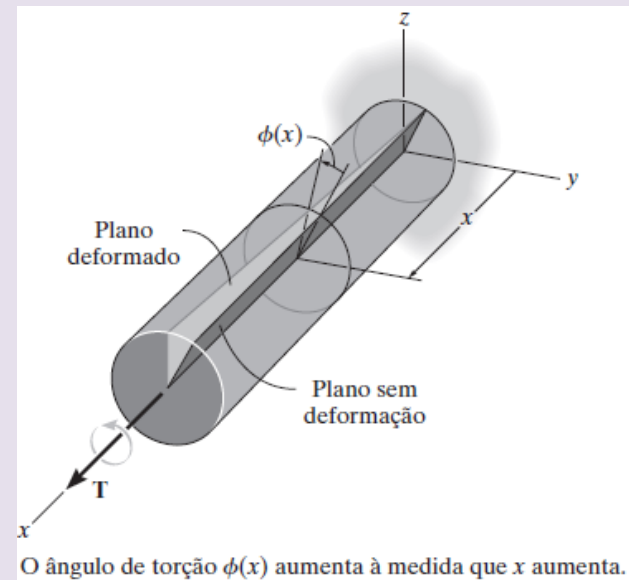
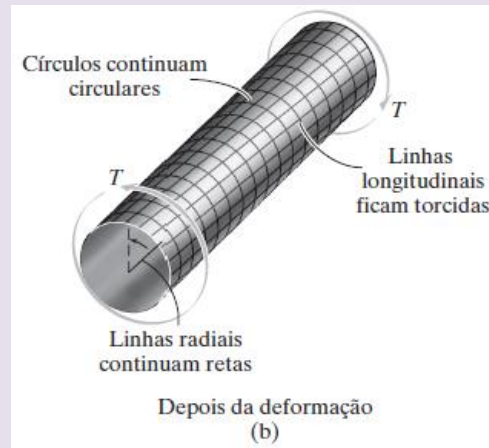
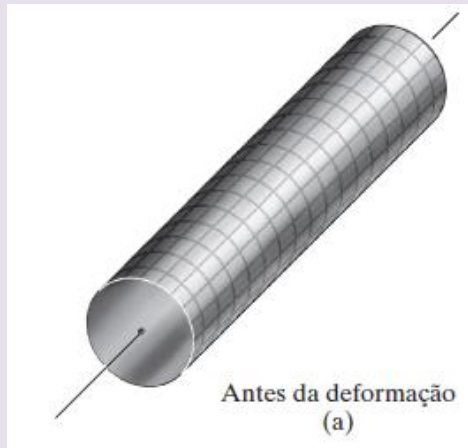


Torção

Deformação por torção de um eixo circular

- *Torque* é um momento que tende a torcer um elemento em torno de seu eixo longitudinal.
- Se o **ângulo de rotação for pequeno**, o comprimento e o raio do eixo permanecerão inalterados.



Torção

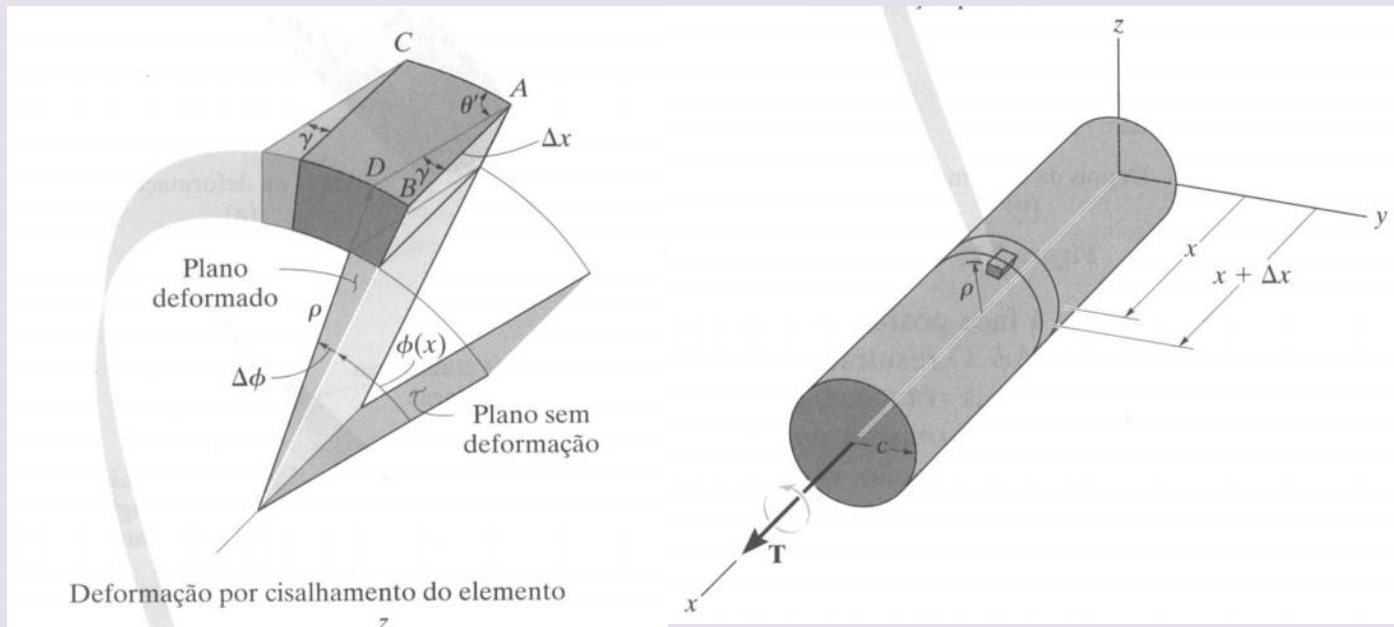
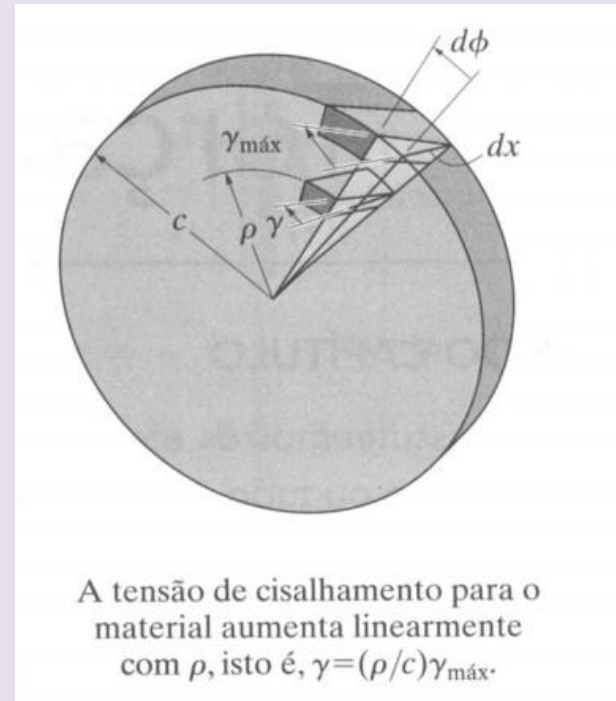
Cisalhamento por torção

- $BD = \rho d\phi = dx \gamma$

$$\gamma = \frac{\pi}{2} - \lim_{B,D \rightarrow A} \theta'$$

- $\gamma = \rho d\phi/dx$, como $d\phi/dx =$ para todos os elementos na seção transversal na posição x , então a deformação por cisalhamento é proporcional a ρ

- Como $d\phi/dx = \gamma / \rho = \gamma_{max} / c$ então: $\gamma = (\rho / c) \gamma_{max}$



$$\gamma = (\rho / c) \gamma_{max}$$

A fórmula da torção

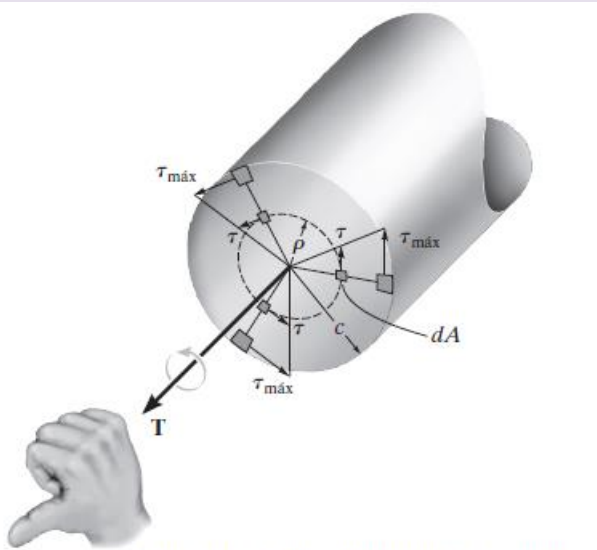
- Se o material for **linear elástico**, então a lei de Hooke se aplica $\tau = G\gamma$.
- Uma **variação linear na deformação por cisalhamento γ resulta em uma variação linear na tensão de cisalhamento τ** correspondente, ao longo de qualquer linha radial na seção transversal. Portanto, igual que no caso da deformação por cisalhamento, τ *variará de zero a τ_{max}*

$$\tau = (\rho / c) \tau_{max}$$

Para qualquer elemento de área dA localizado em ρ teremos uma força $F = \tau dA$. O torque produzido por F será $dT = \rho \tau dA$ e para toda a seção teremos:

$$T = \int_A \rho \tau dA = \int_A \rho \frac{\rho}{c} \tau_{max} dA = \frac{\tau_{max}}{c} \int_A \rho^2 dA$$

$$\tau_{max} = \frac{Tc}{J} \quad \text{ou} \quad \tau = \frac{T\rho}{J}$$



A tensão de cisalhamento varia linearmente ao longo de cada linha radial da seção transversal.

- τ_{max} = tensão de cisalhamento máxima no eixo
- τ = deformação por cisalhamento à distância ρ
- T = torque interno resultante (método das seções!)
- J = momento polar de inércia da área da seção transversal
- c = raio externo do eixo
- ρ = distância intermediária

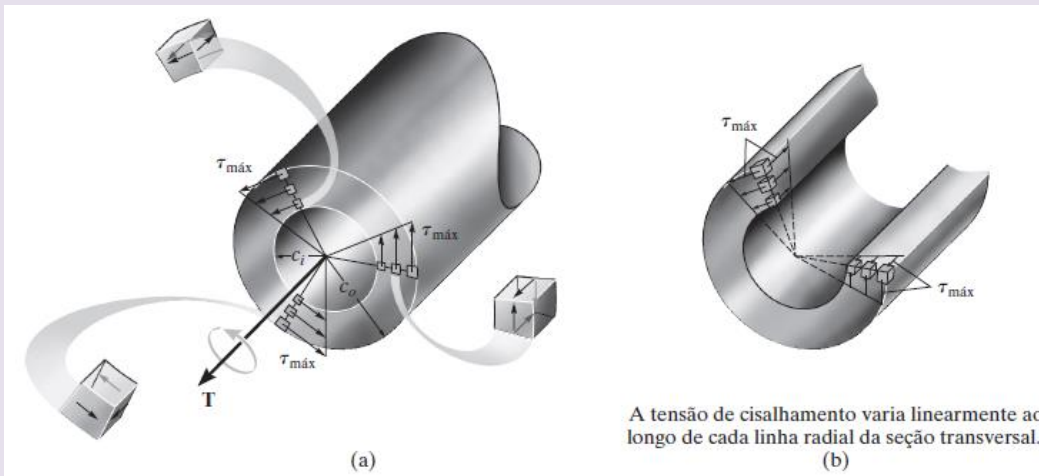
Como calcular o J (momento polar de inércia)?

- Se o eixo tiver uma **seção transversal circular maciça**, utilizamos um anel diferencial de área de espessura $d\rho$ portanto $dA = 2\rho d\rho$ e a integral (0 a c) fica:

$$J = \frac{\pi}{2} c^4$$

- Se o eixo tiver uma seção transversal **tubular**,

$$J = \frac{\pi}{2} (c_o^4 - c_i^4)$$



Exemplo 1

O eixo *maciço* de raio c é submetido a um torque \mathbf{T} . Determine a fração de T à qual resiste o material contido no interior da região externa do eixo, que tem raio interno $c/2$ e raio externo c .

Solução:

A tensão no eixo varia linearmente, tal que $\tau = (\rho/c)\tau_{\text{máx}}$.

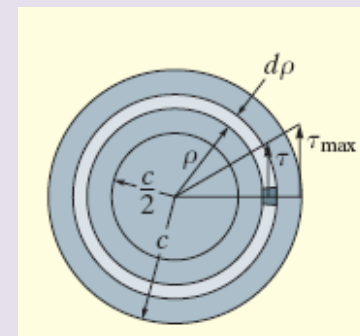
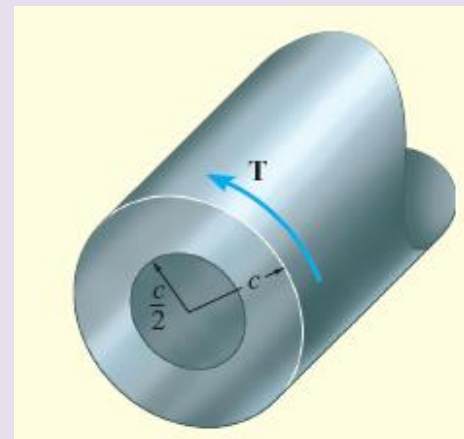
O torque no anel (área) localizado no interior da região sombreada mais clara é

$$dT' = \rho(\tau dA) = \rho(\rho/c)\tau_{\text{máx}}(2\pi\rho d\rho)$$

Para toda a área sombreada mais clara, o torque é

$$T' = \frac{2\pi\tau_{\text{máx}}}{c} \int_{c/2}^c \rho^3 d\rho = \frac{15\pi}{32} \tau_{\text{máx}} c^3 \quad (1)$$

Qual o valor de $\tau_{\text{máx}}$ em função do torque interno resultante T ?



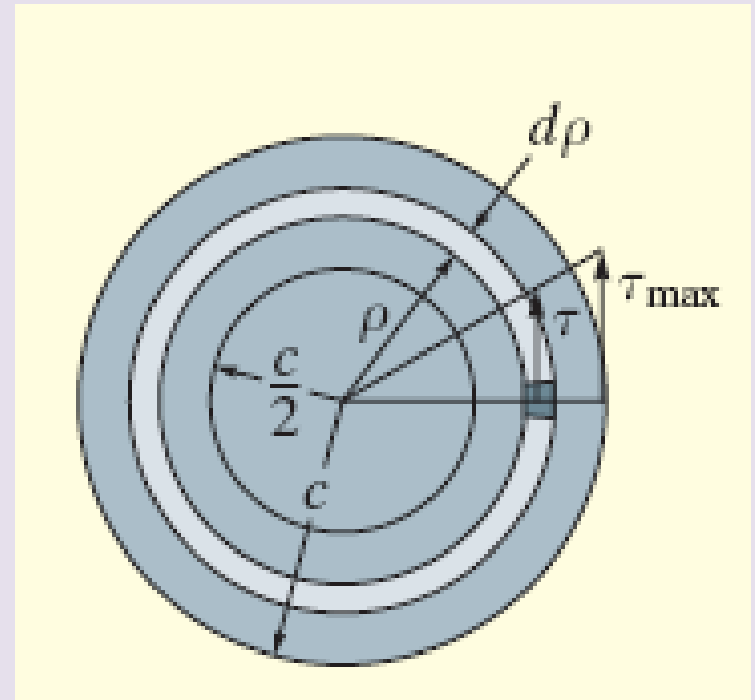
Usando a **fórmula de torção** para determinar a tensão máxima no eixo, temos

$$\tau_{\text{máx}} = \frac{Tc}{J} = \frac{Tc}{(\pi/2)c^4}$$

$$\tau_{\text{máx}} = \frac{2T}{\pi c^3}$$

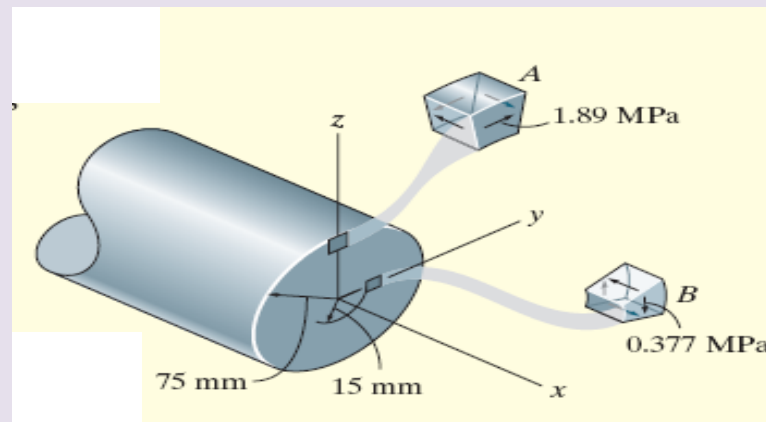
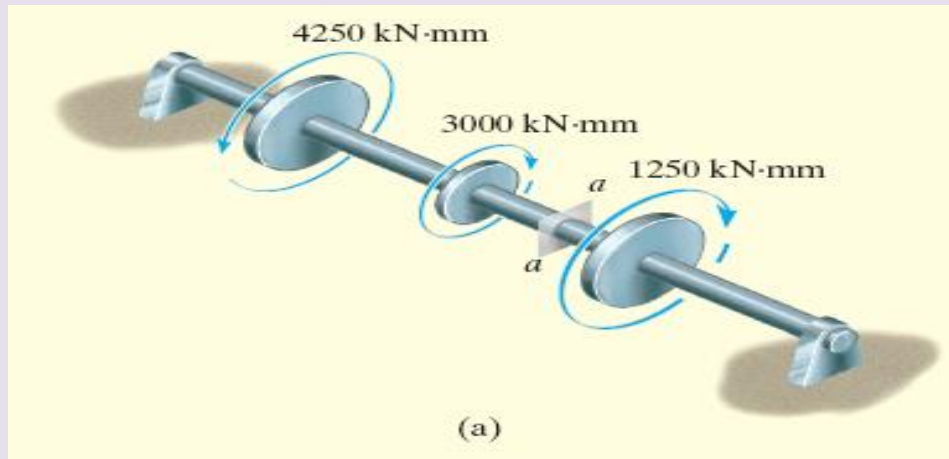
Substituindo essa expressão na Equação 1,

$$T' = \frac{15}{16}T \quad (\text{Resposta})$$



Exemplo 2

O eixo está apoiado em dois mancais e sujeito a três torques. Determine a **tensão de cisalhamento** desenvolvida nos pontos *A* e *B* localizados na seção *a–a* do eixo.



Solução:

Pelo diagrama de corpo livre do segmento esquerdo determinamos o torque interno resultante na seção:

$$\sum M_x = 0; \quad 4.250 - 3.000 - T = 0 \Rightarrow T = 1.250 \text{ kN} \cdot \text{mm}$$

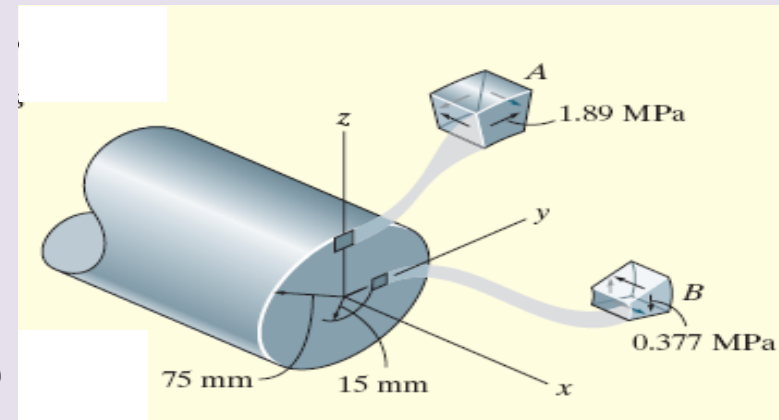
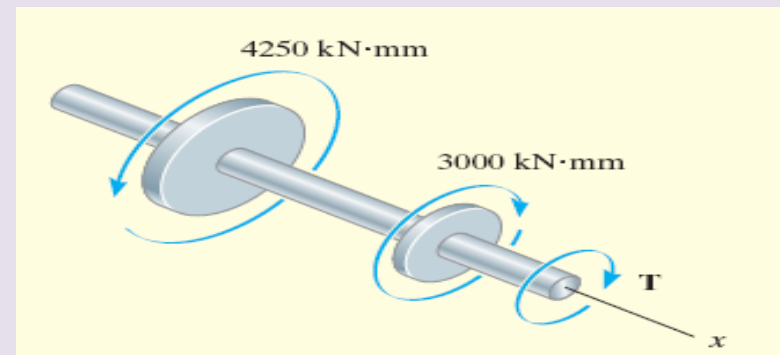
O momento polar de inércia para o eixo é $J = \frac{\pi}{2} (75)^4 = 4,97 \times 10^7 \text{ mm}^4$

Visto que A se encontra em $\rho = c = 75 \text{ mm}$, utilizando a fórmula da torção...

$$\tau_A = \frac{Tc}{J} = \frac{(1.250)(75)}{4,97 \times 10^7} = 1,89 \text{ MPa} \quad (\text{Resposta})$$

Da mesma forma, para B , em $\rho = 15 \text{ mm}$, temos

$$\tau_B = \frac{Tc}{J} = \frac{(1.250)(15)}{4,97 \times 10^7} = 0,377 \text{ MPa} \quad (\text{Resposta})$$



Transmissão de potência

- **Potência** é definida como o trabalho realizado por unidade de tempo.
- Para um eixo rotativo com torque, a potência é:

$$P = T\omega \quad \text{onde a velocidade angular do eixo é } \omega = d\theta / dt$$

- Visto que $1 \text{ ciclo} = 2\pi \text{ rad} \Rightarrow \omega = 2\pi f$, a equação para a potência é

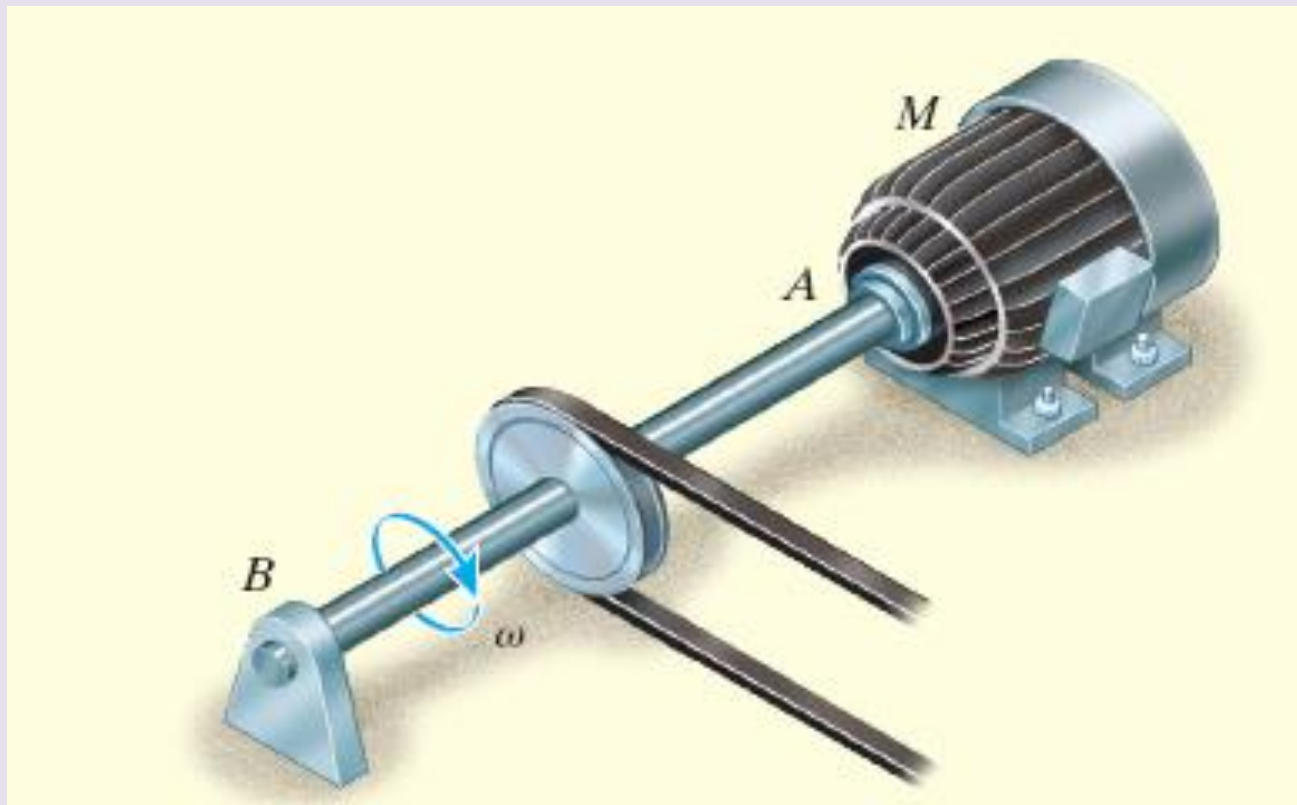
$$P = 2\pi fT$$

- Se conhecemos o torque T e τ_{adm} , para o projeto do eixo, o parâmetro de projeto ou **parâmetro geométrico** sai de:

$$\frac{J}{c} = \frac{T}{\tau_{\text{adm}}}$$

Exemplo 3

Um eixo maciço de aço AB será usado para transmitir 3.750 W do motor M ao qual está acoplado. Se o eixo girar a $\omega = 175\text{ rpm}$ e o aço tiver uma tensão de cisalhamento admissível $\tau_{\text{adm}} = 100\text{ MPa}$, **determine o diâmetro** exigido para o eixo com precisão de 1 mm .



Solução:

O torque no eixo é

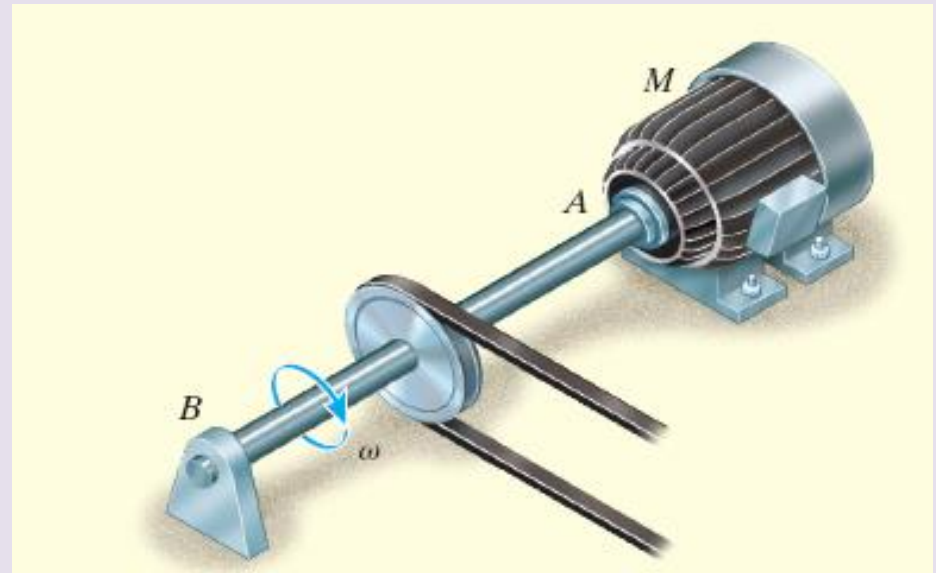
$$P = T\omega$$

$$3.750 = T \left(\frac{175 \times 2\pi}{60} \right) \Rightarrow T = 204,6 \text{ Nm}$$

Assim, o parâmetro geométrico é:

$$\frac{J}{c} = \frac{\pi c^4}{2c} = \frac{T}{\tau_{\text{adm}}}$$

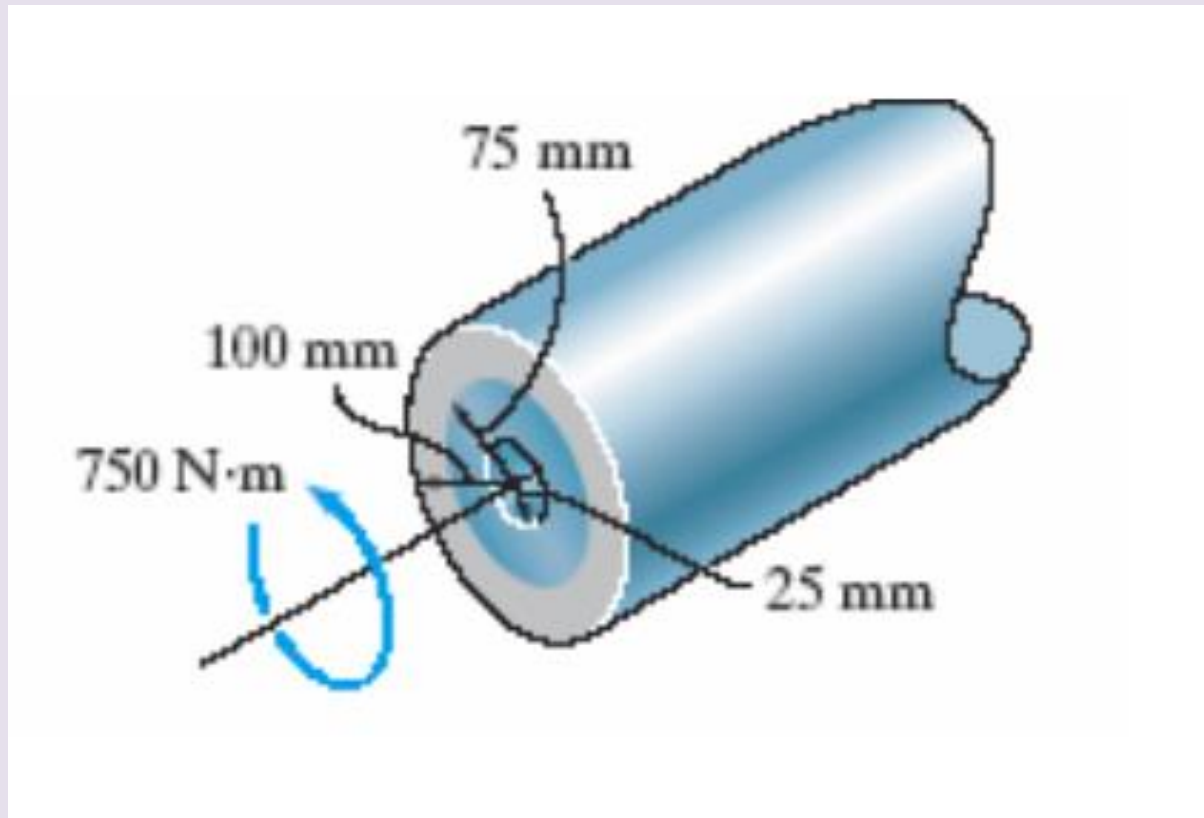
$$c = \left(\frac{2T}{\pi \tau_{\text{adm}}} \right)^{1/3} = \left(\frac{2(204,6)(1.000)}{\pi(100)} \right)^{1/3} = 10,92 \text{ mm}$$



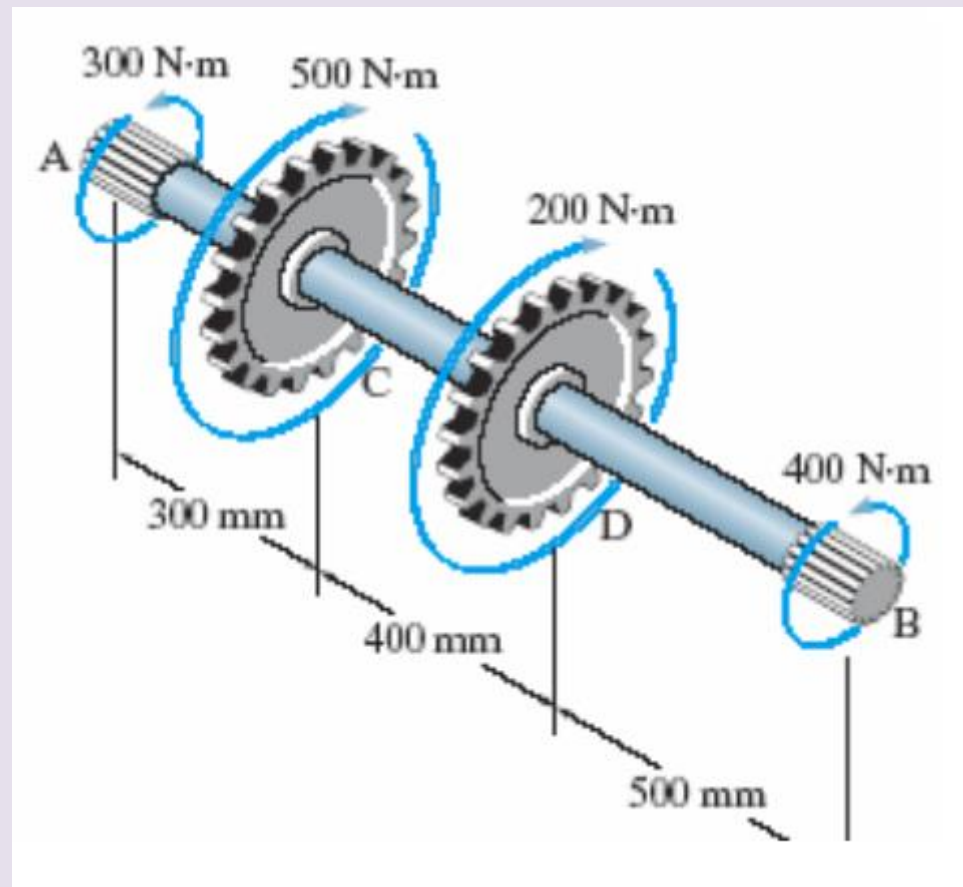
Visto que $2c = 21,84 \text{ mm}$, selecione um eixo com diâmetro 22 mm.

Exercícios

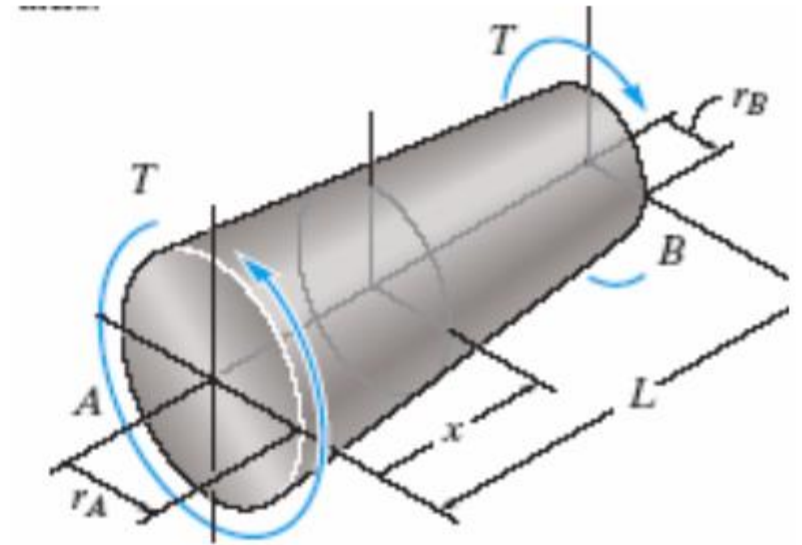
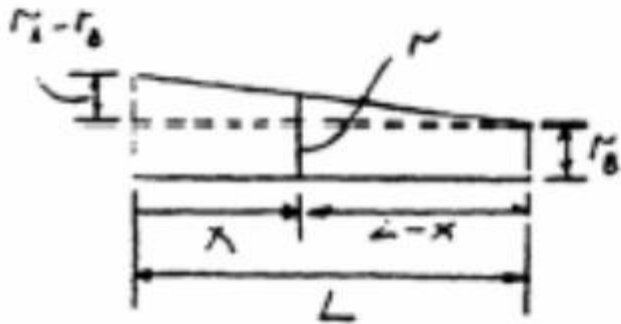
1. O tubo da figura é submetido a um torque de $750 \text{ N}\cdot\text{m}$. Determine a parcela desse torque à qual a seção sombreada cinza resiste. Resolva o problema de duas maneiras: (a) usando a fórmula da torção e (b) determinando a resultante da distribuição da tensão de cisalhamento (5.4)



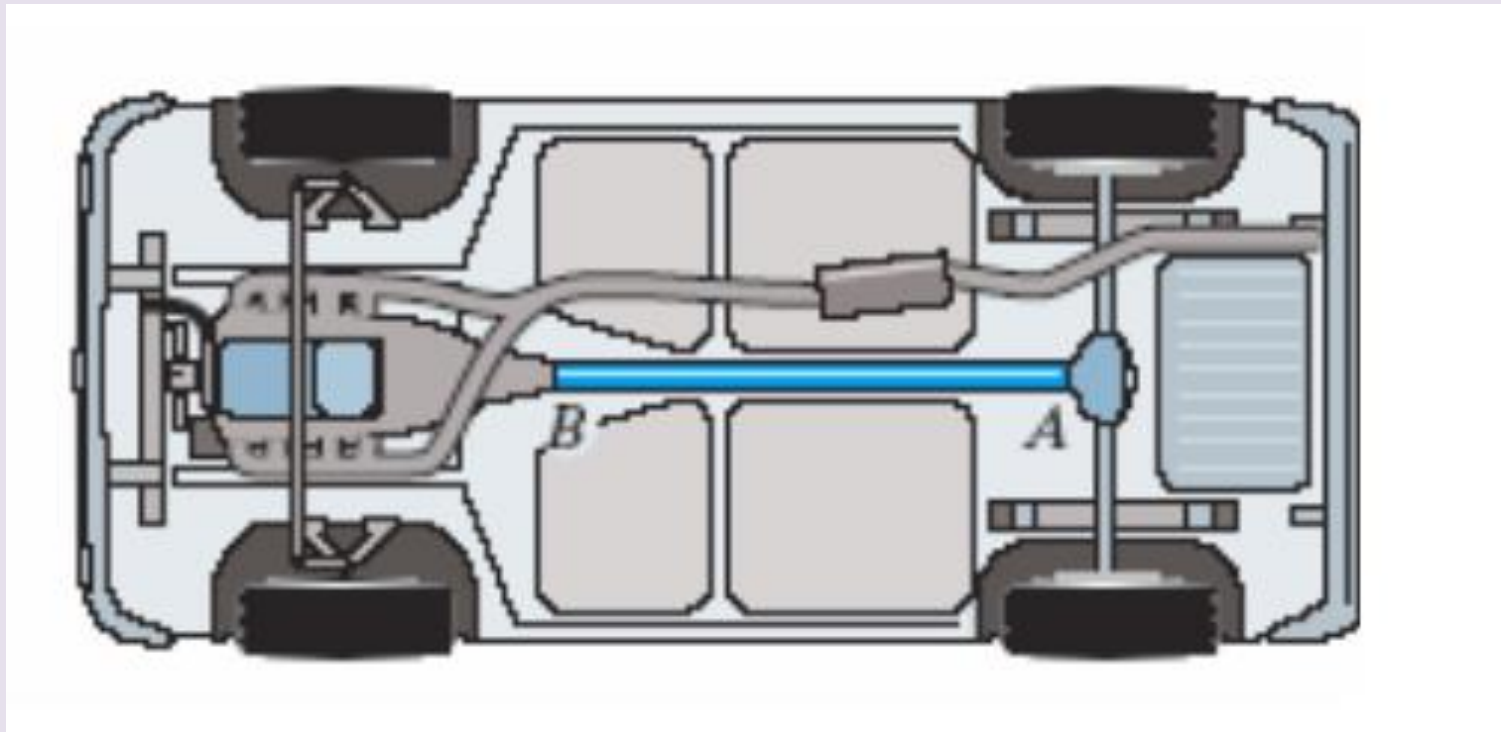
2. O eixo maciço de 30mm de diâmetro é usado para transmitir os torques aplicados às engrenagens. Determine a tensão de cisalhamento máxima (em valores absolutos) no eixo. (5.5)



3. O eixo maciço tem conicidade linear r_A em uma extremidade e r_B na outra extremidade. Deduza uma equação que dê a tensão de cisalhamento máxima no eixo em uma localização x ao longo da linha central do eixo. (5.30)



4. O projeto de um automóvel prevê que o eixo de transmissão AB será um tubo com parede fina. O motor transmite 125 kW quando o eixo está girando a 1500 rev/min. Determine a espessura mínima da parede do eixo se o diâmetro externo for 62,5 mm. A tensão de cisalhamento admissível do material é $\tau_{adm} = 50 \text{ Mpa}$. (5.33)



Ângulo de torção - ϕ

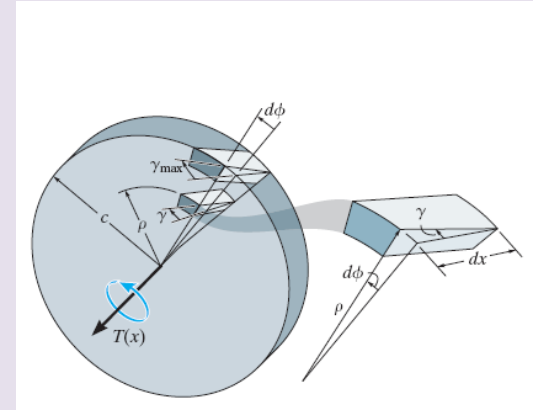
Para o disco diferencial de espessura dx localizado em x o torque em geral será $T(x)$. Sendo $d\phi$ o deslocamento relativo de uma face em relação à outra já sabemos que a uma distância ρ do eixo teremos $\gamma = \rho d\phi/dx$. Como $\tau = G\gamma$ e como $\tau = T\rho/J$ teremos:

$$\gamma = T(x) \rho / J(x) G \text{ substituindo teremos: } d\phi = \frac{T(x)}{J(x)G} dx$$

- Integrando em todo o comprimento L do eixo, temos

$$\phi = \int_0^L \frac{T(x) dx}{J(x)G}$$

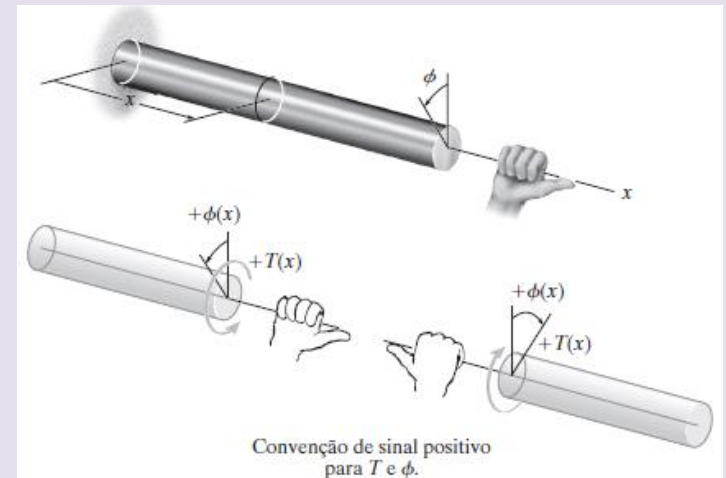
ϕ = ângulo de torção
 $T(x)$ = torque interno
 $J(x)$ = momento polar de inércia do eixo
 G = módulo de elasticidade ao cisalhamento



- Por exemplo, se o material é homogêneo, com seção, T e G constantes....

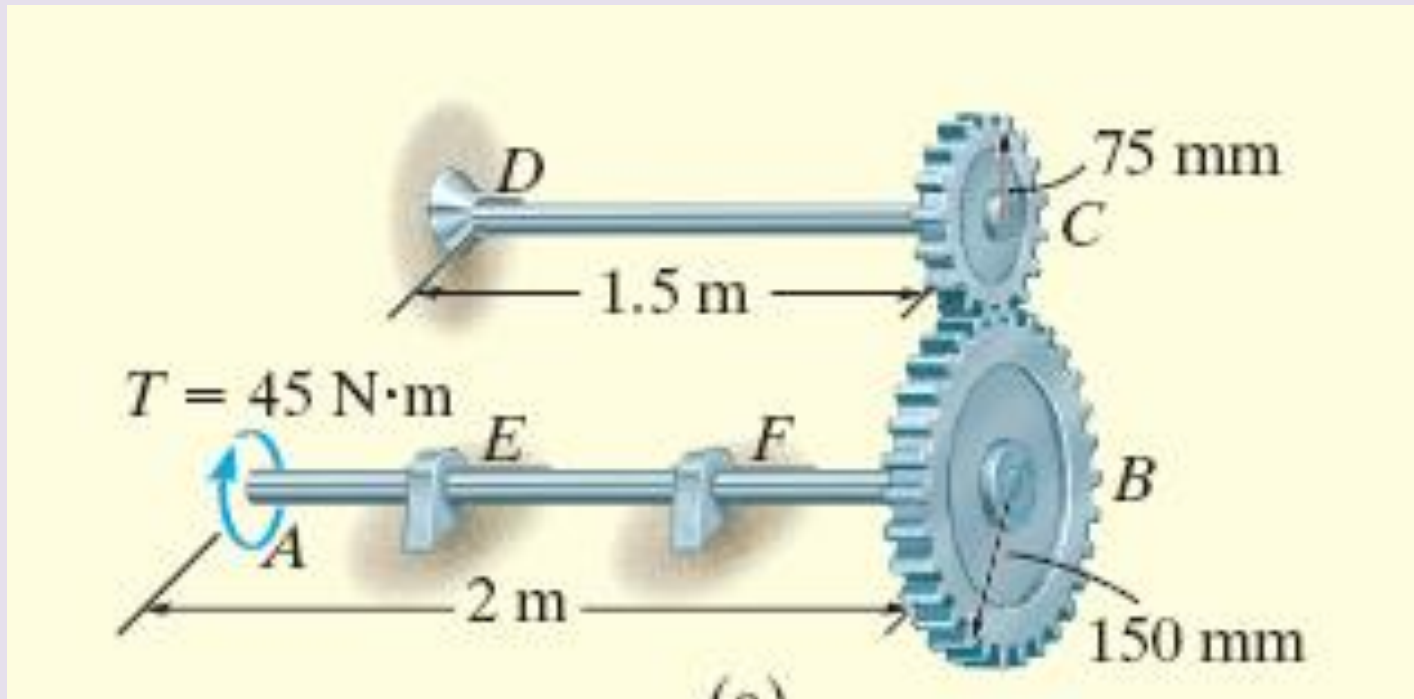
$$\phi = \frac{TL}{JG}$$

- A convenção de sinal é determinada pela regra da mão direita.



Exemplo 4

Os dois eixos maciços de aço estão interligados por meio das engrenagens. **Determine o ângulo de torção da extremidade A** do eixo AB quando é aplicado o torque 45 Nm . Considere $G = 80 \text{ GPa}$. O eixo AB é livre para girar dentro dos mancais E e F , enquanto o eixo DC é fixo em D . Cada eixo tem diâmetro de 20 mm .



Solução:

Do diagrama de corpo livre, entre as engrenagens teremos uma F e um T será transmitido a D :

$$F = 45 / 0,15 = 300 \text{ N}$$

$$(T_D)_x = 300(0,075) = 22,5 \text{ Nm}$$

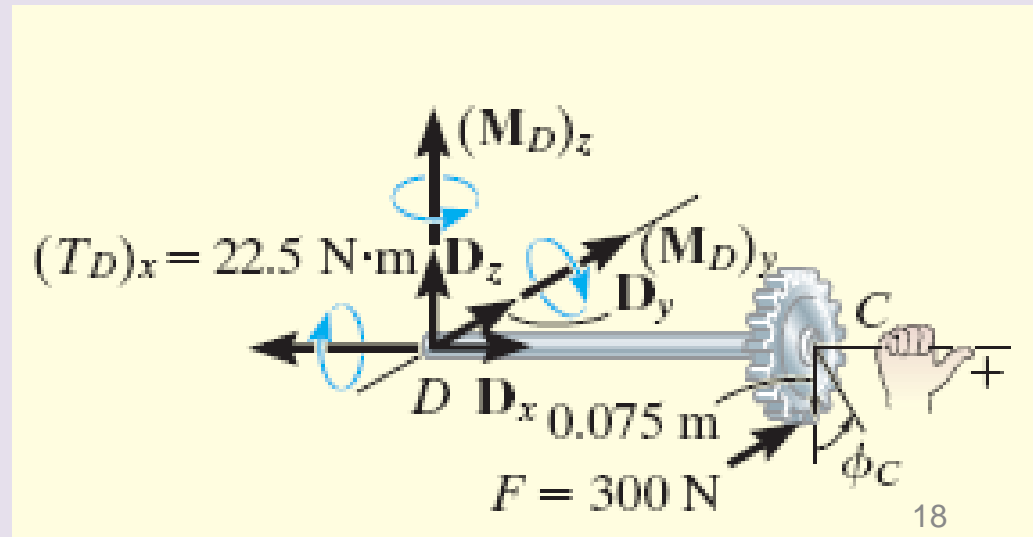
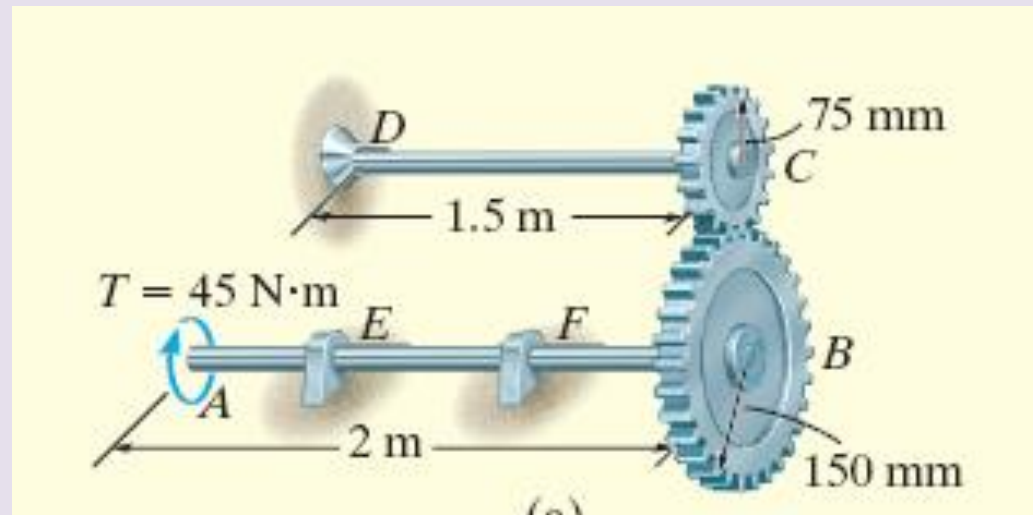
1. O ângulo de torção da engrenagem C é

$$\phi_C = \frac{T L_{DC}}{JG} = \frac{(+22,5)(1,5)}{(\pi/2)(0,001)^4 [80(10)^9]} = +0,0269 \text{ rad}$$

Visto que as engrenagens na extremidade estão relacionadas ($r \cdot \theta = \text{cte}$) teremos que em B ,

$$\phi_B(0,15) = (0,0269)(0,075) \Rightarrow 0,0134 \text{ rad}$$

Agora determinaremos o ângulo de torção da extremidade A em relação à extremidade B .

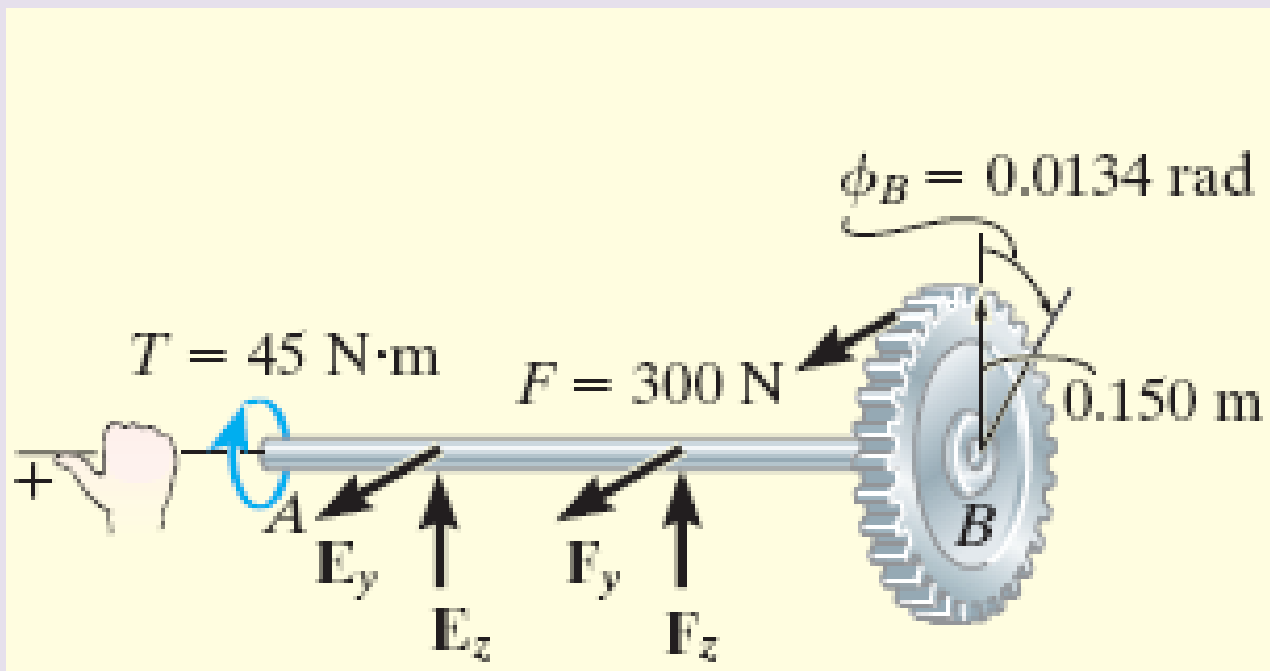


O ângulo na extremidade A em relação ao extremo B do eixo AB causada pelo torque de 45 Nm,

$$\phi_{A/B} = \frac{T_{AB}L_{AB}}{JG} = \frac{(+45)(2)}{(\pi/2)(0,010)^4 [80(10^9)]} = +0,0716 \text{ rad}$$

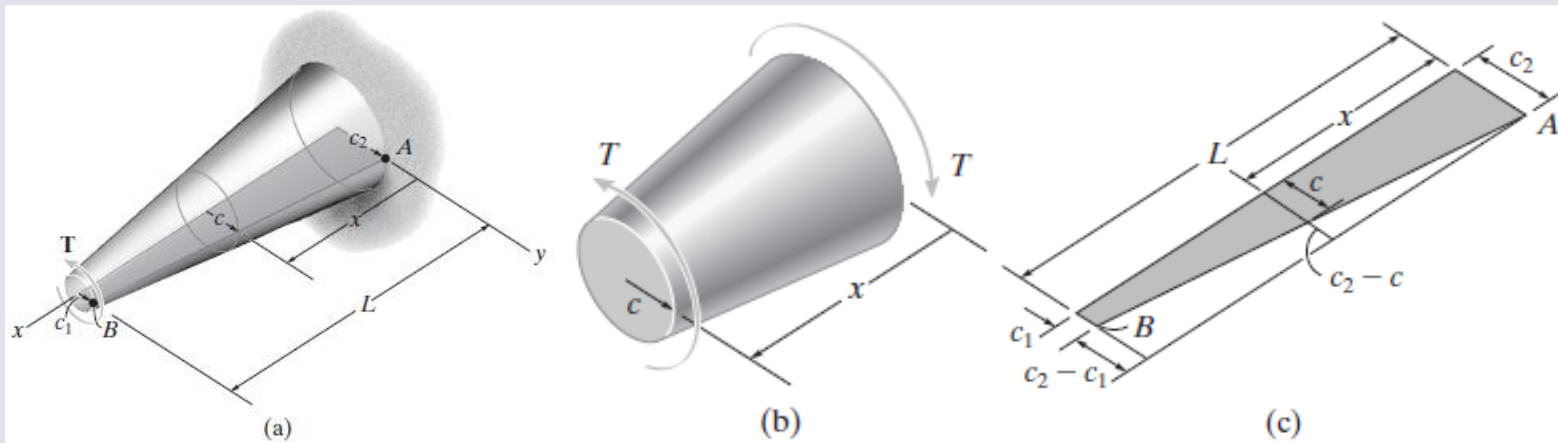
A rotação total da extremidade A é portanto

$$\phi_A = \phi_B + \phi_{A/B} = 0,0134 + 0,0716 = +0,0850 \text{ rad} \quad (\text{Resposta})$$



Exemplo 5

O eixo cônico mostrado abaixo é feito de um material com módulo de cisalhamento G . **Determine o ângulo de torção de sua extremidade B** quando submetido ao torque T .



Solução:

Do diagrama de corpo livre, numa seção transversal qualquer, o torque interno é T e o raio $c(x)$ portanto:

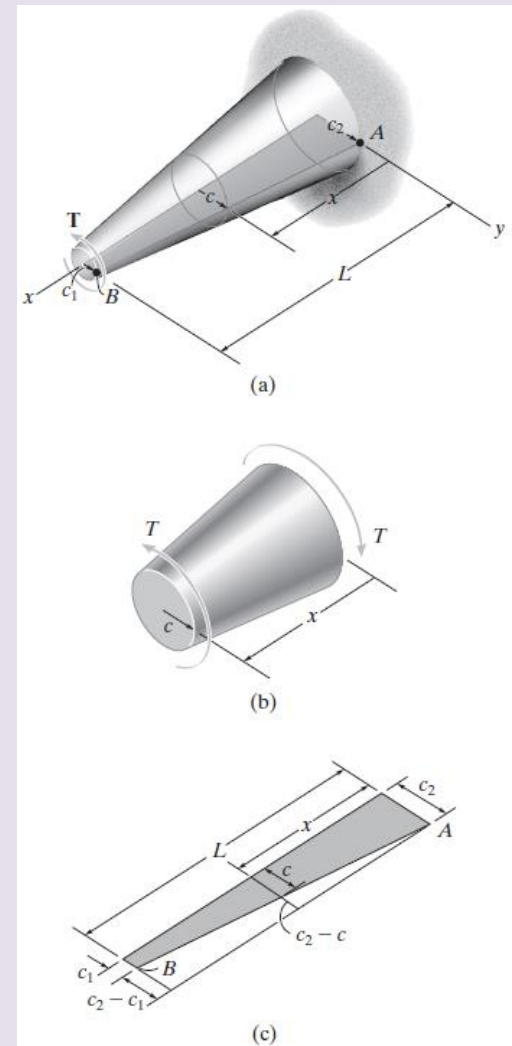
$$\frac{c_2 - c_1}{L} = \frac{c_2 - c}{x} \Rightarrow c = c_2 - x \left(\frac{c_2 - c_1}{L} \right)$$

Assim, em x teremos um $J(x)$:

$$J(x) = \frac{\pi}{2} \left[c_2 - x \left(\frac{c_2 - c_1}{L} \right) \right]^4$$

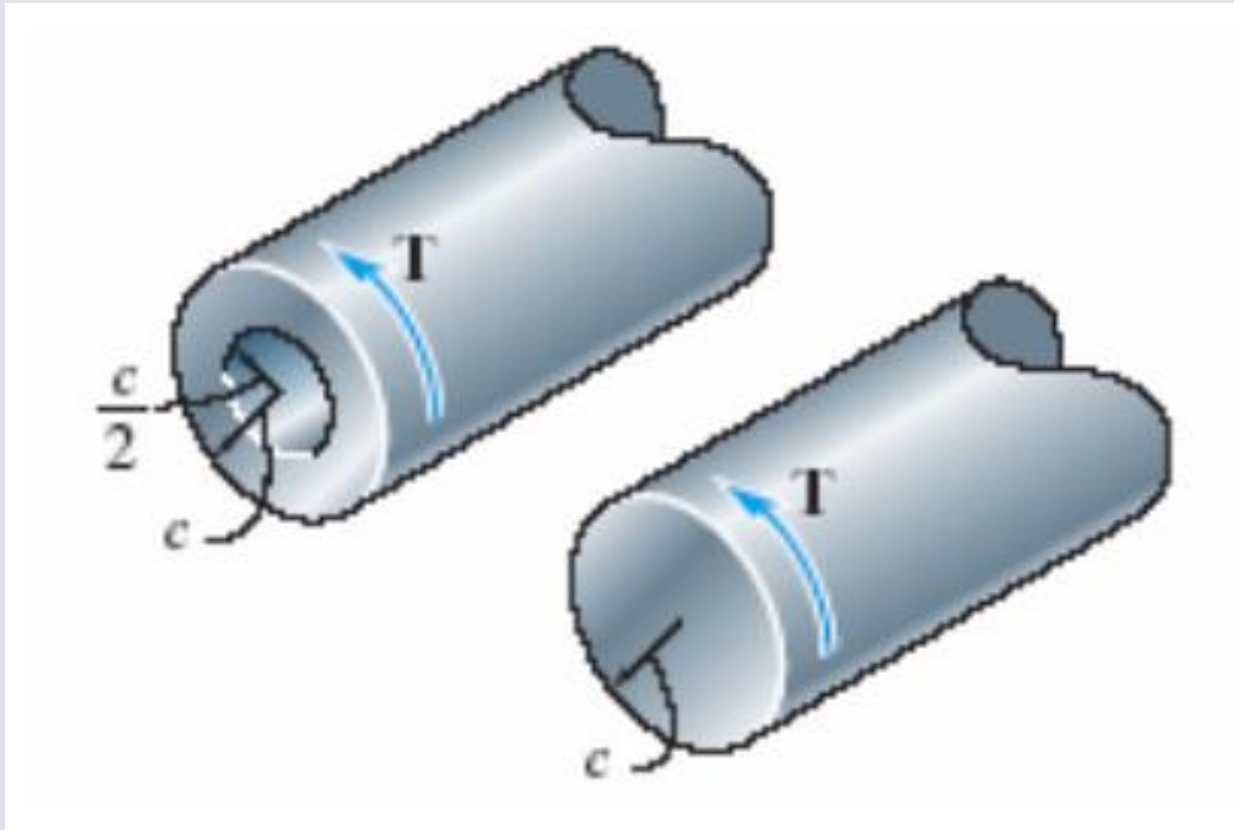
O ângulo de torção será: $\phi = \int_0^L \frac{T(x) dx}{J(x)G}$

$$\phi = \frac{2T}{\pi G} \int_0^L \frac{dx}{\left[c_2 - x \left(\frac{c_2 - c_1}{L} \right) \right]^4} = \frac{2TL}{3\pi G} \left(\frac{c_2^2 + c_1 c_2 + c_1^2}{c_1^3 c_2^3} \right) \quad (\text{Resposta})$$



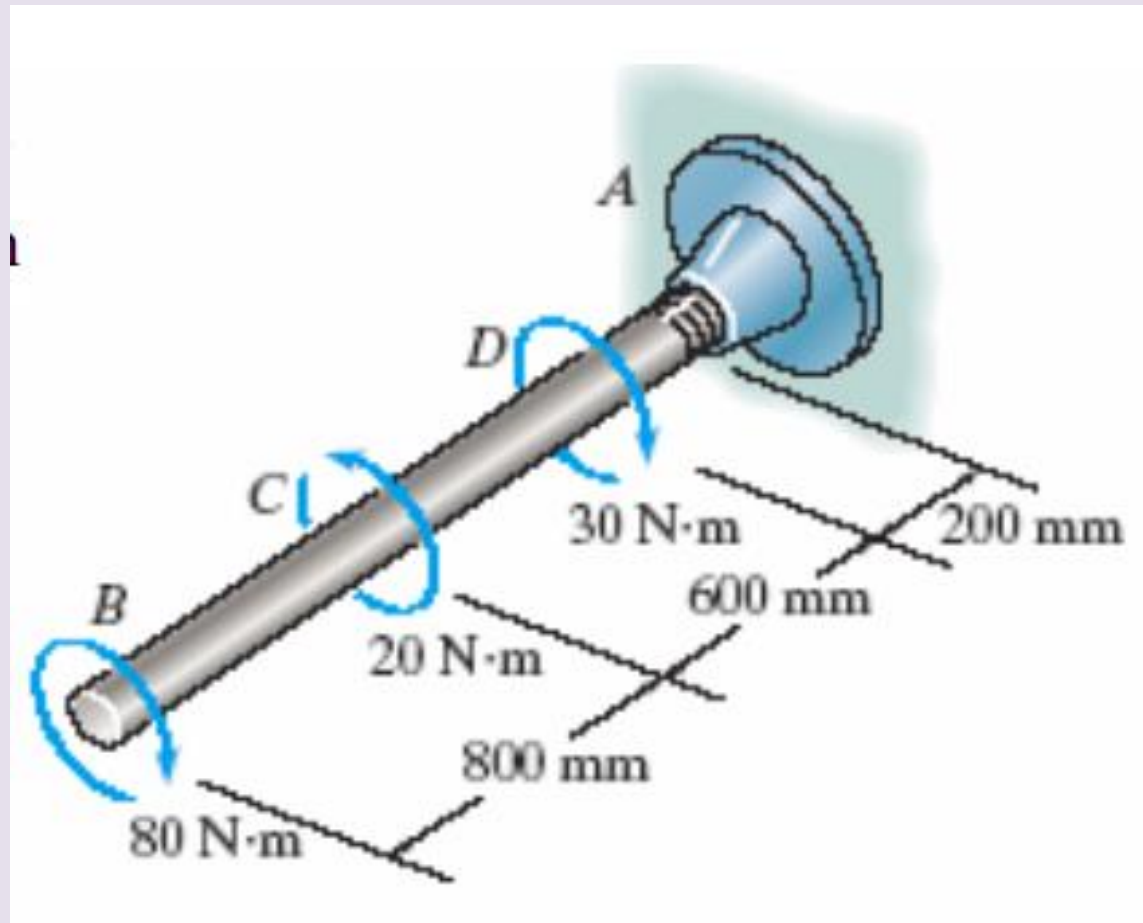
Exercícios

5. Um eixo é submetido a um torque T . Compare a efetividade da utilização do tubo mostrado na figura com a de uma seção maciça de raio c . Para isso calcule o aumento percentual na tensão de torção e no ângulo de torção por unidade de comprimento para o tubo em comparação com o da seção maciça (5.45)



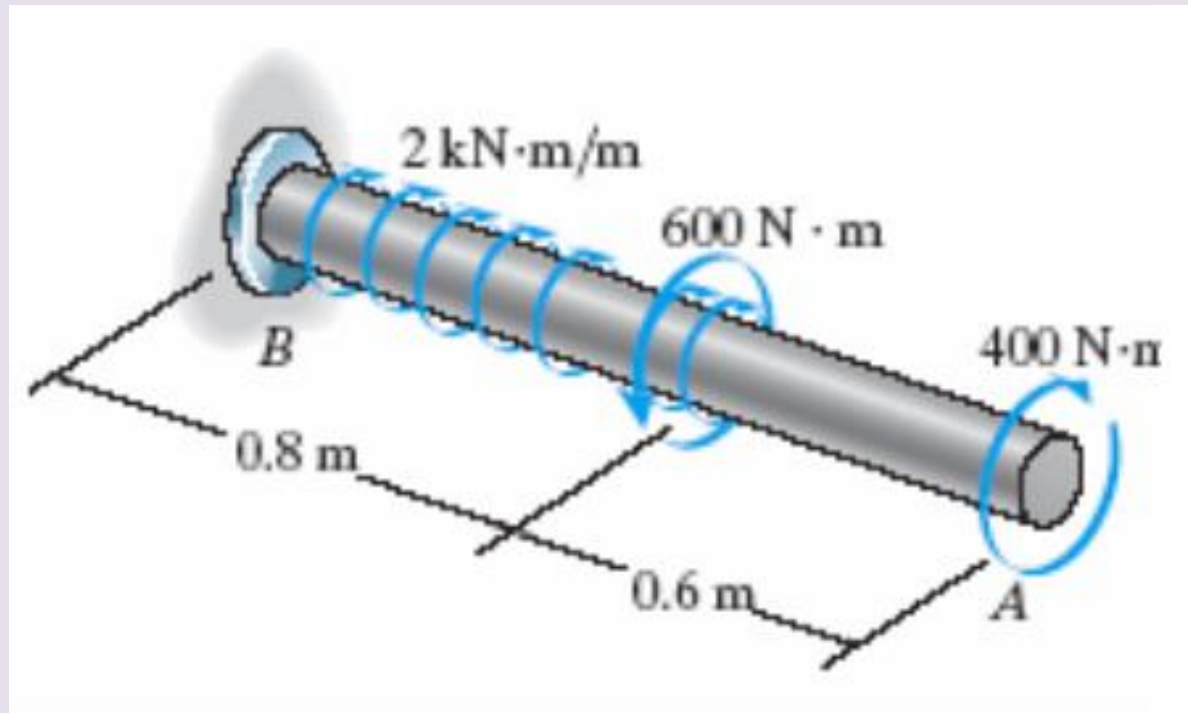
Exercícios

6. O eixo de aço A-36 de 20 mm de diâmetro é submetido aos torques mostrados. Determine o ângulo de torção da extremidade B (5.51)



Exercícios

7. O eixo maciço de 60 mm de diâmetro de aço A-36 é submetido aos carregamentos de torção distribuídos e concentrados mostrados na figura. Determine o ângulo de torção na extremidade livre A devido a esses carregamentos (5.62)



Elementos estaticamente indeterminados carregados com torque

$$\sum M_x = 0 \quad T - T_A - T_B = 0$$

Condição de compatibilidade (igual que antes)

O ângulo de torção da extremidade A em relação à outra (B) deve ser = 0

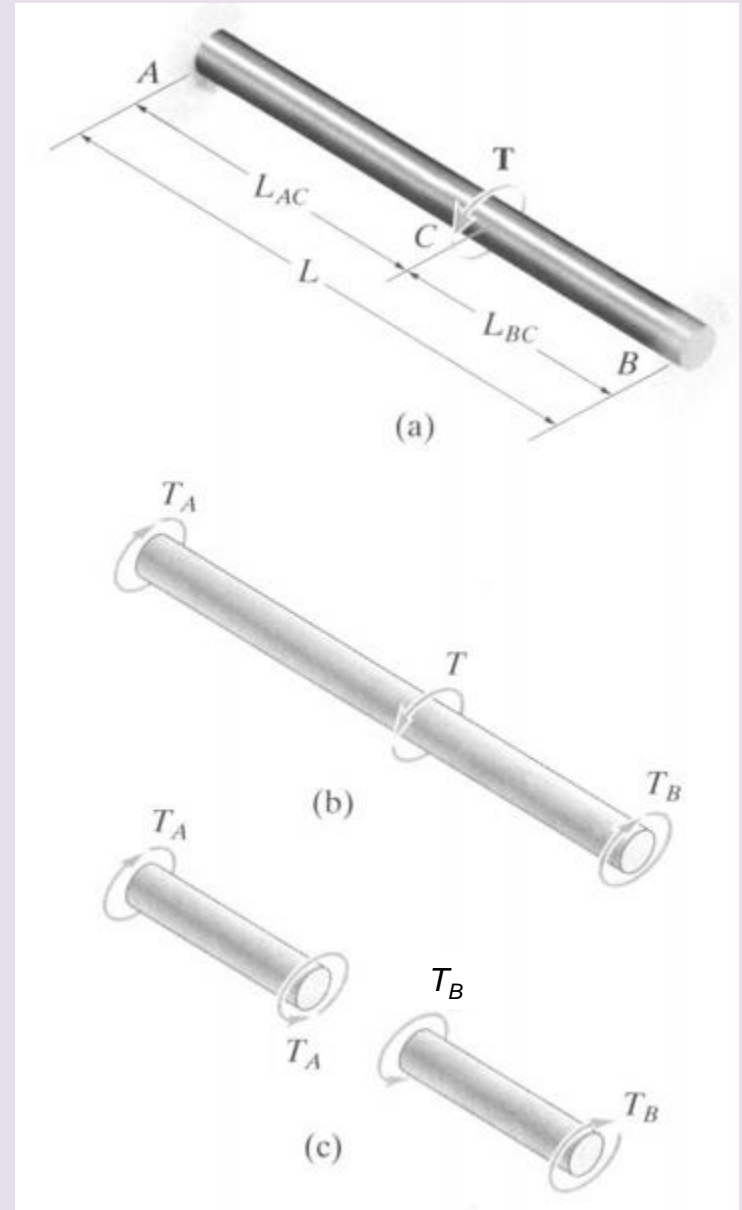
$$\phi_{AB} = 0$$

Portanto:
$$\frac{T_A L_{AC}}{JG} - \frac{T_B L_{BC}}{JG} = 0$$

Como $L = L_{AC} + L_{BC}$ obtemos:

$$T_A = T \frac{L_{BC}}{L}$$

$$T_B = T \frac{L_{AC}}{L}$$



Exemplo 6

O eixo maciço de aço mostrado na figura abaixo tem diâmetro de 20 mm. Se for submetido aos dois torques, **determine as reações nos apoios fixos A e B.**

Solução: Examinando o diagrama de corpo livre,

$$\sum M_x = 0; \quad -T_b + 800 - 500 - T_A = 0 \quad (1)$$

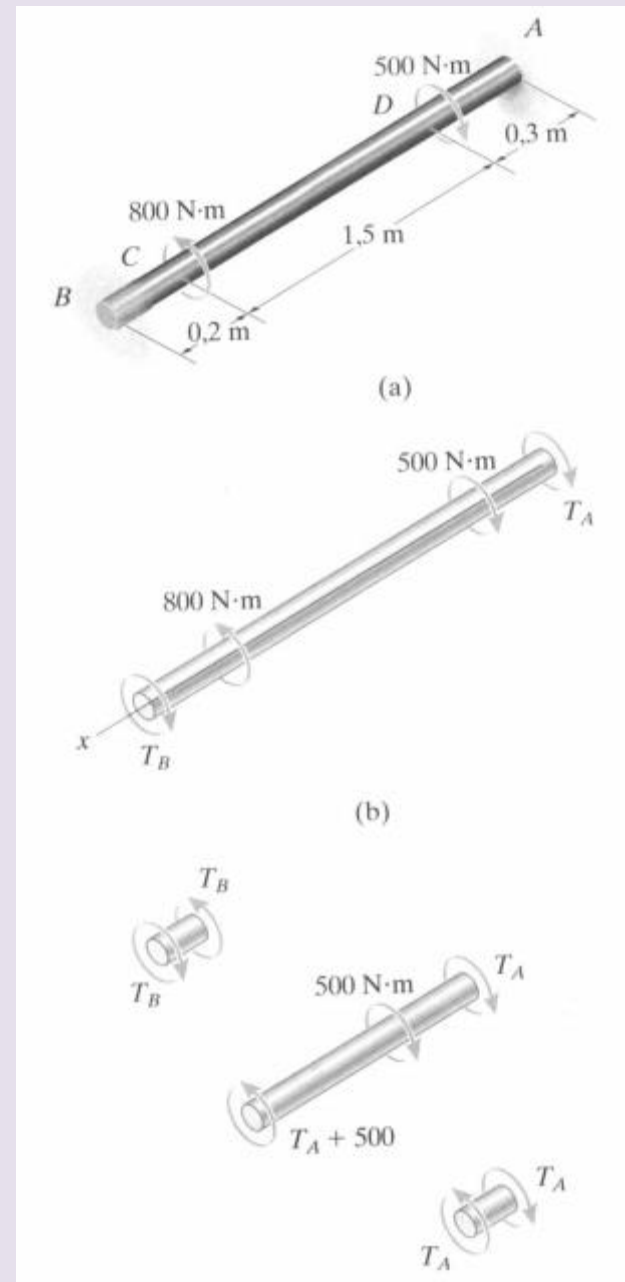
Visto que as extremidades do eixo são fixas, $\phi_{A/B} = 0$.

Utilizando a relação $\phi = \frac{TL}{JG}$ para as 3 regiões:

Para as três regiões (método das seções), usando a convenção de sinal (para fora + ver figura ao lado):

$$\frac{-T_B(0,2)}{JG} + \frac{(T_A + 500)(1,5)}{JG} + \frac{T_A(0,3)}{JG} = 0$$
$$1,8T_A - 0,2T_B = -750 \quad (2)$$

Resolvendo as equações 1 e 2, obtemos $T_A = -345 \text{ Nm}$ e $T_B = 645 \text{ Nm}$.



Exercícios

8. O eixo de aço é composto por dois segmentos: AC, com diâmetro de 12 mm e CB, com diâmetro de 25 mm. Se estiver preso em suas extremidades A e B e for submetido a um torque de 750 N·m, determine a tensão de cisalhamento máxima no eixo. $G_{\text{aço}} = 75 \text{ Gpa}$ (5.76)

