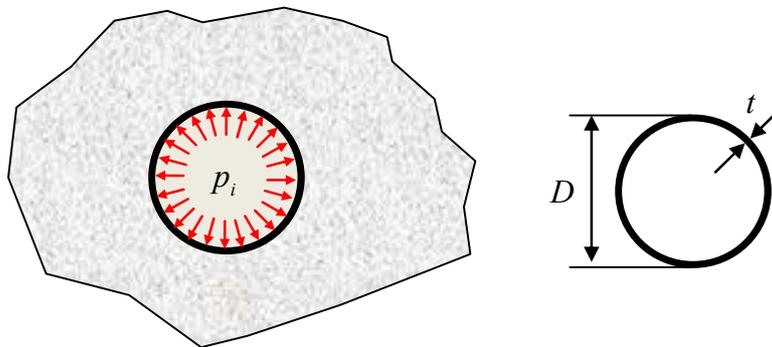
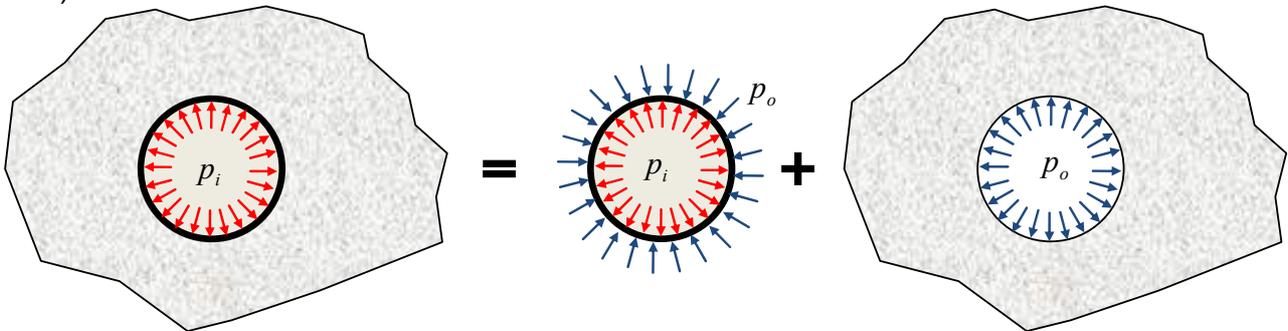


**Problema 1.** (1,0 ponto) Um poço vertical submetido a uma pressão interna  $p$  pode ser modelado como um sólido infinito com um furo cilíndrico de diâmetro  $D = 2a$ . Utilizando as equações para tubos de parede grossa e fazendo  $b \rightarrow \infty \Rightarrow a/b \rightarrow 0$ ,  $p_i = p$  e  $p_o = 0$ , mostre que a tensão radial, a circunferencial e a variação no diâmetro do poço são dadas, respectivamente, por  $\sigma_{rr}(r) = -a^2 p/r^2$ ,  $\sigma_{\theta\theta}(r) = a^2 p/r^2$  e  $\Delta D = 2u_r(a) = (1 + \nu_f) p D / E_f$ , onde  $E_f$  e  $\nu_f$  são as constantes elásticas da rocha.

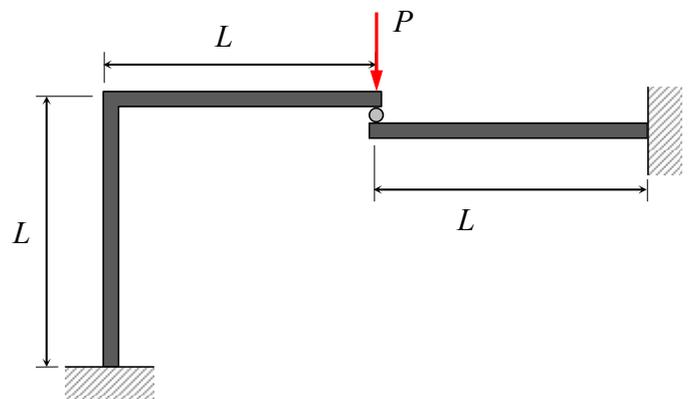
**Problema 2.** (2,5 pontos) A figura abaixo mostra um corte transversal num poço de petróleo vertical com diâmetro  $D$ . O poço é revestido por um tubo de aço cujo diâmetro externo e espessura são dados por  $D$  e  $t$  ( $D \gg t$ ). A pressão interna no interior do revestimento é  $p_i$ . O tubo do revestimento é também mostrado na figura. O módulo de elasticidade do material do tubo é  $E_t$ .



Determine  $p_o$ , que representa a pressão transmitida para a rocha, e a máxima tensão cisalhante produzida na parede interna do poço (para resolver a questão veja o Problema 1 e considere a figura abaixo).

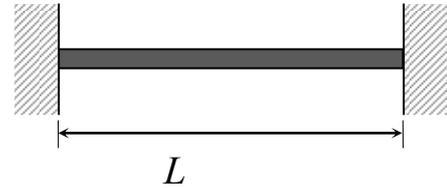


**Problema 3.** (2,5 pontos) A estrutura mostrada na figura ao lado é formada por uma barra em L engastada em uma de suas extremidades e em contato com uma viga horizontal na outra. As duas estruturas possuem a mesma rigidez a flexão, representada por  $EI$ . Determine o deslocamento vertical do ponto onde a força  $P$  é aplicada. Despreze a deformação axial da parte vertical da barra em L.

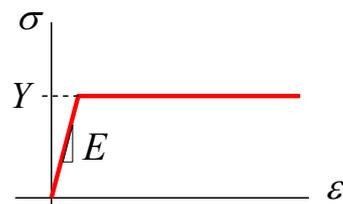
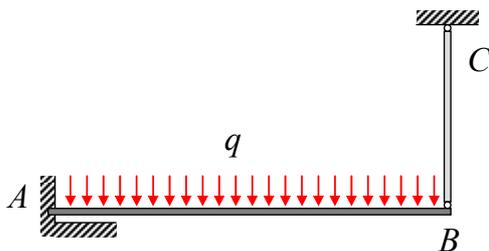


**Problema 4.** (2,5 pontos) Uma barra cujo material pode ser modelado como elástico/perfeitamente-plástico é engastada em suas duas extremidades. A área da seção transversal da barra, seu módulo de elasticidade, coeficiente de expansão térmica e limite de escoamento, em tração e compressão, são representados respectivamente por  $A$ ,  $E$ ,  $\alpha$  e  $Y$ .

- a) Determine  $\Delta T_y$ , a variação de temperatura positiva que leva a barra a se comportar no regime plástico.
- b) Determine a tensão residual na barra após um ciclo térmico onde a temperatura é elevada até  $2\Delta T_y$  retornando em seguida para a temperatura de montagem.



**Problema 5** (1,5 ponto). A figura abaixo mostra a viga  $AB$ , cujo comprimento é  $L_V$  e o momento de inércia de sua seção retangular é  $I_V = bh^3/12$ . A viga é engastada na seção  $A$  e 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. 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  $M_L = 1,5M_Y = 1,5 (2Y I_V/h)$ , determine o valor da carga limite  $q_L$  que leva o conjunto viga/barra a sofrer o colapso plástico. Suponha que as deformações plásticas apareçam inicialmente na barra.

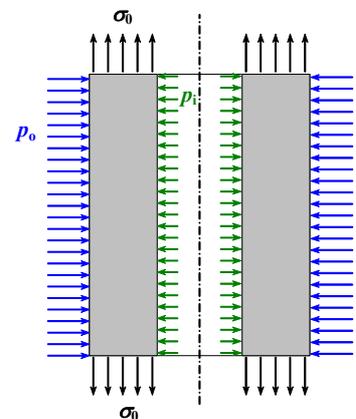
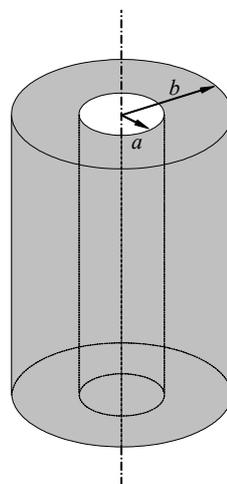


**Tubo de parede grossa ( $\sigma_\theta = 0$ )**

$$\sigma_{rr}(r) = -\frac{\left(\frac{a^2}{r^2} - \frac{a^2}{b^2}\right)}{\left(1 - \frac{a^2}{b^2}\right)} p_i + \frac{\left(\frac{a^2}{b^2} - \frac{a^2}{r^2}\right)}{\left(1 - \frac{a^2}{b^2}\right)} p_o$$

$$\sigma_{\theta\theta}(r) = \frac{\left(\frac{a^2}{r^2} + \frac{a^2}{b^2}\right)}{\left(1 - \frac{a^2}{b^2}\right)} p_i - \frac{\left(1 + \frac{a^2}{r^2}\right)}{\left(1 - \frac{a^2}{b^2}\right)} p_o$$

$$u_r(r) = \frac{1-\nu}{E} \left( \frac{p_i a^2}{b^2} - p_o \right) r + \frac{1+\nu}{E} \frac{(p_i - p_o) a^2}{\left(1 - \frac{a^2}{b^2}\right) r}$$



**Tubo de parede fina ( $\sigma_{xx} = 0$ )**

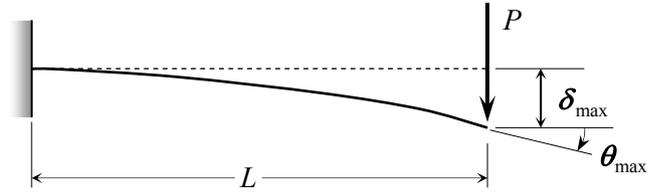
$$\sigma_{\theta\theta} = \frac{PD}{2t} \quad \varepsilon_{\theta\theta} = \frac{\Delta D}{D} = \frac{\sigma_{\theta\theta}}{E}$$

**Carregamento axial**



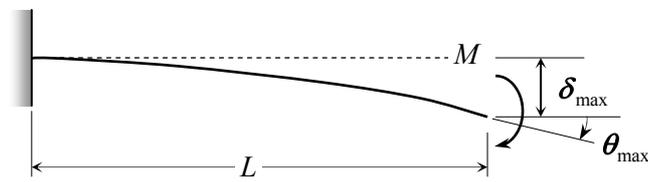
$$\frac{dN}{dx} + n(x) = 0, \quad \varepsilon = \frac{N}{EA} + \alpha \Delta T, \quad e \quad \varepsilon = \frac{du}{dx}$$

**Flexão**



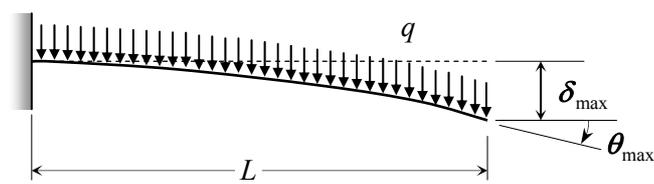
$$\delta(x) = \frac{Px^2}{6EI} (3L - x)$$

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



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

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



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

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