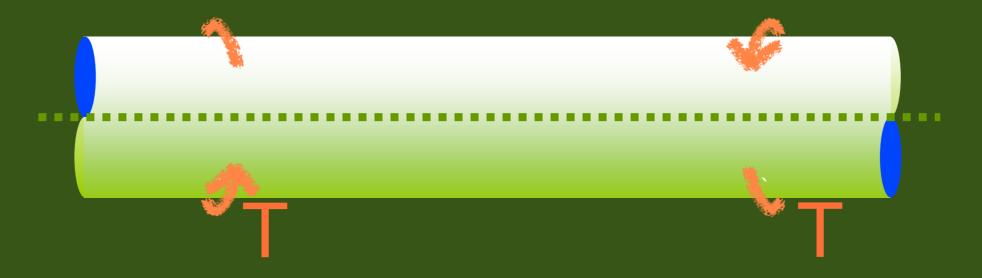
Mecânica dos Sólidos

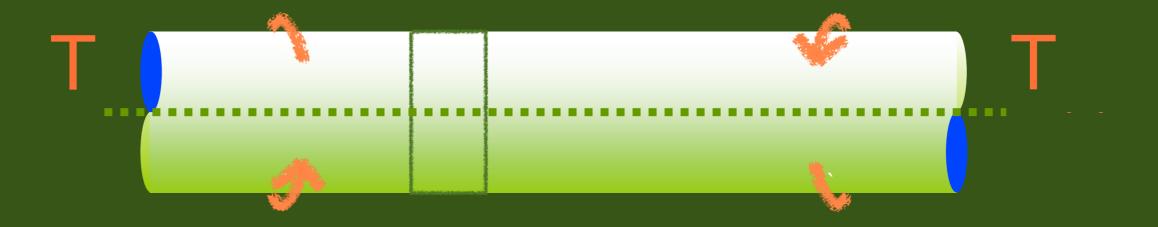




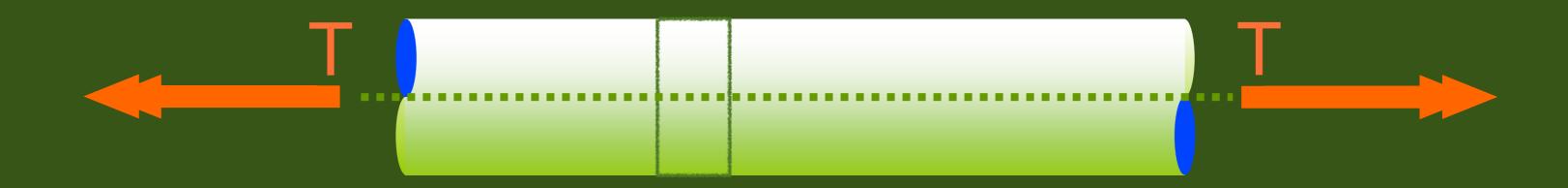


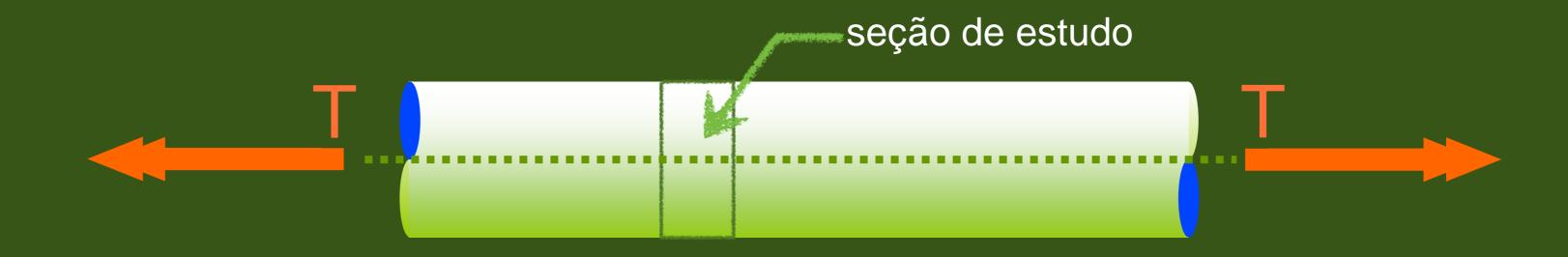


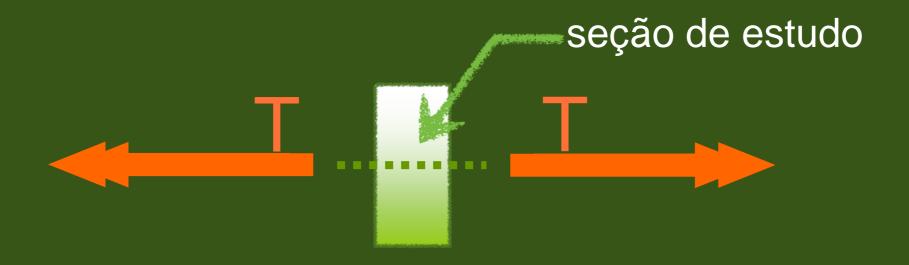
Deformação de eixos de seção circular

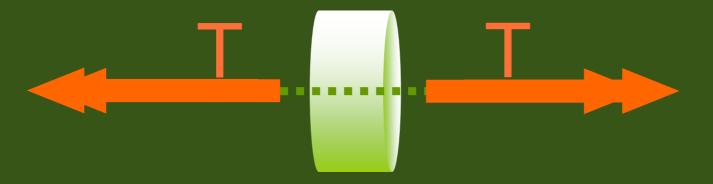


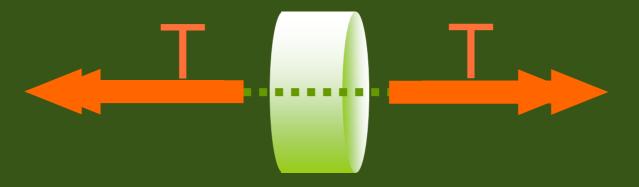
3

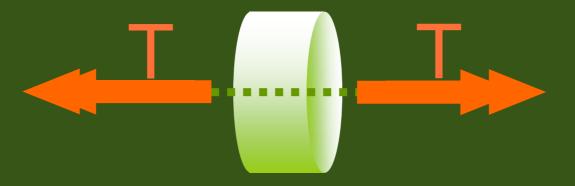


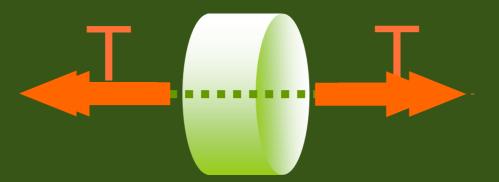


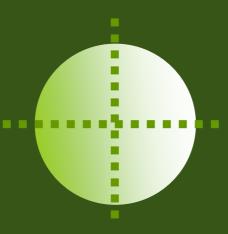


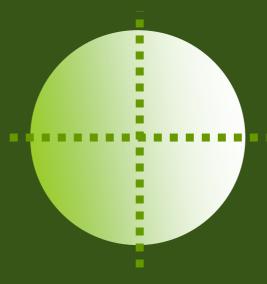


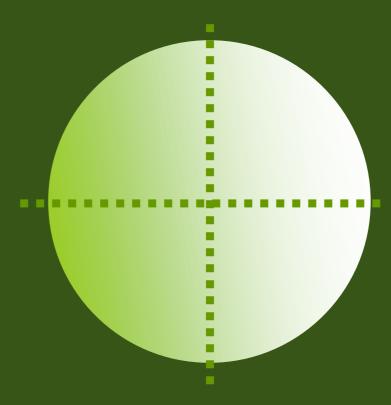


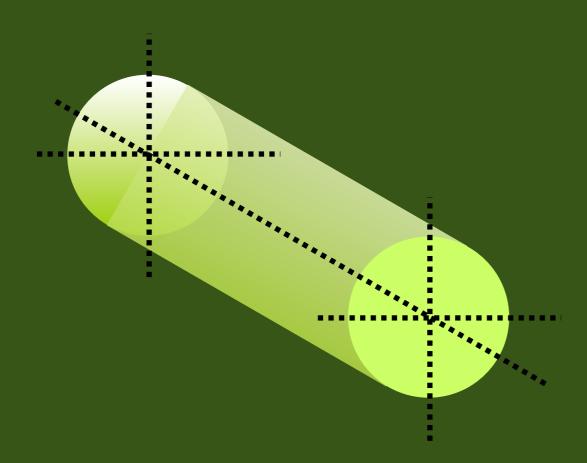


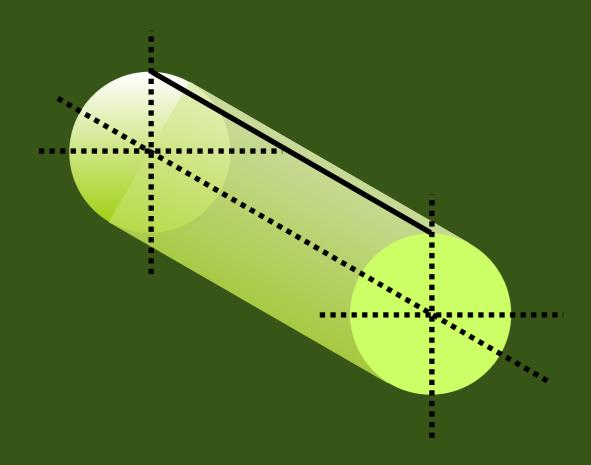


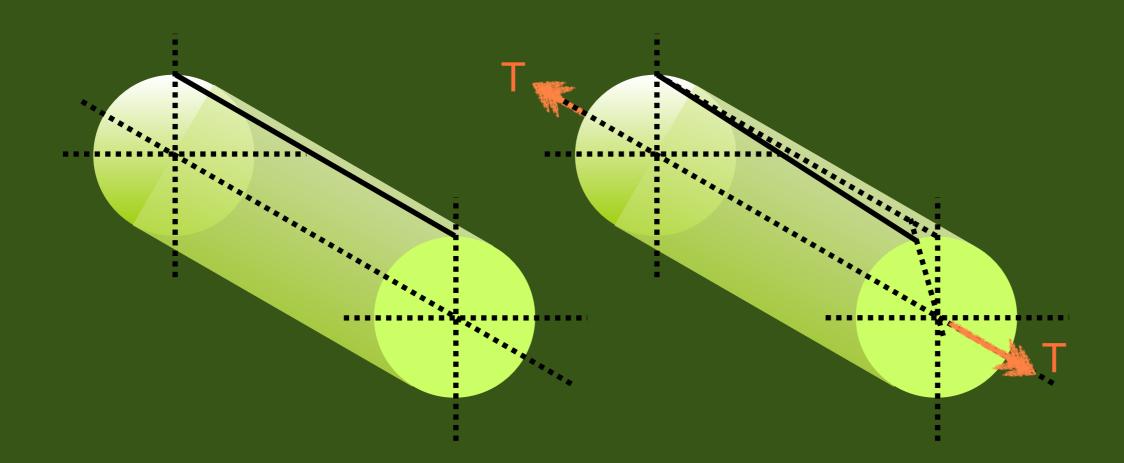


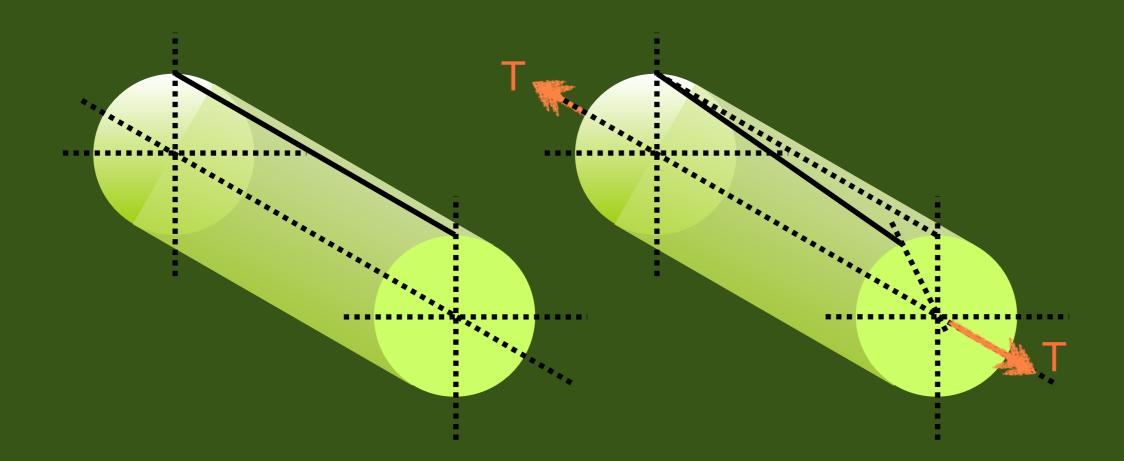


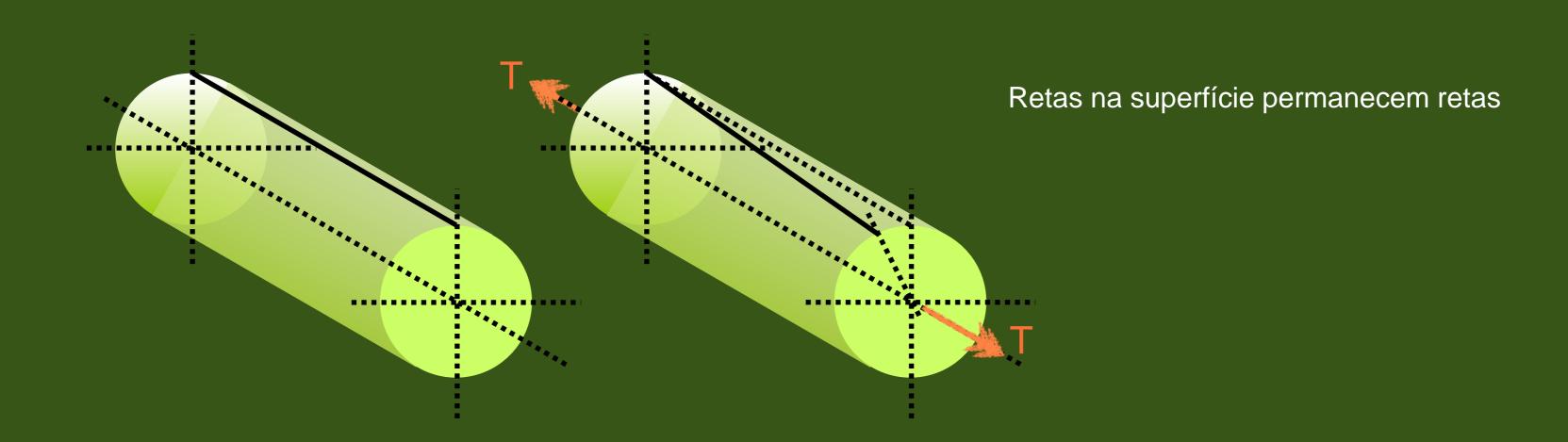


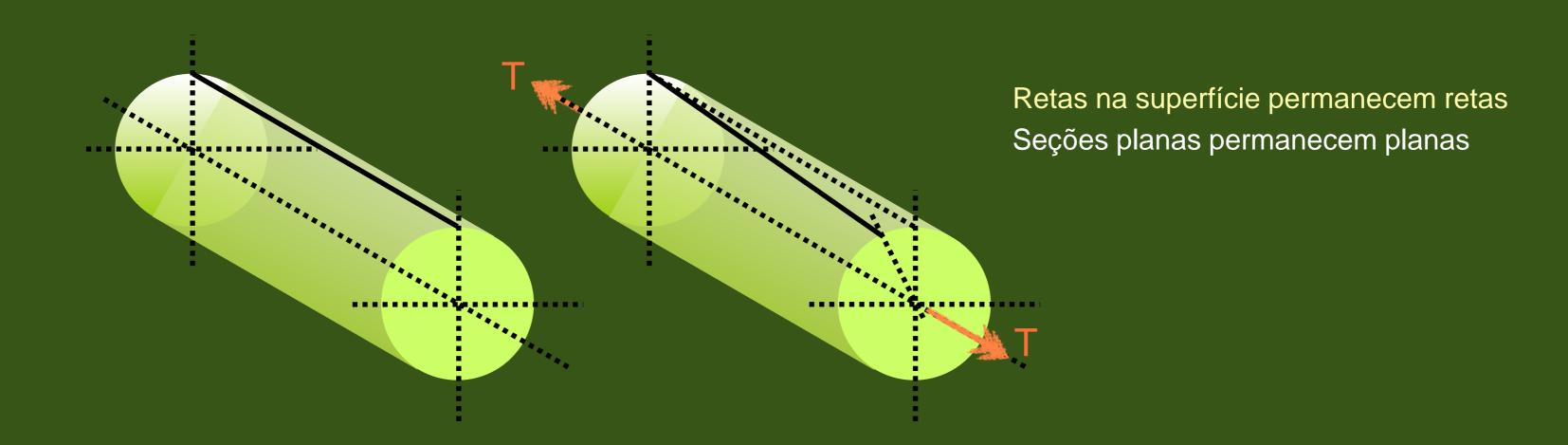


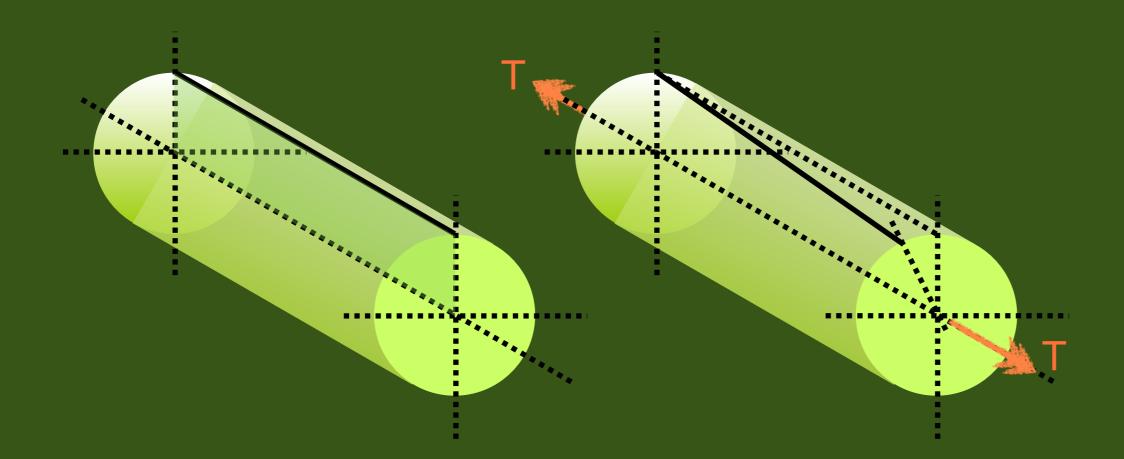


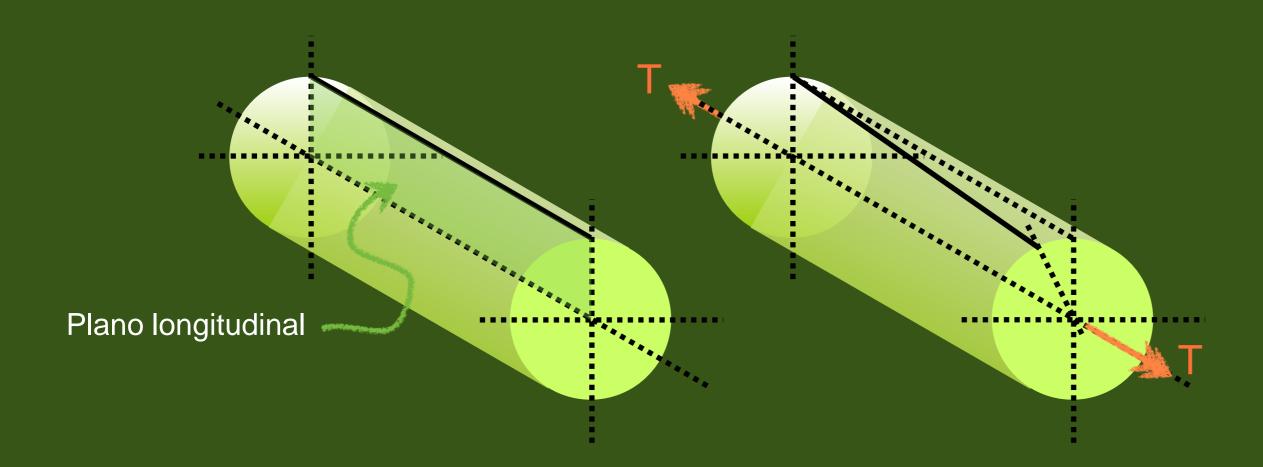


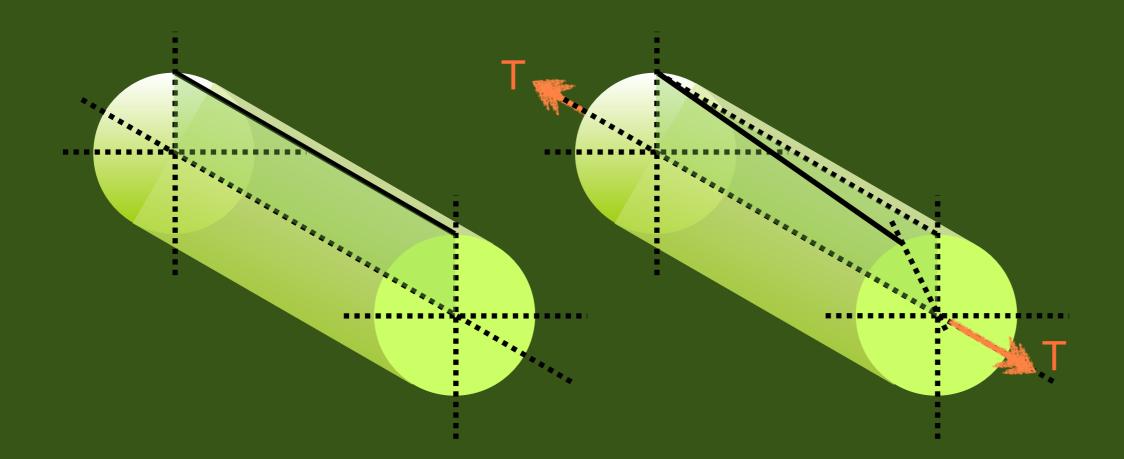


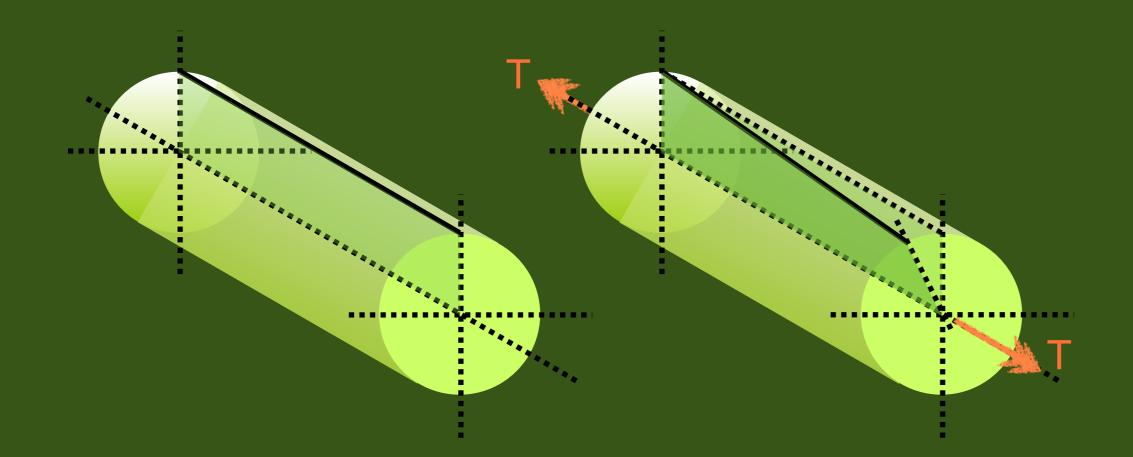


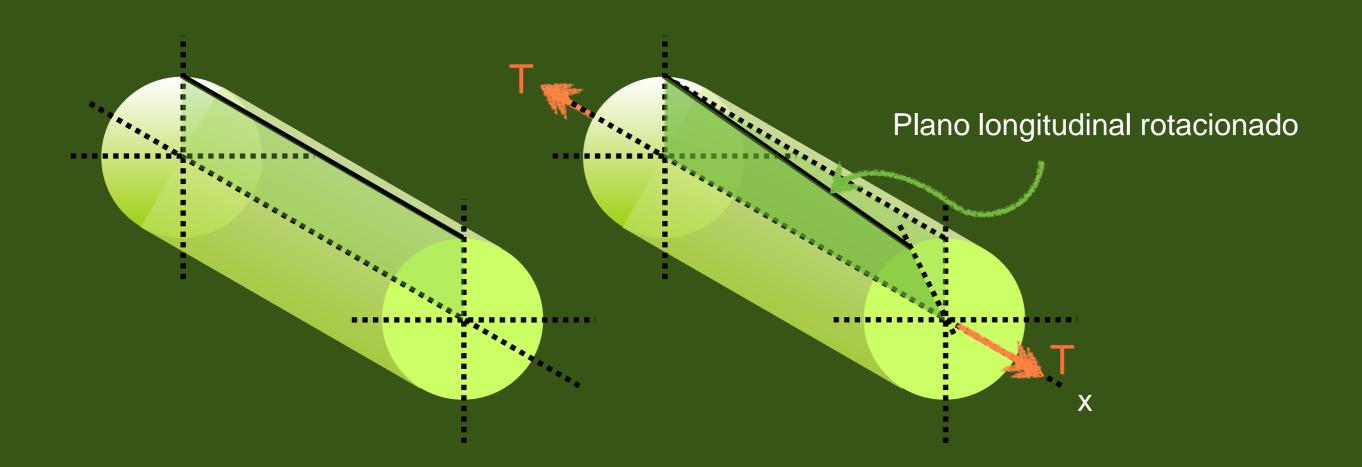


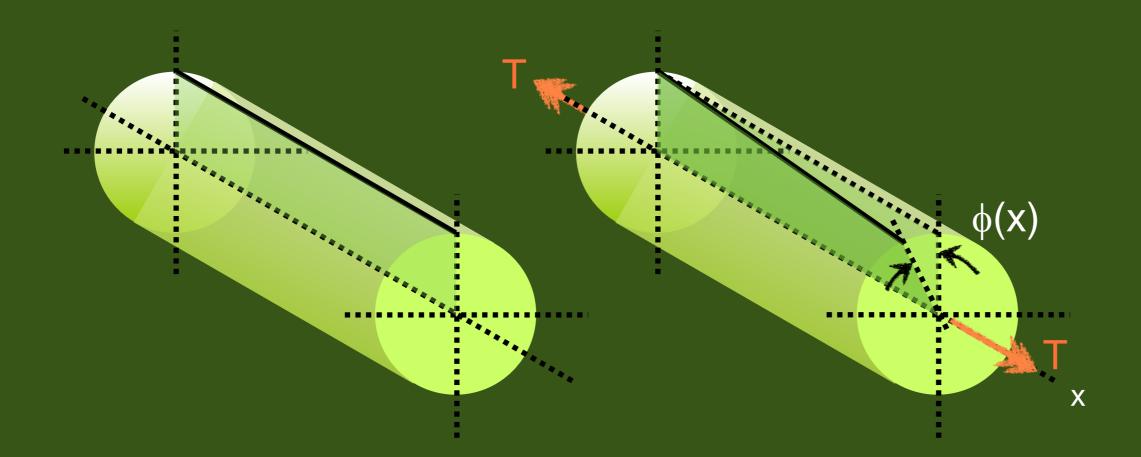


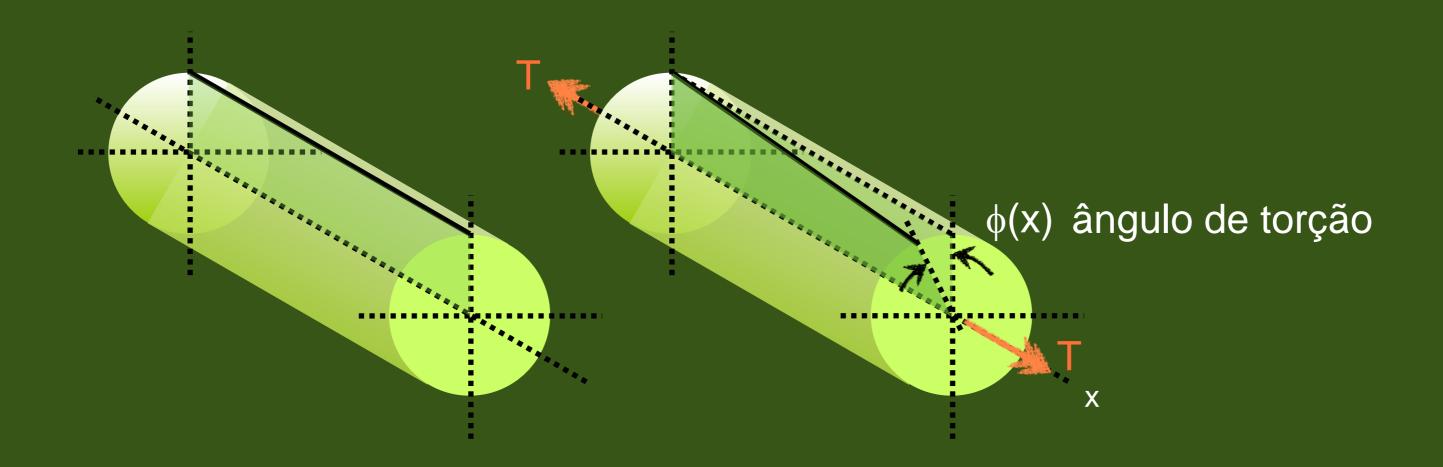


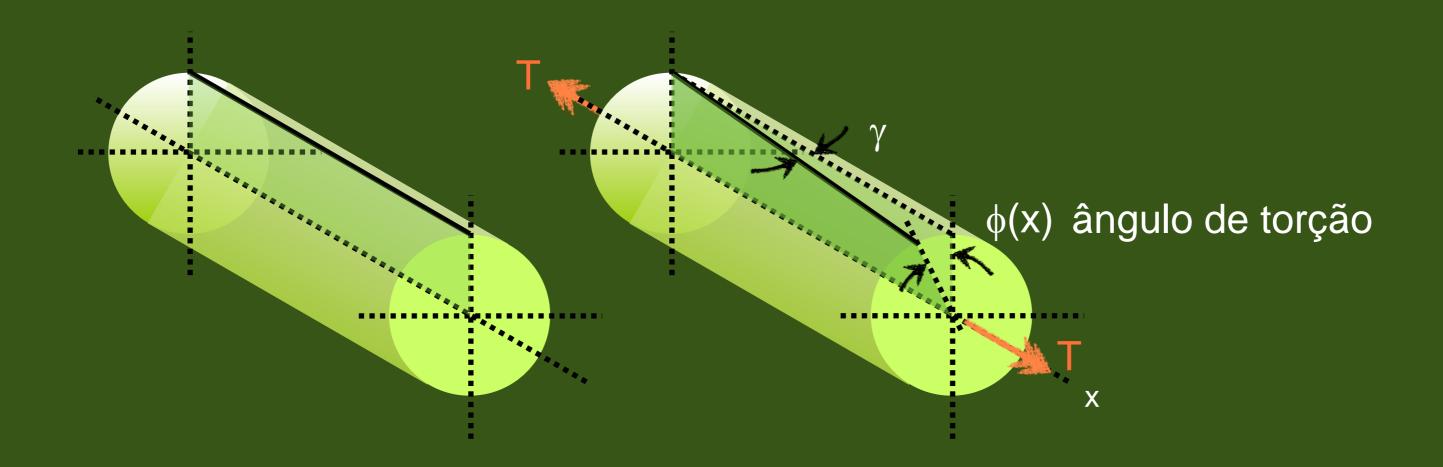


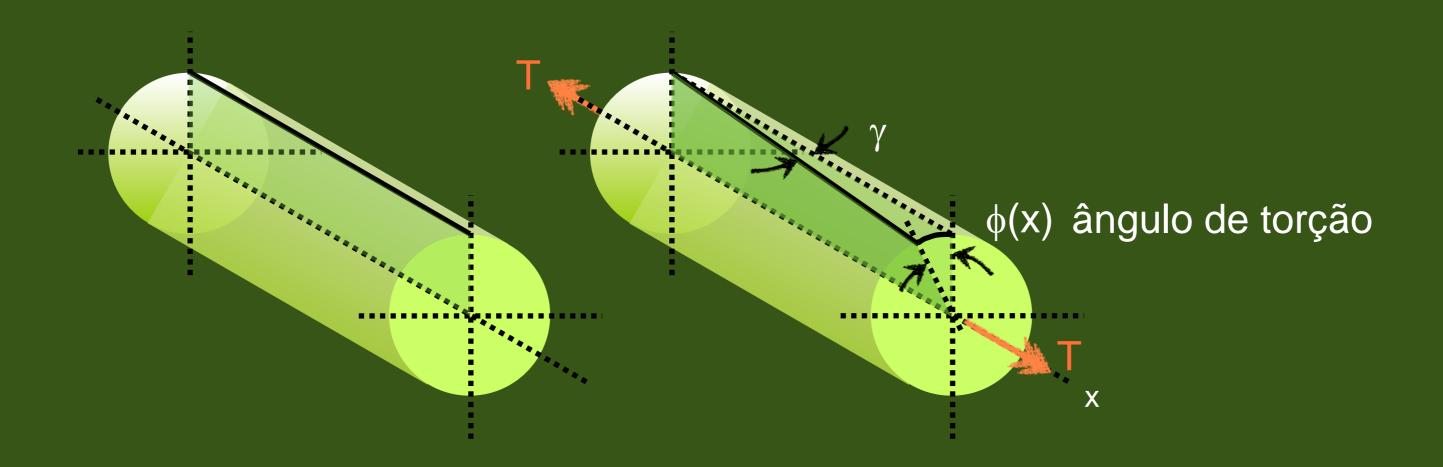


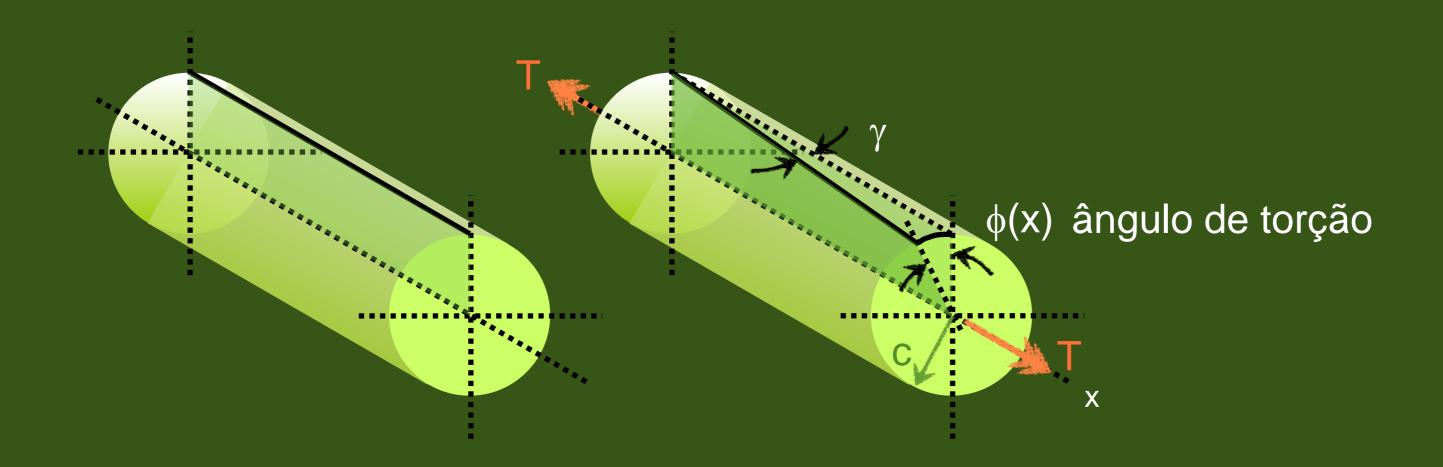


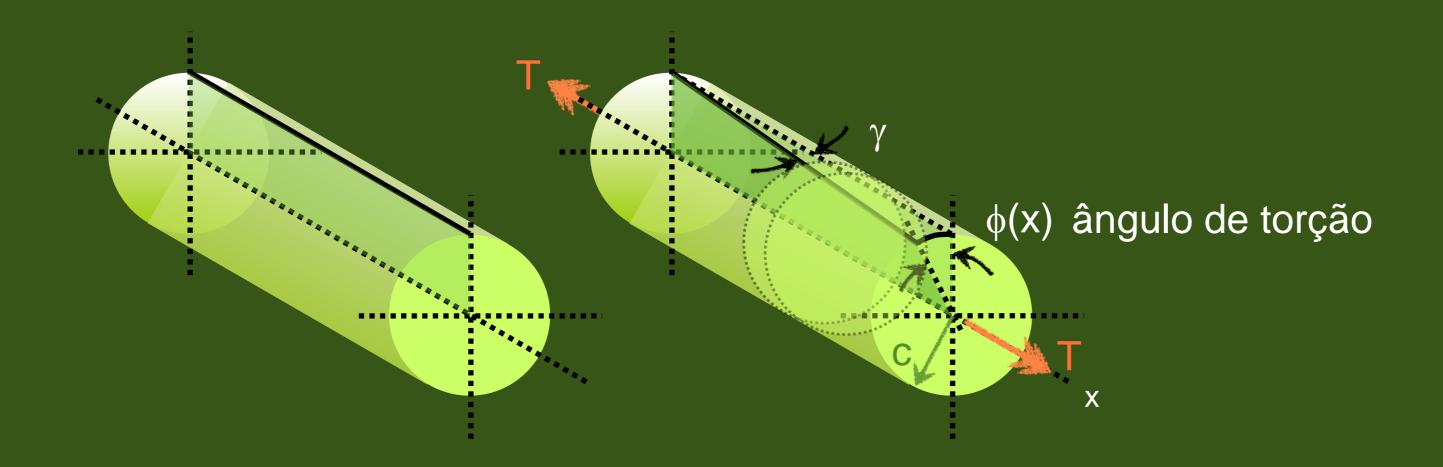


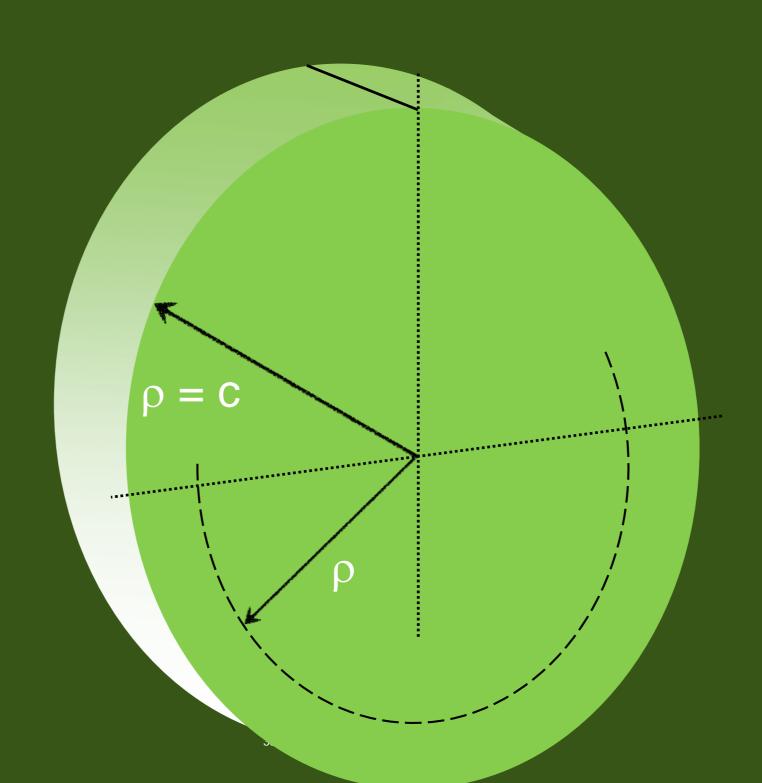


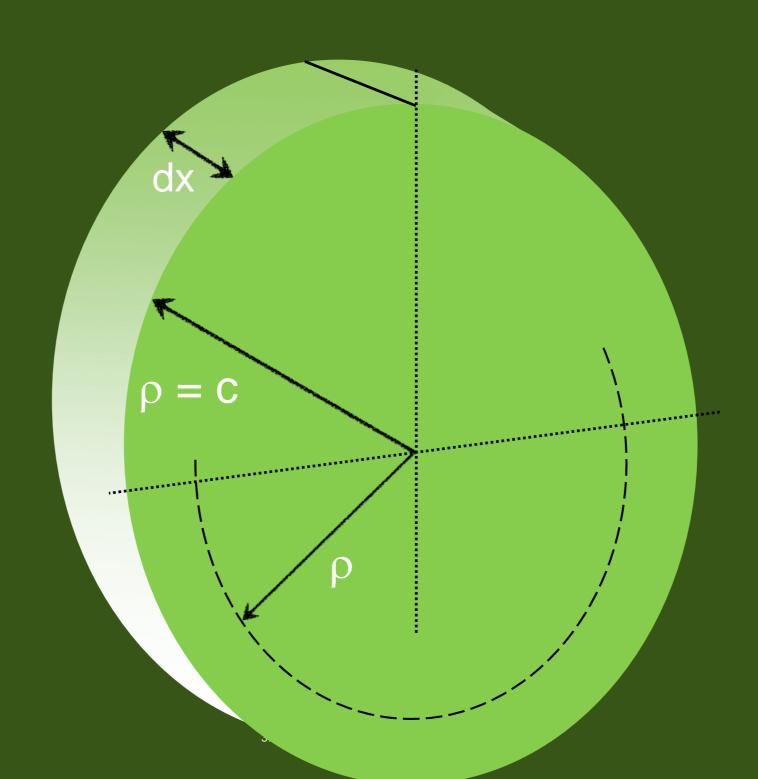


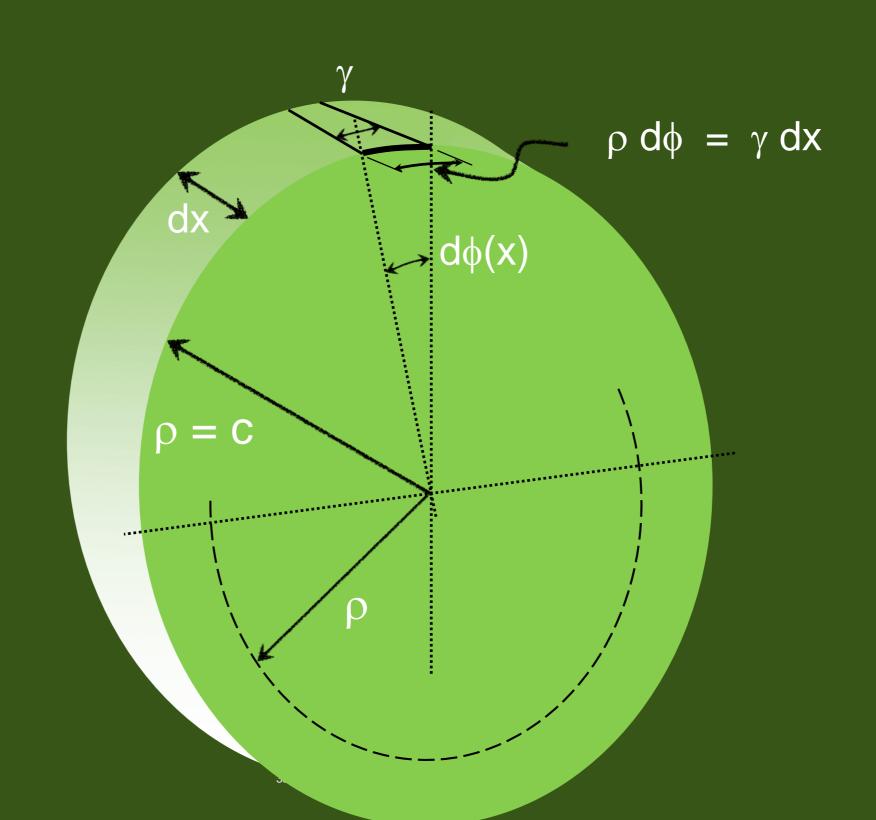


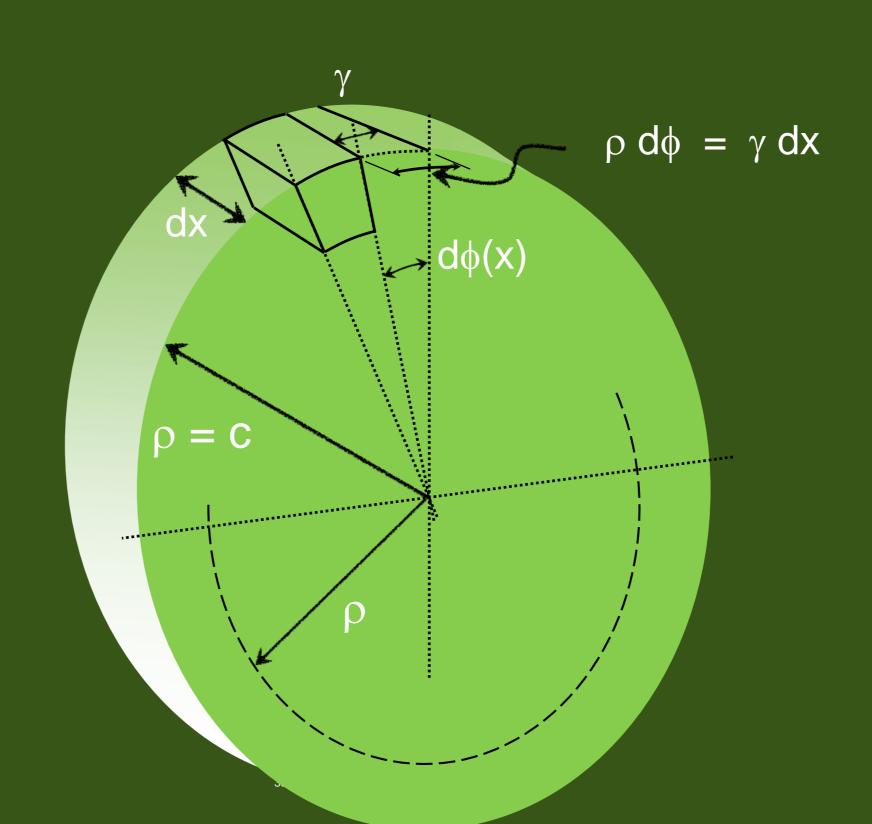


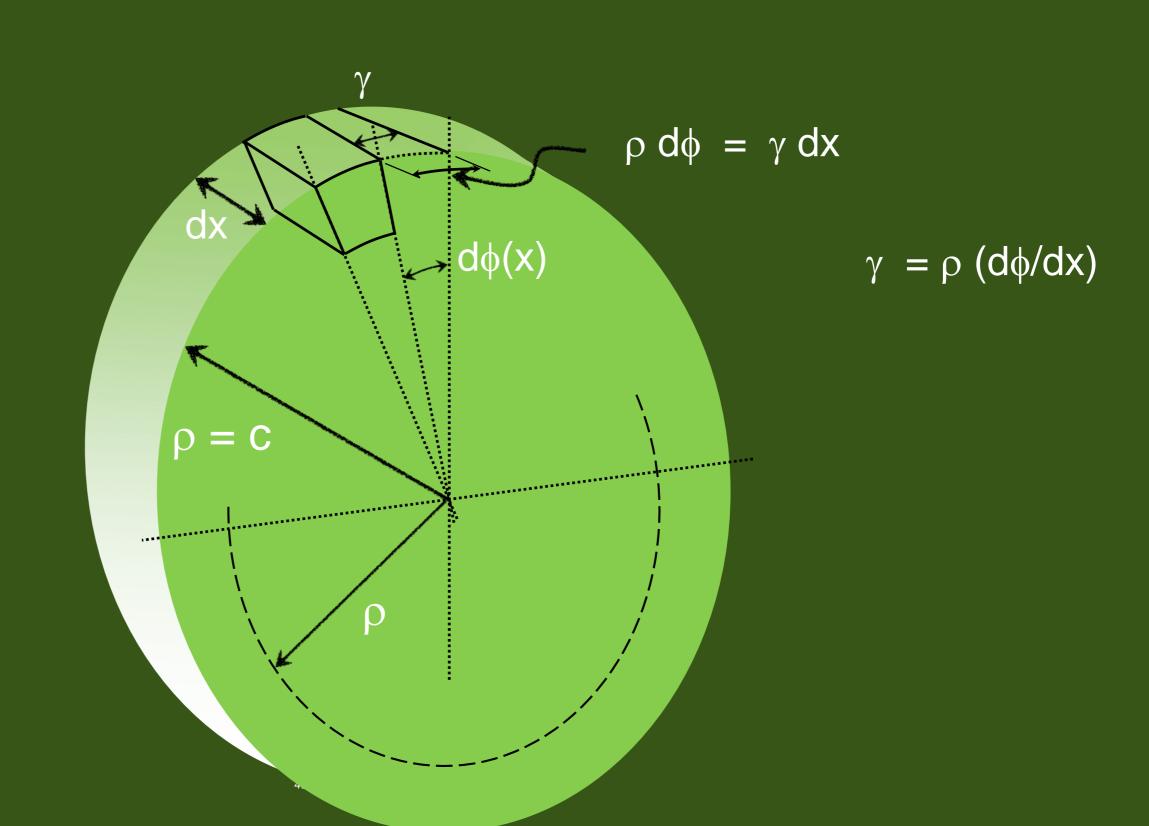


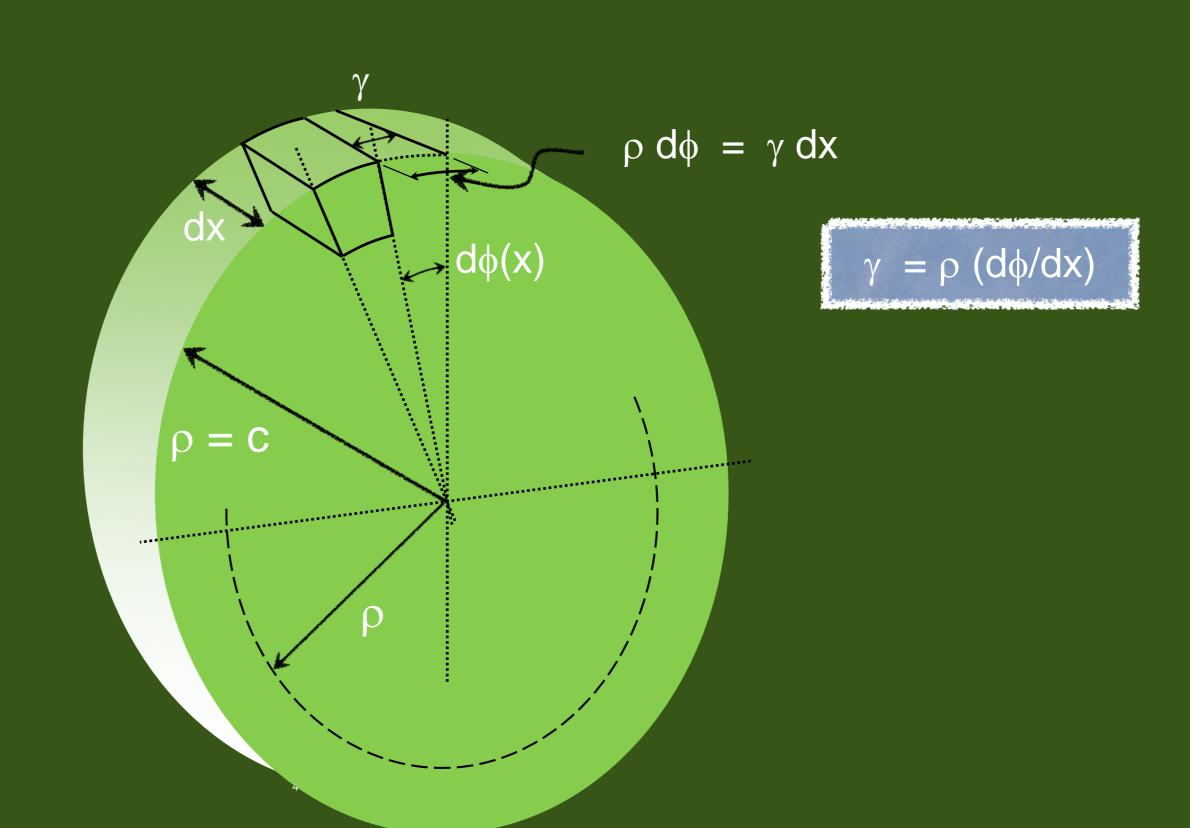




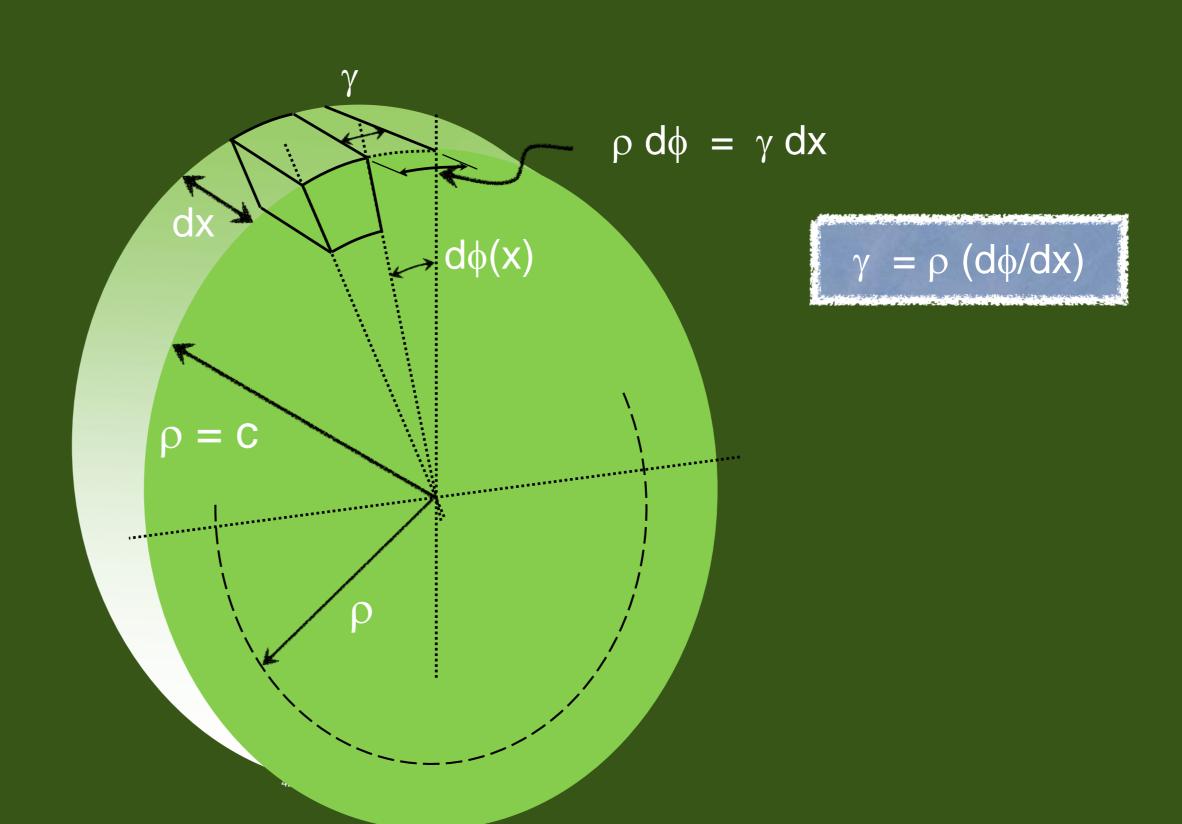






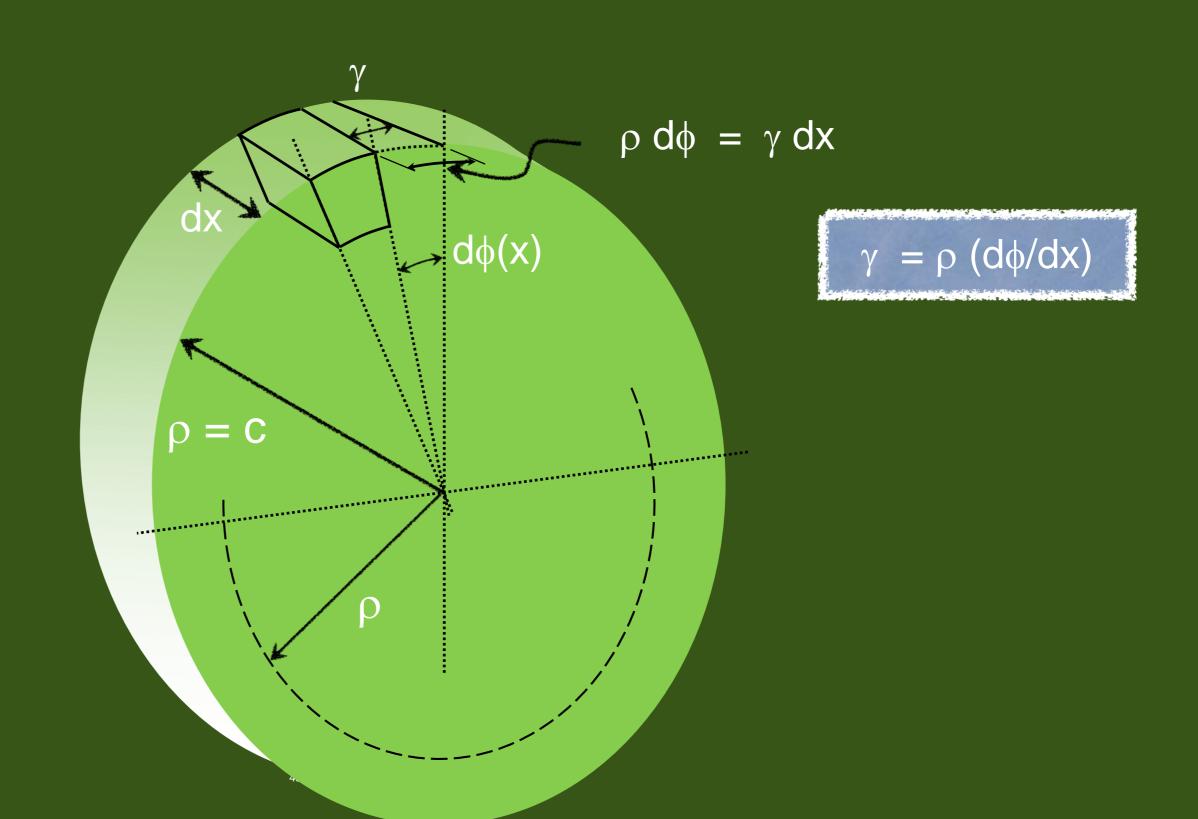


$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$



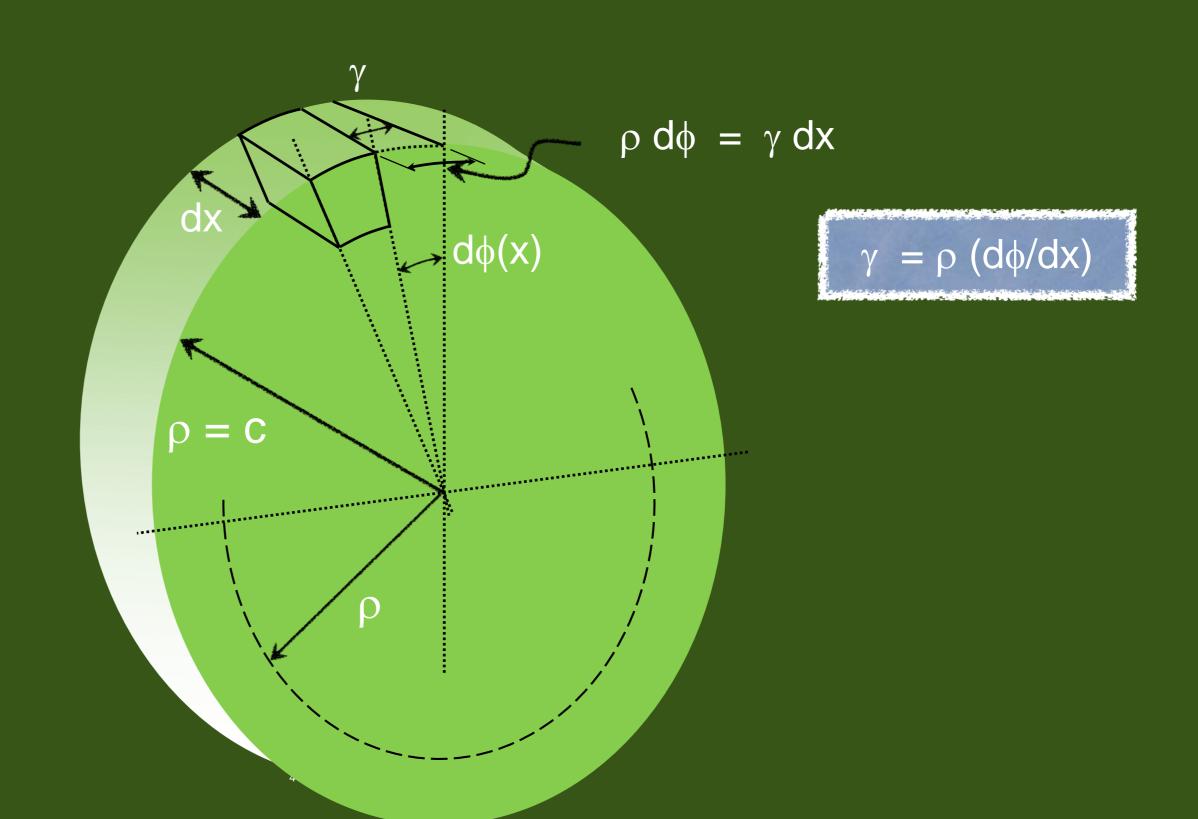
$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$

 $\gamma \max = c (d\phi/dx)$



$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$

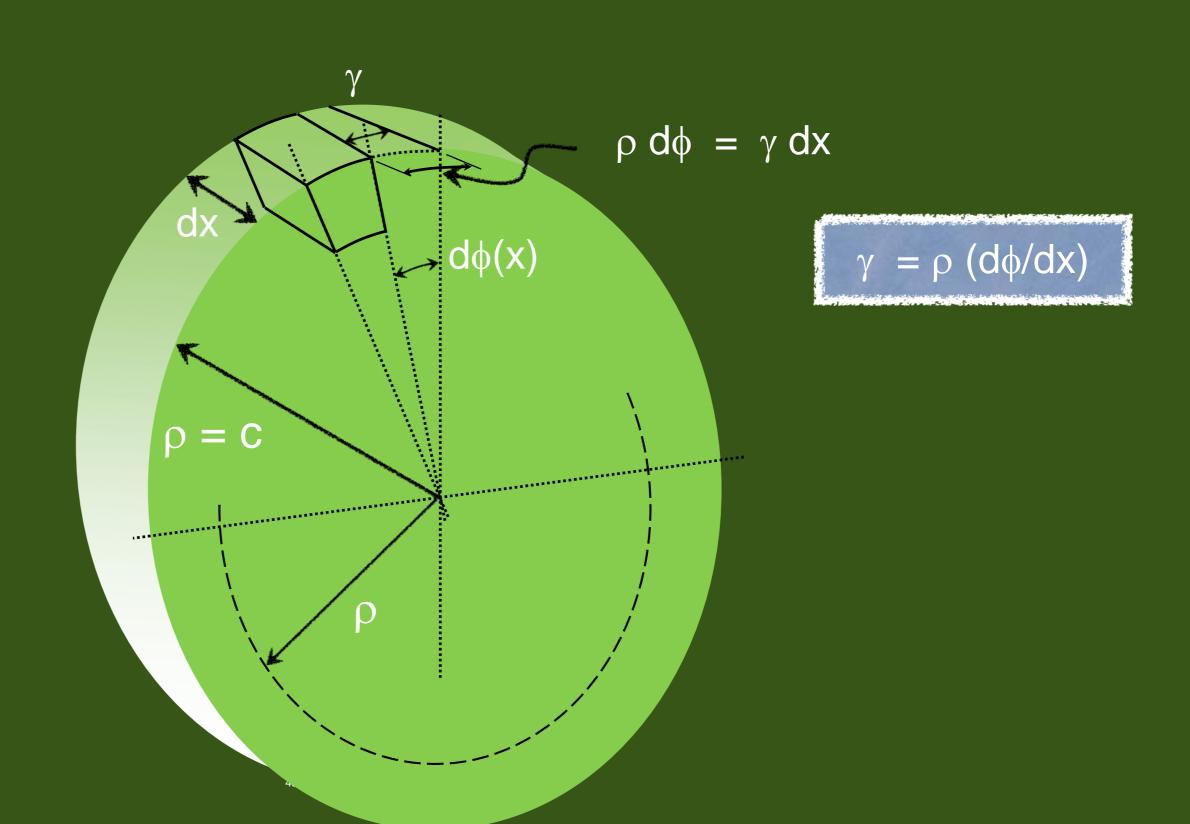
 $\gamma \max = c (d\phi/dx)$



$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$

$$\gamma \max = c (d\phi/dx)$$

$$\rho = c$$



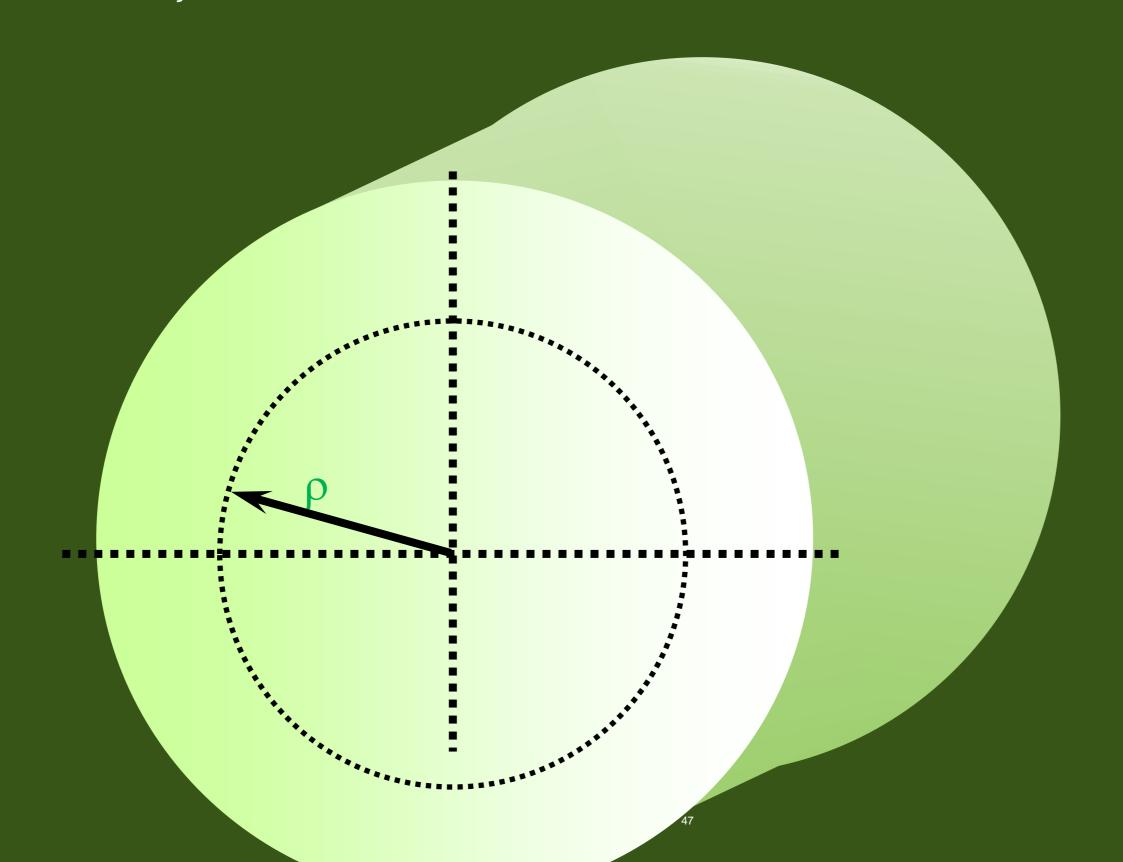
$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$

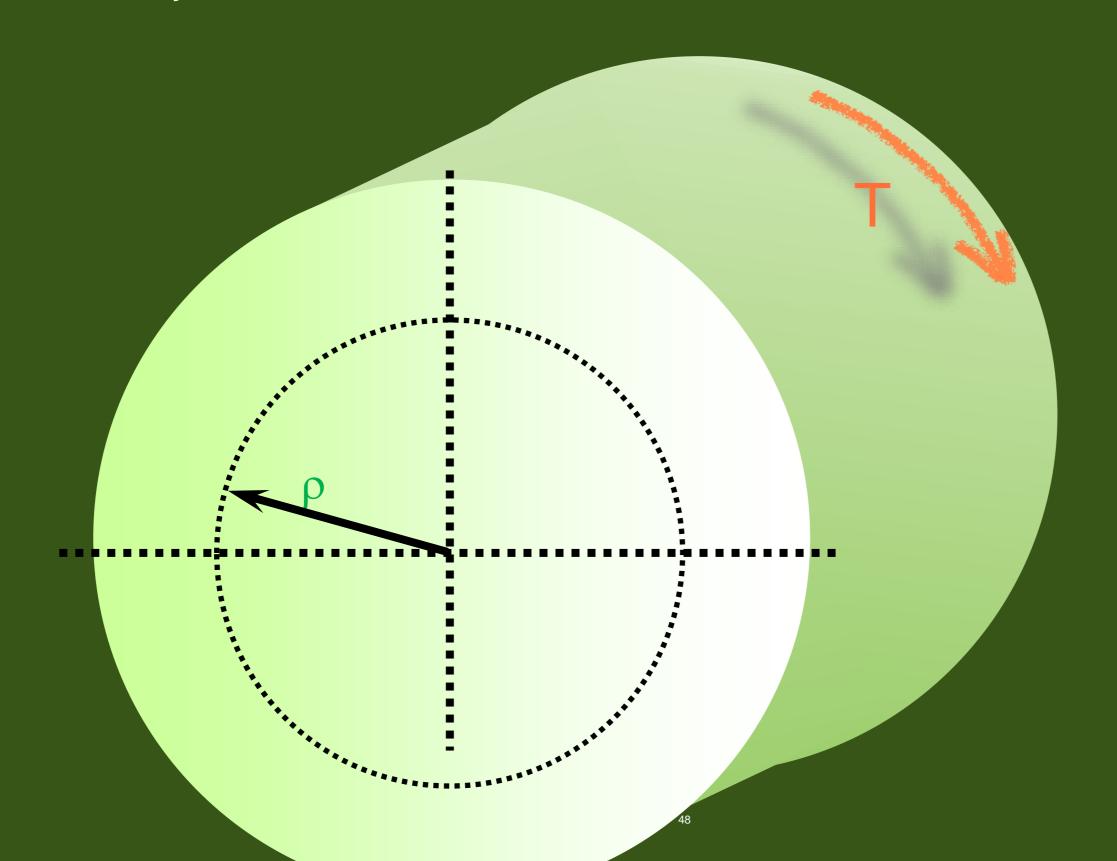
$$\gamma = c (d\phi/dx)$$

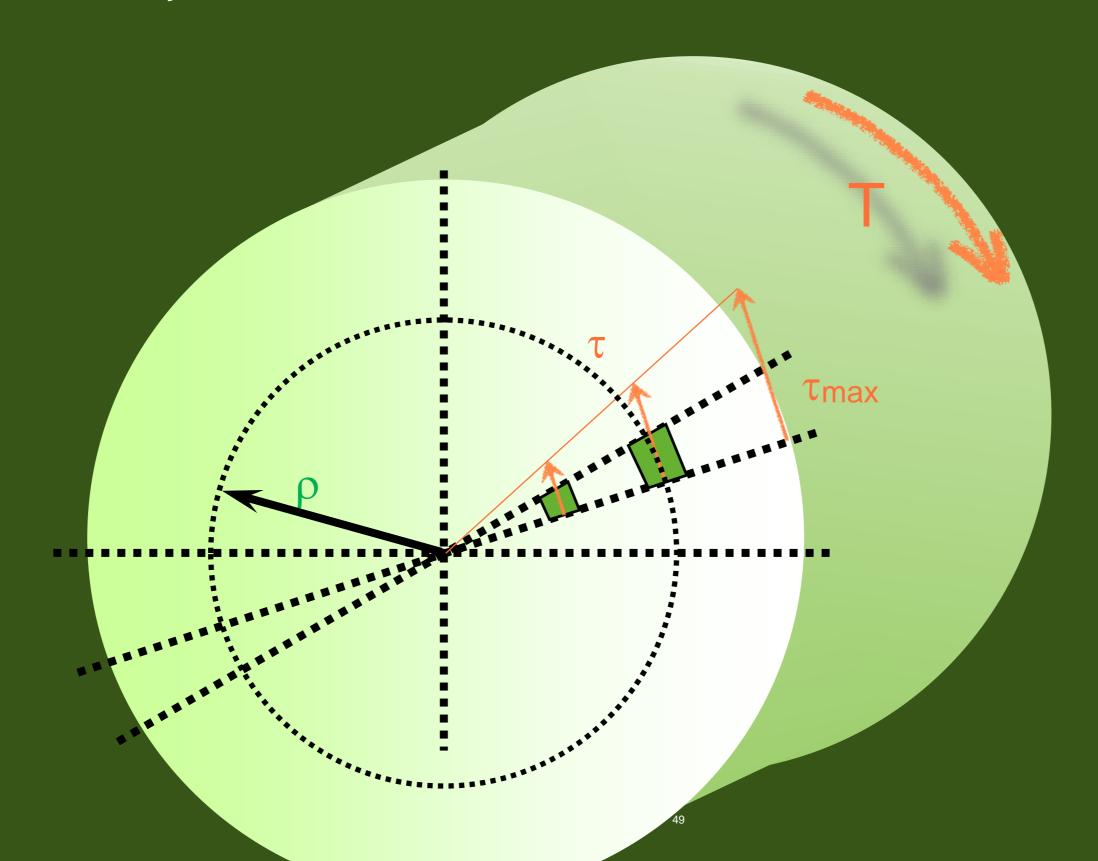
$$\gamma = c (d\phi/dx)$$

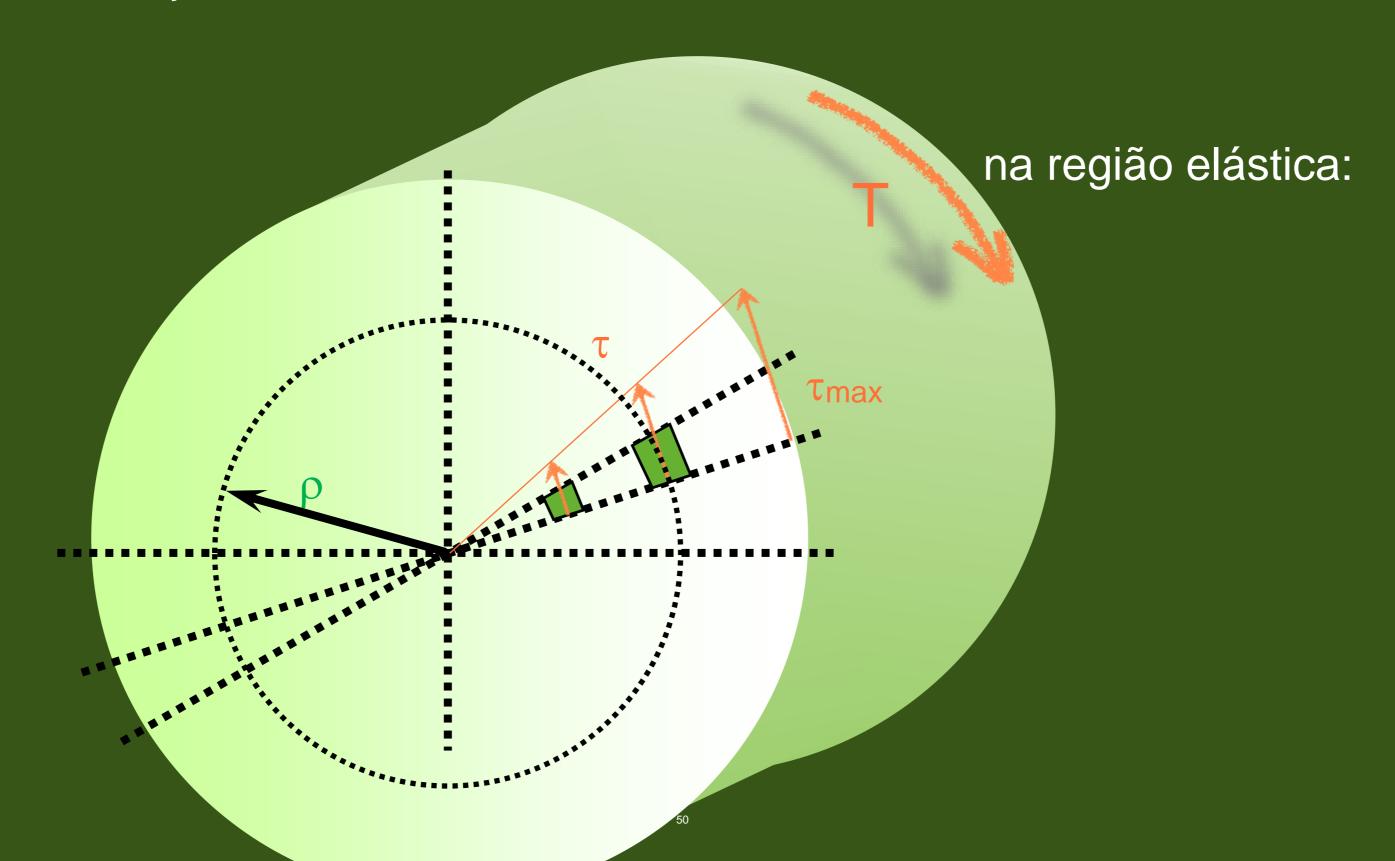
$$\gamma = \rho (c)$$

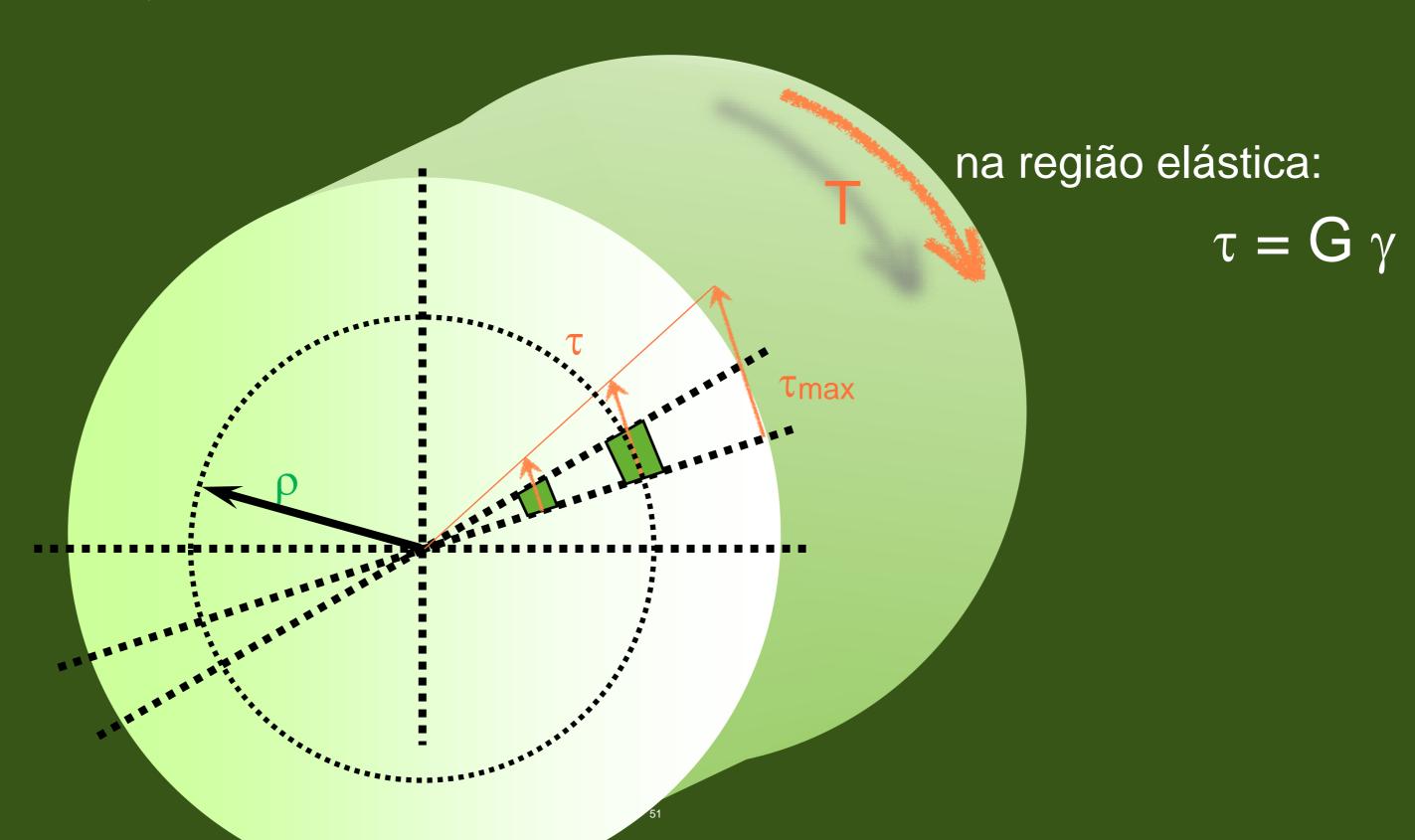
$$\gamma = \rho (d\phi/dx)$$

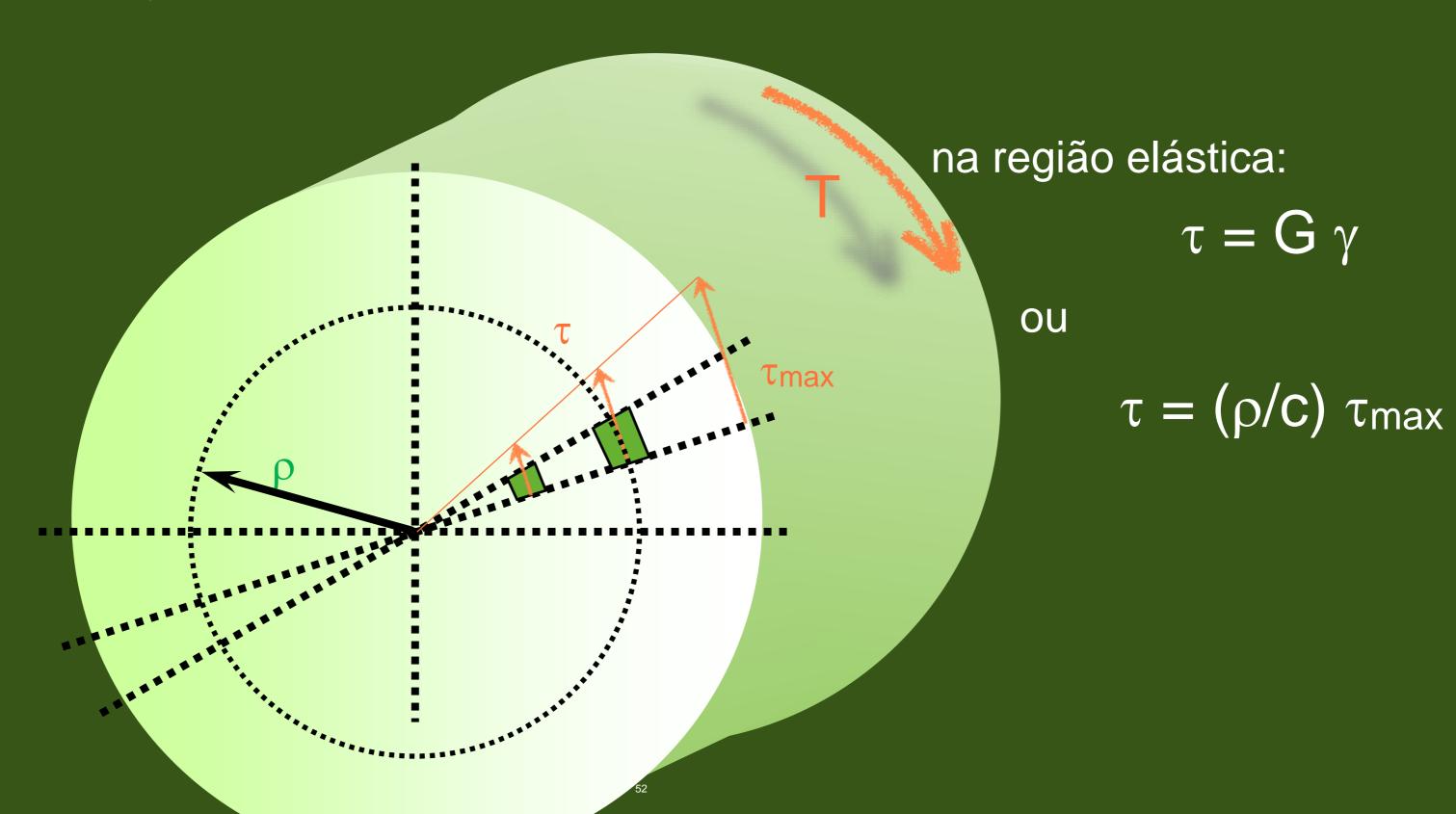


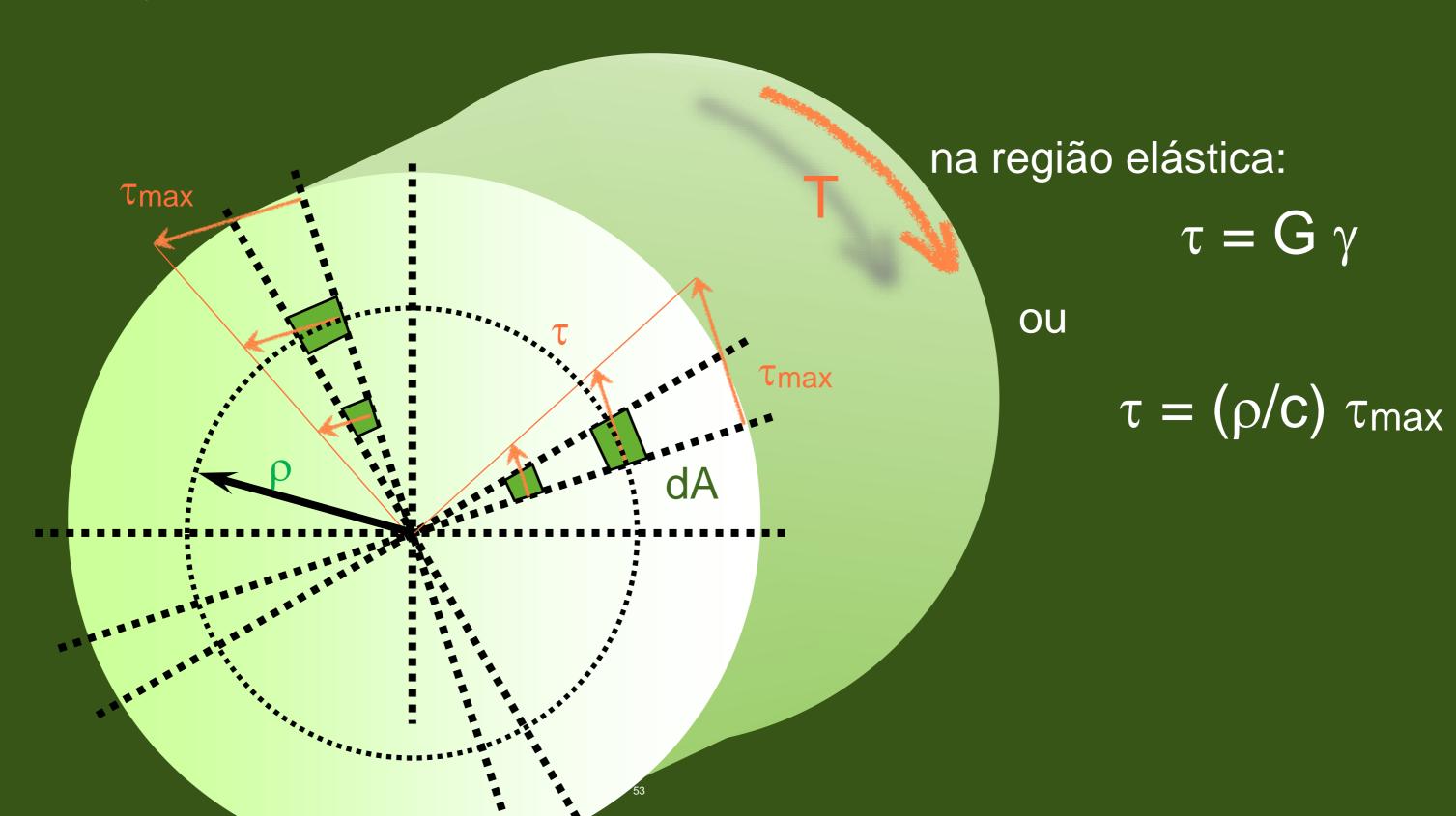












Deformação de eixos de seção circular

O torque é dado por

Deformação de eixos de seção circular

O torque é dado por

$$dT = \rho \tau dA.$$

Deformação de eixos de seção circular

O torque é dado por

$$dT = \rho \tau dA.$$

Logo,

$$T = \int_{A} \rho \tau dA$$

Deformação de eixos de seção circular

O torque é dado por

$$dT = \rho \tau dA$$
.

Logo,

$$T = \int_{A} \rho \tau dA = \int_{A} \rho (\rho/c) \tau_{max} dA$$

Deformação de eixos de seção circular

O torque é dado por

$$dT = \rho \tau dA$$
.

Logo,

$$T = \int_{A} \rho \tau dA = \int_{A} \rho (\rho/c) \tau_{max} dA = (\tau_{max}/c) \int_{A} \rho^{2} dA.$$

Deformação de eixos de seção circular

Mas

$$J = \int_{A} \rho^2 dA.$$

Deformação de eixos de seção circular

Mas

$$J = \int_{A} \rho^2 dA.$$

Momento de inércia polar da seção

Deformação de eixos de seção circular

Mas

$$J = \int_{A} \rho^2 dA.$$

Assim,

$$T = (\tau_{max} / c) J$$

Momento de inércia polar da seção

Deformação de eixos de seção circular

Mas

$$J = \int_{A} \rho^2 dA.$$

Momento de inércia polar da seção

Assim,

$$T = (\tau_{max} / c) J \quad \therefore \quad \tau_{max} = (T c / J)$$

Deformação de eixos de seção circular

Mas

$$J = \int_{A} \rho^2 dA.$$

Momento de inércia polar da seção

Assim,

$$T = (\tau_{\text{max}} / c) J \quad \therefore \quad \tau_{\text{max}} = (T c / J)$$

Deformação de eixos de seção circular

Ao longo da circunferência de raio ρ

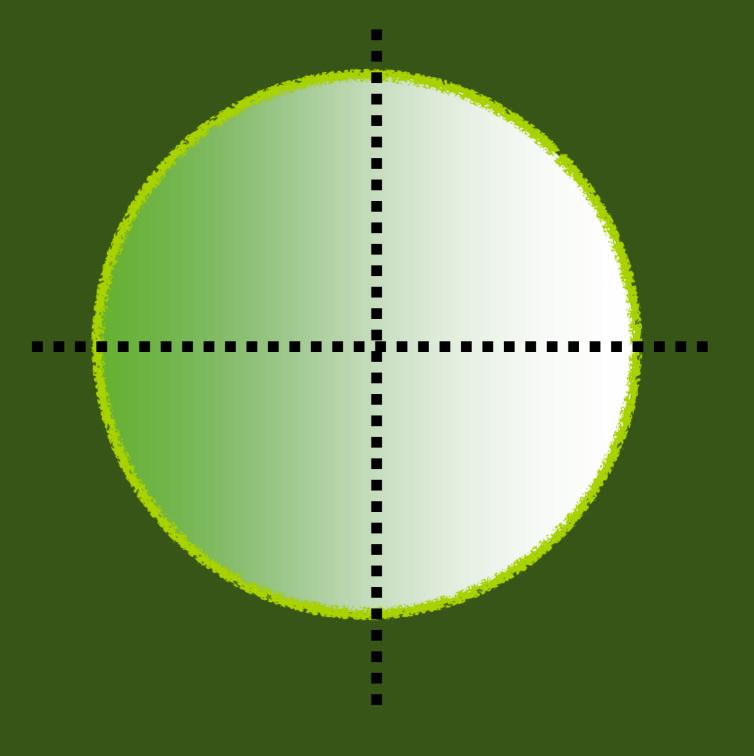
$$\tau_{\text{max}} = (T \rho / J).$$

Deformação de eixos de seção circular

A tensão é proporcional ao raio, com coeficiente angular (T/J). Portanto, na seção, ela cresce do valor zero, para ρ = 0 (eixo), até o valor τ _{max}, para ρ = c.

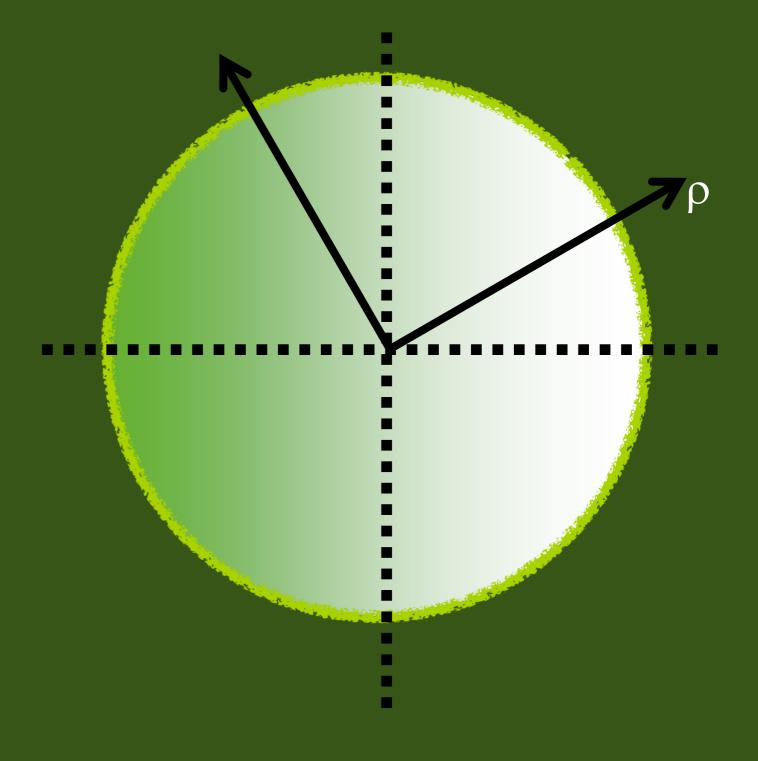
Deformação de eixos de seção circular

A tensão é proporcional ao raio, com coeficiente angular (T/J). Portanto, na seção, ela cresce do valor zero, para ρ = 0 (eixo), até o valor τ max, para ρ = c.



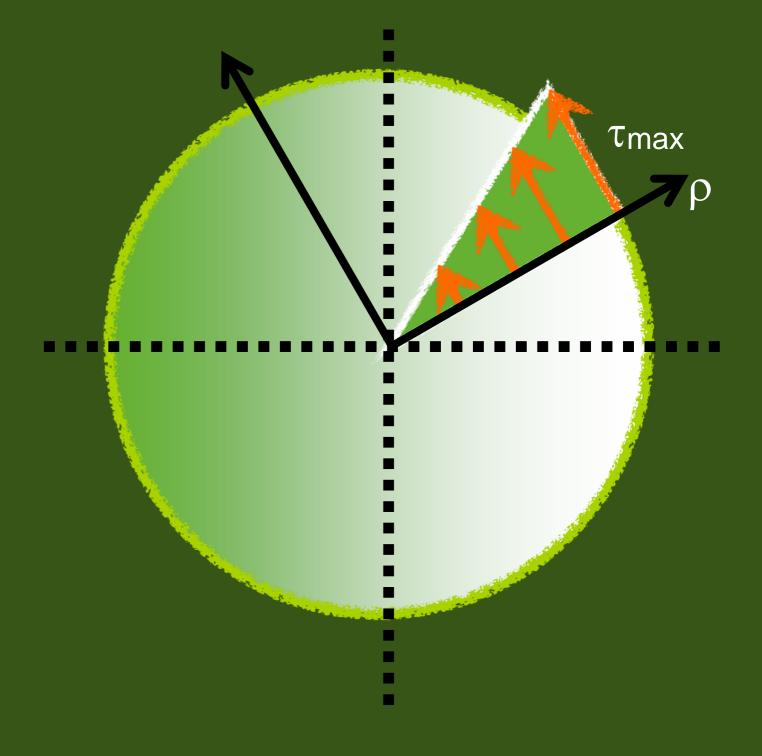
Deformação de eixos de seção circular

A tensão é proporcional ao raio, com coeficiente angular (T/J). Portanto, na seção, ela cresce do valor zero, para ρ = 0 (eixo), até o valor τ max, para ρ = c.



Deformação de eixos de seção circular

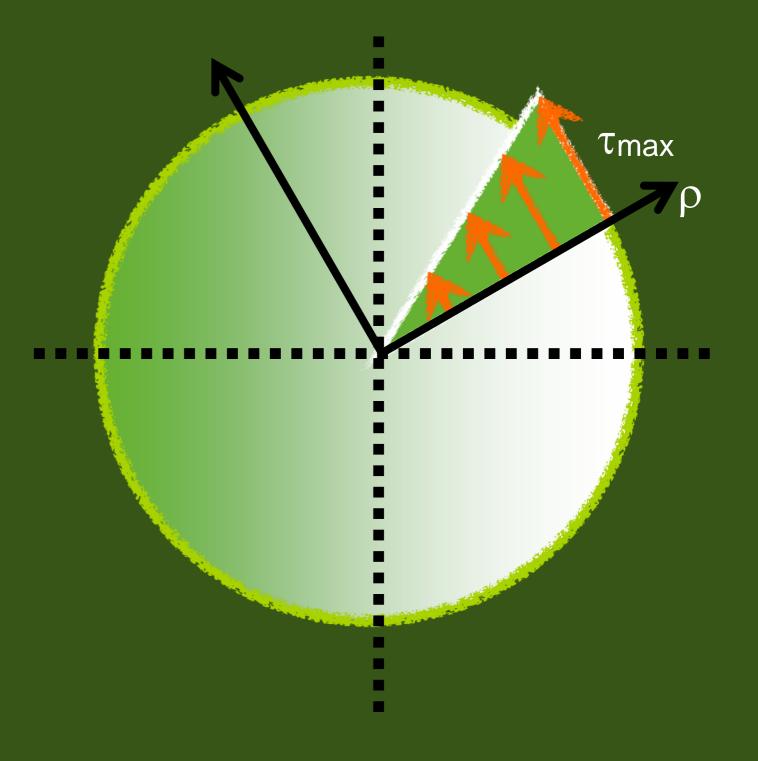
A tensão é proporcional ao raio, com coeficiente angular (T/J). Portanto, na seção, ela cresce do valor zero, para ρ = 0 (eixo), até o valor τ _{max}, para ρ = c.



Deformação de eixos de seção circular

A tensão é proporcional ao raio, com coeficiente angular (T/J). Portanto, na seção, ela cresce do valor zero, para ρ = 0 (eixo), até o valor τ max, para ρ = c.

$$\tau = (T/J) \rho$$
.

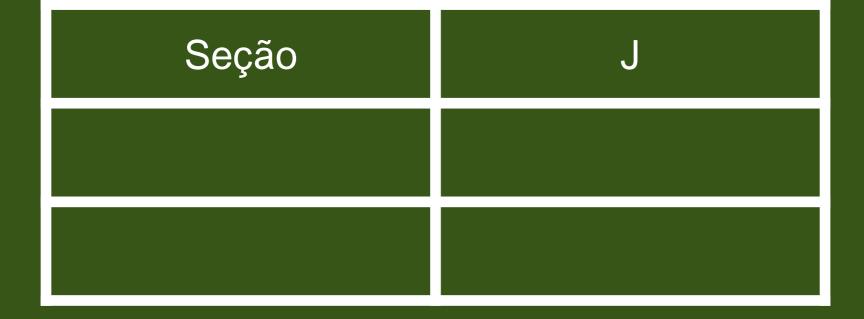


Deformação de eixos de seção circular

Momento de Inércia Polar (J)

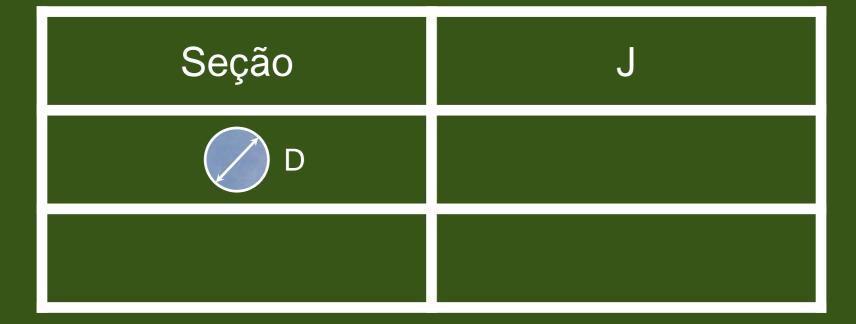
Deformação de eixos de seção circular

Momento de Inércia Polar (J)



Deformação de eixos de seção circular

Momento de Inércia Polar (J)



Deformação de eixos de seção circular

Seção	J
D	π D ⁴ /32

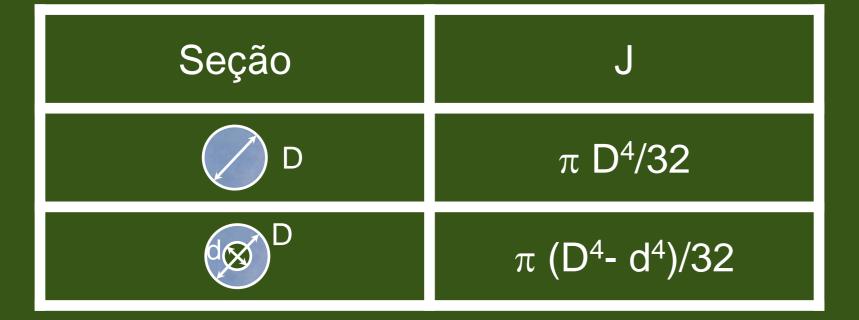
Deformação de eixos de seção circular

Seção	J
D	π D ⁴ /32
d D	

Deformação de eixos de seção circular

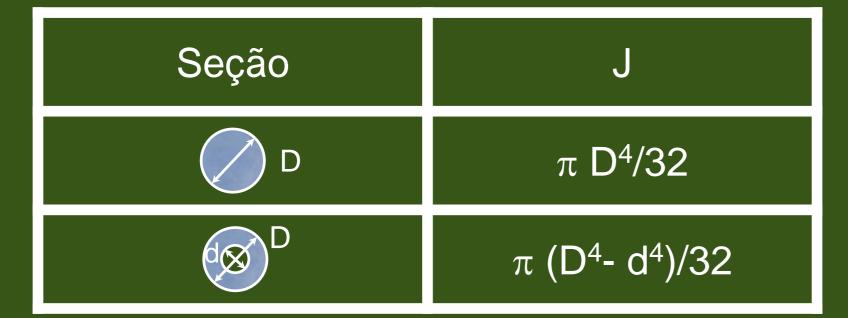
Seção	J
D	π D ⁴ /32
d	$\pi (D^4 - d^4)/32$

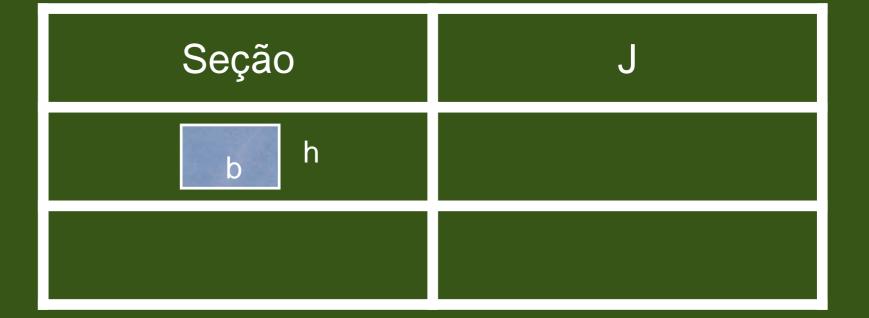
Deformação de eixos de seção circular



Seção	J

Deformação de eixos de seção circular





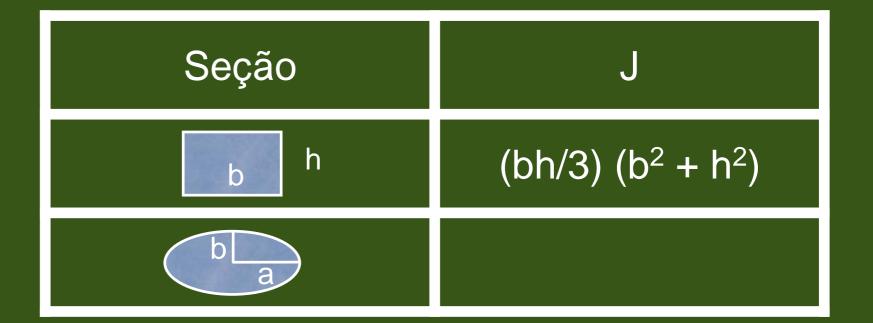
Deformação de eixos de seção circular

Seção	J
D	$\pi D^4/32$
d D	$\pi (D^4 - d^4)/32$



Deformação de eixos de seção circular

Seção	J
D	π D ⁴ /32
D	$\pi (D^4 - d^4)/32$



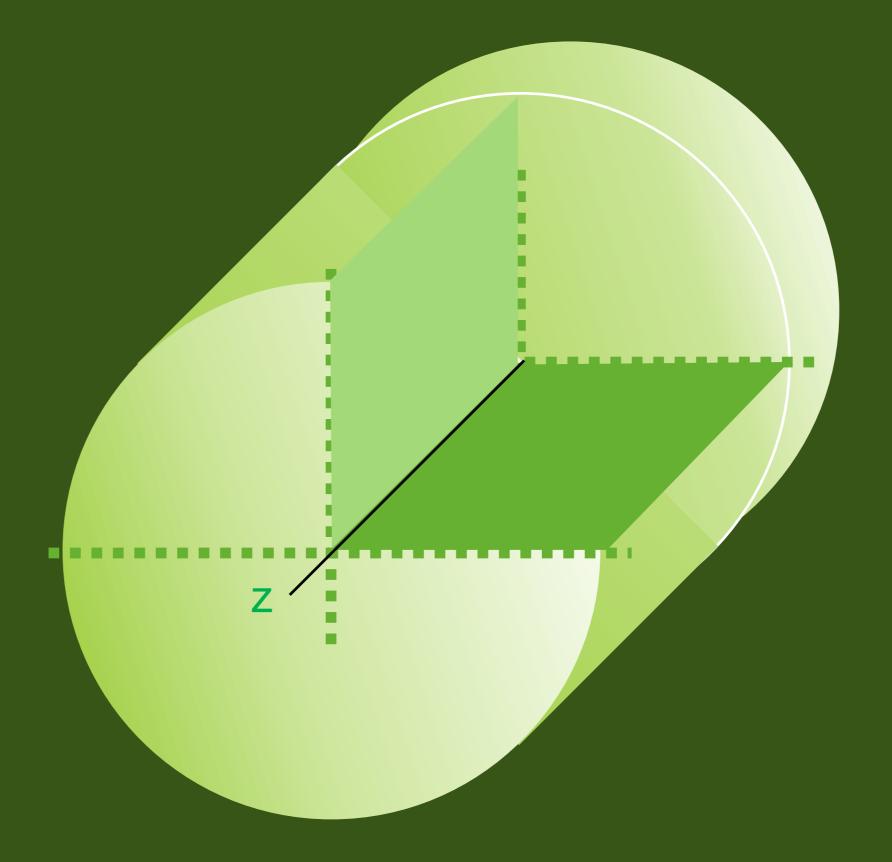
Deformação de eixos de seção circular

Seção	J
D	π D ⁴ /32
D	$\pi (D^4 - d^4)/32$

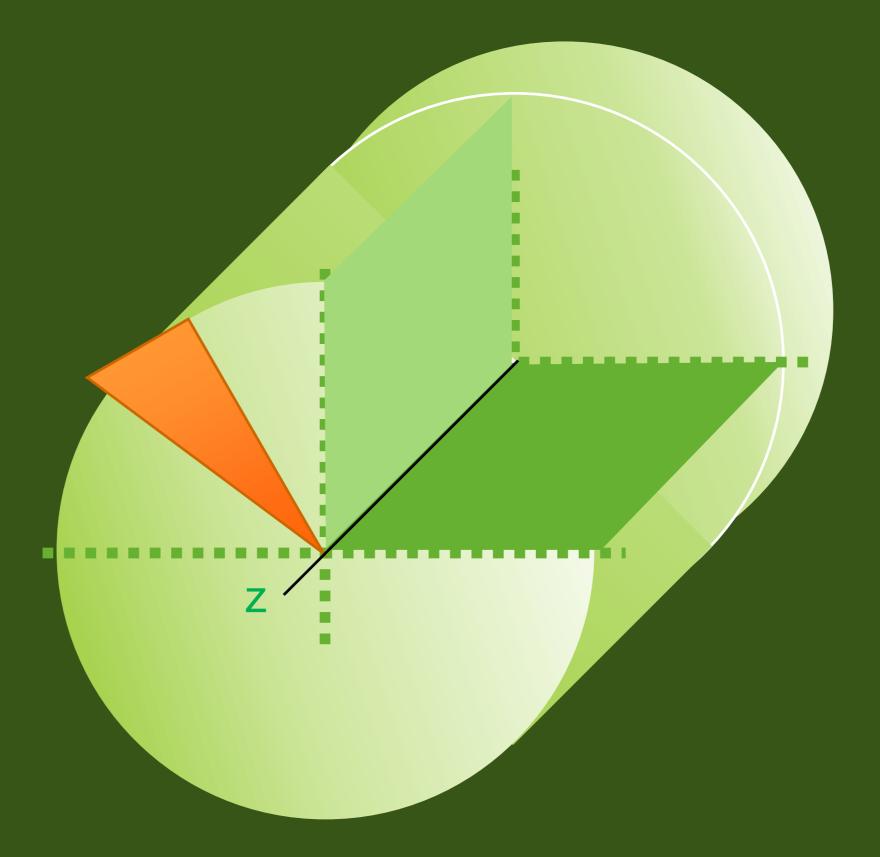


Deformação de eixos de seção circular

Deformação de eixos de seção circular



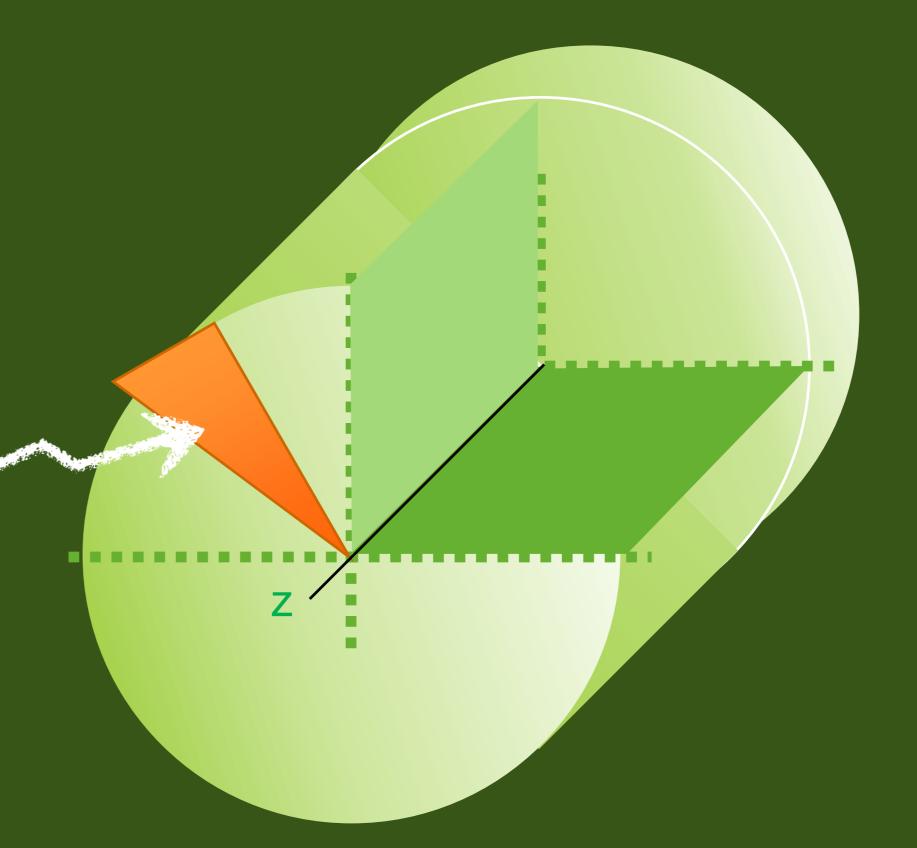
Deformação de eixos de seção circular



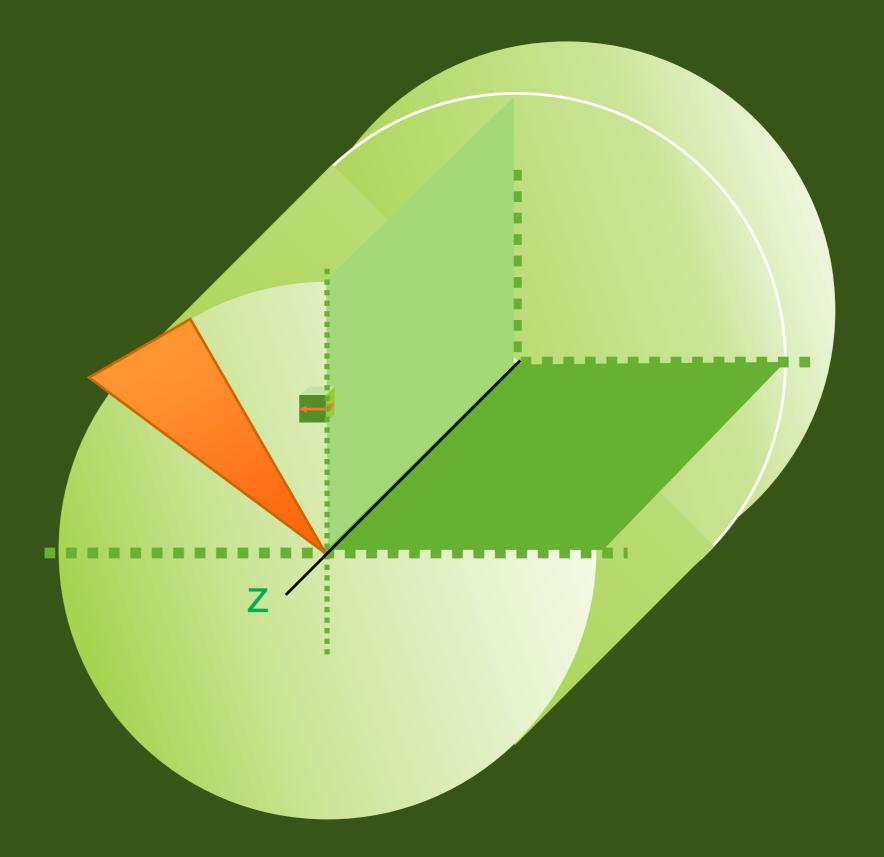
Deformação de eixos de seção circular

Tensão em um ponto do eixo

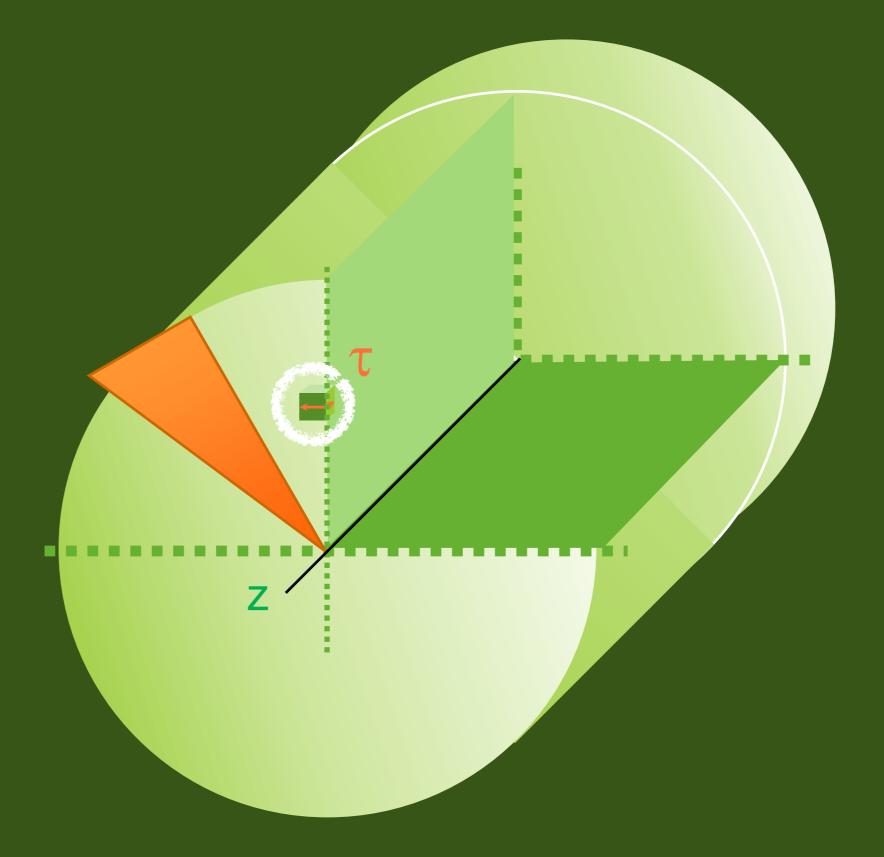
distribuição da tensão de cisalhamento



Deformação de eixos de seção circular

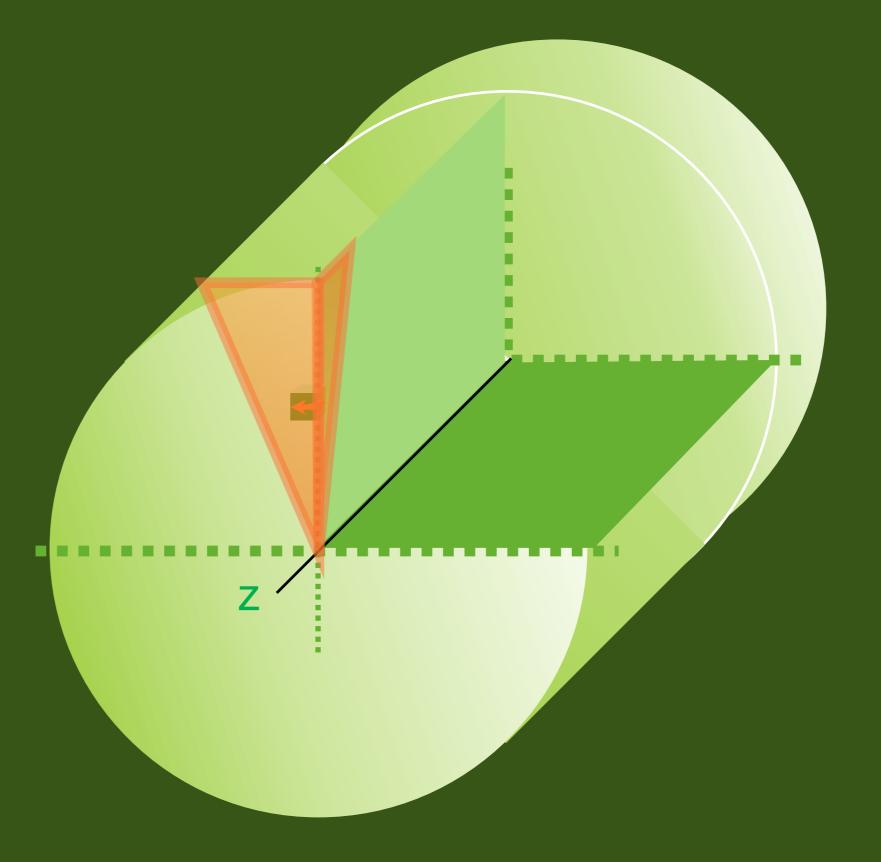


Deformação de eixos de seção circular



Torção Deformação de eixos de seção circular Tensão em um ponto do eixo

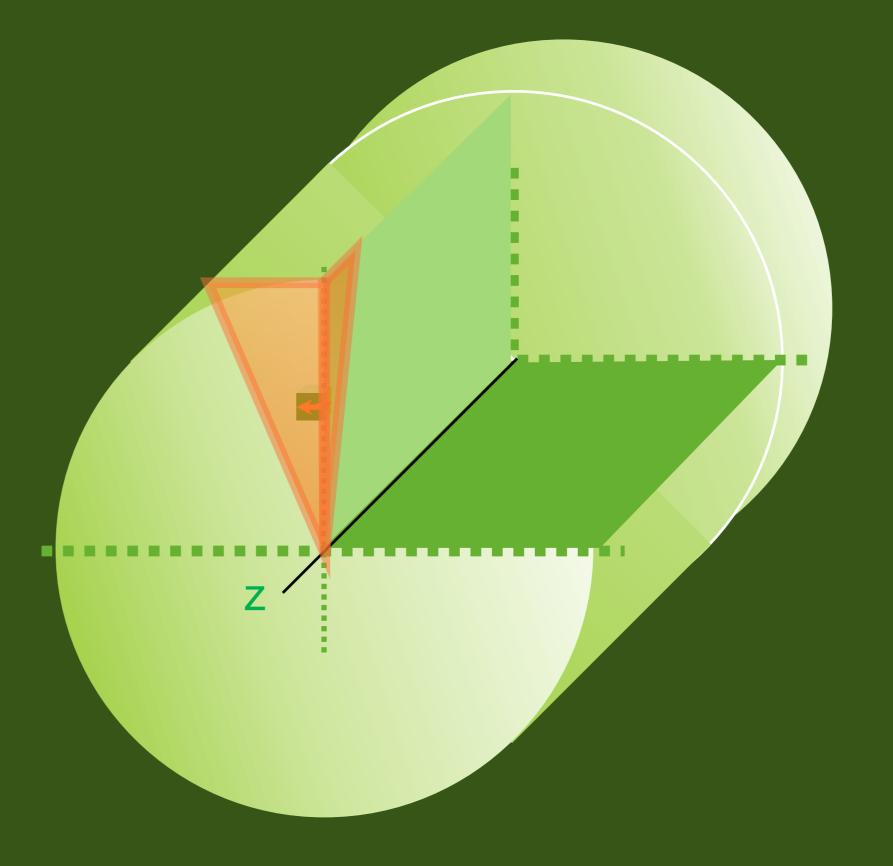
Deformação de eixos de seção circular



Deformação de eixos de seção circular

Tensão em um ponto do eixo

A tensão de cisalhamento atuando na seção da peça induz uma tensão de cisalhamento no plano axial do eixo.



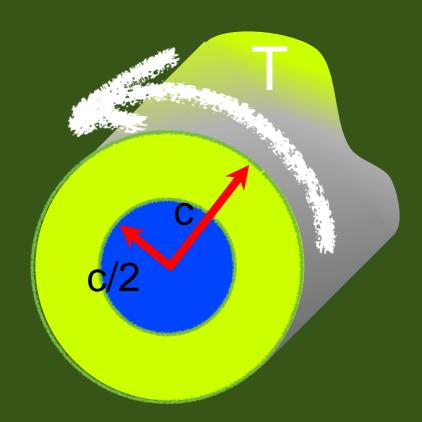
Deformação de eixos de seção circular

Exemplo

Deformação de eixos de seção circular

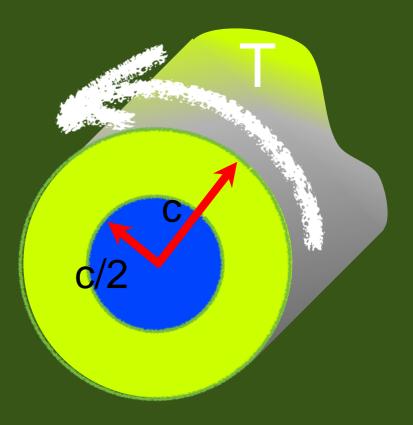
Exemplo

Determinar a fração do torque que é resistida pela região do eixo da figura compreendida entre ρ = c/2 e ρ = c.



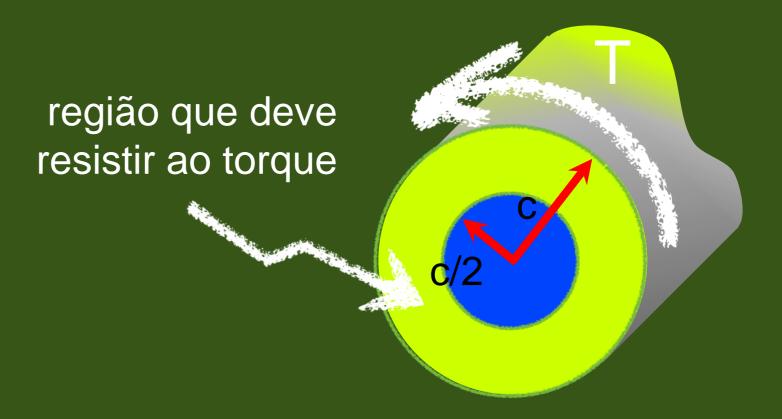
Deformação de eixos de seção circular

Solução



Deformação de eixos de seção circular

Solução

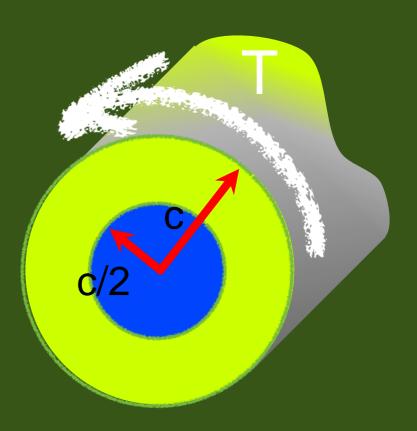


Deformação de eixos de seção circular

Solução

A tensão em qualquer ponto da seção pode ser determinada por

$$\tau = (T/J) \rho$$
.

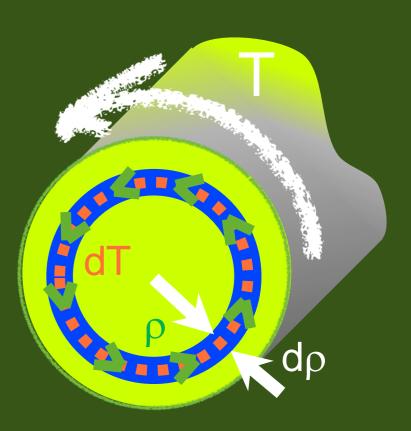


Deformação de eixos de seção circular

Solução

A tensão em qualquer ponto da seção pode ser determinada por

$$\tau = (T/J) \rho$$
.



Deformação de eixos de seção circular

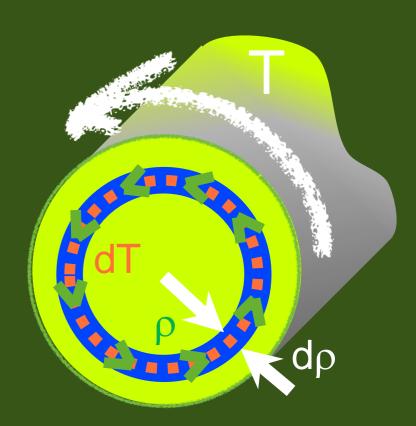
Solução

A tensão em qualquer ponto da seção pode ser determinada por

$$\tau = (T/J) \rho$$
.

Assim, o torque resistente em um anel de largura dρ será

$$dT' = \rho \tau dA = (T/J) \rho$$
.



Deformação de eixos de seção circular

Solução

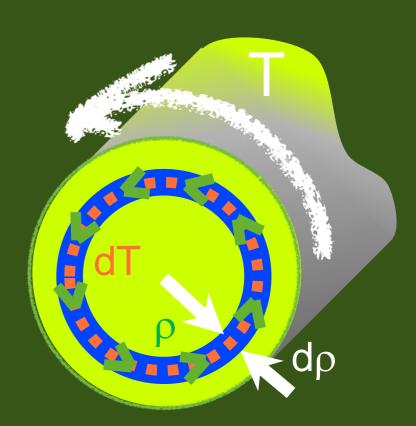
A tensão em qualquer ponto da seção pode ser determinada por

$$\tau = (T/J) \rho$$
.

Assim, o torque resistente em um anel de largura dρ será

$$dT' = \rho \tau dA = (T/J) \rho$$
.

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

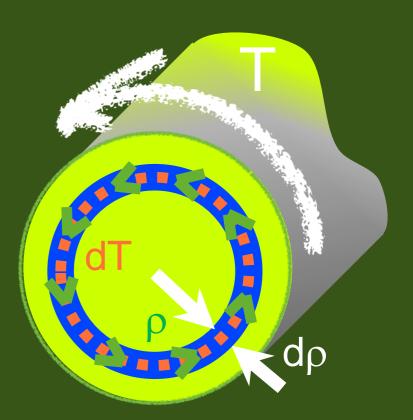


Deformação de eixos de seção circular

Solução

O torque entre c/2 e c pode ser encontrado agora como

$$T' = \int_{c/2}^{c} \rho^3 2\pi (\tau_{\text{max}}/c) d\rho$$



Deformação de eixos de seção circular

Solução

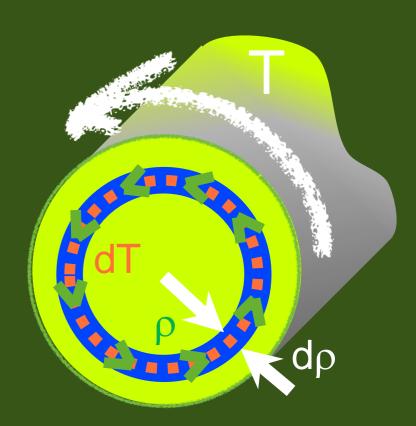
O torque entre c/2 e c pode ser encontrado agora como

$$T' = \int_{c/2}^{c} \rho^3 2\pi (\tau_{\text{max}}/c) d\rho$$

OU

T' =
$$2\pi (\tau_{\text{max}}/c) \int_{c/2}^{c} \rho^{3} d\rho) =$$

= $(15\pi/32) (\tau_{\text{max}} c^{3})$

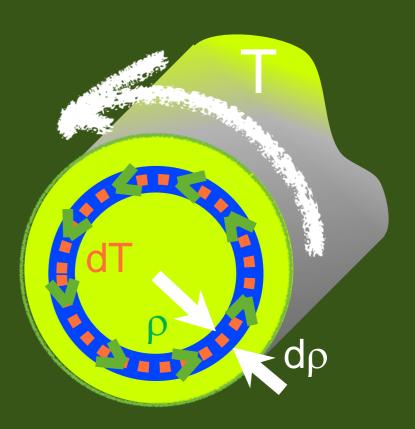


Deformação de eixos de seção circular

Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

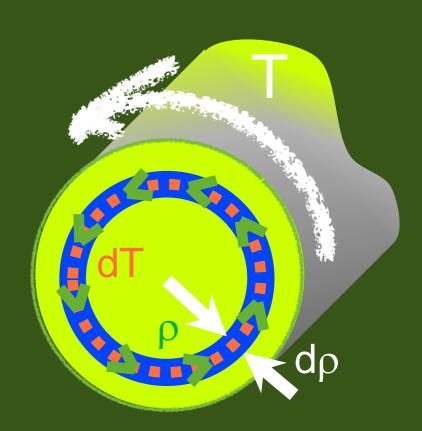


Deformação de eixos de seção circular

Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$



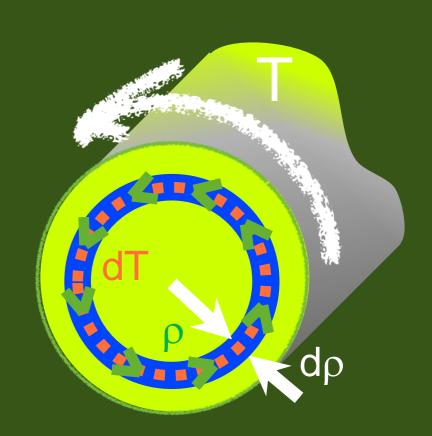
Deformação de eixos de seção circular

Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

T' =
$$(15/32) \pi \times [2 T/(\pi c^3)] \times c^3$$



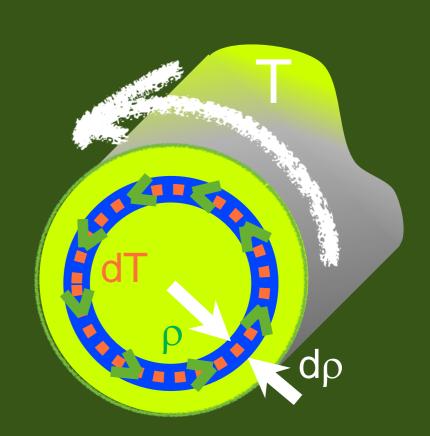
Deformação de eixos de seção circular

Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

$$T' = (15/32) \times x [2 T/(x c^3)] \times c^3$$



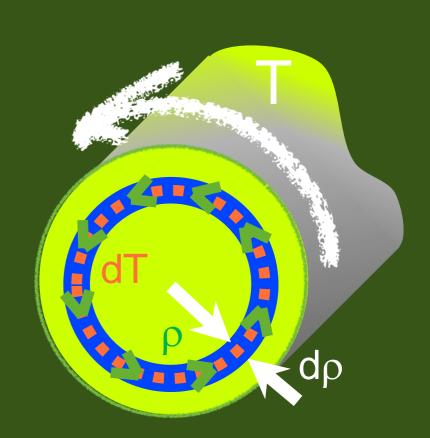
Deformação de eixos de seção circular

Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

$$T' = (15/32) \times x [2 T/(x c^3)] \times c^3$$



Deformação de eixos de seção circular

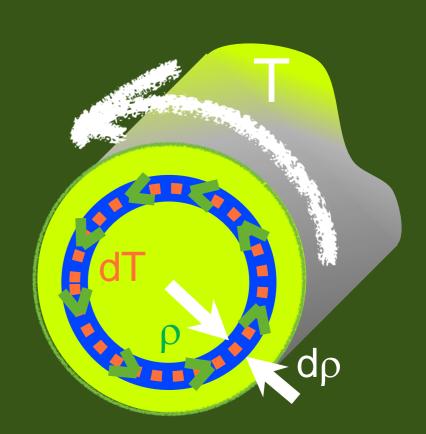
Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

$$T' = (15/32) \pi x [2 T/(\pi c^3)] x c^3$$

$$T' = (15/16) T$$



Deformação de eixos de seção circular

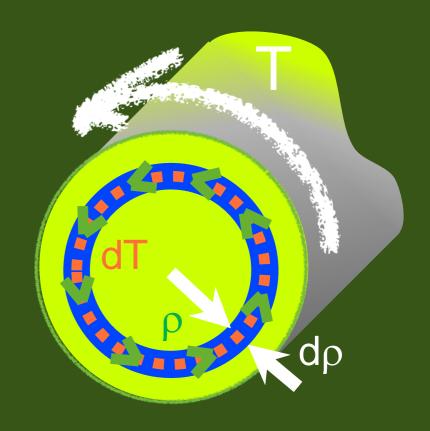
Solução

Porém,

$$\tau_{\text{max}} = T/J c = T c / [(\pi/2) c^4] = 2 T/(\pi c^3)$$

Substituindo esta expressão em T', tem-se

$$T' = (15/32) \times x [2 T/(x c^3)] \times c^3$$



$$T' = (15/16) T$$

 \cong 94% do torque é resistido pela região mais externa do eixo (c/2 $\geq \rho \geq$ c).

Potência trasmitida por um eixo

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

$$P = W / (t - t_0)$$

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

$$P = W / (t - t_o) = F . (s - s_o) / (t - t_o)$$

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

$$P = W / (t - t_o) = F . (s - s_o) / (t - t_o) = T (\theta - \theta_o) / (t - t_o)$$

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

$$P = W / (t - t_o) = F . (s - s_o) / (t - t_o) = T (\theta - \theta_o) / (t - t_o)$$

$$P = T (\Delta \theta / \Delta t)$$

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Def.: Trabalho realizado em um determinado intervalo.

$$P = W / (t - t_o) = F . (s - s_o) / (t - t_o) = T (\theta - \theta_o) / (t - t_o)$$

$$P = T (\Delta \theta / \Delta t)$$

No limite, quando $\Delta t \rightarrow 0$,

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Def.: Trabalho realizado em um determinado intervalo.

$$P = W / (t - t_0) = F \cdot (s - s_0) / (t - t_0) = T (\theta - \theta_0) / (t - t_0)$$

$$P = T (\Delta \theta / \Delta t)$$

No limite, quando $\Delta t \rightarrow 0$, $P = T (d\theta/dt)$.

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Def.: Trabalho realizado em um determinado intervalo.

$$P = W / (t - t_0) = F \cdot (s - s_0) / (t - t_0) = T (\theta - \theta_0) / (t - t_0)$$

$$P = T (\Delta \theta / \Delta t)$$

No limite, quando $\Delta t \rightarrow 0$,

$$P = T (d\theta/dt)$$
.

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P) Porém, $(d\theta/dt) = \omega$ (velocidade angular) e

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P) $\text{Porém, } (d\theta/dt) = \omega \text{ (velocidade angular) e}$ $P = T \omega$

```
Potência (P)  \text{Porém, } (d\theta/dt) = \omega \text{ (velocidade angular) e}    P = T \omega \quad [1 \text{ Watt } = 1 \text{ N . m/s}]
```

```
Potência (P)

Porém, (d\theta/dt) = \omega (velocidade angular) e

P = T \omega \qquad [1 \text{ Watt} = 1 \text{ N . m/s}] \qquad [1 \text{ HP} = 550 \text{ ft lb/s}]
[1 \text{ CV} = 735,5 \text{ W}] \qquad [1 \text{ HP} = 1,014 \text{ CV}]
```

Potência trasmitida por um eixo

```
Potência (P)
```

Porém, $(d\theta/dt) = \omega$ (velocidade angular) e

$$P = T \omega$$
 [1 Watt = 1 N . m/s] [1 HP = 550 ft lb/s]
[1 CV = 735,5 W] [1 HP = 1,014 CV]

Ainda, se a frequência de rotação do eixo é representada por f, então $\omega = 2 \pi f$ e

Potência trasmitida por um eixo

Potência (P)

Ainda, se a frequência de rotação do eixo é representada por f, então $\omega = 2 \pi f$ e

$$P = T \omega = T \cdot 2\pi \cdot f$$

Potência trasmitida por um eixo

Exemplo

Potência trasmitida por um eixo

Exemplo

Um eixo tubular de diâmetro interno 30 mm e diâmetro externo 42 mm deve transmitir 90 kW de potência. Determinar a frequência de rotação do eixo para que a tensão máxima não ultrapasse 50 MPa.

Potência trasmitida por um eixo

Solução

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O torque máximo que o eixo pode suportar é dado por

$$T = (\tau_{max} / c) J$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O torque máximo que o eixo pode suportar é dado por

$$T = (\tau_{max} / c) J = [50 \times 10^6 / (42 \times 10^{-3})] . J$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O torque máximo que o eixo pode suportar é dado por

$$T = (\tau_{max} / c) J = [50 \times 10^6 / (42 \times 10^{-3})] . J$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

Sabendo que a potência é dada por $P = 2 \pi f T$, tem-se

Potência trasmitida por um eixo

Solução

Sabendo que a potência é dada por P = 2π f T, tem-se

$$P = 2 \pi . f . (\tau_{max} / c) J = 2 \pi . f . [50 x 10^6 / (42 x 10^{-3})] . J = 90 x 10^3.$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

Sabendo que a potência é dada por P = 2π f T, tem-se

$$P = 2 \pi . f . (\tau_{max} / c) J = 2 \pi . f . [50 x 10^6 / (42 x 10^{-3})] . J = 90 x 10^3.$$

Portanto, $f = [P.c/(2\pi \tau_{max})].J$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O momento de inércia polar da seção anular é

$$J = \pi/2 [(D/2)^4 - (d/2)^4] = \pi/2 [(21 \times 10^{-3})^4 - (15 \times 10^{-3})^4]$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O momento de inércia polar da seção anular é

$$J = \pi/2 [(D/2)^4 - (d/2)^4] = \pi/2 [(21 \times 10^{-3})^4 - (15 \times 10^{-3})^4]$$

$$J = 71,93 \times 10^{-9} \pi m^4$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O momento de inércia polar da seção anular é

$$J = \pi/2 [(D/2)^4 - (d/2)^4] = \pi/2 [(21 \times 10^{-3})^4 - (15 \times 10^{-3})^4]$$

$$J = 71,93 \times 10^{-9} \pi m^4$$

A frequência é calculada, então, por

$$f = [P.c/(2\pi \tau_{max})].J$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O momento de inércia polar da seção anular é

$$J = \pi/2 [(D/2)^4 - (d/2)^4] = \pi/2 [(21 \times 10^{-3})^4 - (15 \times 10^{-3})^4]$$

$$J = 71,93 \times 10^{-9} \pi m^4$$

A frequência é calculada, então, por

$$f = [P.c/(2\pi\tau_{max})].J = [90 \times 10^{3}.42 \times 10^{-3}/(2\pi.50 \times 10^{6})].71,93 \times 10^{-9}\pi$$

Potência trasmitida por um eixo

Solução

O momento de inércia polar da seção anular é

$$J = \pi/2 [(D/2)^4 - (d/2)^4] = \pi/2 [(21 \times 10^{-3})^4 - (15 \times 10^{-3})^4]$$

$$J = 71,93 \times 10^{-9} \pi m^4$$

A frequência é calculada, então, por

$$f = [P.c/(2\pi\tau_{max})].J = [90 \times 10^{3}.42 \times 10^{-3}/(2\pi.50 \times 10^{6})].71,93 \times 10^{-9}\pi$$

$$f = 26,6 Hz$$

Mecânica dos Sólidos

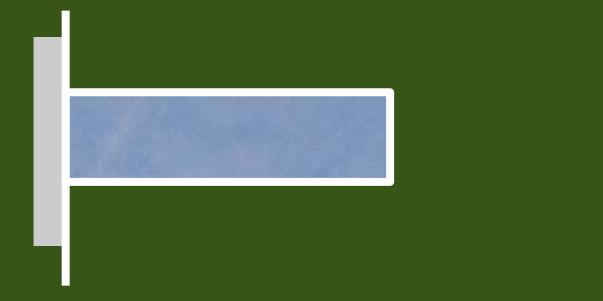
Torção Ângulo de torção

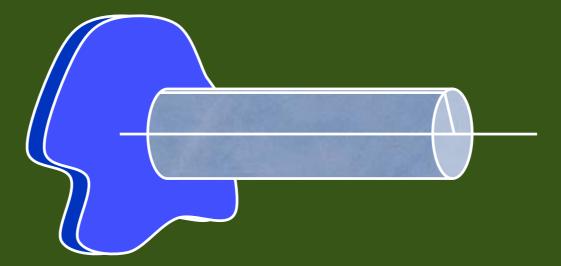
Ângulo de torção

O ângulo de torção corresponde, na torção, ao deslocamento encontrado no esforço axial.

Ângulo de torção

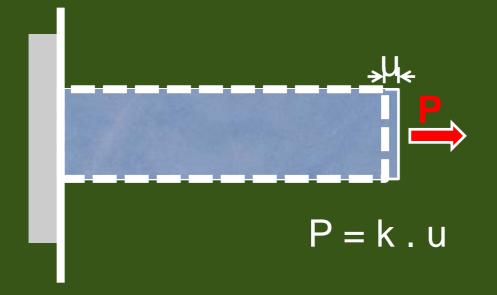
O ângulo de torção corresponde, na torção, ao deslocamento encontrado no esforço axial.

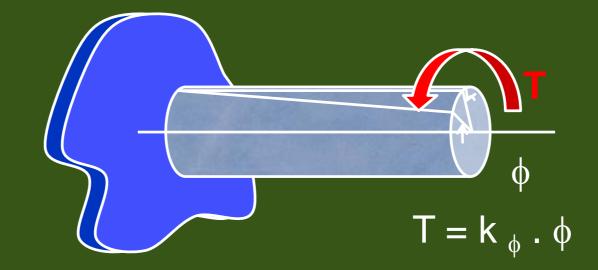




Ângulo de torção

O ângulo de torção corresponde, na torção, ao deslocamento encontrado no esforço axial.





Mecânica dos Sólidos

Torção

Ângulo de torção

O ângulo de torção corresponde, na torção, ao deslocamento encontrado no esforço axial. Apresentado anteriormente como $\phi(x)$.

Mecânica dos Sólidos

Torção

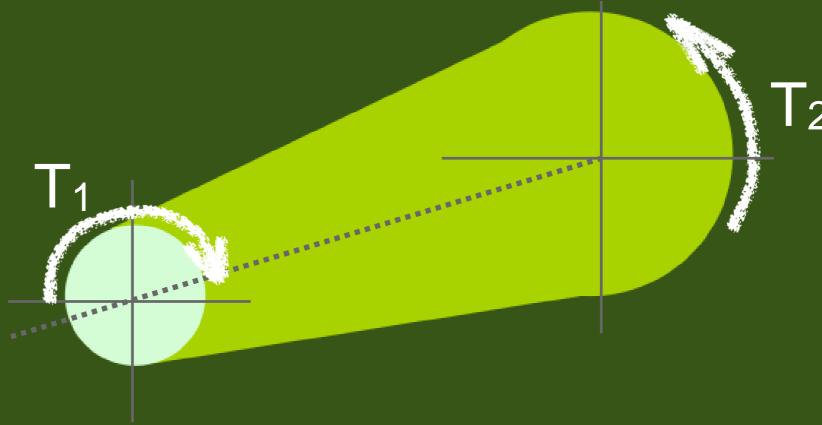
Ângulo de torção

O ângulo de torção corresponde, na torção, ao deslocamento encontrado no esforço axial. Apresentado anteriormente como $\phi(x)$.

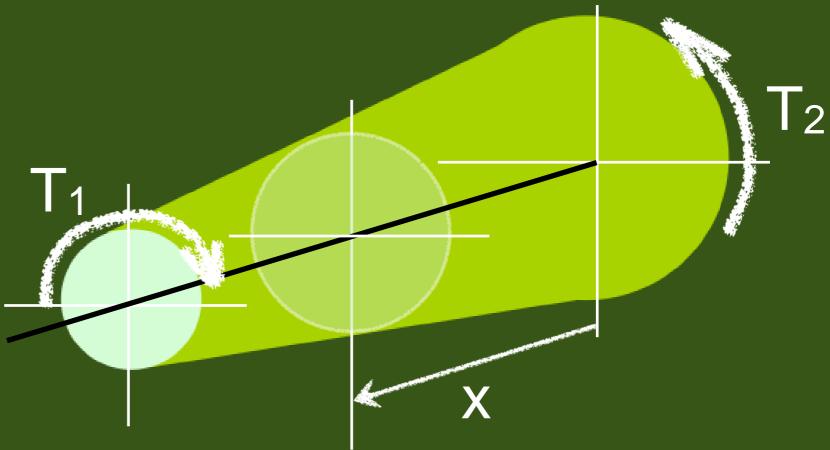
Representa a variação da rotação de uma seção em relação a outra.

Ângulo de torção

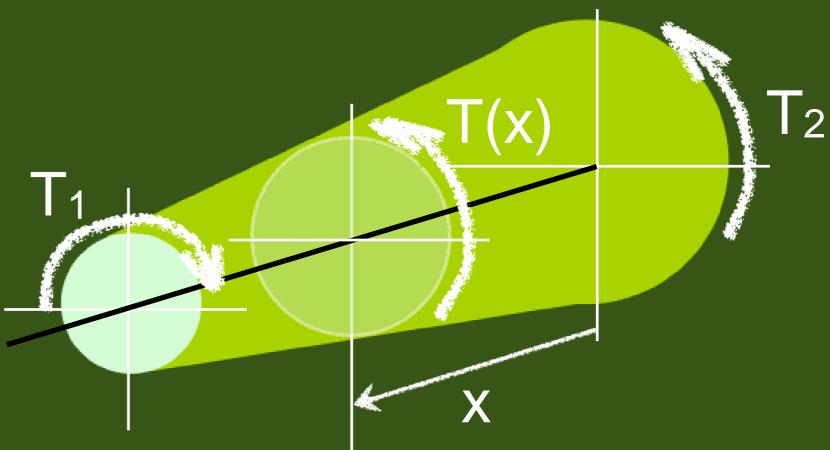
Ângulo de torção



Ângulo de torção



Ângulo de torção

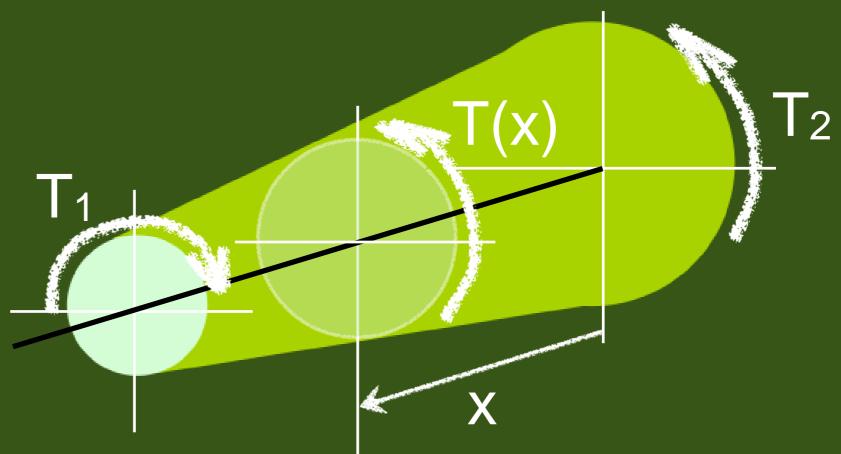


Ângulo de torção

Admitindo uma barra sob torção com seção circular A(x), submetida a um torque variável T(x).

O ângulo de torção entre duas seções consecutivas distantes dx entre si é

$$d\phi = \gamma/\rho dx$$



Ângulo de torção

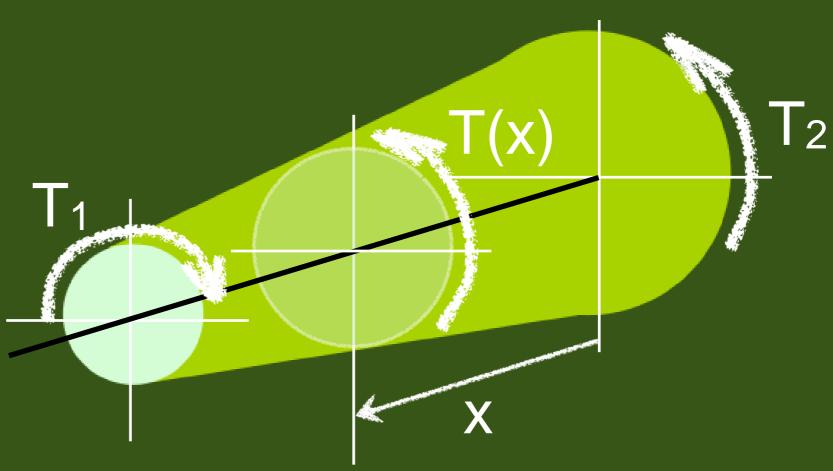
Admitindo uma barra sob torção com seção circular A(x), submetida a um torque variável T(x).

O ângulo de torção entre duas seções consecutivas distantes dx entre si é

$$d\phi = \gamma/\rho dx$$

Admitindo que a barra está no regime elástico (Lei de Hooke), a deformação angular específica γ é

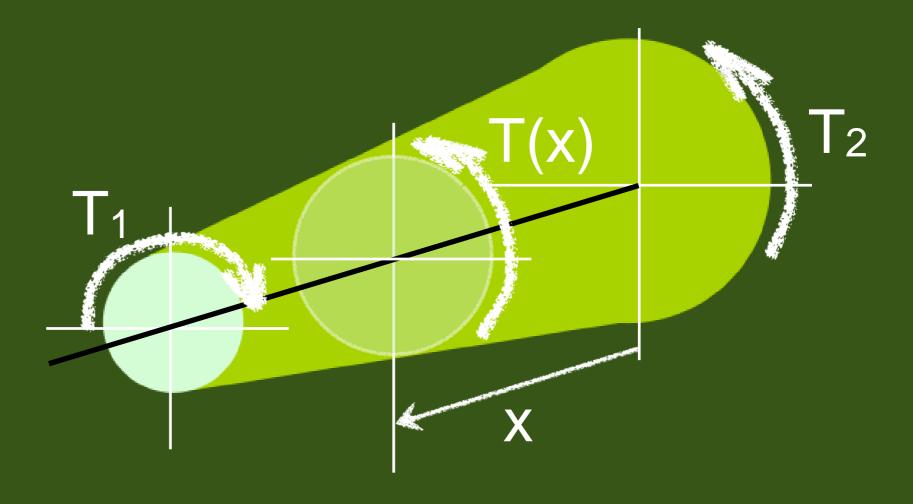
$$\gamma = \tau(x)/G.$$



Ângulo de torção

Mas, τ(x) foi obtida como

$$\tau(x) = T(x) \rho / J(x).$$



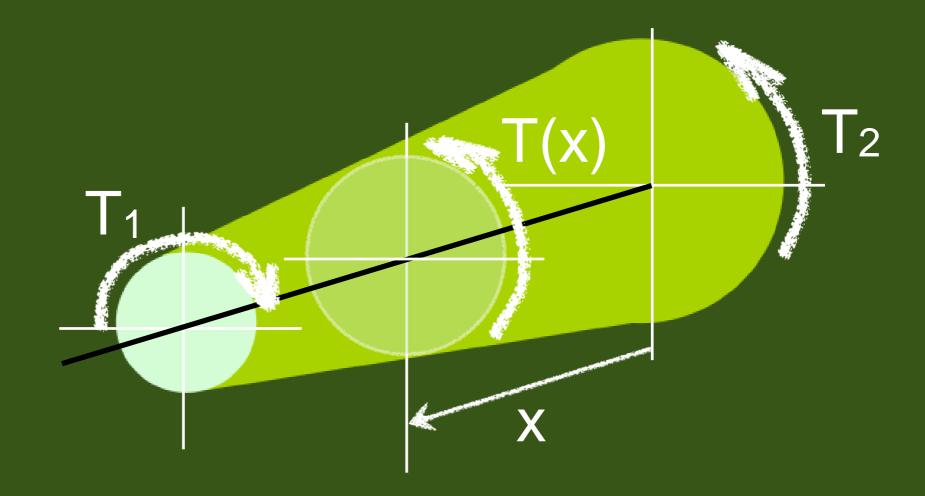
Ângulo de torção

Mas, τ(x) foi obtida como

$$\tau(x) = T(x) \rho / J(x).$$

Logo, o ângulo de torção é

$$d\phi = T(x) / [G J(x)] dx$$
.



Ângulo de torção

Mas, T(x) foi obtida como

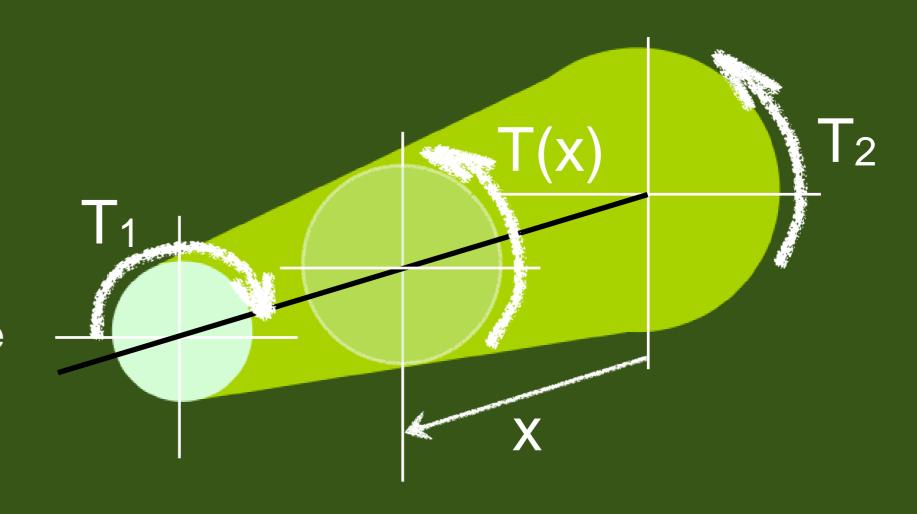
$$\tau(x) = T(x) \rho / J(x).$$

Logo, o ângulo de torção é

$$d\phi = T(x) / [G J(x)] dx$$
.

O ângulo de rotação entre as seções 1 e 2 pode ser determinado fazendo-se

$$\phi(x) = \int d\phi ,$$



Ângulo de torção

Mas, τ(x) foi obtida como

$$\tau(x) = T(x) \rho / J(x).$$

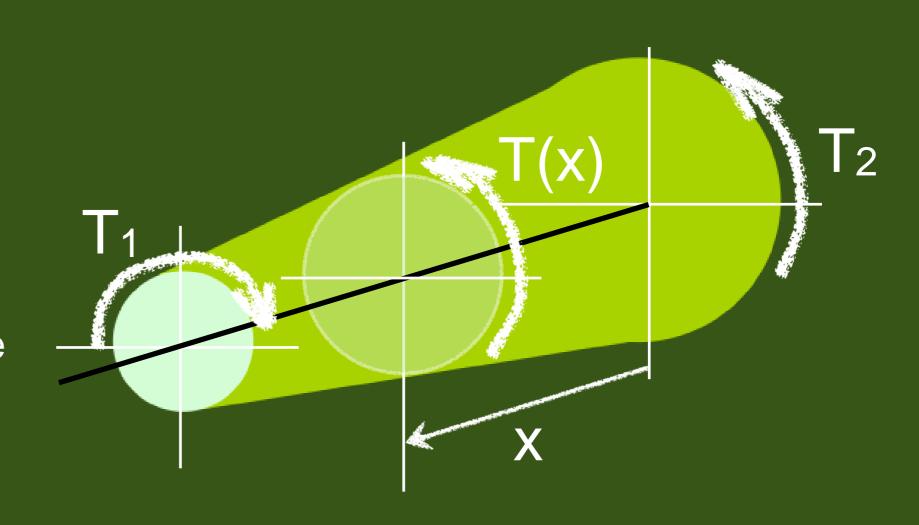
Logo, o ângulo de torção é

$$d\phi = T(x) / [G J(x)] dx$$
.

O ângulo de rotação entre as seções 1 e 2 pode ser determinado fazendo-se

$$\phi(x) = \int_0^L d\phi ,$$

$$\phi(x) = \int_0^L T(x) / [G J(x)] dx$$



Ângulo de torção

Mas, T(x) foi obtida como

$$\tau(x) = T(x) \rho / J(x).$$

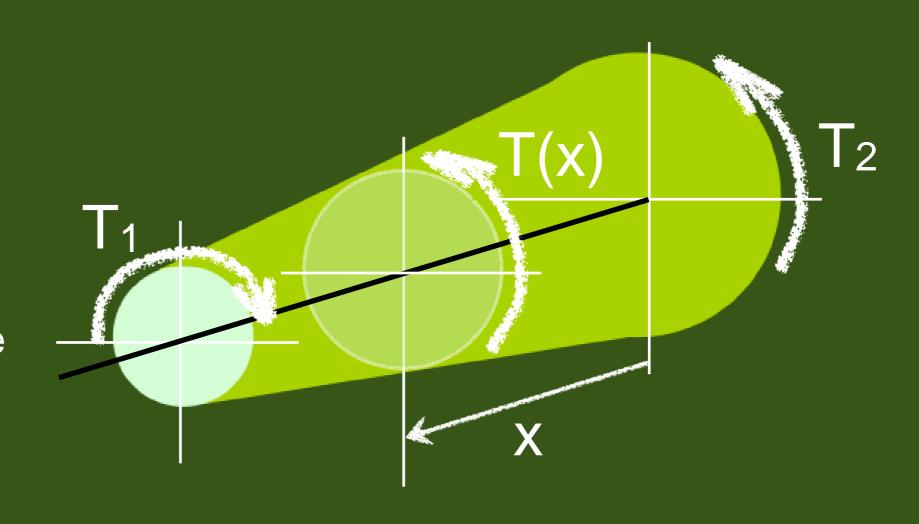
Logo, o ângulo de torção é

$$d\phi = T(x) / [G J(x)] dx$$
.

O ângulo de rotação entre as seções 1 e 2 pode ser determinado fazendo-se

$$\phi(x) = \int_0^L d\phi ,$$

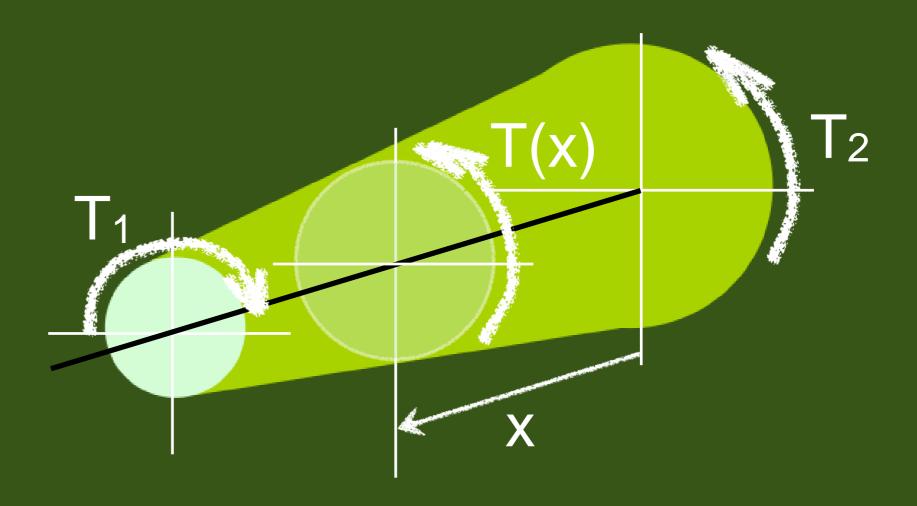
$$\phi(x) = \int_0^L T(x) / [G J(x)] dx$$



Ângulo de torção

Se a barra é cilíndrica [A(x) = cte.] e o torque também, então,

$$\phi(x) = \frac{T \cdot L}{J \cdot G}$$



Ângulo de torção

Se a barra é submetida a vários torques constantes ao longo do seu comprimento, o ângulo de rotação total é encontrado pelo somatório

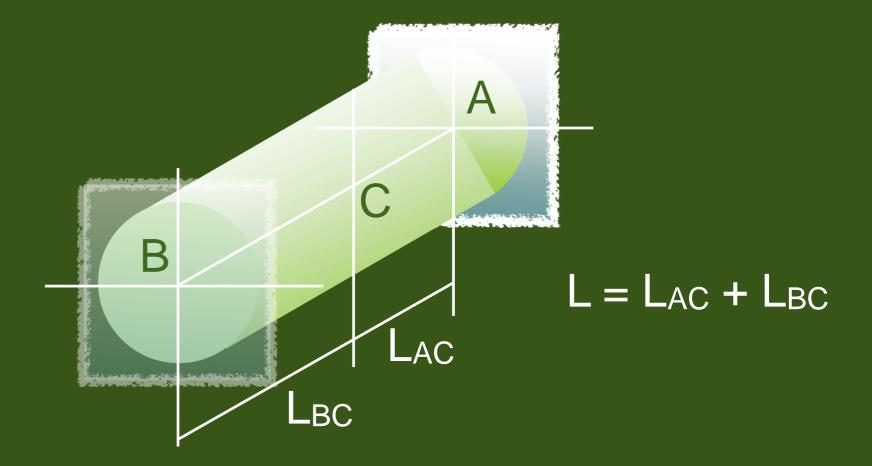
$$\phi(x) = \sum_{k=0}^{n} \frac{T_k \cdot L_k}{J_k \cdot G_k}$$



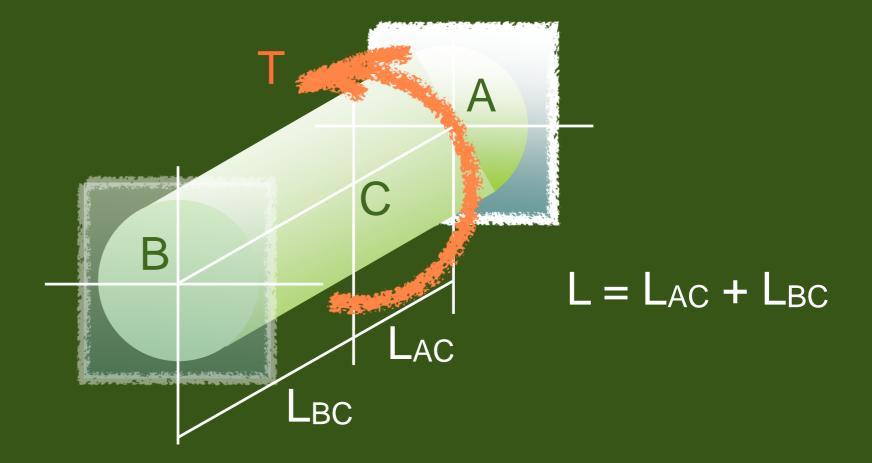
Elementos estaticamente indeteminados

Elementos estaticamente indeteminados

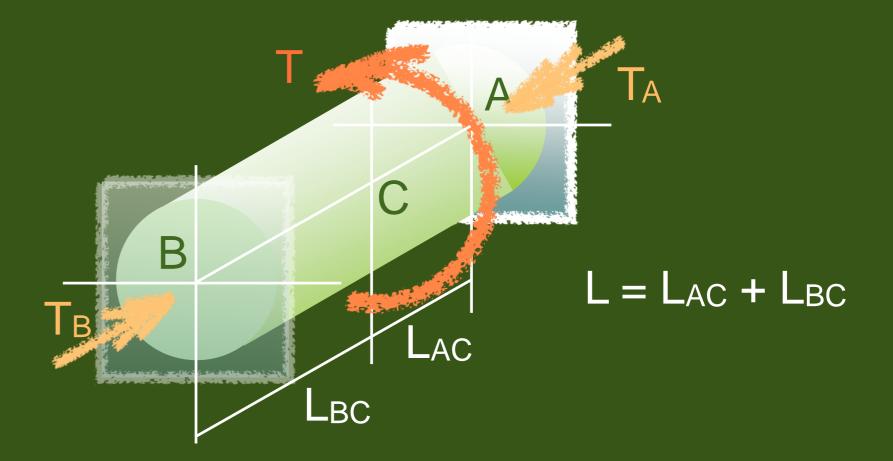
Elementos estaticamente indeteminados



Elementos estaticamente indeteminados



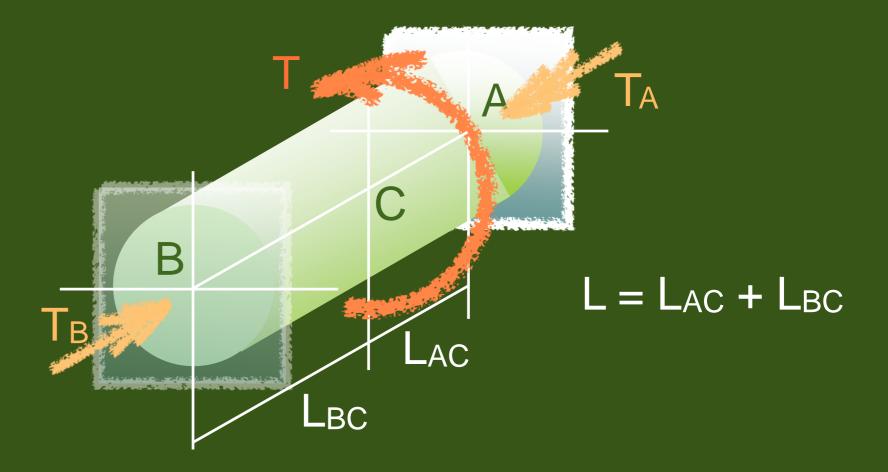
Elementos estaticamente indeteminados



Elementos estaticamente indeteminados

A equação de equilíbrio dá

$$T - T_A - T_B = 0$$



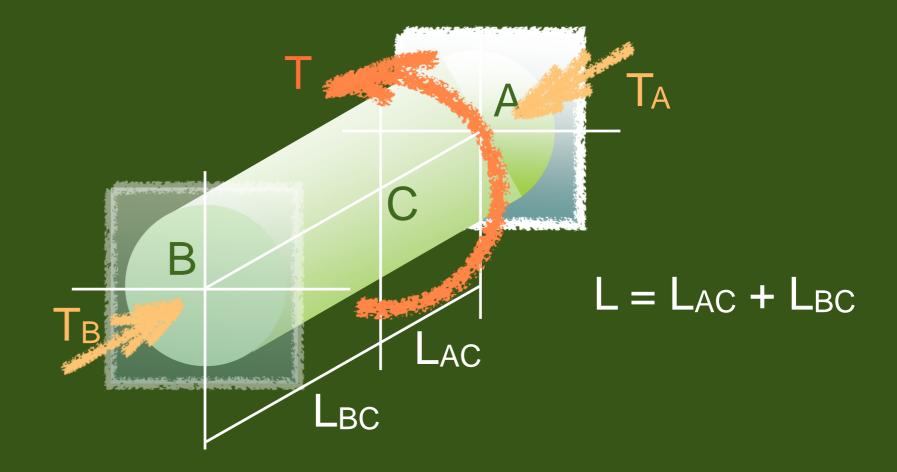
Elementos estaticamente indeteminados

A equação de equilíbrio dá

$$T - T_A - T_B = 0$$

e a condição de compatibilidade fornece

$$\phi_{A/B} = \phi_{AC} - \phi_{BC} = 0$$
.



Elementos estaticamente indeteminados

A equação de equilíbrio dá

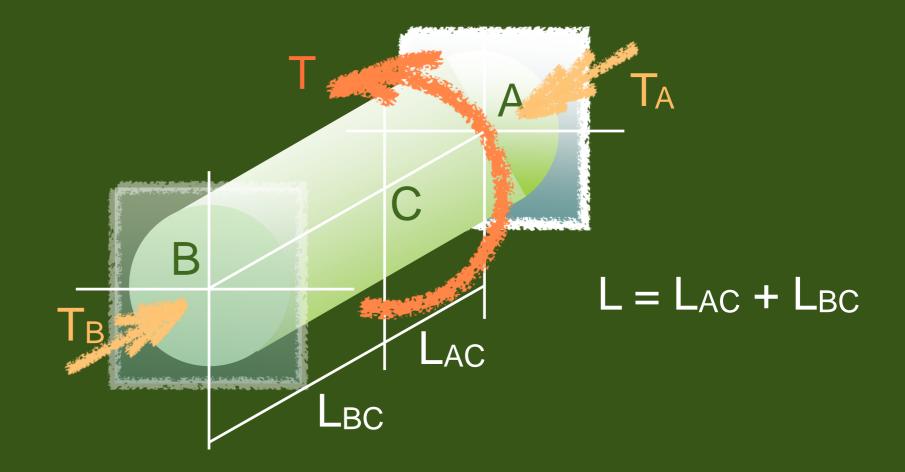
$$T - T_A - T_B = 0$$

e a condição de compatibilidade fornece

$$\phi_{A/B} = \phi_{AC} - \phi_{BC} = 0$$
.

Substituindo ϕ_{AC} e ϕ_{BC} ,

$$(T_A L_{AC})/JG - (T_B L_{BC})/JG = 0$$
.



Elementos estaticamente indeteminados

A equação de equilíbrio dá

$$T - T_A - T_B = 0$$

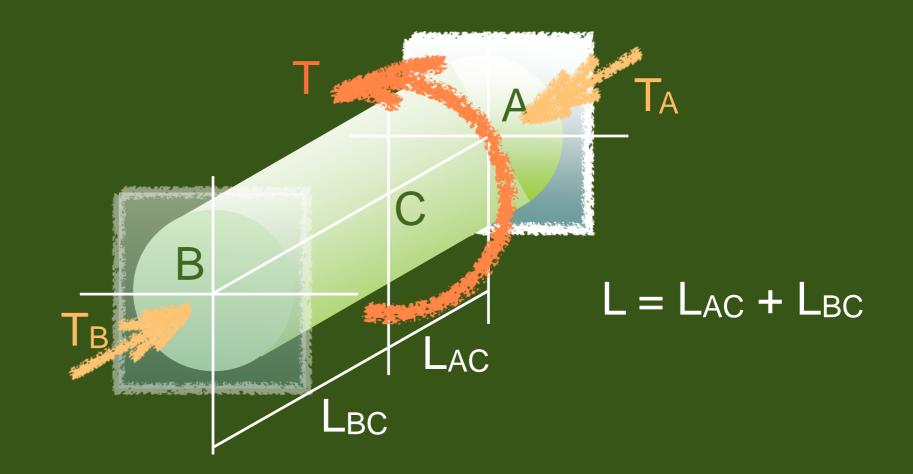
e a condição de compatibilidade fornece

$$\phi_{A/B} = \phi_{AC} - \phi_{BC} = 0$$
.

Substituindo ϕ_{AC} e ϕ_{BC} ,

$$(T_A L_{AC})/JG - (T_B L_{BC})/JG = 0$$
.

Com isto, obtém-se T_A em função de T_B . E, da mesma forma que se obteve no caso de cargas axiais, tem-se



Elementos estaticamente indeteminados

A equação de equilíbrio dá

$$T - T_A - T_B = 0$$

e a condição de compatibilidade fornece

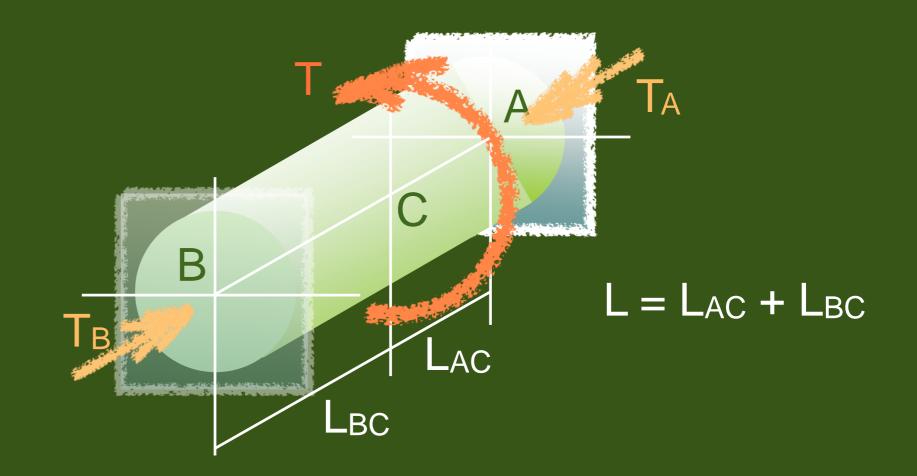
$$\phi_{A/B} = \phi_{AC} - \phi_{BC} = 0$$
.

Substituindo ϕ_{AC} e ϕ_{BC} ,

$$(T_A L_{AC})/JG - (T_B L_{BC})/JG = 0$$
.

Com isto, obtém-se T_A em função de T_B . E, da mesma forma que se obteve no caso de cargas axiais, tem-se

$$T_A = (L_{AC}/L) T$$
 e $T_B = (L_{BC}/L) T$.



Concentração de tensões

Mecânica dos Sólidos

Torção

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Mecânica dos Sólidos

Torção

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Eixos de seção diferente ou com descontinuidades de seção devem usar um fator de forma para correção, no primeiro caso, ou o fator de concentração de tensões, no segundo.

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Eixos de seção diferente ou com descontinuidades de seção devem usar um fator de forma para correção, no primeiro caso, ou o fator de concentração de tensões, no segundo.

Eixos de seção não circular não estão no escopo da disciplina.

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Eixos de seção diferente ou com descontinuidades de seção devem usar um fator de forma para correção, no primeiro caso, ou o fator de concentração de tensões, no segundo.

Eixos de seção não circular não estão no escopo da disciplina.

Para eixos que apresentem variações bruscas de seção, levam-se em conta os efeitos da presença da descontinuidade, analogamente ao que se tem nas barras carregadas axialmente.

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Eixos de seção diferente ou com descontinuidades de seção devem usar um fator de forma para correção, no primeiro caso, ou o fator de concentração de tensões, no segundo.

Eixos de seção não circular não estão no escopo da disciplina.

Para eixos que apresentem variações bruscas de seção, levam-se em conta os efeitos da presença da descontinuidade, analogamente ao que se tem nas barras carregadas axialmente.

São comuns, tres tipos de descontinuidade de seção de barras circulares (e anulares):

Concentração de tensões

A distribuição das tensões de cisalhamento em barras sujeitas a torção é dada por $\tau = T\rho/J$

Esta equação somente pode ser aplicada em eixos de seção circular, ou anular, portanto cilíndricos, ou ligeiramente cônicos.

Eixos de seção diferente ou com descontinuidades de seção devem usar um fator de forma para correção, no primeiro caso, ou o fator de concentração de tensões, no segundo.

Eixos de seção não circular não estão no escopo da disciplina.

Para eixos que apresentem variações bruscas de seção, levam-se em conta os efeitos da presença da descontinuidade, analogamente ao que se tem nas barras carregadas axialmente.

São comuns, tres tipos de descontinuidade de seção de barras circulares (e anulares):

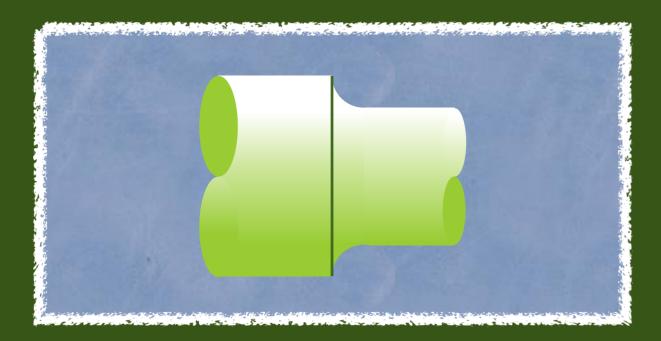
acoplamentos

rasgos de chaveta

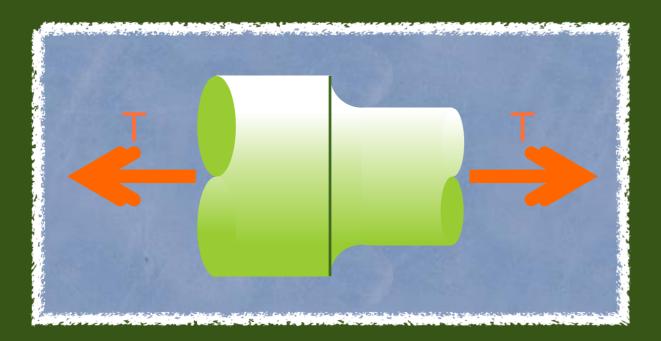
reduções com raios de concordância

Concentração de tensões

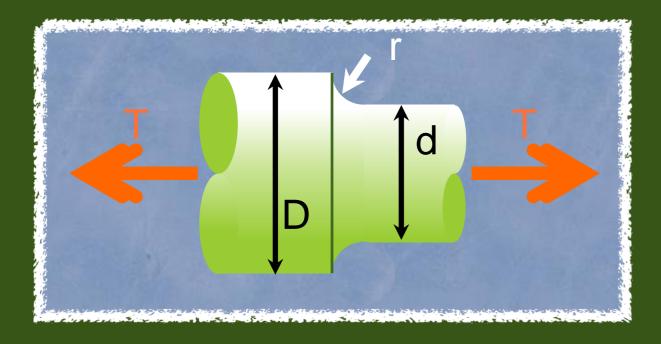
Concentração de tensões



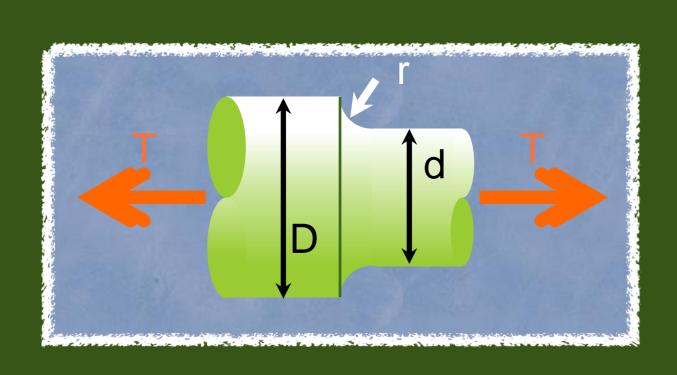
Concentração de tensões



Concentração de tensões

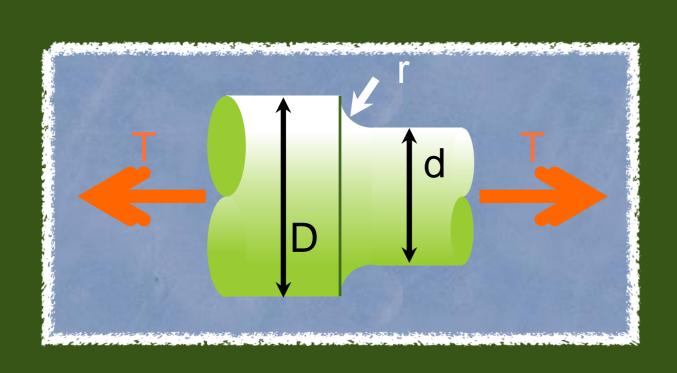


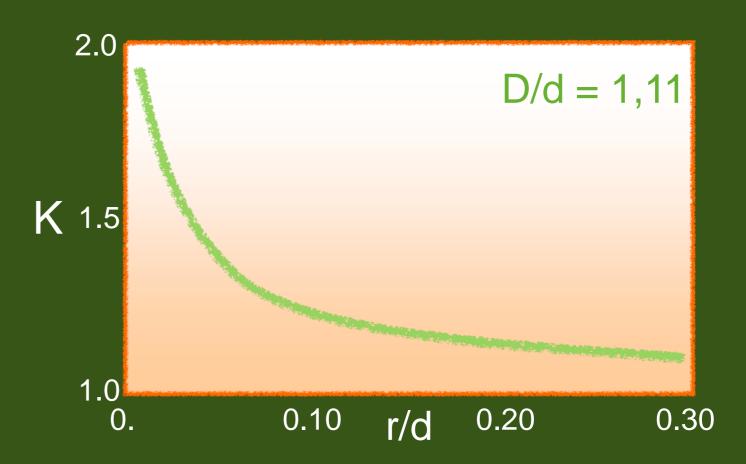
Concentração de tensões



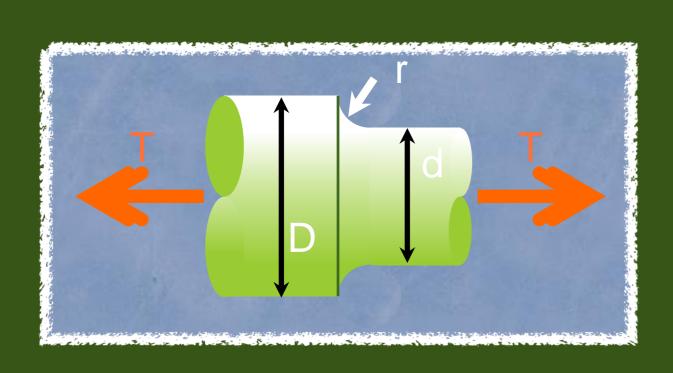


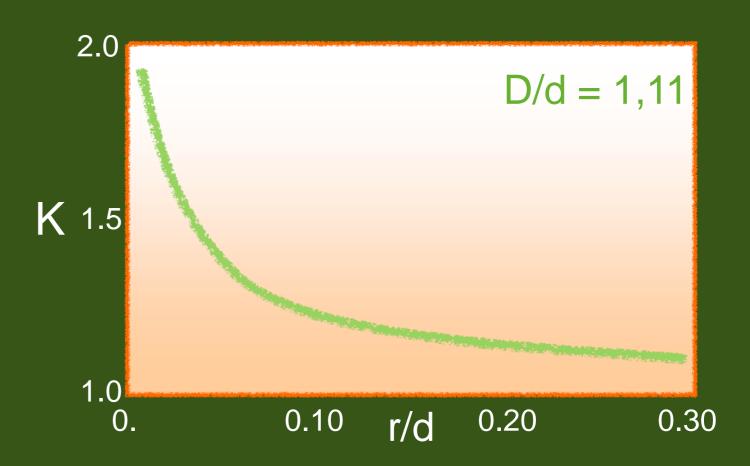
Concentração de tensões



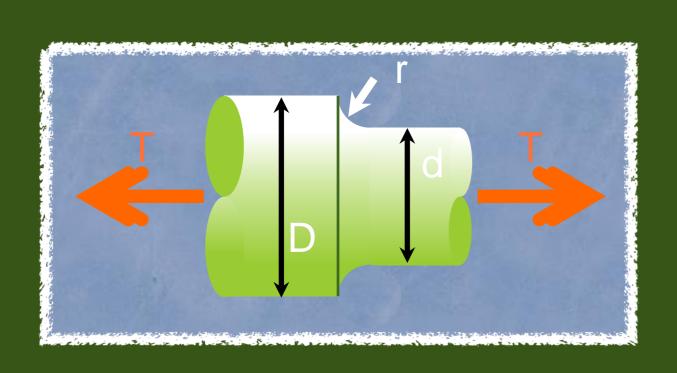


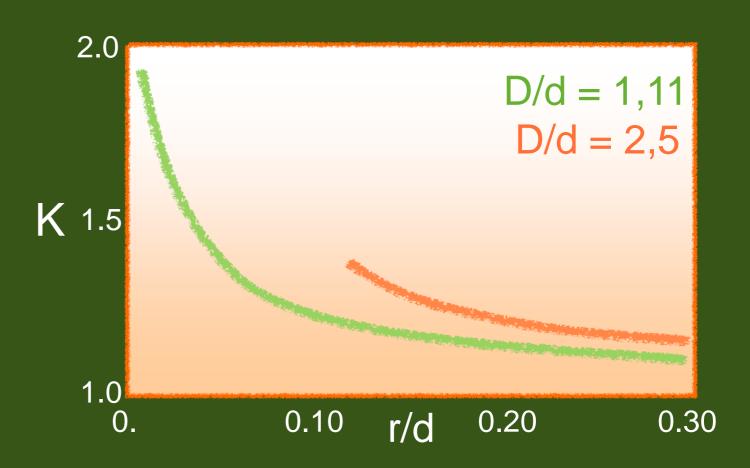
Concentração de tensões





Concentração de tensões





FIM