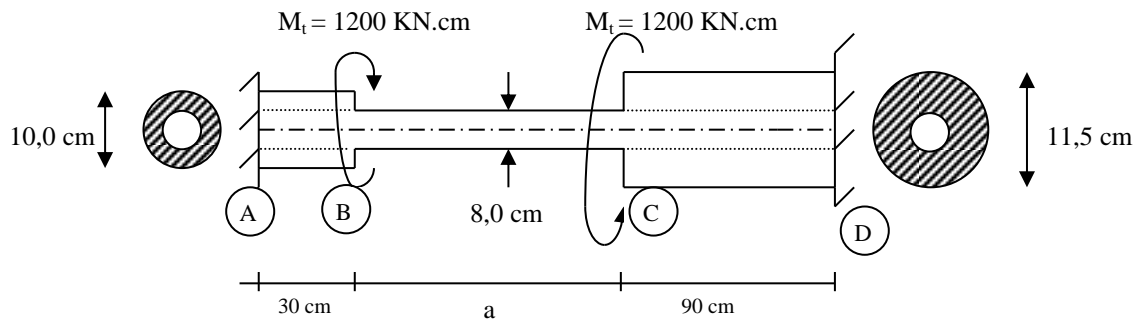


São Paulo, dezembro de 2015.

- 1) a. Determinar a dimensão “a” de modo a se ter a mesma tensão de cisalhamento máxima nos trechos B-C e C-D.  
 b. Com tal dimensão pede-se a máxima tensão de cisalhamento no trecho A-B.



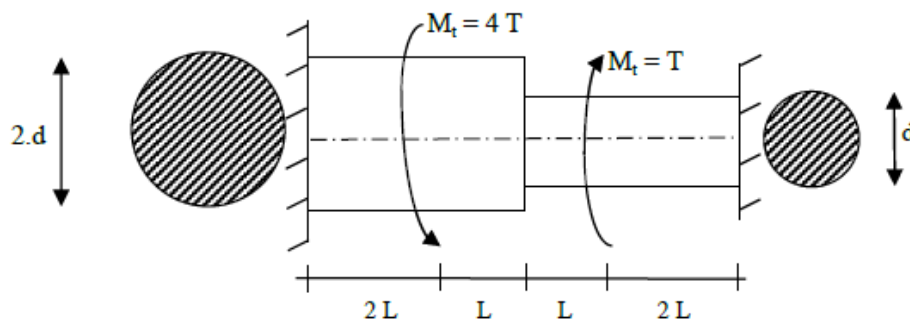
Respostas:

$$a = \frac{189739,20 \cdot (11,5^4 - 8^4)}{8^3 \cdot 11,5 \cdot 3924,04} = 110 \text{ cm}$$

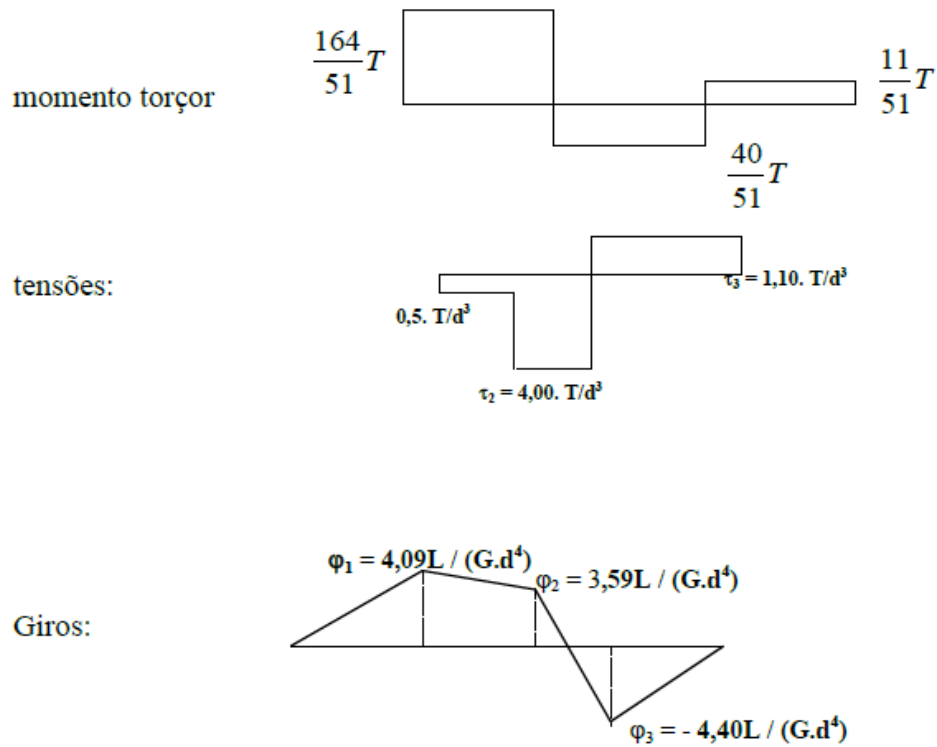
para  $a = 110 \text{ cm}$ , o momento torçor e a tensão no trecho A-B é dada por:

$R = 833,7 \text{ KNcm}$ $\tau_{A-B} = 7,14 \text{ KN/cm}^2$
---

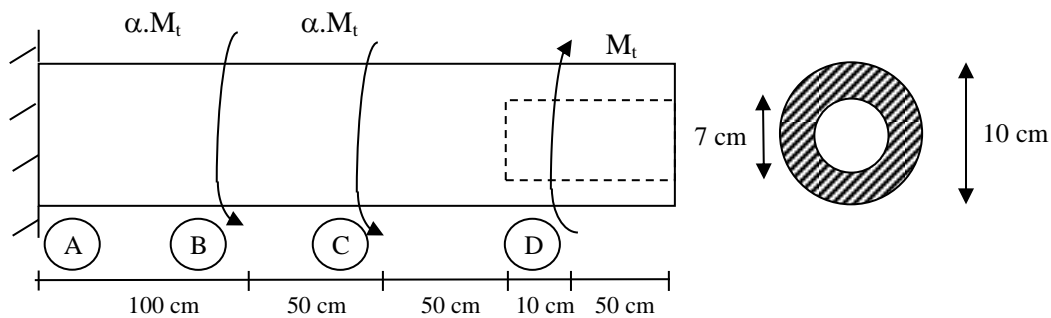
- 2) Determinar diagramas de:  
 a. Momento torçor;  
 b. tensões de cisalhamento máximas (módulos);  
 c. Ângulos de rotação. Também é conhecido G.



Respostas:



- 3) Pede-se determinar o valor do parâmetro " $\alpha$ " nos seguintes casos: a) para que o giro da seção B seja nulo ( $\phi_B = 0$ ); b) para que o giro da seção D venha a ser nulo ( $\phi_D = 0$ ).



Respostas:

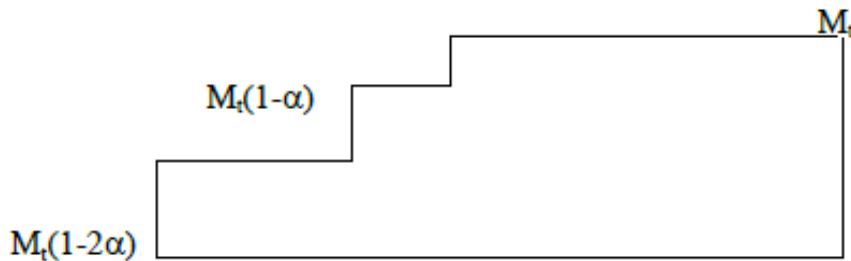
- a) Para que o giro em B seja zero:

$$\phi_B = \frac{M_t(1-2\alpha).100}{G.J} = 0 \longrightarrow \alpha = \frac{1}{2}$$

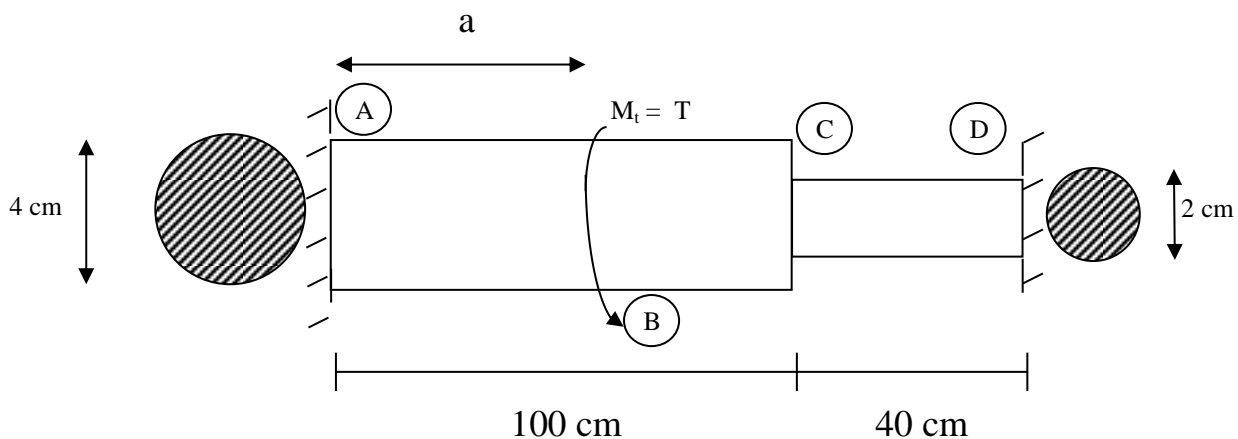
b) Para que o giro em D seja zero:

$$\varphi_D = \frac{32.M_t(1-2\alpha).100}{G.\pi.10^4} + \frac{32.M_t(1-\alpha).50}{G.\pi.10^4} + \frac{32.M_t.50}{G.\pi.10^4} + \frac{32.M_t.100}{G.\pi.(10^4 - 7^4)} = 0 \longrightarrow$$

$$\alpha = \frac{6,632}{5} = 1,33$$



4) Calcular qual deve ser a posição ( $a = ?$ ) da carga torçora ( $T$ ) para que as tensões de cisalhamento máximas nos trechos AB e CD sejam iguais.



Resposta:

Por equilíbrio:

$$\frac{32.(R+T).a}{\pi.G.4^4} + \frac{32.(R).(100-a)}{\pi.G.4^4} + \frac{32.(R).40}{\pi.G.2^4} = 0$$

$$R = \frac{-T}{740} a$$

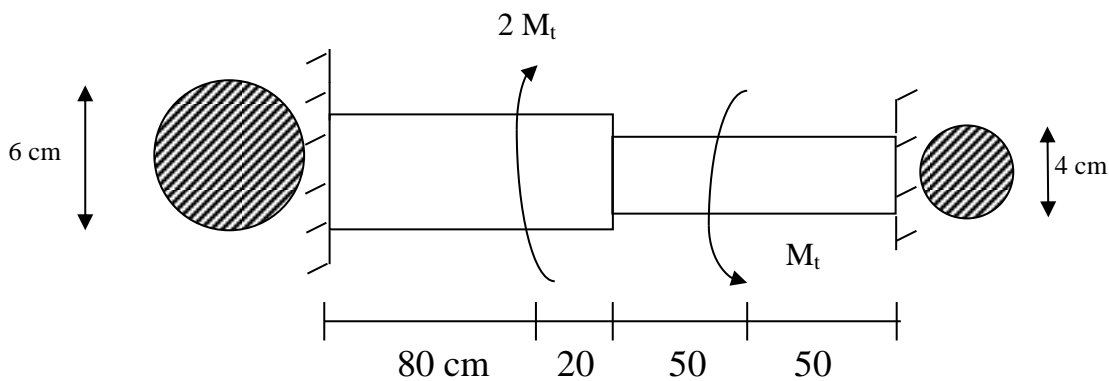
Para que as tensões de cisalhamento sejam iguais nos trechos AB e CD é necessário então:

$$\tau_{AB} = \tau_{CD}, \text{ assim}$$

$$\frac{16 \cdot \left(\frac{740-a}{740}\right) T}{\pi \cdot 4^3} = \frac{16 \cdot \left(\frac{T \cdot a}{740}\right)}{\pi \cdot 2^3} \rightarrow a = \frac{740}{9} = 82,2 \text{ cm}$$

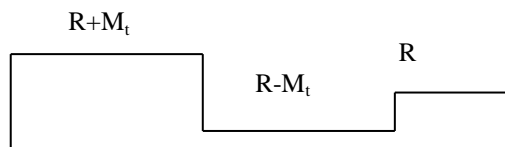
5) Para o eixo indicado, pede-se o valor admissível do momento  $M_t$  (torque) sabendo-se que  $\bar{\tau} = 10 \text{ KN/cm}^2$ . Pede-se ainda, para esse valor de  $M_t$ , o giro máximo, indicando a seção onde ocorre.

Dado  $G = 8000 \text{ KN/cm}^2$



Resposta:

O diagrama de corpo livre fica:

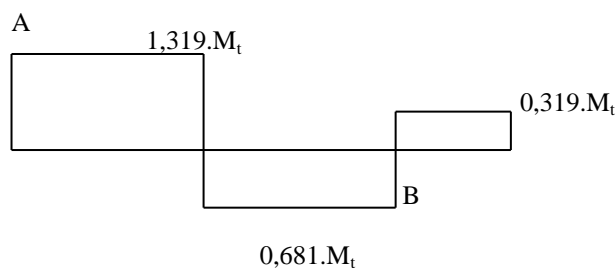


Por equilíbrio:

$$\left(\frac{32}{\pi \cdot 8000}\right) \cdot \left(\frac{(R + M_t) \cdot 80}{6^4} + \frac{(R - M_t) \cdot 20}{6^4} + \frac{(R - M_t) \cdot 50}{4^4} + \frac{(R) \cdot 50}{4^4}\right) = 0 \rightarrow$$

$$R = 0,319 M_t$$

Assim, o diagrama do momento torçor é dado por:



Verificar onde ocorre tensão máxima nos trechos A e B, pois em A é onde tem-se o maior esforço e em B, onde tem-se um diâmetro menor que o de A.

Em A:

$$J = \frac{\pi.d^4}{32}$$

$$\tau = \frac{M_t r}{J} = \frac{16.M_t}{\pi.d^3} = \frac{16.1,319.M_t}{\pi.6^3} \leq 14 \longrightarrow M_t \leq 450,30 \text{ KN.cm}$$

Em B:

$$J = \frac{\pi.d^4}{32}$$

$$\tau = \frac{M_t r}{J} = \frac{16.M_t}{\pi.d^3} = \frac{16.0,681.M_t}{\pi.4^3} \leq 14 \longrightarrow M_t \leq 258,19 \text{ KN.cm}$$

Portanto:

$$M_t = 258,19 \text{ KN.cm}$$

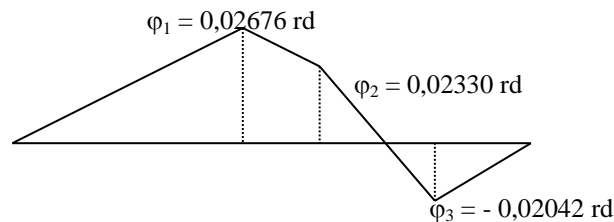
O giro é dado por:

$$\varphi = \frac{M_t L}{G.J}$$

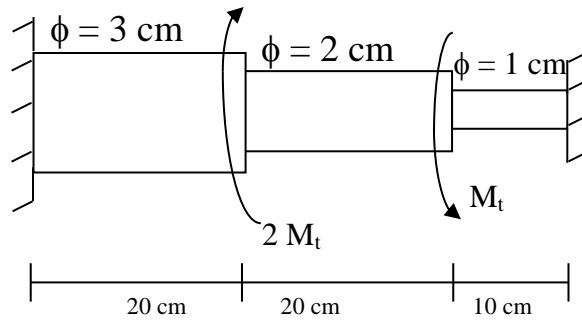
$$\varphi_1 = \frac{32.1,319.258,19.80}{8000.\pi.(6)^4} = 0,02676 \text{ rd}$$

$$\varphi_2 = \varphi_1 + \frac{32.(-0,681.258,19).20}{8000.\pi.(6)^4} = 0,02330 \text{ rd}$$

$$\varphi_3 = \varphi_1 + \varphi_2 + \frac{32.(-0,681.258,19).50}{8000.\pi.(4)^4} = -0,02042 \text{ rd}$$

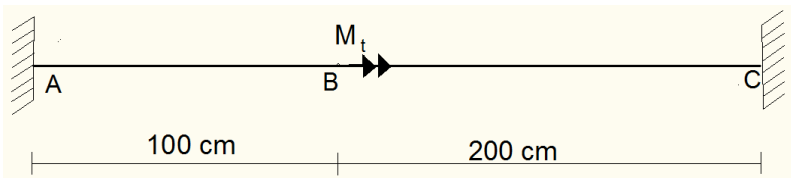


- 6) Para o eixo indicado pede-se o momento torçor  $M_t$  admissível, sabendo-se que:  
 $\bar{\tau} = 10 \text{ KN/cm}^2$



Resposta:  $M_t = 17,20 \text{ KN.m}$

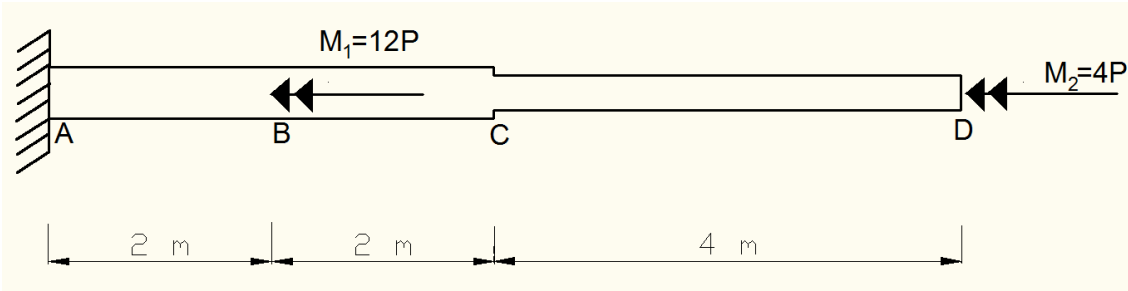
- 7) Um eixo de seção circular cheia, com diâmetro de 8 cm, está engastado em ambas as extremidades e submetido a um momento de torção com posição e sentido conforme figura abaixo. Pede-se determinar o máximo valor de momento torçor ( $M_t$ ), sabendo-se que a tensão tangencial na seção transversal não deve ultrapassar, em módulo,  $10 \text{ kN/cm}^2$ . Com o valor de  $M_t$  obtido, calcule o giro da seção B. Use  $G = 8000 \text{ kN/cm}^2$ .



Resposta:  $M_t = 1508 \text{ kN cm}$ .  $\theta_B = 0,0313 \text{ rad}$

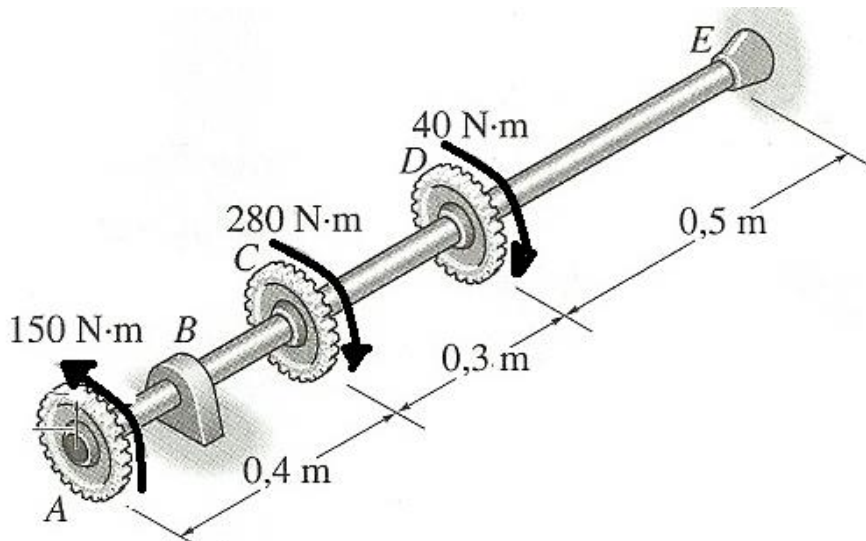
- 8) Para o eixo a seguir submetido aos momentos de torção indicados, obtenha:

- O maior valor admissível de P;
  - Para o P obtido no item anterior, calcule a rotação em D;
- Adote:  $G = 800 \text{ kN/cm}^2$ ; tensão de cisalhamento admissível =  $1 \text{ kN/cm}^2$   
 Diâmetro do trecho AC = 8 cm; Diâmetro do trecho CD = 4 cm.



Resposta:  $P = 3,14 \text{ kN}$ ; b)  $\text{Rot}_d = -0,289 \text{ rad}$ .

9) As engrenagens acopladas ao eixo de aço com a extremidade E fixa estão sujeitas aos torques mostrados na figura. Supondo que o módulo de elasticidade transversal seja de 80 GPa e o eixo tiver diâmetro de 14mm, determinar a máxima tensão cisalhante da estrutura e a rotação do eixo em A. O eixo gira livremente dentro do mancal em B.

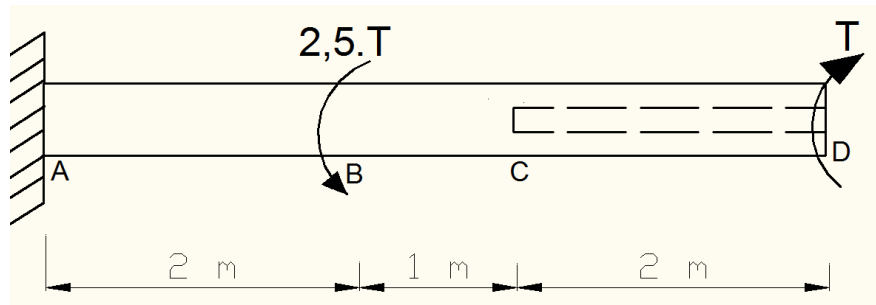


Resposta:

$$\tau_{\max} = 315,6 \text{ MPa}$$

$$\theta_A = -0,212 \text{ rad}$$

10) Calcular o valor admissível do momento torçor  $T$  considerando-se os sentidos indicados na figura. Para este valor, verificar se existe alguma seção, além do engaste, com giro nulo. Caso exista, determinar sua posição. Dados:  $\tau_{\text{adm}} = 150 \text{ MPa}$ ,  $G = 8000 \text{ kN/cm}^2$ . Diâmetro do trecho AC = 5cm; Trecho CD é de uma seção vazada de diâmetro interno de 3cm.

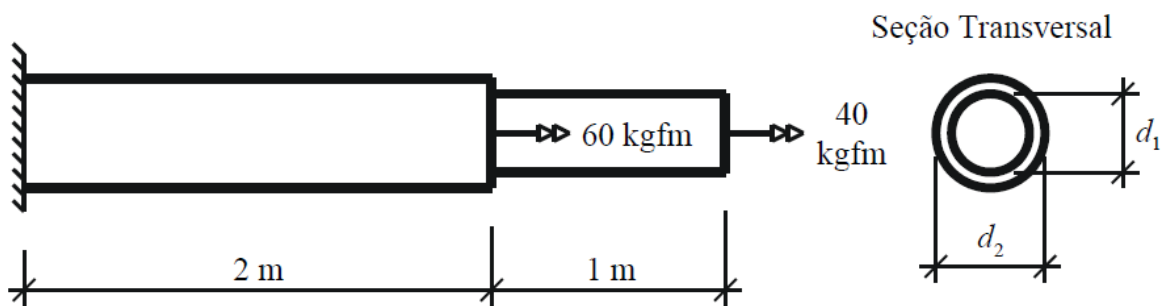


Resolução:

$T = 245,4 \text{ kN.cm}$ . A posição a 4,74 m do engaste possui giro nulo.

11) Achar os diâmetros  $d_1$  e  $d_2$ .

São dados:  $\left\{ \begin{array}{l} \bar{\tau} = 800 \text{ kgf/cm}^2 \text{ (tensão admissível ao cisalhamento)} \\ G = 210 \text{ GPa (módulo de elasticidade transversal)} \end{array} \right.$

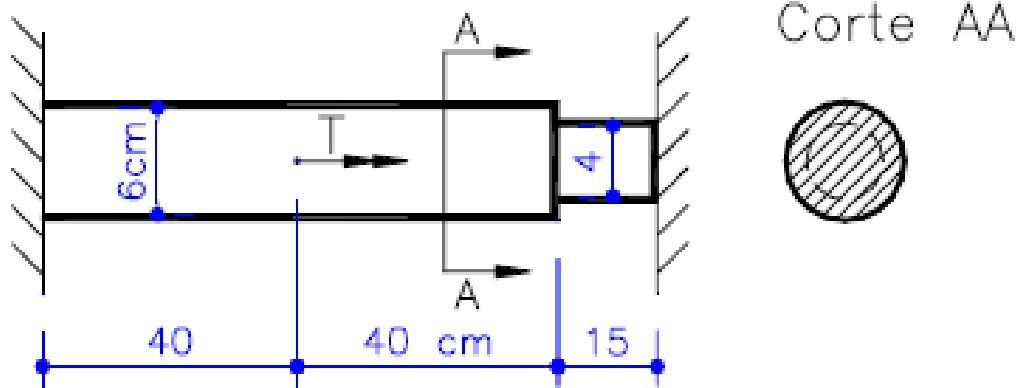


Respostas:

$$d_1 = 2,95 \text{ cm} \quad ; \quad d_2 = 4,00 \text{ cm}$$

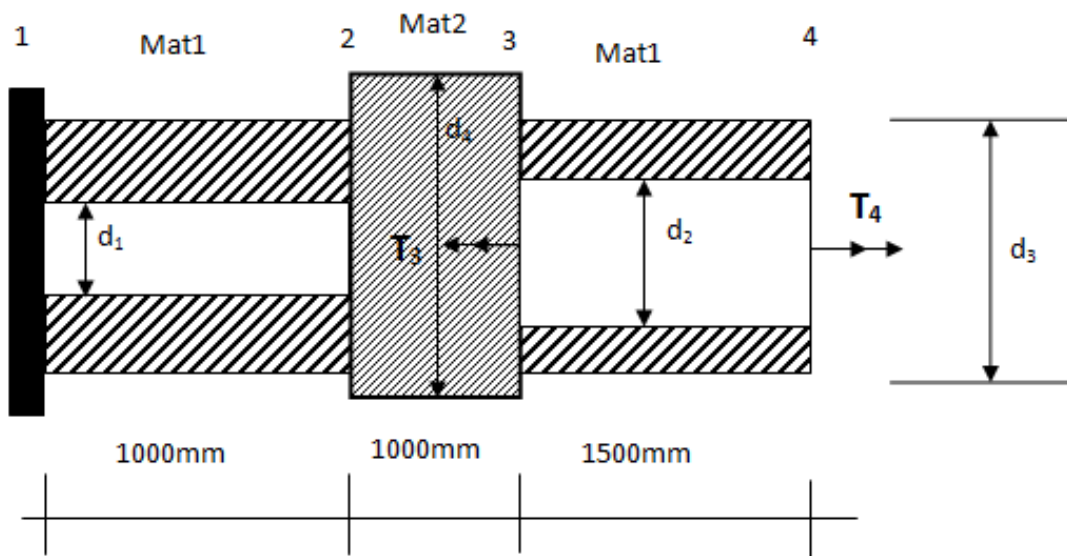
12) Calcular o valor máximo do momento  $T$  aplicado sabendo-se que o material suporta no máximo uma tensão de cisalhamento de  $\tau_{\text{máx}}$  de  $10 \text{ kN/cm}^2$ .



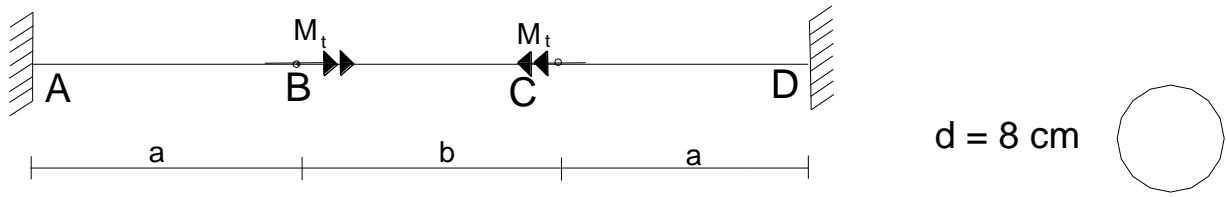


Resposta:  $T_{\max} = 489,0 \text{ kN.cm}$ .

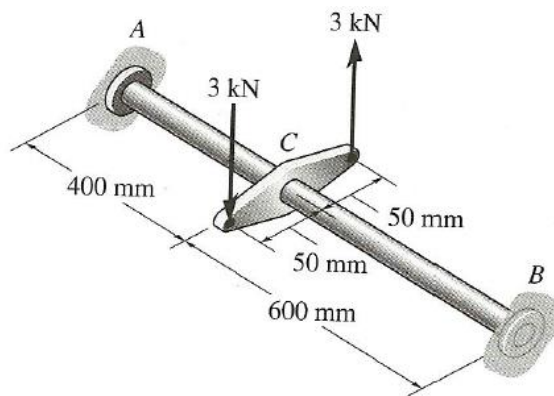
13) Determine o diâmetro  $d_4$  do eixo formado por dois materiais Mat1 e Mat2, para que a rotação na seção 4 seja nula. O eixo esquematizado na figura tem carregamentos  $T_3=250\text{kN}\cdot\text{m}$  atuando na seção 3 e  $T_4=100 \text{ kN}\cdot\text{m}$  atuando na seção 4, engastado na extremidade 1. Considerar  $d_1 = 90\text{mm}$ ,  $d_2= 120\text{mm}$ ,  $d_3= 180\text{mm}$ ; com  $G_{\text{mat1}}= 56 \text{ GPa}$  e  $G_{\text{mat2}}= 70 \text{ GPa}$ . Considerar também que o eixo no tramo 2-3 é maciço e os trechos 1-2 e 3-4 são vazados, com diâmetro interno de  $d_1$  e  $d_2$ , respectivamente, e diâmetro externo de  $d_3$ . Determinar também a tensão máxima de cisalhamento do eixo.



14) Considere-se um eixo biengastado, com momentos torçores  $M_t$  aplicados nos pontos B e C, veja figura. Admitindo-se que o valor de  $G = 10\,000 \text{ kN/cm}^2$ , determinar a relação  $a/b$  para que a capacidade do eixo seja máxima. Para a relação  $a/b$  obtida e sendo a tensão de cisalhamento admissível igual a  $10 \text{ kN/cm}^2$ , determinar o valor de  $M_t$ .

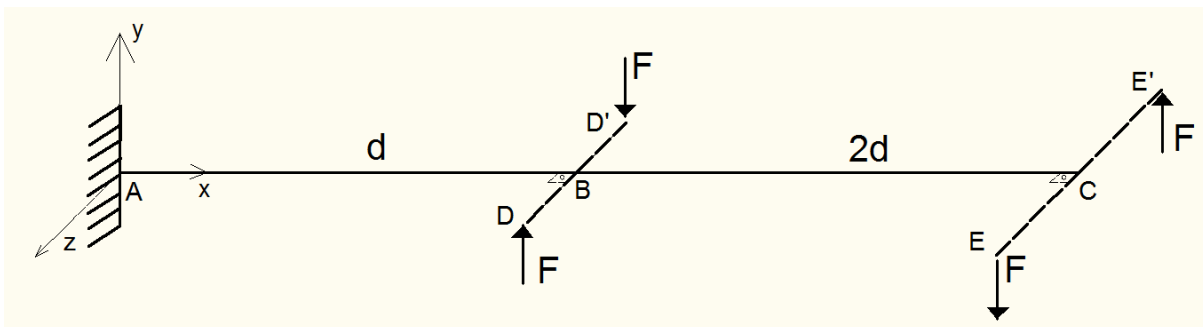


15) O eixo de aço tem diâmetro de 40mm e suas extremidades A e B são fixas. Se ele for submetido ao conjugado de forças, conforme desenho, qual será a tensão máxima de cisalhamento para as regiões AC e CB. Com essas tensões e sabendo que  $\bar{\tau} = 10 \text{ MPa}$ , indique o coeficiente de segurança da estrutura.



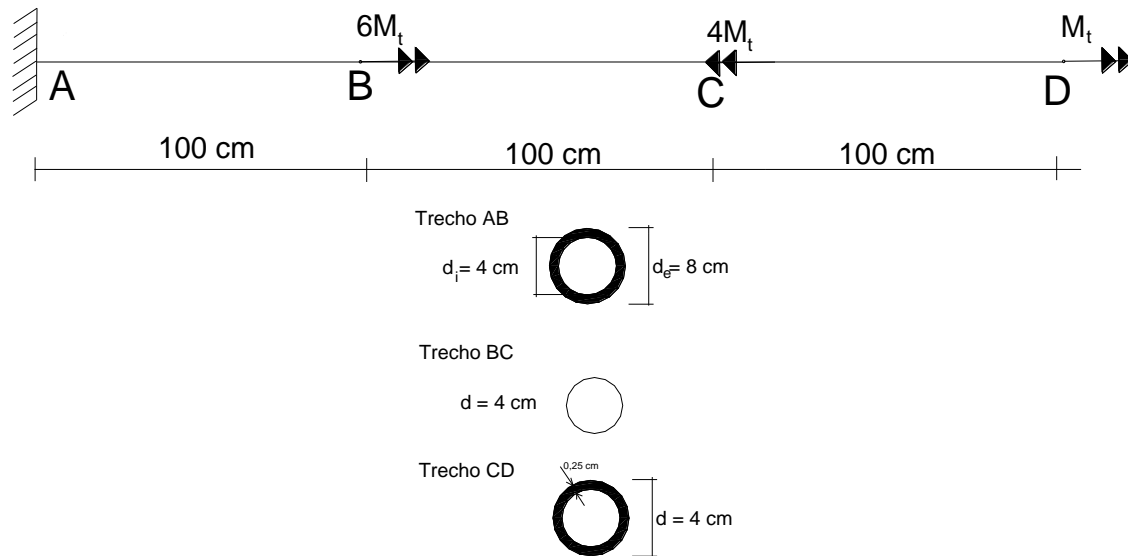
Resposta:  $\tau_{AC} = 14,32 \text{ Mpa}$ ;  $\tau_{CB} = 9,55 \text{ Mpa}$ ;  $s = 0,7$

16) A barra reta AC está no plano xy com seção transversal circular maciça de diâmetros "d" e "2d", respectivamente, nos trechos AB e BC. Nos pontos B e C estão ligadas perpendicularmente à barra AC as barras rígidas DD' e EE' de comprimento, respectivamente, de 20 cm e 30 cm. Ou seja, as barras DD' e EE' estão contidas no plano yz. Determine o máximo valor de "d", sabendo que  $F = 10 \text{ kN}$  e  $\tau_{adm} = 1 \text{ MPa}$ .



Resposta:  $d = 17 \text{ cm}$ .

17) Para o eixo ilustrado na fig. 9.7, considerando-se uma tensão cisalhante admissível de valor  $10 \text{ kN/cm}^2$  e  $G = 10\,000 \text{ kN/cm}^2$ , determinar o maior valor de torção de referência que se pode aplicar e o diagrama de giro ao longo da mesma.

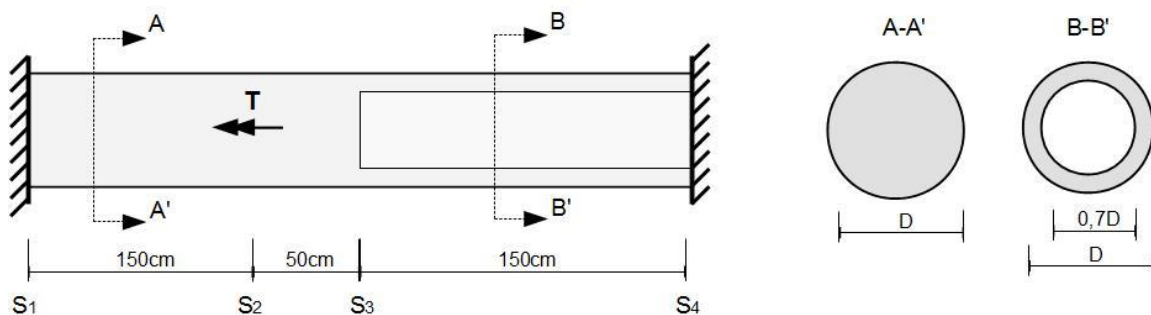


Resposta:  $M_t = 41,89 \text{ kN cm}$ .  $\theta_B = (1/300)\text{rad}$ ,  $\theta_C = (-14/300)\text{rad}$ ,  $\theta_D = (-4/300)\text{rad}$

18) Para a estrutura submetida ao momento torçor  $T$  abaixo, pede-se:

- Diagrama de momento torçor;
- Tensão de cisalhamento máxima no trecho entre as seções S2 e S3.
- Rotação da seção S3 em relação à seção S4.

Dados:  $T = 100 \text{ kN.m}$ ,  $D = 10 \text{ cm}$ .  $G = 8000 \text{ kN/cm}^2$

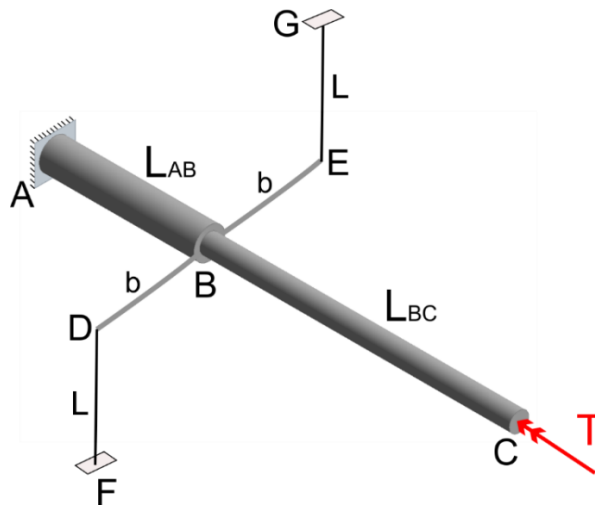


Respostas:

- $T_{s1} = -241,4 \text{ kNcm}$ ;  $T_{s4} = 9758,6 \text{ kN.cm}$
- $\tau = 49,7 \text{ kN/cm}^2$
- $\theta_{c3} = 0,245 \text{ rad}$

19. (Alfredo Gay) A figura ilustra um sistema formado por um eixo composto por dois segmentos AB e BC de mesmo material. O comprimento entre A e B vale " $L_{AB}$ " e entre B e C vale " $L_{BC}$ ". O ponto A se encontra engastado. No ponto C é aplicado um torque " $T$ " com o sentido indicado na figura. No ponto B estão fixadas no eixo duas barras rígidas DB e BE, ambas com comprimento " $b$ ". Nas pontas dessas barras existem dois fios com rigidez axial " $EA$ " e comprimento " $L$ ", ortogonais às barras. Os fios estão localizados entre os pontos D e F, e E e G. Os pontos F e G encontram-se fixos. O diâmetro do eixo no trecho AB é " $D_{AB}$ ".  
 Pede-se:

- Escrever a equação de equilíbrio para o eixo ABC, em função do torque reativo no engaste " $T_A$ " e do torque " $T_B$ " atuante no ponto B pelo sistema de barras rígidas e fios. Fazer o diagrama de momento de torção no eixo em função de " $T_A$ ", " $T_B$ " e " $T$ ".
- Calcular " $T_A$ " e " $T_B$ ", bem como a rotação do ponto B " $\theta_B$ " com os valores numéricos fornecidos abaixo.
- Determinar a medida do diâmetro do eixo circular maciço no trecho entre os pontos B e C para que a rotação do ponto C " $\theta_C$ " seja menor do que  $1,5^\circ$ .
- Se o material do eixo suporta tensão de cisalhamento máxima de 50MPa, o diâmetro determinado no item anterior pode ser utilizado? Justifique todas as respostas com cálculos.



20. (Franzini) A suspensão de um veículo por barra de torção (barra AC) está esquematizada na Fig 1 abaixo. As rodas (não representadas) são acopladas nos pontos D e E pertencentes à barra rígida DE de comprimento  $2r$ , enquanto que a extremidade A está engastada. Ao passar por um obstáculo, o desnivelamento vertical (na direção do eixo  $z$ ) entre as rodas D e E é dado por  $2d$  e solicita a barra AC em torção (ver Fig 2). A barra AC possui seção transversal circular vazada de raio externo constante e igual a  $R$ , comprimento  $L$  e é escalonada em dois trechos, AB e BC (ver Fig 3). O trecho AB possui momento de inércia polar (momento de inércia à torção) igual a  $J$  e comprimento  $a$ , enquanto que o trecho BC possui

momento de inércia polar  $2J$  e comprimento  $b$ . A barra AC é fabricada em um material de módulo de elasticidade transversal  $G$  e possui tensão de cisalhamento admissível  $\bar{\tau}$ . Admitindo que a única sollicitação à barra AC que compõe a suspensão seja devida ao momento de torção causado pelo desnivelamento entre as rodas e assumindo válida a teoria de pequenas rotações vista nas aulas, pede-se:

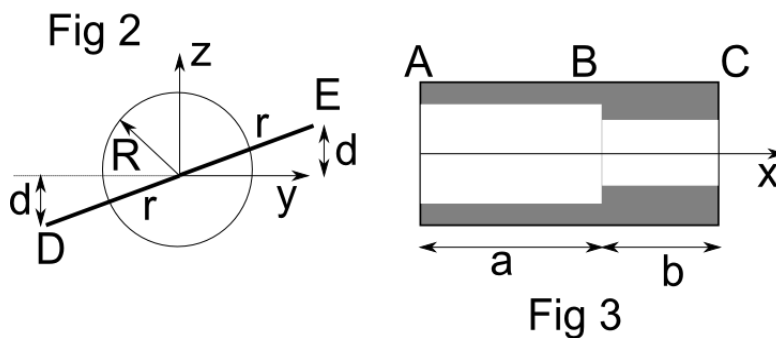
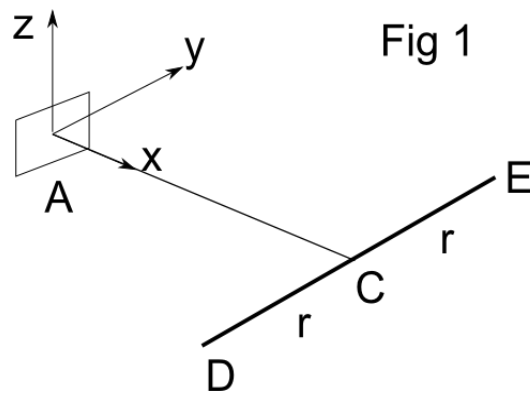
- a) Determinar a rigidez torcional da suspensão ( $k$ ) em função dos parâmetros geométricos e das propriedades do material. (Dica: a rigidez torcional pode ser entendida como o momento torçor necessário para causar uma rotação unitária entre as extremidades da barra AC. Nota: Calcule a rotação unitária com base na teoria vista em sala de aula, isto é, assumindo pequenas rotações.)

Resposta:  $k =$

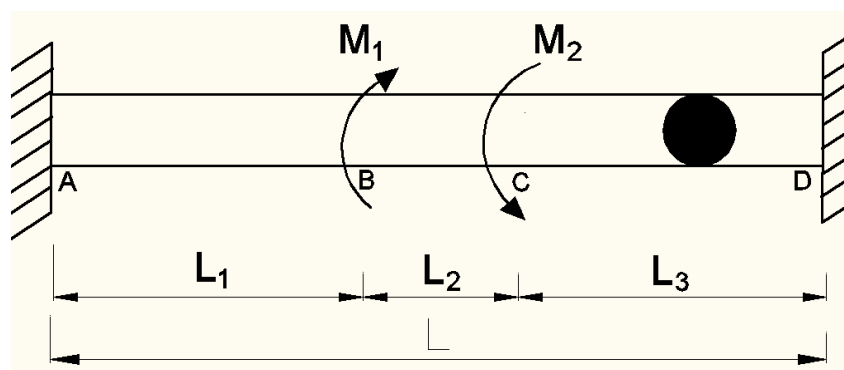
- b) Calcule a rotação relativa entre as seções A e C,  $\phi_{AC}$ , para os valores numéricos dados abaixo. Para os mesmos valores numéricos e, igualando a máxima tensão de cisalhamento existente na barra AC à tensão de cisalhamento admissível, determinar  $a$  e  $b$ . Mostre que  $a$  e  $b$  independem do valor de  $J$ .

Dados:  $d = 3\text{cm}$ ,  $r = 1,2\text{m}$ ,  $R = 6\text{cm}$ ,  $L = 2\text{m}$ ,  $\bar{\tau} = 100\text{MPa}$ ,  $G = 81\text{GPa}$

Resposta:  $\phi_{AC} =$                    $\text{rad}$                    $a =$                    $\text{m}$                    $b =$                    $\text{m}$



21. O eixo da figura a seguir é solicitado pelos momentos de torção  $M_1$  e  $M_2$ . Determinar os momentos reativos  $M_A$  e  $M_D$ . Indique as respostas no espaço indicado.



Respostas:  $M_A =$

$M_D =$