (42 \times 6) \times 28 = 8931 \text{ cm}^3$$

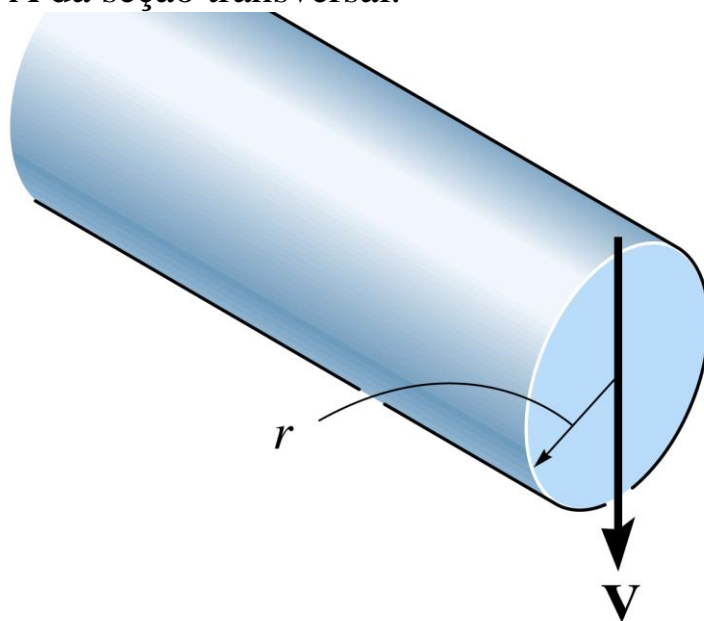
c) Tensão máxima de cisalhamento:

$$\tau = \frac{V Q}{I b} = \frac{44 \times 8931}{459148 \times 6} = 0,1426 \text{ kN/cm}^2 = 1,426 \text{ MPa}$$

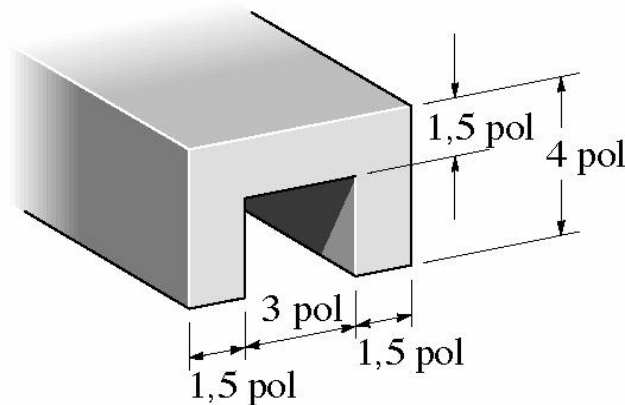
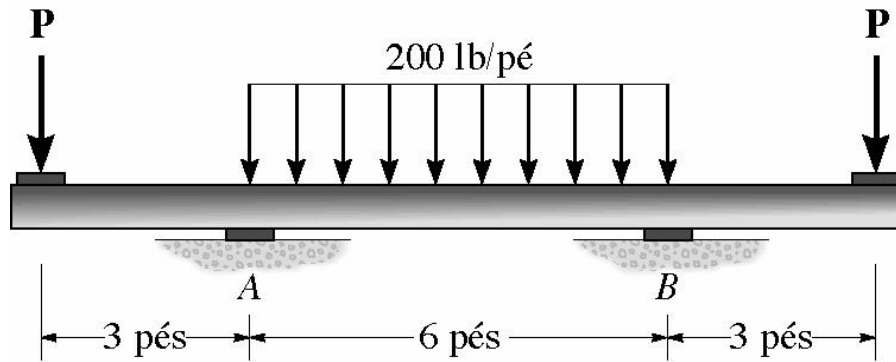
**7.5** Se a viga T for submetida a um cisalhamento vertical  $V = 10$  kip, qual será a tensão de cisalhamento máxima nela desenvolvida? Calcular também o salto da tensão de cisalhamento na junção aba-alma AB. Desenhar a variação de intensidade da tensão de cisalhamento em toda a seção transversal. Mostrar que  $I_{EN} = 532,04 \text{ pol}^4$ .



**7.15** Determinar a tensão de cisalhamento máxima no eixo com seção transversal circular de raio  $r$  e sujeito à força cortante  $V$ . Expressar a resposta em termos da área  $A$  da seção transversal.



**7.17** Determinar as maiores forças  $P$  nas extremidades que o elemento pode suportar, supondo que a tensão de cisalhamento admissível seja  $\tau_{adm} = 10 \text{ ksi}$ . Os apoios em A e B exercem apenas reações verticais sobre a viga.



**7.21** Os apoios em A e B exercem reações verticais sobre a viga de madeira. Supondo que a tensão de cisalhamento admissível seja  $\tau_{adm} = 400 \text{ psi}$ , determinar a intensidade da maior carga distribuída  $w$  que pode ser aplicada sobre a viga.

