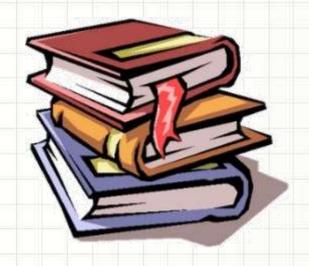


Objetivos

- Conceituar a flexão assimétrica
- Conceituar a flexão oblíqua
- Determinar a posição da linha neutra em barras sob flexão pura oblíqua



Material de Estudo



| Material | Acesso ao Material |
|--------------------|--|
| Apresentação | http://www.caetano.eng.br/ (Resistência dos Materiais II – Aula 11) |
| Material Didático | Resistência dos Materiais (Hibbeler), págs 216 a 224. |
| Aula Online | 8 |
| Biblioteca Virtual | "Resistência dos Materiais" |



• Pode-se calcular σ a paritr de M

$$M = \frac{\sigma_{m\acute{a}x}}{c} . I$$

$$\sigma_{m\acute{a}x} = rac{M.c}{I}$$

Considerando o Módulo de Resistência

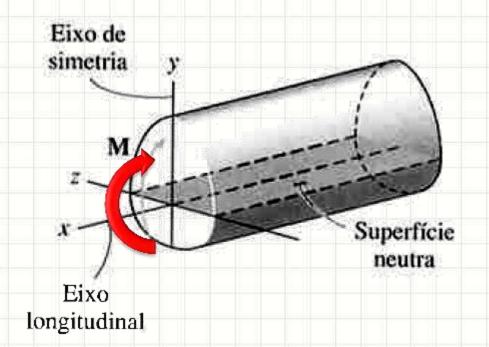
$$W=\frac{I}{c}$$

As equações ficam:

$$M = \sigma_{m\acute{a}x}.W$$

$$\sigma_{m\acute{a}x}=rac{M}{W}$$

- Material Homogêneo e Alta Deformabilidade
- Seção transversal simétrica a um eixo
- Momento aplicado em torno de linha central perpendicular a esse eixo



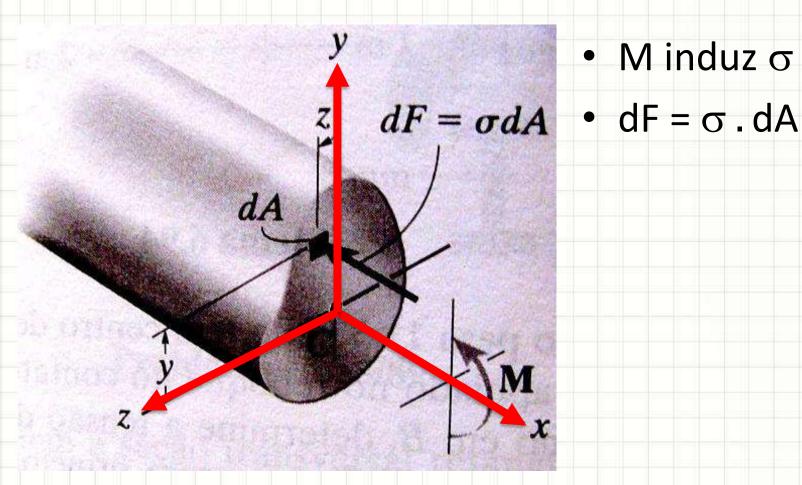
- Será que a teoria é limitada assim?
- Seção transversal qualquer
- Momento em qualquer direção

Flexão Assimétrica

Fórmula da Flexão Generalizada

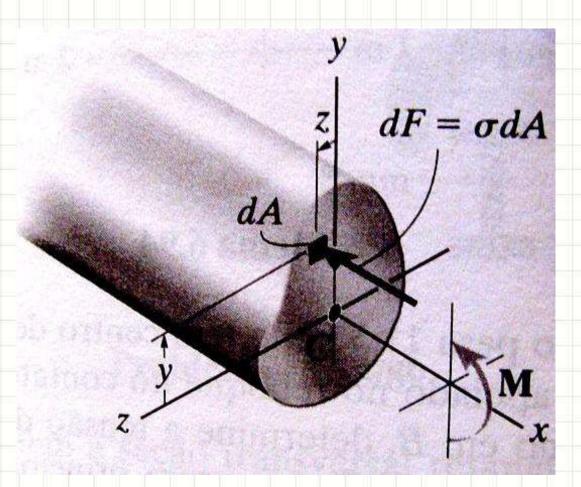
A IMPORTÂNCIA DOS EIXOS PRINCIPAIS NA FLEXÃO

Consideremos a seguinte seção assimétrica



- M induz σ

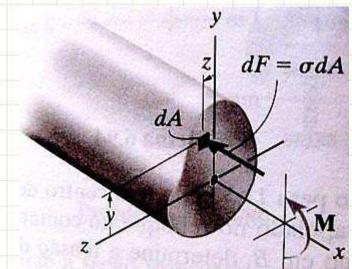
Consideremos a seguinte seção assimétrica



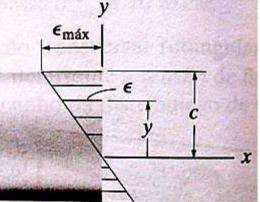
- Quais as eqs. de equilíbrio?
- $\sum F_{x} = 0$
- $\sum M_Z = M$
- $\sum M_{\gamma} = 0$

•
$$\sum F_{x} = 0$$

$$-\int \sigma dA = 0$$



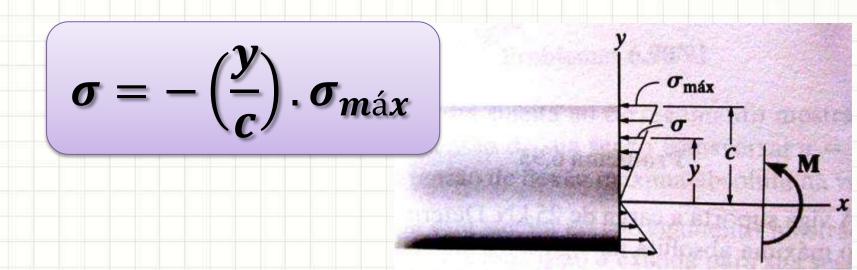
- Como visto na aula passada...
 - Isso é satisfeito se z passa pelo centróide
- Z passa pela superfície neutra
 - Z é o eixo neutro



•
$$\sum F_{\chi} = 0$$

$$-\int_{a}^{b} \sigma \cdot dA = 0$$

• O que nos permitiu concluir...



•
$$\sum M_z = M$$

$$\int -y \cdot \sigma \cdot dA = M$$

Substituindo com...

$$\sigma = -\left(\frac{y}{c}\right).\sigma_{m\acute{a}x}$$

Nos permitiu concluir...

$$\sigma_{m\acute{a}x}=rac{M.c}{I}$$



e há compressão onde y é positivo... e há tração onde y é negativo

•
$$\sum M_{\gamma} = 0$$

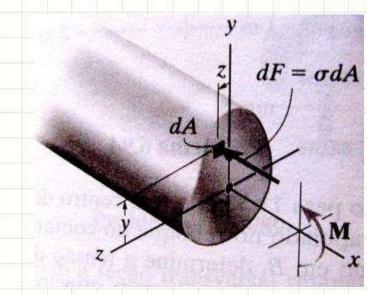
$$\int_{A} z.\sigma.dA = 0$$

Se substituirmos com ...

$$\sigma = -\left(\frac{y}{c}\right).\sigma_{m\acute{a}x}$$

• Resultará em...

$$\frac{-\sigma_{\max}}{c} \cdot \int_{A} y \cdot z \cdot dA = 0$$



•
$$\sum M_{y} = 0$$

$$\int_{A} z.\sigma.dA = 0$$

Se substituirmos com ...

$$\sigma = -\frac{\binom{y}{c}}{c} \cdot \sigma_{m\acute{a}}$$

Isso não pode ser zero...

Resulta á em...

$$\frac{-\sigma_{m\acute{a}x}}{c} \int_{A} y.z. dA = 0$$

O que é isso?

 $dF = \sigma dA$

Produto de Inércia



• $\sum M_{y}$

O que significa o produto de inércia ser zero?

• Se sub

$$\sigma = -\frac{y}{c}$$

Resulta á em...

$$\frac{-\sigma_{m\acute{a}x}}{c} \int_{A} y.z. dA = 0$$

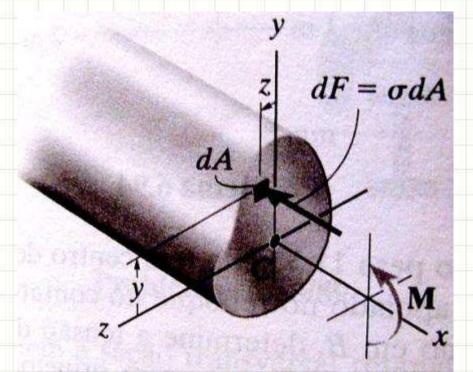
so na ode ser zero...

O que é isso?

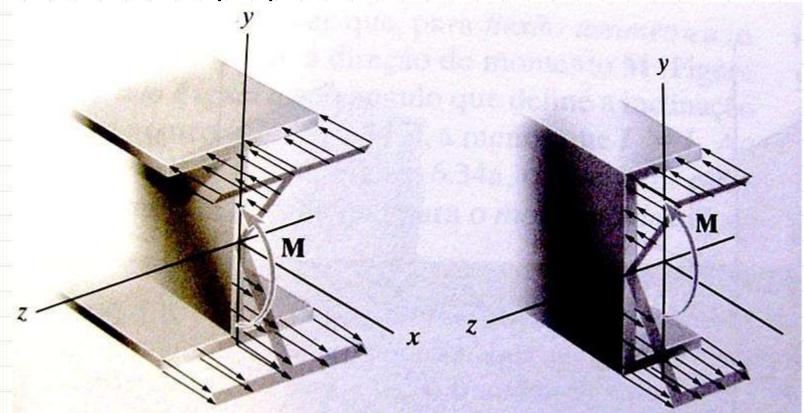
 $dF = \sigma dA$

Produto de Inércia

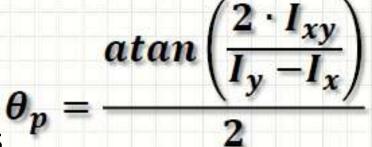
- Conclusão:
 - Se momento é em torno de um dos eixos principais, a teoria vale!
 - Simetria não importa

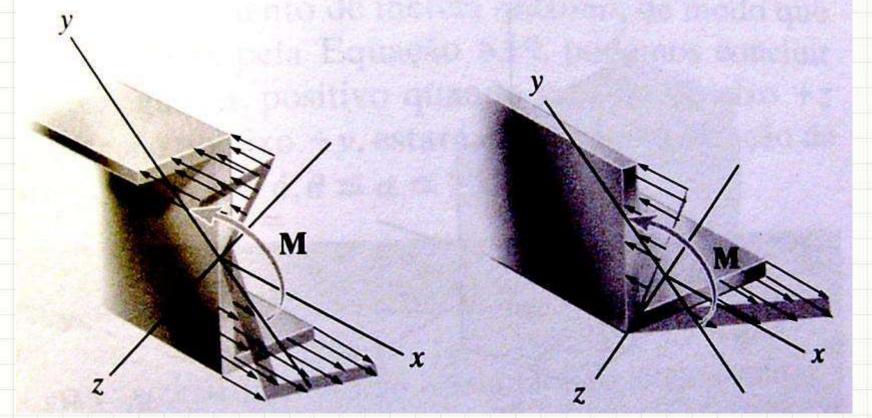


- Simetria ajuda...
 - Um dos eixos principais é o de simetria
 - O outro é perpendicular



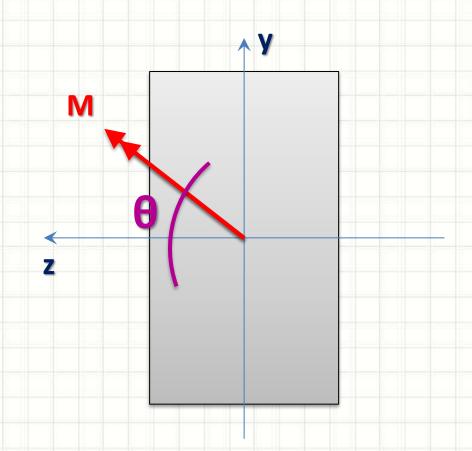
- Se não há simetria...
 - Recorrer à fórmula
 - Ângulo dos Eixos Principais



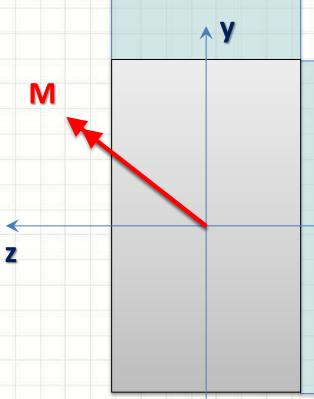


A FÓRMULA DA FLEXÃO GENERALIZADA: MOMENTOS OBLÍQUOS

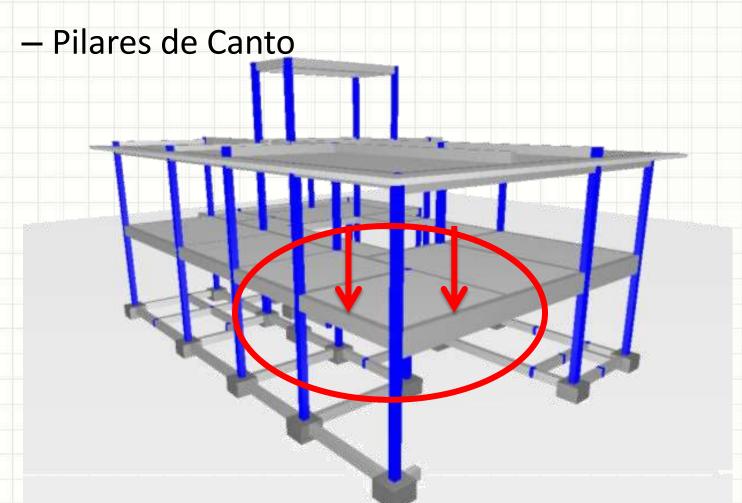
- Momento Oblíquo:
 - Não é em torno de um eixo principal



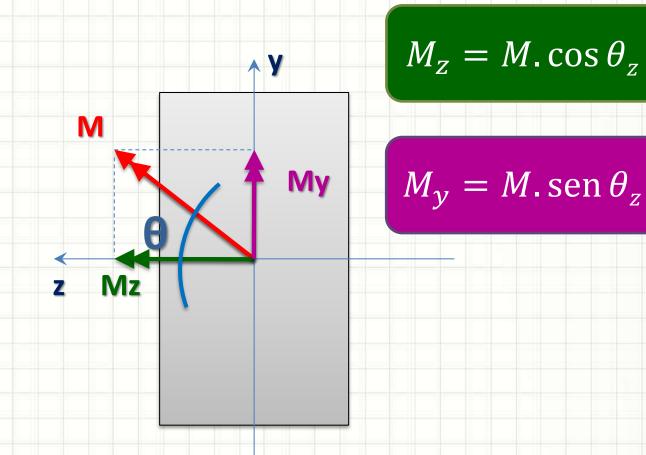
Momentos Oblíquos Onde ocorre? — Pilares de Canto



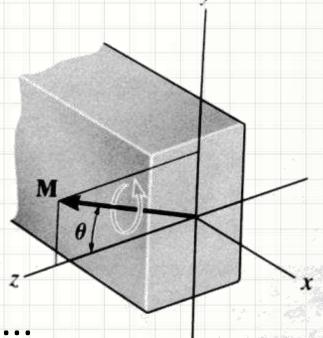
Onde ocorre?



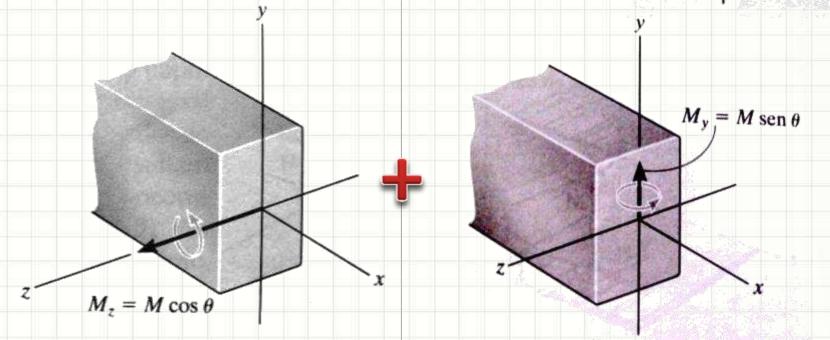
- Não é em torno de um eixo principal
 - Mas podemos decompô-lo



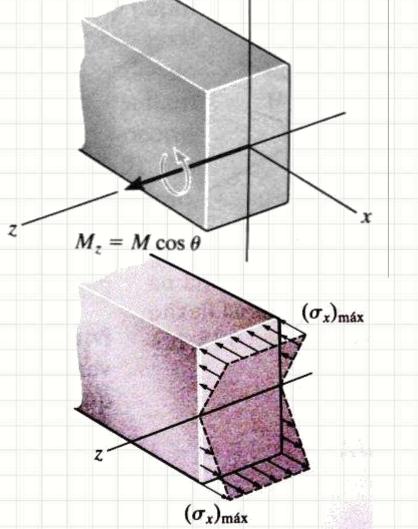
Visão em Perspectiva

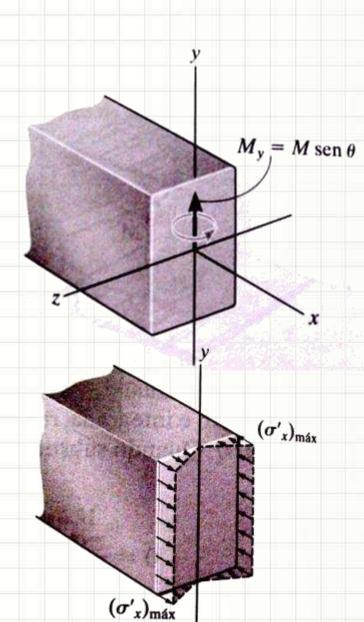


• Por superposição de efeitos...

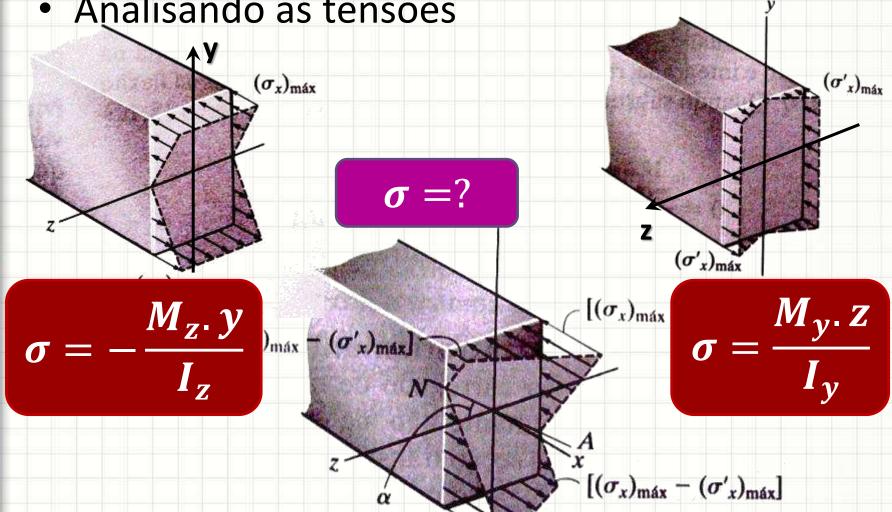


Analisando as tensões



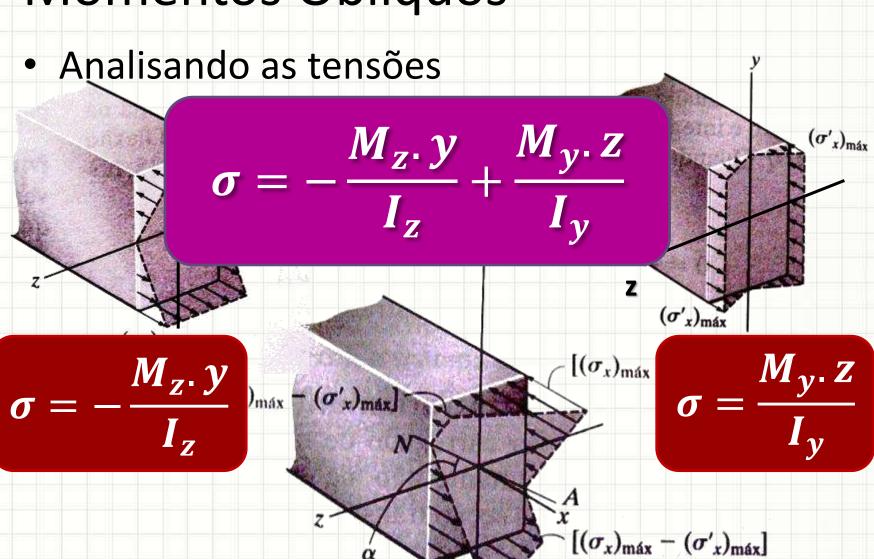






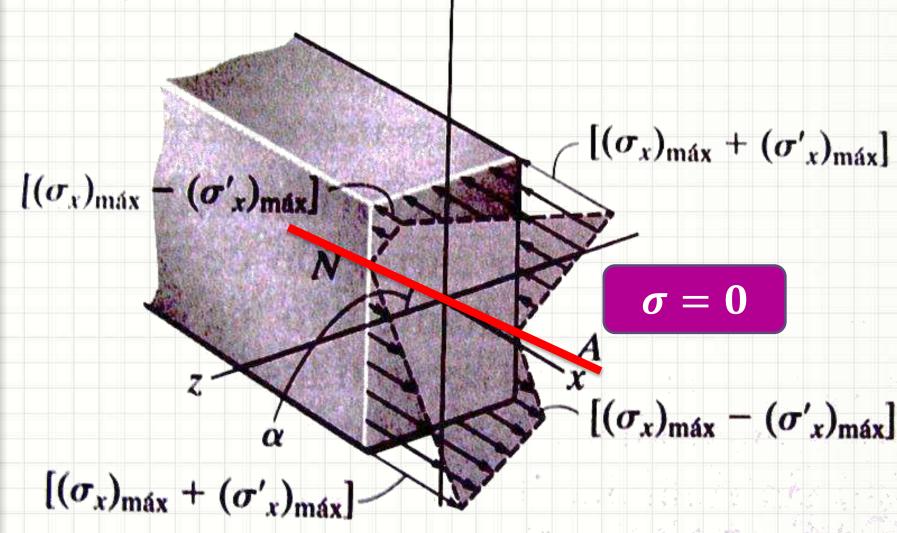
 $[(\sigma_x)_{\text{máx}} + (\sigma'_x)_{\text{máx}}]$

 $[(\sigma_x)_{\text{máx}} + (\sigma'_x)_{\text{máx}}]$



Eixo Neutro

• Se precisarmos saber pnde é o eixo neutro...



Eixo Neutro

• Se precisarmos saber onde é o eixo neutro...

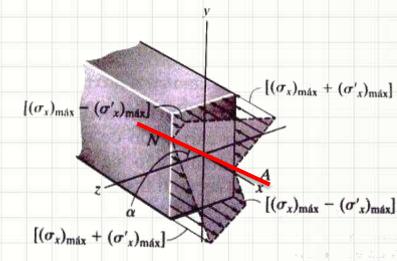
$$\bullet \quad \boldsymbol{\sigma} = -\frac{M_z.y}{I_z} + \frac{M_y.z}{I_y}$$

$$\bullet \ \ \mathbf{0} = -\frac{M_z \cdot y}{I_z} + \frac{M_y \cdot z}{I_y}$$

•
$$y = \frac{M_y.I_z}{M_z.I_v}.z$$

Logo...

•
$$y = \left(\frac{I_z}{I_v}.tan\theta_z\right).z$$
 $M_z = M.\cos\theta_z$



$$M_y = M. \operatorname{sen} \theta_z$$

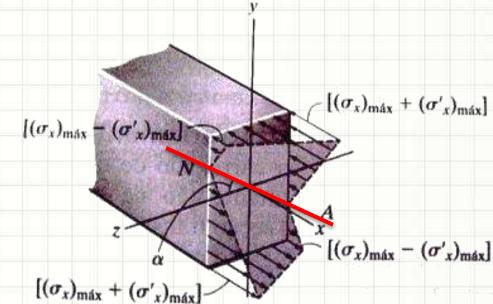
$$M_z = M \cdot \cos \theta_z$$

Eixo Neutro

O ângulo do eixo neutro com o principal...

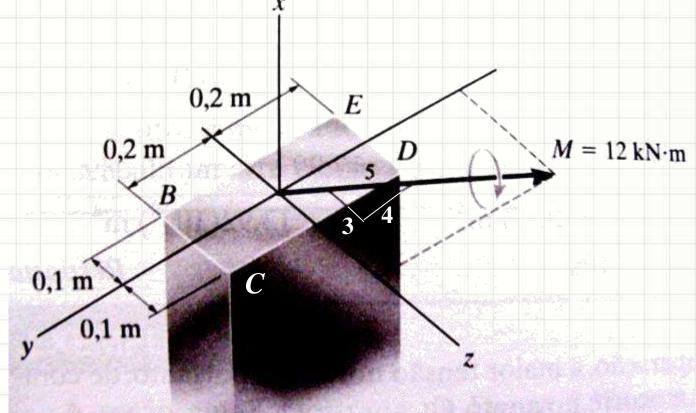
•
$$y = \left(\frac{I_z}{I_y} \cdot \tan \theta\right) \cdot z$$

- $\tan \alpha = y/z$
- $\tan \alpha = \frac{I_z}{I_y} \cdot \tan \theta$
- $\alpha = \operatorname{atan}\left(\frac{I_z}{I_y}. \operatorname{tan} \boldsymbol{\theta}\right)$
- $\alpha \neq \theta$



Exemplo

 Considerando M=12kN.m, indique a tensão em cada canto da seção transversal e a direção do eixo neutro



B Exemplo 0,2 Mz = (3/5).M• M=12kN.m, σ_B a σ_E , α 0,2 M D 0,2 mE 0,1 0,1 My = (4/5).M0,2 m $M = 12 \text{ kN} \cdot \text{m}$ 0,1 m 0,1 m

Exemplo

• M=12kN.m, σ_B a σ_E , α

$$|\sigma(y)| = \frac{M_z \cdot y}{I_z}$$

$$\sigma = ?$$

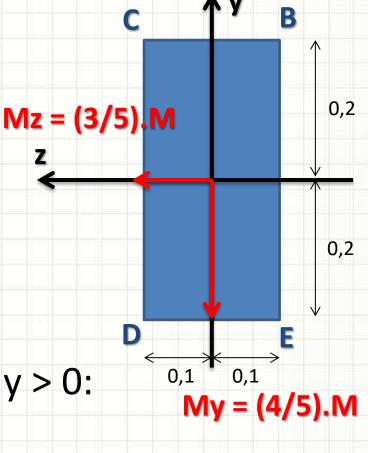
$$|\sigma(z)| = \frac{M_y^2 z}{I_y}$$

• Mas $\sigma(y) < 0$ com $M_z > 0$ e y > 0:

$$\sigma(y) = -\frac{M_z.\,y}{I_z}$$

• $E \sigma(z) < 0 \text{ com } M_v < 0 \text{ e } z > 0$:

$$\sigma(z) = \frac{M_y \cdot z}{I_y}$$



Sinais?

Exemplo

• M=12kN.m, σ_B a σ_E , α

$$\sigma(y;z) = -\frac{M_z \cdot y}{I_z} + \frac{M_y \cdot z}{I_y}$$

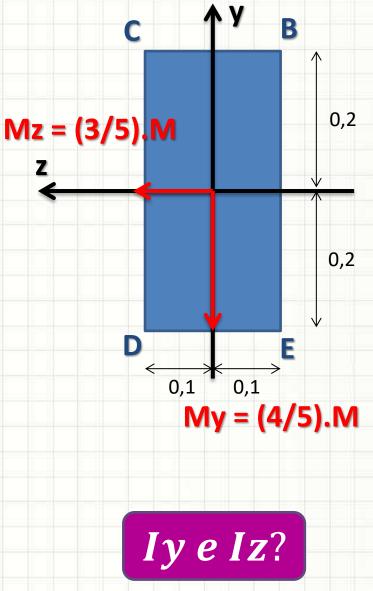
• Calculando I_z e I_v

$$I_z = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{0, 2 \cdot 0, 4^3}{12}$$

 $I_z = 1,067.10^{-3} m^4$

$$I_y = \frac{b \cdot h^3}{12} = \frac{0.4 \cdot 0.2^3}{12}$$

 $I_{\nu} = 0.2667.10^{-3} m^4$



• M=12kN.m, $\sigma_{\rm B}$ a $\sigma_{\rm E}$, α

$$I_z = 1,067.10^{-3} m^4$$

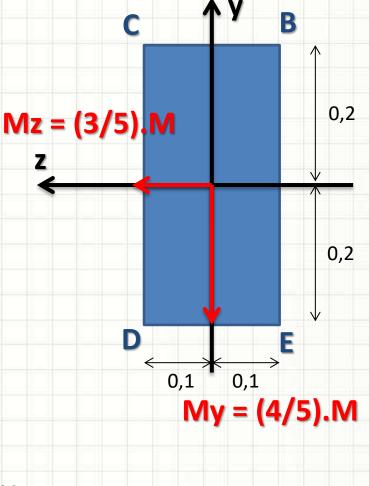
 $I_v = 0,2667.10^{-3} m^4$

$$\sigma(y;z) = -\frac{M_z \cdot y}{I_z} + \frac{M_y \cdot z}{I_y}$$

Os momentos My e Mz

$$M_y = -0.8.12 = -9.6kN.m$$

 $M_z = 0.6.12 = 7.2kN.m$



My e Mz?

• M=12kN.m, σ_B a σ_E , α

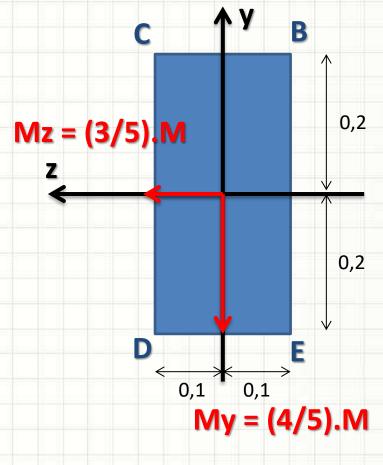
$$I_{z} = 1,067.10^{-3} m^{4}$$

$$I_{y} = 0,2667.10^{-3} m^{4}$$

$$M_{y} = -9,6kN.m$$

$$M_{z} = 7,2kN.m$$

$$\sigma(y;z) = -\frac{M_{z}.y}{I_{z}} + \frac{M_{y}.z}{I_{y}}$$



Logo...

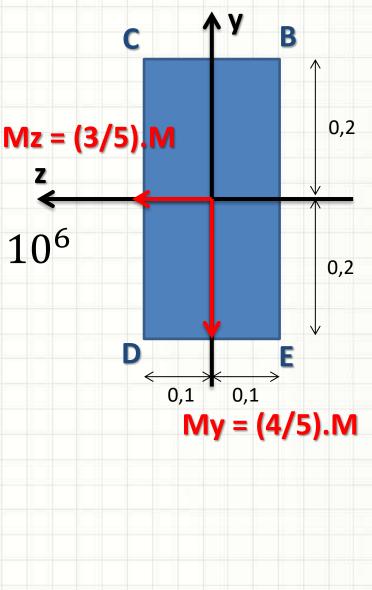
$$\sigma(y;z) = -\frac{7,2.10^3.y}{1,067.10^{-3}} + \frac{-9,6.10^3.z}{0,2667.10^{-3}}$$

• $\sigma_B a \sigma_E$, α

$$\sigma(y;z) = -(6,75y + 36z).10^6$$

Calculando em cada canto

$$\sigma_{B} = \sigma(0,2; -0,1)$$
 $\sigma_{B} = 2,25 MPa$
 $\sigma_{C} = \sigma(0,2; 0,1)$
 $\sigma_{C} = -4,95 MPa$
 $\sigma_{D} = \sigma(-0,2; 0,1)$
 $\sigma_{D} = -2,25 MPa$



• $\sigma_B a \sigma_E$, α

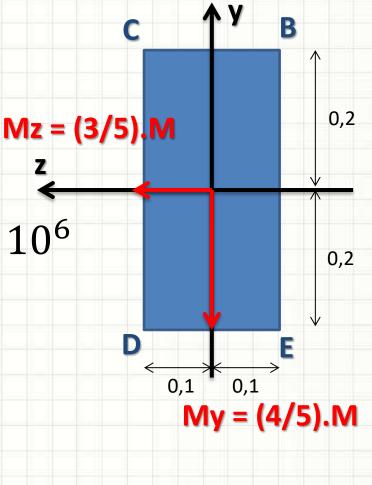
$$\sigma(y;z) = -(6,75y + 36z).10^6$$

Calculando em cada canto

$$\sigma_B = 2,25 MPa$$
 $\sigma_C = -4,95 MPa$
 $\sigma_D = -2,25 MPa$

$$\sigma_E = \sigma(-0.2; -0.1)$$

$$\sigma_E = 4.95 MPa$$



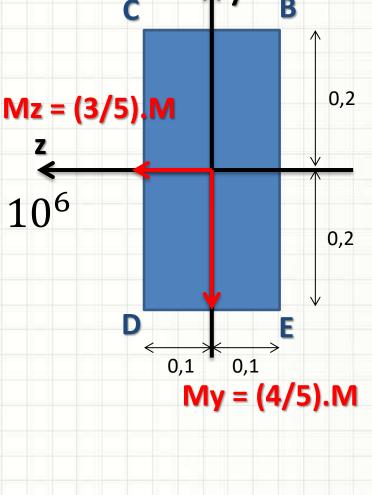
• σ_{B} , σ_{C} , σ_{D} , σ_{E} , α

$$\sigma(y;z) = -(6,75y + 36z).10^6$$

Calculando em cada canto

$$\sigma_{B} = 2,25MPa$$
 $\sigma_{C} = -4,95MPa$
 $\sigma_{D} = -2,25MPa$
 $\sigma_{E} = 4,95MPa$

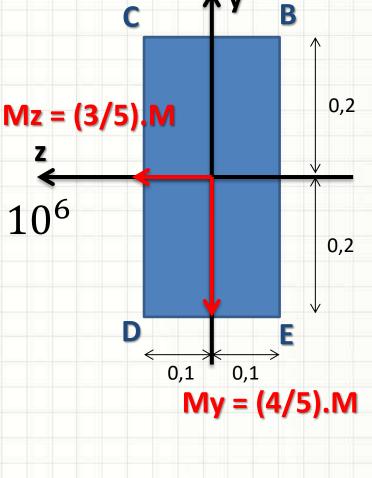
$$\alpha = \operatorname{atan}\left(\frac{I_z}{I_y}. \tan \theta_z\right) = \operatorname{atan}\left(\frac{1,067.10^{-3}}{0,2667.10^{-3}}.\frac{4}{3}\right)$$



- σ_{B} , σ_{C} , σ_{D} , σ_{E} , α
- $\sigma(y;z) = -(6,75y + 36z).10^6$
- Calculando em cada canto

$$\sigma_{B} = 2,25 MPa$$
 $\sigma_{C} = -4,95 MPa$
 $\sigma_{D} = -2,25 MPa$
 $\sigma_{E} = 4,95 MPa$

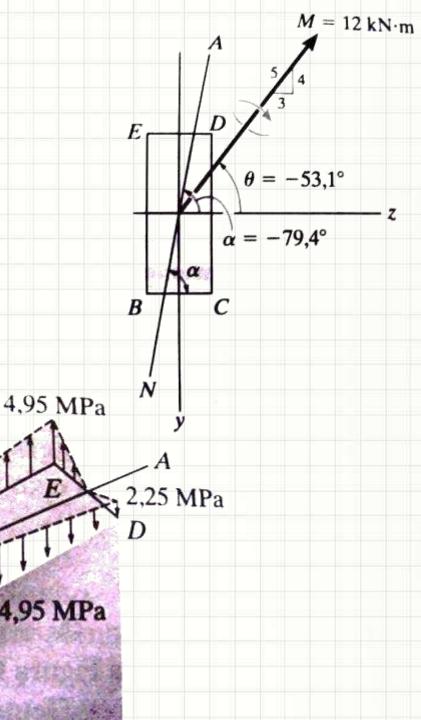
$$\alpha = 1,39rad = 79,4^{\circ}$$



 $\sigma_B = 2,25 MPa$ $\sigma_C = -4,95 MPa$ $\sigma_D = -2,25 MPa$ $\sigma_E = 4,95 MPa$ $\alpha = 79,4^o$

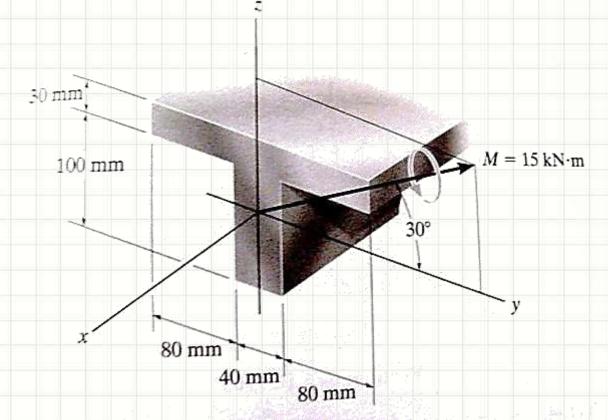
0,2 m

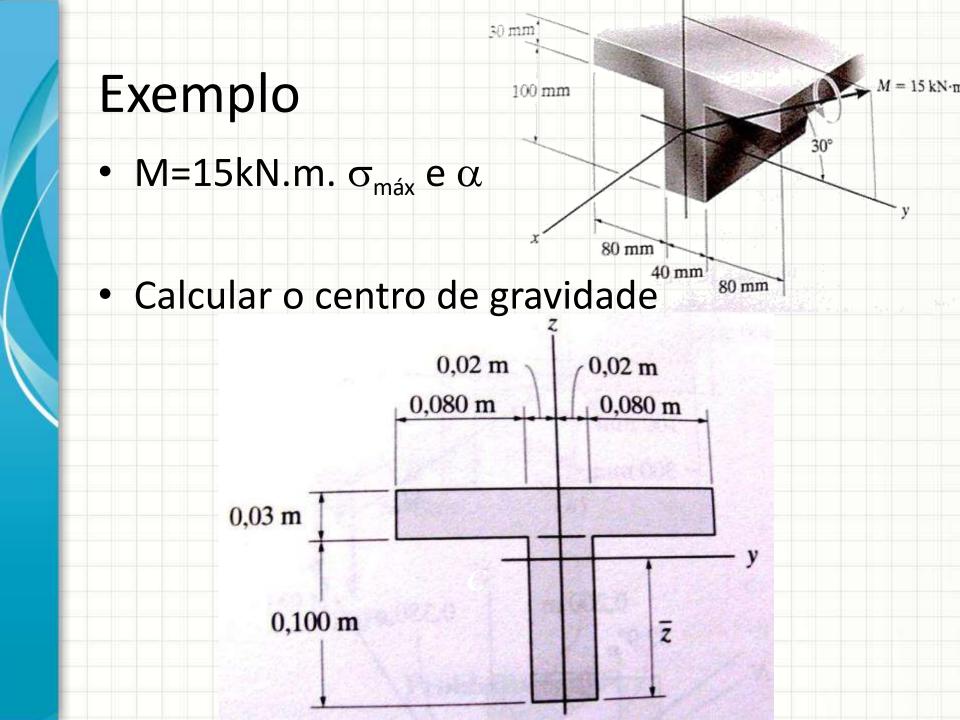
2,25 MPa





 Uma viga em T está sujeita a um momento fletor de 15kN.m. Determine a tensão normal máxima na viga e a orientação do eixo neutro.





- M=15kN.m $\sigma_{\text{máx}}$ e $\alpha^{0,03 \text{ m}}$
- Calcular o cg
- z = (A1.d1 + A2.d2)/A

$$z = \frac{((0,2.0,03).0,115 + (0,1.0,04).0,05)}{(0,2.0,03)+(0,1.0,04)} = 0,089m$$

0,100 m

0,02 m

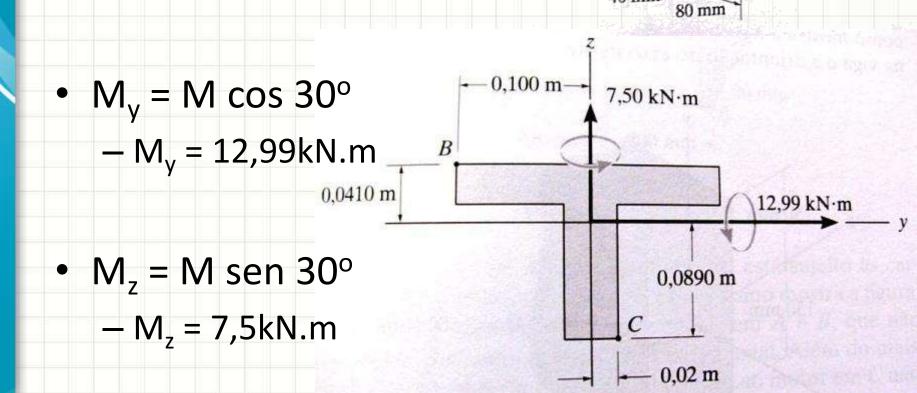
0,080 m

0,02 m

0,080 m

Agora vamos decompor o momento fletor

- M=15kN.m $\sigma_{\text{máx}}$ e α
- Z = 0.089 m
- Decompor M



30 mm

100 mm

80 mm

40 mm

 $M = 15 \text{ kN} \cdot \text{n}$

- $\sigma_{\text{máx}} e \alpha$
- σ_{máx} em B ou C
- Clalcular I_y e I_z

•
$$Iy = \frac{b1.h1^3}{12} + (A1.d1^2) + \frac{b2.h2^3}{12} + (A2.d2^2)$$

0.100 m

7,50 kN·m

0,0890 m

 $-0.02 \, \mathrm{m}$

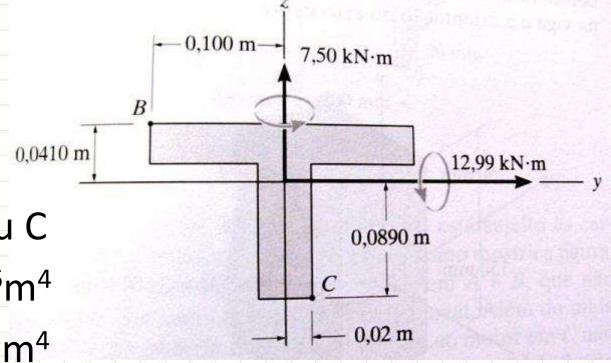
12,99 kN·m

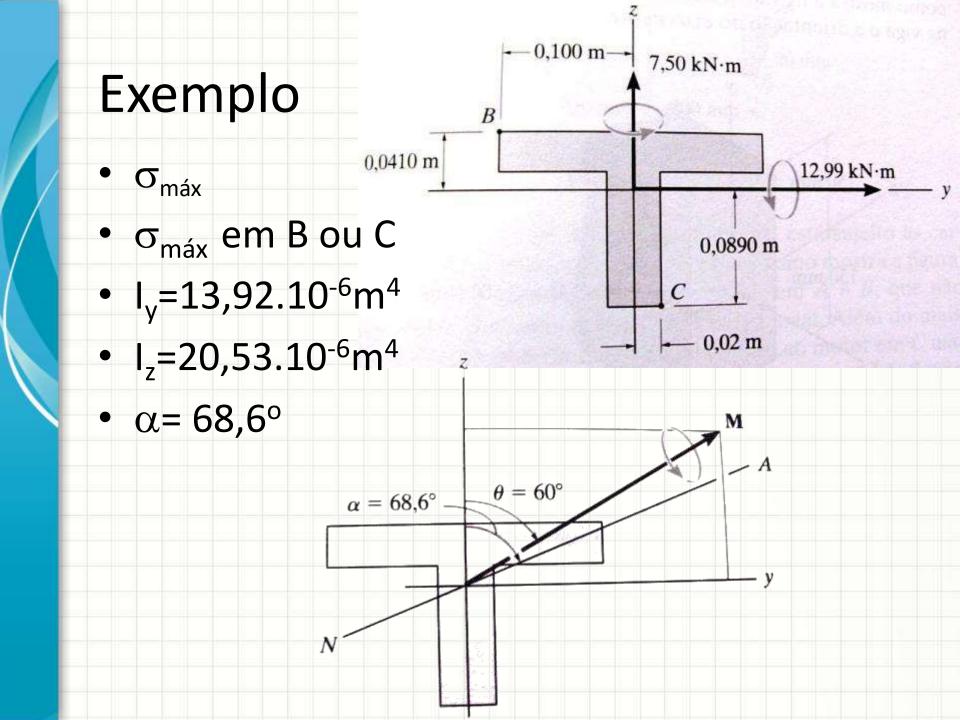
• $Iy = 13,92.10^{-6}.m^4$

0,0410 m

- $Iz = \frac{h1.b1^3}{12} + \frac{b2.h2^3}{12}$
- $Iz = 20,53.10^{-6}.m^4$

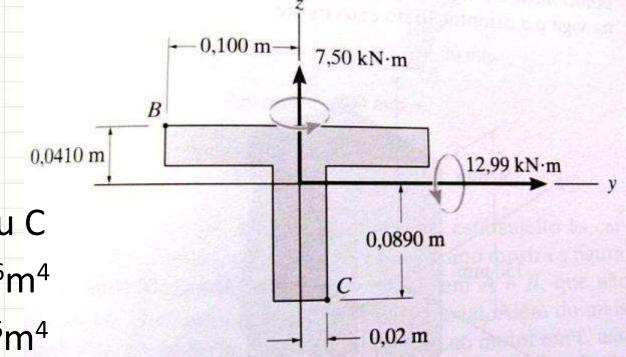
- $\sigma_{\text{máx}} e \alpha$
- σ_{máx} em B ou C
- $I_v = 13,92.10^{-6} \text{m}^4$
- $I_7 = 20,53.10^{-6} \text{m}^4$
- Calcular α
- $\alpha = \operatorname{atan}\left(\frac{I_z}{I_y}. \operatorname{tan} \boldsymbol{\theta}_z\right)$
- $\alpha = \operatorname{atan}\left(\frac{20,53}{13.92}\right)$. $\tan 60^{\circ} = 68,6^{\circ}$





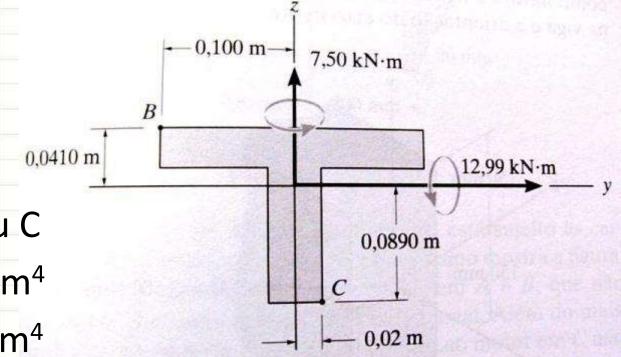
- $\sigma_{\text{máx}}$
- σ_{máx} em B ou C
- $I_v = 13,92.10^{-6} \text{m}^4$
- $I_7 = 20,53.10^{-6} \text{m}^4$
- $\alpha = 68,6^{\circ}$
- Cálculo dos $\sigma_{máx}$
- $\bullet \quad \sigma = -\frac{M_z \cdot y}{I_z} + \frac{M_y \cdot z}{I_y}$

•
$$\sigma_B = -\frac{7,5.10^3.(-0,1)}{20,53.10^{-6}} + \frac{12,99.10^3.0,041}{13,92.10^{-6}} = 74,8MPa$$

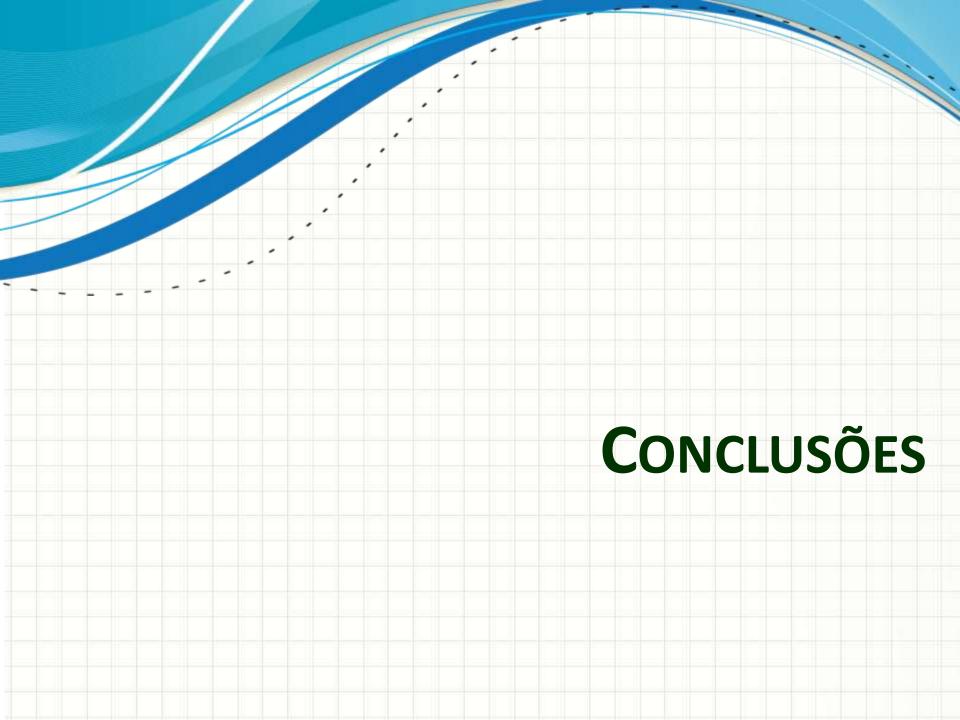


- $\sigma_{máx}$
- σ_{máx} em B ou C
- $I_v = 13,92.10^{-6} \text{m}^4$
- $I_7 = 20,53.10^{-6} \text{m}^4$
- $\alpha = 68,6^{\circ}$
- Cálculo dos $\sigma_{máx}$
- $\sigma = -\frac{M_z \cdot y}{I_z} + \frac{M_y \cdot z}{I_v}$

•
$$\sigma_C = -\frac{7,5.10^3.0,02}{20,53.10^{-6}} + \frac{12,99.10^3.(-0,089)}{13,92.10^{-6}} = -90,3MPa$$



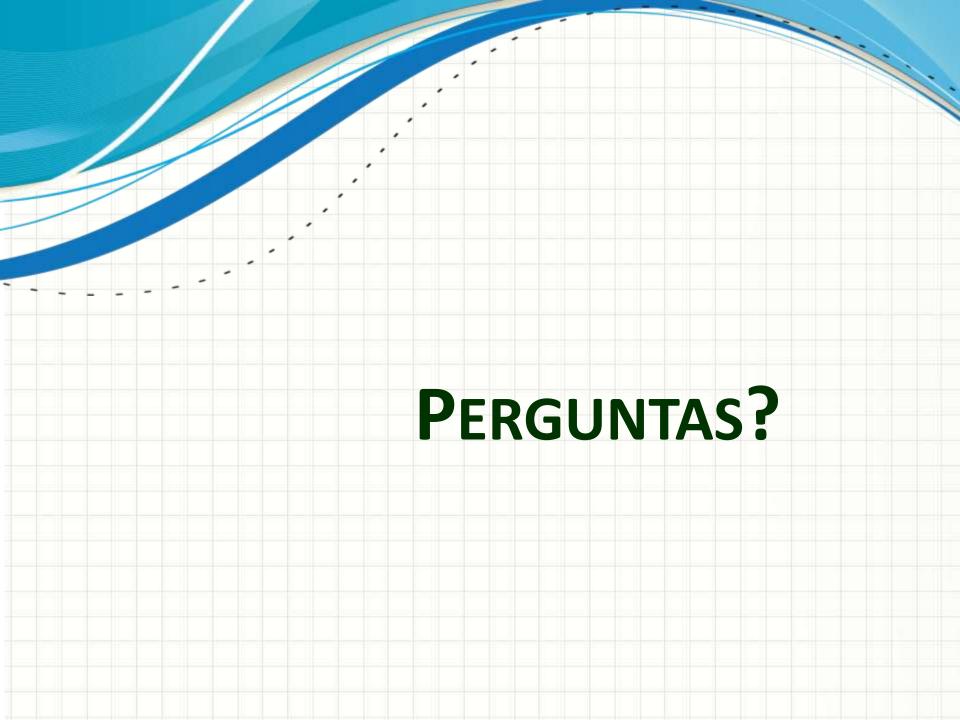
$$\sigma_B = 74.8MPa$$
 $\sigma_C = -90.3MPa$



Resumo

- A flexão oblíqua pode
 - Ser interpretada como duas flexões retas...
 - ...considerando-se os eixos principais
- Tensão máxima: por superposição de efeitos
- Ângulo da LN ≠ Ângulo do momento oblíquo
- Exercitar: Exercícios Hibbeler

 O que ocorre quando há flexão e compressão/tração?





Para Treinar em Casa

- Mínimos:
 - Exercícios 6.104, 6.107
- Extras:
 - Exercícios 6.103, 6.105

Para Treinar em Casa

Propriedades dos Materiais Utilizados em Engenharia

| Materiais | | Densidade (mg/m³) | Módulo de elasticidade | | Tensão de escoamento (MPa) | | | Tensão última (MPa) | | | Alongamento % em corpo de | Coeficiente | coeficiente de expansão |
|------------------------------|--------------------------|----------------------|---------------------------|------------------------|----------------------------|------------|--------------|---------------------|------------|--------------|---------------------------------|-------------|----------------------------|
| | | | E (GPa) | transversal G (GPa) | tração | compressão | cisalhamento | tração | compressão | cisalhamento | | de Poisson | termica ×10-6 |
| Ligas de Aluminio Forjado | 2014-T6 | 2,79 | 73,1 | 27 | 414 | 414 | 172 | 469 | 469 | 290 | 10 | 0,35 | 23 |
| | 6061-T6 | 2,71 | 68,9 | 26 | 255 | 255 | 131 | 290 | 290 | 186 | 12 | 0,35 | 24 |
| Ligas de Ferro Fundido | cinza ASTM 20 | 7,19 | 67,0 | 27 | - | - | - | 179 | 669 | - | 0,6 | 0,28 | 12 |
| | Maleável ASTM A-197 | 7,28 | 172 | 68 | - | - | - | 276 | 572 | - | 5 | 0,28 | 12 |
| Ligas de Cobre | Latão vermelho C83400 | 8,74 | 101 | 37 | 70,0 | 70,0 | - | 241 | 241 | - | 35 | 0,35 | 18 |
| | Bronze C86100 | 8,83 | 103 | 38 | 345 | 345 | - | 655 | 655 | - | 20 | 0,34 | 17 |
| Ligas de Magnésio | Am 1004-T61 | 1,83 | 44,7 | 18 | 152 | 152 | - | 276 | 276 | 152 | 1 | 0,30 | 26 |
| Ligas de Aço | Estrutural A-36 | 7,85 | 200 | 75 | 250 | 250 | - | 400 | 400 | - | 30 | 0,32 | 12 |
| | Inoxidavel 304 | 7,86 | 193 | 75 | 207 | 207 | - | 517 | 517 | - | 40 | 0,27 | 17 |
| | Aço-ferramenta L2 | 8,16 | 200 | 75 | 703 | 703 | - | 800 | 800 | - | 22 | 0,32 | 12 |
| Ligas de Titânio | Ti-6A1-4V | 4,43 | 120 | 44 | 924 | 924 | - | 1000 | 1000 | - | 16 | 0,36 | 9,4 |

| Materiais | | Densidade | Módulo de elasticidade | | Tensão de escoamento (MPa) | | | Tensão última (MPa) | | | Alongamento % em corpo | Coeficiente | coeficiente de |
|---|----------------------|-----------|---------------------------|------------------------|----------------------------|------------|--------------|---------------------|------------|--------------|---------------------------|-------------|---------------------|
| | | (mg/m³) | E (GPa) | transversal G (GPa) | tração | compressão | cisalhamento | tração | compressão | cisalhamento | de prova de 50mm | de Poisson | expansão termica |
| Concreto | Baixa resistência | 2,38 | 22,1 | - | - | - | 12 | - | - | - | - | 0,15 | 11 |
| | Alta resistência | 2,38 | 29,0 | - | - | - | 38 | - | - | - | - | 0,15 | 11 |
| Plástico Reforçado | Keviar 49 | 1,45 | 131 | - | - | - | - | 717 | 483 | 20,3 | 2,8 | 0,34 | - |
| | 30% de vidro | 1,45 | 72,4 | - | - | - | - | 90 | 131 | - | - | 0,34 | - |
| Madeira Estrutural de Alta Qualidade | Abeto Douglas | 0,47 | 13,1 | - | - | - | - | 2,1 | 26 | 6,2 | - | 0,29 | - |
| | Abeto Branco | 3,60 | 9,65 | - | - | _ | - | 2,5 | 36 | 6,7 | - | 0,31 | - |

Fonte HIBBELER, R.C. Resistência dos materiais. São Paulo: Pearson Prentice Hall, 2004.



Exercício – Entrega Individual

• Considerando M=3,5kN.m, calcule o $\sigma_{máx}$ e a direção do eixo neutro.

