

*PME-3554 – Introdução às Estruturas Aeronáuticas**Lista de Exercícios – Vasos de Pressão*

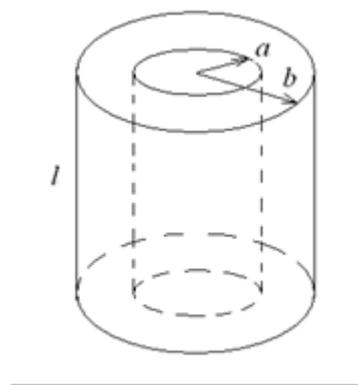
1) Considere um vaso de pressão cilíndrico de parede espessa (raio interno  $a$ , raio externo  $b$  e comprimento inicial  $l$ ) submetido unicamente a uma pressão uniformemente distribuída de intensidade  $p_i$  sobre a superfície interna. Admitindo a hipótese de que as seções planas permanecerão planas após a deformação e que não haja qualquer carregamento atuando na direção longitudinal (ou seja, o vaso pode se deformar livremente na direção longitudinal), mostre que a máxima tensão de cisalhamento ( $\tau_{máx}$ ), a variação do raio interno ( $\Delta a$ ), a variação do raio externo ( $\Delta b$ ) e a variação do comprimento inicial ( $\Delta l$ ) são dados por (cf. Young & Budynas [2], Tab. 13.5, caso 1a):

$$\tau_{máx} = \frac{p_i \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a$$

$$\Delta a = \frac{p_i \cdot a}{E} \cdot \left( \frac{b^2 + a^2}{b^2 - a^2} + \nu \right)$$

$$\Delta b = \frac{p_i}{E} \cdot \frac{2b \cdot a^2}{b^2 - a^2}$$

$$\Delta l = -\frac{p_i \cdot \nu \cdot l}{E} \cdot \frac{2a^2}{b^2 - a^2}$$



2) Considere um vaso de pressão cilíndrico de parede espessa (raio interno  $a$ , raio externo  $b$  e comprimento inicial  $l$ ), de extremidades fechadas, e submetido unicamente a uma pressão uniformemente distribuída de intensidade  $p_i$  sobre as superfícies internas (incluindo suas extremidades). Admitindo a hipótese de que as seções planas permanecerão planas após a deformação, mostre que a máxima tensão de cisalhamento ( $\tau_{máx}$ ), a variação do raio interno ( $\Delta a$ ), a variação do raio externo ( $\Delta b$ ) e a variação do comprimento inicial ( $\Delta l$ ) são dados por (cf. Young & Budynas [2], Tab. 13.5, caso 1b):

$$\tau_{máx} = \frac{p_i \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a$$

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

$$\Delta b = \frac{p_i \cdot b}{E} \cdot \frac{a^2 \cdot (2 - \nu)}{b^2 - a^2}$$

$$\Delta l = \frac{p_i \cdot l}{E} \cdot \frac{a^2 \cdot (1 - 2\nu)}{(b^2 - a^2)}$$

3) Considere um vaso de pressão cilíndrico de parede espessa (raio interno  $a$ , raio externo  $b$  e comprimento inicial  $l$ ) submetido unicamente a uma pressão uniformemente distribuída de intensidade  $p_o$  sobre a superfície externa. Admitindo a hipótese de que as seções planas permanecerão planas após a deformação e que não haja qualquer carregamento atuando na direção longitudinal (ou seja, o vaso pode se deformar livremente na direção longitudinal), mostre que a máxima tensão de cisalhamento ( $\tau_{máx}$ ), a variação do raio interno ( $\Delta a$ ), a variação do raio externo ( $\Delta b$ ) e a variação do comprimento inicial ( $\Delta l$ ) são dados por (cf. Young & Budynas [2], Tab. 13.5, caso 1c):

$$\tau_{máx} = \frac{p_o \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a$$

$$\Delta a = -\frac{p_o}{E} \cdot \frac{2 \cdot b^2}{(b^2 - a^2)}$$

$$\Delta b = -\frac{p_o \cdot b}{E} \cdot \left( \frac{b^2 + a^2}{b^2 - a^2} - \nu \right)$$

$$\Delta l = \frac{p_o \cdot \nu \cdot l}{E} \cdot \frac{2b^2}{(b^2 - a^2)}$$

4) Considere um vaso de pressão cilíndrico de parede espessa (raio interno  $a$ , raio externo  $b$  e comprimento inicial  $l$ ), de extremidades fechadas, e submetido unicamente a uma pressão uniformemente distribuída de intensidade  $p_o$  sobre as superfícies externas (incluindo suas extremidades). Admitindo a hipótese de que as seções planas permanecerão planas após a deformação, mostre que a máxima tensão de cisalhamento ( $\tau_{máx}$ ), a variação do raio interno ( $\Delta a$ ), a variação do raio externo ( $\Delta b$ ) e a variação do comprimento inicial ( $\Delta l$ ) são dados por (cf. Young & Budynas [2], Tab. 13.5, caso 1d):

$$\tau_{máx} = \frac{p_o \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a$$

$$\Delta a = -\frac{p_o \cdot a}{E} \cdot \frac{b^2 \cdot (2 - \nu)}{(b^2 - a^2)}$$

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

$$\Delta l = -\frac{p_o \cdot l}{E} \cdot \frac{b^2 \cdot (1 - 2\nu)}{(b^2 - a^2)}$$

5) Nos problemas anteriores (P.1 e P.3), relacionados a vasos de pressão sem carregamento axial, vimos que a máxima tensão de cisalhamento era dada respectivamente por:

$$\tau_{m\acute{a}x} = \frac{p_i \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a \text{ (para vasos submetidos à pressão interna } p_i \text{)}$$

$$\tau_{m\acute{a}x} = \frac{p_o \cdot b^2}{b^2 - a^2}, \text{ em } r = a \text{ (para vasos submetidos à pressão externa } p_o \text{)}$$

Pergunta-se: é possível afirmar que no caso de um vaso de pressão (sem carregamento axial), submetido simultaneamente a uma pressão interna  $p_i$  (sobre a superfície cilíndrica interna) e a uma pressão externa  $p_o$  (sobre a superfície cilíndrica externa), a máxima tensão de cisalhamento ocorrerá também nos pontos internos do vaso? Qual seria o valor da máxima tensão de cisalhamento neste caso? É possível aplicar o princípio da superposição no cálculo de  $\tau_{m\acute{a}x}$ ?

Bibliografia Recomendada:

- [1] Timoshenko, S.P., Goodier, J.N., *Teoria da Elasticidade*, 3<sup>a</sup> ed., Guanabara Dois, 1980, 545 p.
- [2] Young, W.C., Budynas, R.G., *Roark's Formulas for Stress and Strain*, 7<sup>th</sup> ed., 2002, McGraw Hill.