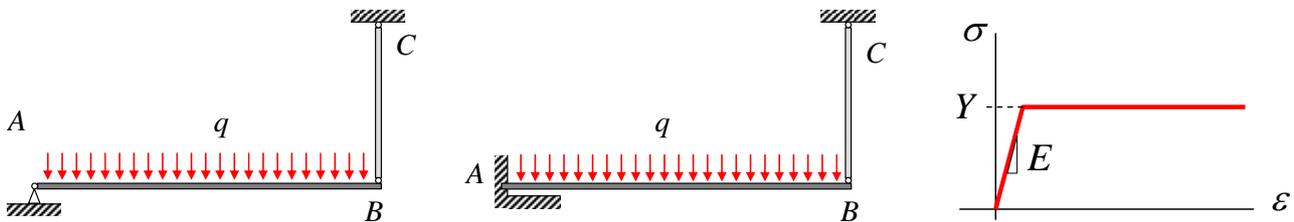
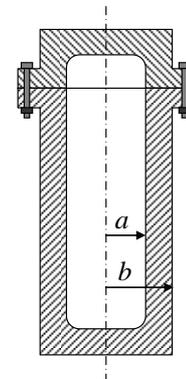


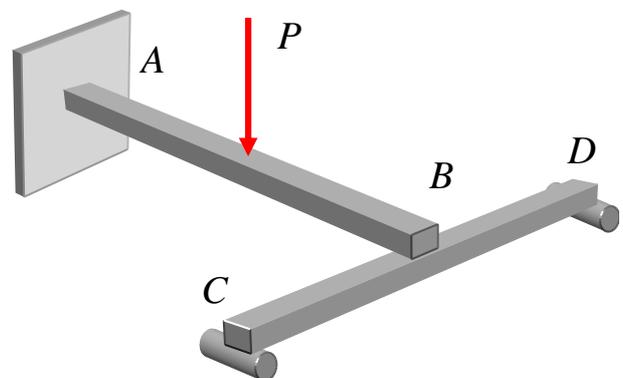
Problema 1. A figura abaixo mostra duas configurações de montagem para a viga AB , cujo comprimento é L_V e o momento de inércia de sua seção retangular é $I_V = bh^3/12$. Na primeira configuração a viga é simplesmente apoiada na seção A . Na segunda, esta mesma extremidade encontra-se engastada. Nas duas configurações a viga tem a extremidade B suspensa pela barra vertical BC , de altura H_B e área da seção transversal A_B . A barra é livre para girar tanto em B quanto em C , ou seja, estas junções não transmitem momentos. Em ambos os casos a viga é submetida a uma carga distribuída por unidade de comprimento q . A viga e a barra são fabricadas a partir do mesmo material, cujo comportamento mecânico pode ser modelado como elástico-perfeitamente-plástico e caracterizado pelo módulo de elasticidade E e pelo limite de escoamento Y (ver figura). Lembrando que para uma viga de seção retangular o momento fletor limite, responsável pelo colapso plástico, é $M_L = 1,5 M_Y = 1,5 (2Y I_V/h)$, determine, para ambas as configurações abaixo, o valor da carga limite q_L que leva o conjunto viga/barra a sofrer o colapso plástico. Suponha que em ambos os casos as deformações plásticas apareçam inicialmente na barra (3,0 pontos).



Problema 2. O vaso de pressão cilíndrico esquematicamente mostrado na figura ao lado, cujo material tem limite de escoamento de 350 MPa, foi dimensionado para operar a uma pressão interna máxima de 5.000 psi (34,5 MPa). Seu raio externo, b , mede 90,5 mm e seu raio interno, a , mede 41,3 mm. Calcule as tensões normais radial, circunferencial e axial máximas quando o vaso está sob a pressão máxima de operação. Considerando os critérios de escoamento de von Mises e Tresca, determine os respectivos fatores de segurança de operação (3,5 pontos).

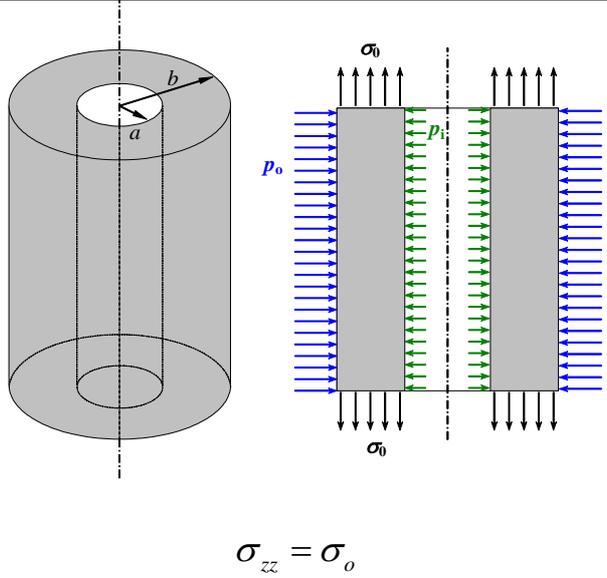


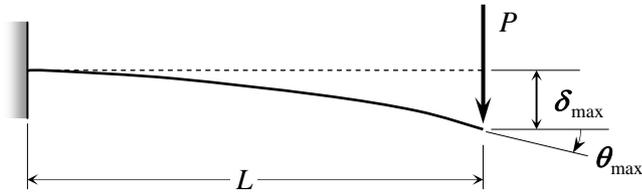
Problema 3. Duas vigas idênticas, de comprimento L e seção transversal quadrada de espessura e largura a , ambas fabricadas do mesmo material com módulo de elasticidade E , estão em contato no ponto B quando descarregadas. A viga AB é engastada em A e a viga CD é simplesmente apoiada em suas duas extremidades. Determine a máxima tensão de flexão nas duas vigas quando a viga AB é carregada pela força vertical P aplicada no centro de seu vão (distância $L/2$ da seção A) (3,5 pontos).



<p>Estado Plano de Tensões</p> $\sigma_{av} = \frac{\sigma_{xx} + \sigma_{yy}}{2}$ $R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_{xx} - \sigma_{yy}}{2}\right)^2 + \sigma_{xy}^2}$ $\sigma_I = \sigma_{av} + R$ $\sigma_{II} = \sigma_{av} - R$	<p>Tensão Cisalhante Máxima</p> $\sigma_1 > \sigma_2 > \sigma_3$ $\tau_{max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}$ <p>Tensão de von Mises</p> $\sigma_{VM} = \sqrt{\frac{1}{2}((\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_1 - \sigma_3)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2)}$
<p>Critério de Tresca: $\tau_{max} < S_y/2$</p>	<p>Critério de von Mises: $\sigma_{VM} < S_y$</p>

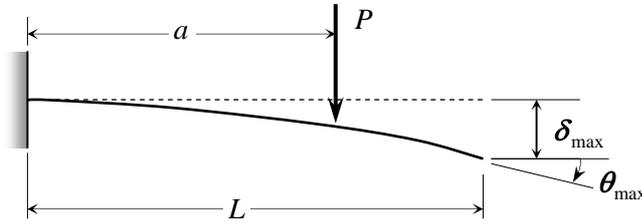
<p>Torsão de Barras Circulares</p> $\sigma_{xr}(x, r) = r \frac{T(x)}{J}$	<p>Tensão de Flexão</p> $\sigma_{xx}(x, z) = z \frac{M(x)}{I}$				
<p>Momento Polar de Inércia de uma Barra Cilíndrica</p> $J = \frac{\pi D^4}{32}$	<p>Momento de Inércia</p> <table border="0" style="width: 100%;"> <tr> <td style="text-align: center;">Seção Circular</td> <td style="text-align: center;">Seção Retangular</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">$I = \frac{\pi D^4}{64}$</td> <td style="text-align: center;">$I = \frac{bh^3}{12}$</td> </tr> </table>	Seção Circular	Seção Retangular	$I = \frac{\pi D^4}{64}$	$I = \frac{bh^3}{12}$
Seção Circular	Seção Retangular				
$I = \frac{\pi D^4}{64}$	$I = \frac{bh^3}{12}$				

<p>Vasos de Pressão Cilíndricos (Parede Grossa)</p> $\sigma_{rr}(r) = -\left(\frac{b^2}{r^2} - 1\right) p_i - \left(\frac{b^2}{a^2} - \frac{b^2}{r^2}\right) p_o$ $\sigma_{\theta\theta}(r) = \left(\frac{b^2}{r^2} + 1\right) p_i - \left(\frac{b^2}{a^2} + \frac{b^2}{r^2}\right) p_o$	 <p style="text-align: center;">$\sigma_{zz} = \sigma_o$</p>
--	---



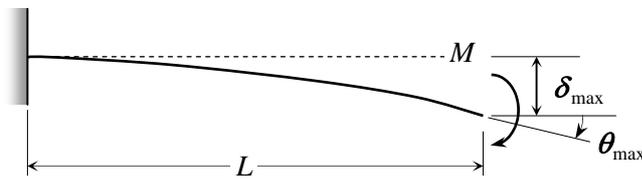
$$\delta(x) = \frac{Px^2}{6EI}(3L-x)$$

$$\delta_{\max} = \frac{PL^3}{3EI} \quad \theta_{\max} = \frac{PL^2}{2EI}$$



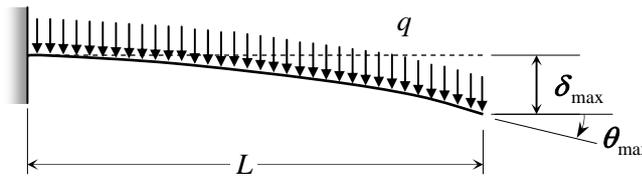
$$\delta(x) = \begin{cases} \frac{P}{6EI}(3x^2a - x^3), & x < a \\ \frac{P}{6EI}(3x^2a - x^3 + (x-a)^3), & x > a \end{cases}$$

$$\delta_{\max} = \frac{Pa^2(3L-a)}{6EI} \quad \theta_{\max} = \frac{Pa^2}{2EI}$$



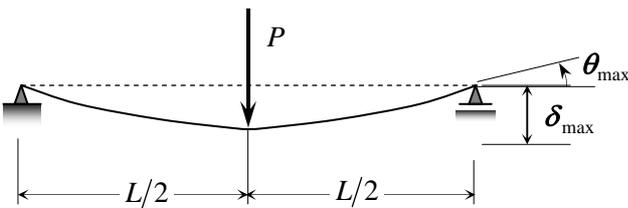
$$\delta(x) = \frac{Mx^2}{2EI}$$

$$\delta_{\max} = \frac{ML^2}{2EI} \quad \theta_{\max} = \frac{ML}{EI}$$



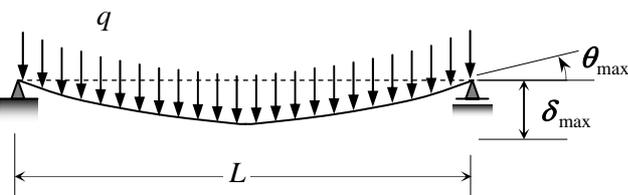
$$\delta(x) = \frac{qx^2}{24EI}(x^2 + 6L^2 - 4Lx)$$

$$\delta_{\max} = \frac{qL^4}{8EI} \quad \theta_{\max} = \frac{qL^3}{6EI}$$



$$\delta(x) = \begin{cases} \frac{P}{48EI}(3L^2x - 4x^3), & x < L/2 \\ \frac{P}{6EI}\left(3L^2x - 4x^3 + 8\left(x - \frac{L}{2}\right)^3\right), & x > L/2 \end{cases}$$

$$\delta_{\max} = \frac{PL^3}{48EI} \quad \theta_{\max} = \frac{PL^2}{16EI}$$



$$\delta(x) = \frac{qx^2}{24EI}(L^2 - 2Lx^2 + x^3)$$

$$\delta_{\max} = \frac{5qL^4}{384EI} \quad \theta_{\max} = \frac{qL^3}{24EI}$$