



*Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica*

PME-3211 – Mecânica dos Sólidos II

Aula #12

Prof. Dr. Clóvis de Arruda Martins

27/09/2023



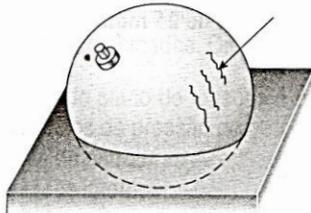
Escola Politécnica da Universidade de São Paulo

Departamento de Engenharia Mecânica

8.2-6 Um vaso de pressão esférico de aço (diâmetro de 480 mm e espessura de 8,0 mm) é coberto com verniz frágil que trinca quando a deformação excede 150×10^{-6} (veja a figura).

Qual o valor da pressão interna que faz o verniz desenvolver trincas? (Assuma $E = 205 \text{ GPa}$ e $\nu = 0,30$.)

Trincas na cobertura



$$\sigma_1 = \sigma_2 = \frac{pr}{2t}$$

$$\sigma_3 = 0$$

$$\varepsilon_{m\acute{a}x} = \frac{1}{E}(\sigma_1 - \nu\sigma_2) = \frac{1 - \nu}{E} \frac{pr}{2t}$$

$$\Rightarrow p = \frac{2tE\varepsilon_{m\acute{a}x}}{(1 - \nu)r} = 2,93 \text{ MPa}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo Departamento de Engenharia Mecânica

8.3-5 Um extensômetro é instalado na direção longitudinal na superfície de uma lata de alumínio (veja a figura). A razão entre raio e espessura da lata é de 200. Quando a tampa da lata é aberta, a deformação varia $\varepsilon_0 = 170 \times 10^{-6}$.

Qual era a pressão interna p na lata? (Assuma $E = 70 \text{ GPa}$ e $\nu = 0,33$.)



$$\sigma_1 = \frac{pr}{t} \quad \sigma_2 = \frac{pr}{2t} \quad \sigma_3 = 0$$

$$\varepsilon_2 = \frac{1}{E}(\sigma_2 - \nu\sigma_1) = \frac{pr}{2tE}(1 - 2\nu) = \varepsilon_0$$

$$\Rightarrow p = \frac{2tE\varepsilon_0}{(1 - 2\nu)r} = 350 \text{ KPa}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exercício

Uma placa quadrada tem lado $a=200\text{ mm}$ e espessura $t=10\text{ mm}$. Esta placa foi submetida a um estado biaxial de tensão, com $\sigma_x = 40\text{ MPa}$ e $\sigma_y = 20\text{ MPa}$. Com a aplicação desse carregamento, as deformações medidas foram $\varepsilon_x = 200\mu$, $\varepsilon_y = 0$. Pedese:

- a) determinar o módulo de elasticidade E e o coeficiente de Poisson ν do material da placa;**
- b) obter as deformações principais;**
- c) calcular a máxima distorção;**
- d) calcular a variação que houve na espessura da placa com a aplicação do carregamento;**
- e) calcular a variação que houve no volume da placa com a aplicação do carregamento.**

$$\text{a) } \varepsilon_x = \frac{1}{E} (\sigma_x - \nu\sigma_y) \quad \varepsilon_y = \frac{1}{E} (\sigma_y - \nu\sigma_x)$$

$$\Rightarrow E = 150\text{ GPa}$$

$$\Rightarrow \nu = 0,5$$

$$\text{b) } \varepsilon_z = -\frac{\nu}{E} (\sigma_x + \sigma_y) = -200\mu$$

$$\varepsilon_1 = 200\mu \quad \varepsilon_2 = 0 \quad \varepsilon_3 = -200\mu$$

$$\text{c) } \gamma_{max} = \varepsilon_1 - \varepsilon_3 \Rightarrow \gamma_{max} = 400\mu$$

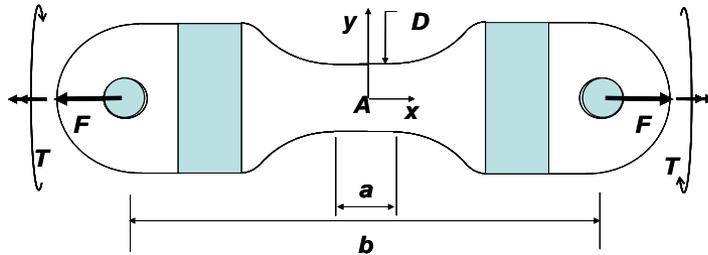
$$\text{d) } \Delta t = \varepsilon_z t = -0,002\text{ mm}$$

$$\text{e) } \Delta V = 0 \text{ (material incompressível)}$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exercício



Determinar para o ponto A:

- a) a tensão normal à seção, σ_x , associada à tração F ;**
- b) a tensão de cisalhamento, τ_{xy} , associada ao torque T ;**
- c) o tensor das tensões $[T]$, segundo os eixos (x, y, z) ;**
- d) as tensões principais;**
- e) a máxima tensão de cisalhamento correspondente;**
- f) as deformações principais.**

$$a) \quad \sigma_x = \frac{F}{A} = \frac{F}{\pi R^2} = \frac{4F}{\pi D^2}$$

$$b) \quad \tau_{xy} = \frac{TR}{J_p} = \frac{T D/2}{\pi D^4/32} = \frac{16T}{\pi D^3}$$

$$c) \quad [T] = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & 0 \\ \tau_{xy} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 4F/\pi D^2 & 16T/\pi D^3 & 0 \\ 16T/\pi D^3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$d) \quad \sigma_1 = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\Rightarrow \sigma_1 = \frac{2F}{\pi D^2} \left[1 + \sqrt{1 + \frac{64T^2}{F^2 D^2}} \right]$$

$$\sigma_2 = 0$$

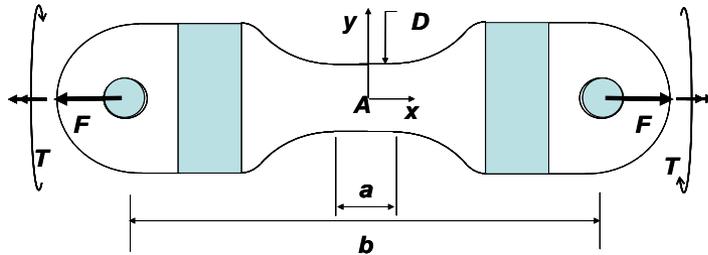
$$\sigma_3 = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} - \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\Rightarrow \sigma_3 = \frac{2F}{\pi D^2} \left[1 - \sqrt{1 + \frac{64T^2}{F^2 D^2}} \right]$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Exercício



Determinar para o ponto A:

- a) a tensão normal à seção, σ_x , associada à tração F ;**
- b) a tensão de cisalhamento, τ_{xy} , associada ao torque T (residual);**
- c) o tensor das tensões $[T]$, segundo os eixos (x, y, z) ;**
- d) as tensões principais;**
- e) a máxima tensão de cisalhamento correspondente;**
- f) as deformações principais.**

$$e) \quad \tau_{\max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{2F}{\pi D^2} \sqrt{1 + \frac{64T^2}{F^2 D^2}}$$

$$f) \quad \varepsilon_1 = \frac{1}{E} (\sigma_1 - \nu(\sigma_2 + \sigma_3)) = \frac{1}{E} (\sigma_1 - \nu\sigma_3)$$

$$\Rightarrow \varepsilon_1 = \frac{4F}{\pi D^2} \frac{1}{2E} \left((1 - \nu) + (1 + \nu) \sqrt{1 + \frac{64T^2}{F^2 D^2}} \right)$$

$$\varepsilon_2 = \frac{1}{E} (\sigma_2 - \nu(\sigma_3 + \sigma_1)) = -\frac{1}{E} \nu(\sigma_1 + \sigma_3)$$

$$\Rightarrow \varepsilon_2 = -\frac{4F \nu}{\pi D^2 E}$$

$$\varepsilon_3 = \frac{1}{E} (\sigma_3 - \nu(\sigma_1 + \sigma_2)) = \frac{1}{E} (\sigma_3 - \nu\sigma_1)$$

$$\Rightarrow \varepsilon_3 = \frac{4F}{\pi D^2} \frac{1}{2E} \left((1 - \nu) - (1 + \nu) \sqrt{1 + \frac{64T^2}{F^2 D^2}} \right)$$



Escola Politécnica da Universidade de São Paulo
Departamento de Engenharia Mecânica

Referência

Martins, C.A. *Introdução ao Estudo das Deformações*. Disponível no Moodle
Gere, J.M. & Goodno, B.J. *Mecânica dos Materiais* – 7ª edição – Capítulos 8