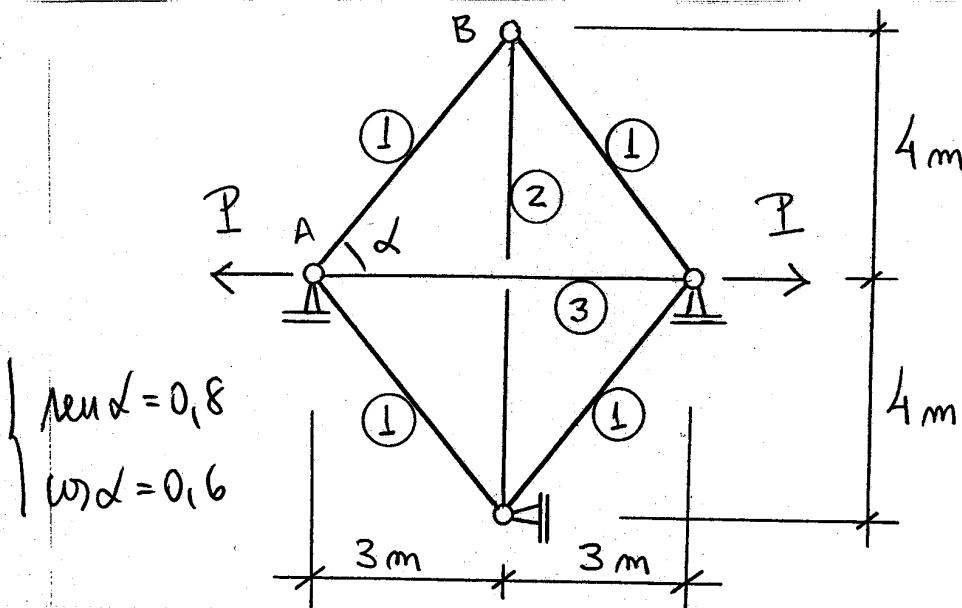


Para a treliça da figura, achar as forças normais  $N_1$ ,  $N_2$  e  $N_3$ . Achar também a rotação  $\varphi$  da barra ① (barra AB). As barras ① são infinitamente rígidas ( $E A = \infty$ ). As barras ② e ③ têm um produto de rigidez axial  $E A = 10^5$  kgf. É dado:  $P = 9.100$  kgf



Dica: Pelo fato da barra AB ser indeformável, os deslocamentos horizontal do ponto A e vertical do ponto B estão diretamente relacionados.

$$\Delta l_1 = 0 \Leftrightarrow h \cot \alpha = V \tan \alpha$$

$$3h = 4v$$

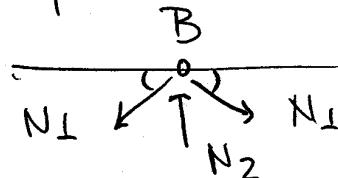
$$\frac{v}{\cot \alpha} = \frac{h}{\tan \alpha}$$

$$v = \frac{h \cot \alpha + h \tan \alpha}{5}$$

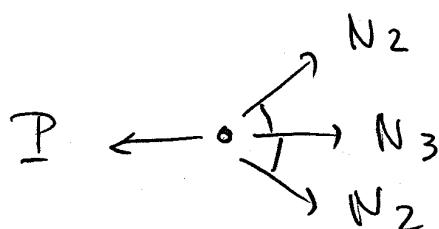
$$3 \Delta l_1 = 4 \Delta l_2$$

(COMPATIBIL.)

Equilíbrio:



$$2N_1 \cot \alpha = N_2$$



$$N_3 + 2N_1 \cot \alpha = P$$

Lei de Hooke

$$\Delta l_2 = \frac{N_2(8)}{10^5} = 2v$$

$$\Delta l_3 = \frac{N_3(6)}{10^5} = 2h$$

Newlands

$$\left\{ \begin{array}{l} N_1 = 2.250 \text{ kgf } (\tau) \\ N_2 = 3.600 \text{ kgf } (\sigma) \\ N_3 = 6.400 \text{ kgf } (\tau) \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} h = \frac{1}{2} \frac{6.400(6)}{10^5} = 0,192 \text{ m} \\ v = \frac{1}{2} \frac{3.600(8)}{10^5} = 0,144 \text{ m} \end{array} \right.$$

$$\varphi = \frac{1}{2} (h_{\text{neut}} + v_{\text{wink}}) \Rightarrow \boxed{\varphi = 0,048 \text{ rad}}$$

B

Nome: \_\_\_\_\_ N°: \_\_\_\_\_

O motor diesel de uma embarcação gera uma potência de 400 H.P. a 1.500 r.p.m. Essa potência é levada até o hélice por meio de uma linha de transmissão que consiste de dois eixos de aço, de comprimento igual a 4 m cada um, ligados entre si por uma junta universal. Um dos eixos é circular maciço, com diâmetro  $\phi = 6 \text{ cm}$ , e o outro é circular vazado, de mesma área que o primeiro, e tal que  $\phi_i = 0,8 \phi_e$  (o diâmetro interno vale 80 % do externo).

a) Em cada eixo, qual é a maior tensão de cisalhamento ( $\tau_{\max}$ ), em kgf/cm<sup>2</sup>?

b) Quanto vale a rotação relativa  $\theta$  (em radianos) entre as extremidades de cada eixo?

c) Explicar (sucintamente) porque o eixo vazado tem melhor comportamento à resistência e à deformabilidade, sendo que o consumo de material é o mesmo nos dois casos.

**Observação:** é dado o módulo de deformabilidade transversal do aço:  $G = 10^6 \text{ kgf/cm}^2$

$$\begin{cases} 400 \text{ H.P.} = 400(75) = 30.000 \text{ kgf m/s} \\ 1.500 \text{ rpm} = 1500(2\pi)/60 = 157,0796 \text{ rad/s} \end{cases}$$

$$\therefore 30.000 = T(157,0796) \Rightarrow \boxed{T = 190,986 \text{ kgf m}}$$

$$A = \frac{\pi}{4}(6)^2 = \frac{\pi}{4} [\phi_e^2 - (0,8\phi_e)^2] \Rightarrow \begin{cases} \phi_e = 10 \text{ cm} \\ \phi_i = 8 \text{ cm} \end{cases}$$

Seção maciça

$$\begin{cases} I_p = \frac{\pi}{32}(6)^4 = 127,234 \text{ cm}^4 \\ W_t = \frac{127,234}{3} = 42,4115 \text{ cm}^3 \end{cases}$$

Seção vazada

$$\begin{cases} I_f = \frac{\pi}{32}(10^4 - 8^4) = 579,624 \text{ cm}^4 \\ W_t = \frac{579,624}{5} = 115,925 \text{ cm}^3 \end{cases}$$

$$\begin{cases} \text{Secção} & \left\{ \begin{array}{l} \sigma_{\max} = \frac{19.098,6}{42,4115} = 450,316 \text{ kgf/cm}^2 \\ \theta = \frac{19.098,6 (400)}{10^6 (127,2345)} = 0,060042 \text{ rad} \end{array} \right. \\ \text{Cheio} & \end{cases}$$

$$\begin{cases} \text{Secção} & \left\{ \begin{array}{l} \sigma_{\max} = \frac{19.098,6}{115,925} = 164,75 \text{ kgf/cm}^2 \\ \theta = \frac{19.098,6 (400)}{10^6 (579,624)} = 0,013180 \text{ rad} \end{array} \right. \\ \text{Vazado} & \end{cases}$$

Eixos vazados se comportam melhor:

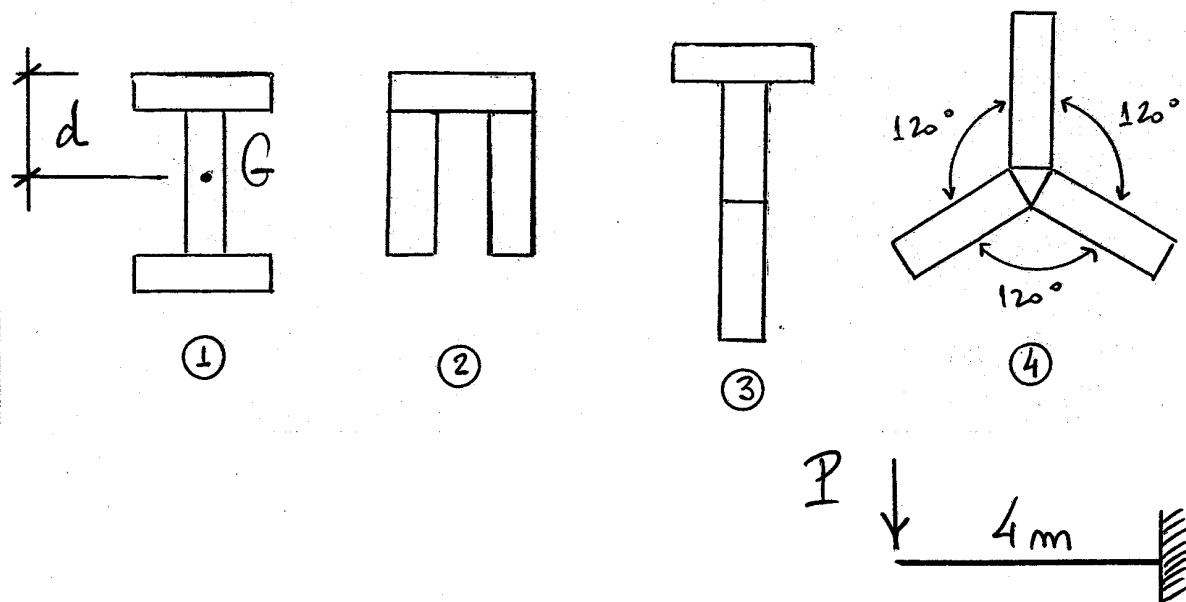
- 1) à resistência, porque tem  $W_t$  maior
- 2) à deformabilidade, porque tem  $I_p$  maior

B

Nome: \_\_\_\_\_ N°: \_\_\_\_\_

Dispõem-se de 3 barras prismáticas de madeira, de seção retangular ( $8 \times 24$ ) cm<sup>2</sup>, e comprimento igual a 4 m. Com elas podem ser montadas pelo menos 4 vigas diferentes, cujas seções transversais estão mostradas na figura abaixo.

Pede-se o valor máximo admissível para a carga P, em cada caso. É dada a tensão normal admissível da madeira:  $\sigma = 60$  kgf / cm<sup>2</sup> (tração ou compressão). Desprezar o peso próprio da viga.



$$W = \frac{M}{\sigma} \quad \therefore \quad W = \frac{400P}{60} \quad \therefore \quad P = 0,15W$$

CASO	d (cm)	I (cm <sup>4</sup> )	W (cm <sup>3</sup> )	P (kgf)
1	20	109.568	5.478	822
2	14,666...	52.224	3.013	452
3	22,666...	175.104	5.253	788
4	26,3094	74.331	2.825	424

Comentário sobre o caso 4

No caso 4, como há 3 eixos de simetria, qualquer eixo central é principal de inércia.

O centroide da seção coincide com o centroide do triângulo equilátero situado no vértice da figura.

Calcula-se o momento polar de cada peça (o qual é a soma dos momentos de inércia), e translada-se para o centroide geral, usando o teorema de Steiner.

Multiplica-se o resultado por 3 e tem-se o momento polar da seção comforante.

Divide-se o momento polar da seção por 2 e tem-se o momento de inércia (porque  $I_1 = I_2$ ):

Para achar o módulo de resistência lembrar que a fibra superior é a mais solicitada, nesse caso.