



Elementos de Máquinas para Automação

PMR 3307 - 10

Introdução a Falha por Impacto - P2

2020.2



Cronograma de aulas

Dia	S	Aula	То́рісо	Prof.
18.08	3a	A1	Introdução a disciplina Modelagem, carregamento e equilíbrio	RS
21.08	6ª	A2	Comportamento mecânico dos materiais	RS
25.08	За	А3	Composição de tensões Estado plano de tensões - Círculo de Mohr	RS
28.08	6a	A4	Teorias de Falha: 1) Falha por deformação excessiva; fundamentos	RS
01.09	3a	A5	Teorias de Falha: 2) Falha por deformação permanente: von Mises, Tresca, Coulomb-Mohr;	RS
04.09	6ª	A6	Teorias de Falha: 3) Falha por fadiga: Parte - 1	RS
08.09	3a	Α7	Teorias de Falha: 3) Falha por fadiga: Parte - 2	RS
11.09	6ª	A8	Teorias de Falha: 4) Falha por instabilidade: flambagem	RS
15.09	_3a	A9	Teorias de Falha: 5) Falha por impacto: Parte - 1	RS
18.09	6ª	A10	Teorias de Falha: 6) Falha por impacto: Parte - 2	RS
22.09	Зa	A11	Teorias de Falha: 6) Falha por desgaste excessivo	RS
25.09	6ª	A12	Fixações cubo-eixo	(NG)
29.09	3a	A13	Especificação e dimensionamento de elementos de fixação: Rebites	NG
02.10	6ª	A14	Especificação e dimensionamento de elementos de fixação: Parafusos: Parte - 1	NG
06.10	3a	A15	Especificação e dimensionamento de elementos de fixação: Parafusos: Parte - 2	NG
09.10	6ª	A16	Especificação e dimensionamento de elementos de transmissão: Fusos	NG
13.10	3a	A17	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Mancais: Parte - 1	NG
16.10	6ª	A18	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Mancais: Parte - 2	NG
20.10	3a	A19	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Molas: Parte - 1	NG
23.10	6ª	A20	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Molas: Parte - 2	NG
27.10	3a	A21	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Freios e embreagens	NG
30.10	6ª	A22	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Correias e Correntes	NG
03.11	3a	A23	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Engrenagens: Parte - 1	RS
06.11	6ª	A24	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Engrenagens: Parte - 2	RS
10.11	3a	A25	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Engrenagens: Parte - 3	RS
13.11	6ª	A26	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Engrenagens: Parte - 4	RS
17.11	3a		Feriado municipal – Consciência Negra	
20.11	6ª	A27	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Guias de escorregamento	RS
24.11	3a	A28	Análise e dimensionamento de componentes mecânicos: Guias lineares	RS
27.11	6ª	A29	Apresentação dos trabalhos	RS
01.12	3a	A30	Apresentação dos trabalhos	
04.12	6a	A29	Apresentação dos trabalhos	
08.12	3a	A30		
11.12	6ª	A31		
14.12	2ª		Encerramento do semestre 2020-2	



Tópicos

- Introdução ao problema de impacto
- Cargas de impacto
- Projeto para impacto
- ▶ Tensão e deflexão causadas por impacto linear
- Comportamento dos materiais sob impacto
- Ensaios de impacto
- Temperatura de transição Dúctil-Frágil
 - Problema Titanic
 - Problema Liberty Ship class
- Resistência ao impacto e Resistência a fratura



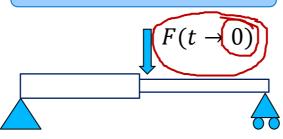
Este tópico está baseado no Livro: *Fundamentals of Machine Component Design*, Chapter 7 Impact, 288, ROBERT C. JUVINALL
, KURT M. MARSHEK, Ed.JOHN WILEY & SONS, INC. 2011



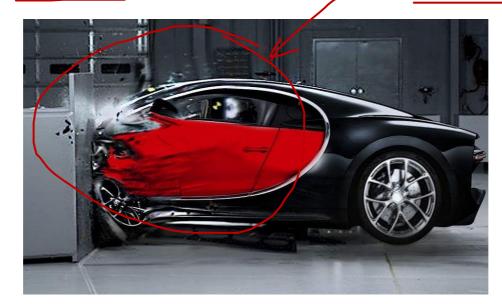
RELEMBRANDO!

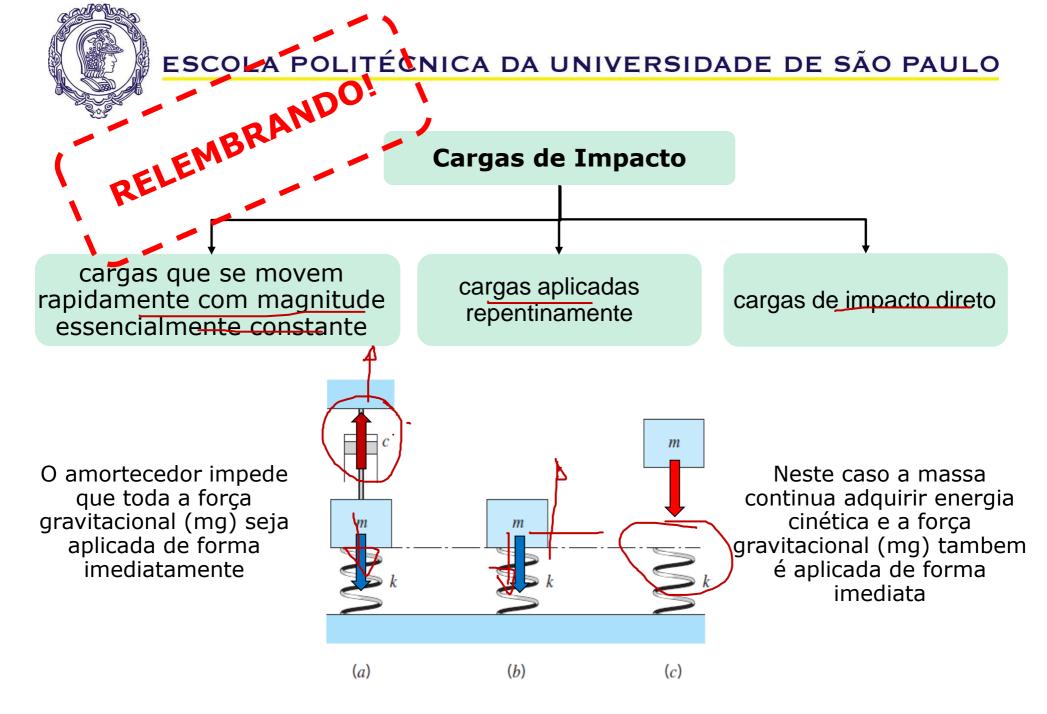
Projeto para impactos

Condição impacto

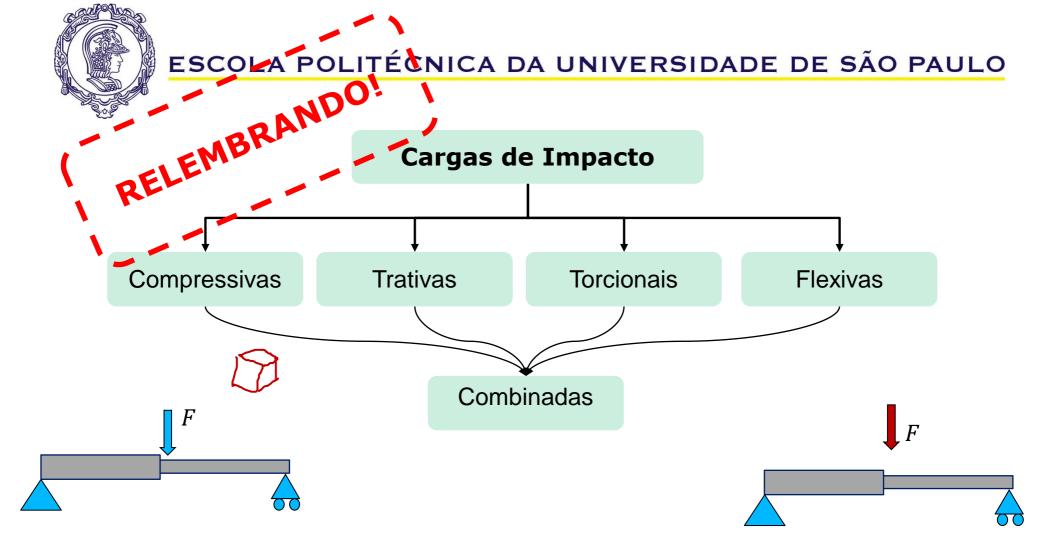


A carga de impacto também é chamada de carga de choque, súbita ou impulsiva.





Sem amortecedor a força gravitacional (mg) é aplicada de forma instantânea

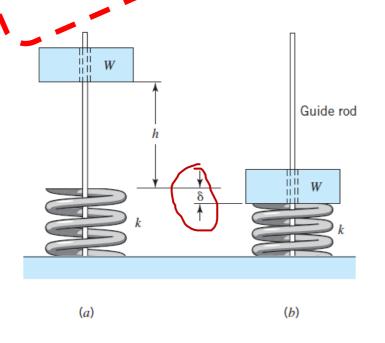


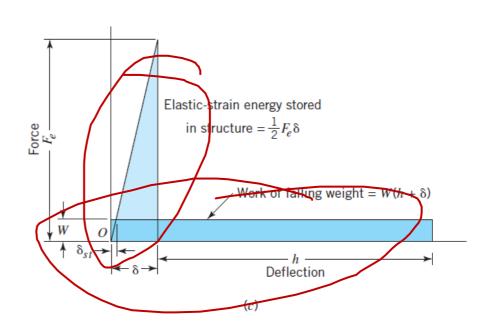


Uma diferença importante no projeto de componentes para carga estática e de impacto, é que as peças estaticamente carregadas devem ser projetadas para transportar cargas, enquanto as peças sujeitas a impacto deve ser projetado para absorver energia.



El El ensão e deflexão causadas por impacto linear



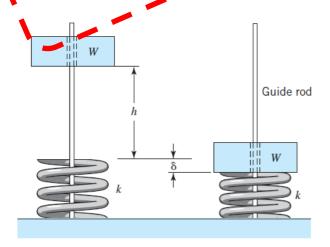


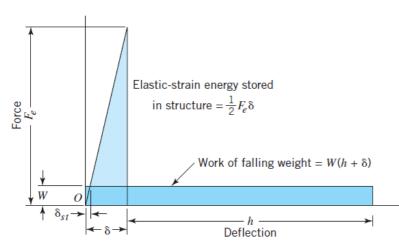
Considerações:

- > A massa da estrutura (mola) é insignificante,
- > As deformações dentro da própria massa são insignificante, e
- > o amortecimento é insignificante



RELETENSÃO e deflexão causadas por impacto linear





$$F_e = força estática equivalente$$

$$F_e = k.\delta$$

$$F_e = \left(\frac{\delta}{\delta_{st}}\right) W$$

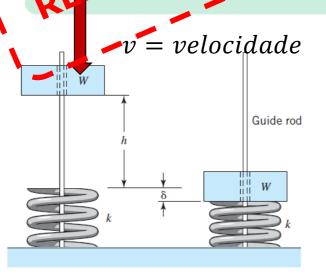
$$\delta = \delta_{st} \left(1 + \sqrt{1 + \left(\frac{2h}{\delta_{st}}\right)} \right)$$

$$F_e = W \left(1 + \sqrt{1 + \left(\frac{2h}{\delta_{st}}\right)} \right)$$

$$\left(1 + \sqrt{1 + \left(\frac{2h}{\delta_{st}}\right)}\right) = fator \ de \ impacto$$



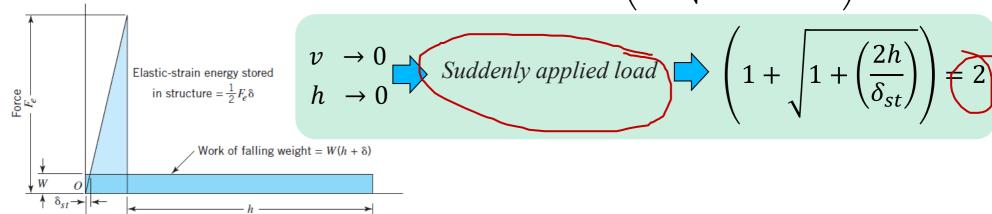
El El ensão e deflexão causadas por impacto linear



$$v=velocidade$$
 $v^2=2gh$ \Longrightarrow energia potêncial

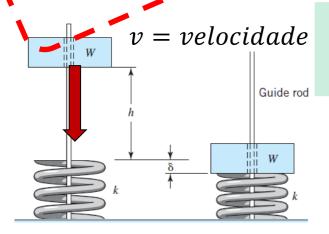
Guide rod
$$h = \frac{v^2}{2g}$$
 $\delta = \delta_{st} \left(1 + \sqrt{1 + \left(\frac{v^2}{g \cdot \delta_{st}} \right)} \right)$

$$F_e = W \left(1 + \sqrt{1 + \left(\frac{v^2}{g \cdot \delta_{st}} \right)} \right)$$





RELETENSÃO e deflexão causadas por impacto linear



Elastic-strain energy stored

in structure = $\frac{1}{2}F_{e}\delta$

Work of falling weight = $W(h + \delta)$

Deflection

v = velocidade Em muitos problemas e engenharia envolvendo impacto, a deflexão pode ser despresívellinear

$$h \gg \delta_{sg}$$

$$\delta_{st} = \sqrt{\frac{2h}{\delta_{st}}}$$

$$h \gg \delta_{sg}$$
 $\delta_{st} = \sqrt{\frac{2h}{\delta_{st}}}$ $\delta = \sqrt{2.h.\delta_{st}}$

$$\delta = \delta_{st} \sqrt{\frac{v^2}{g.\delta_{st}}}$$

$$\delta = \delta_{st} \sqrt{\frac{v^2}{g.\delta_{st}}} \qquad \delta = \sqrt{\frac{\delta_{st}.v^2}{g}}$$

$$F_e = W \sqrt{\frac{2h}{\delta_{st}}} \qquad F_e = \sqrt{2Whk}$$

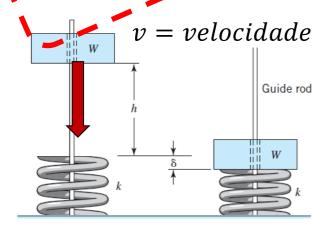
$$F_e = \sqrt{2Whk}$$

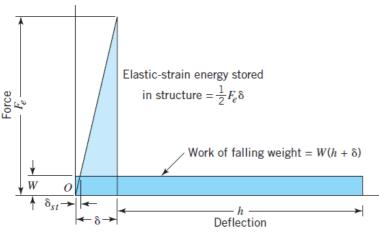
$$F_e = \underbrace{\begin{array}{c} v^2 \\ g \cdot \delta_{st} \end{array}}$$

$$F_e = \sqrt{\frac{v^2 k W}{g}}$$



EMBRANDO ensão e deflexão causadas por impacto linear





Considerando a gravidade

$$\delta_{st} = \frac{W}{k}$$

$$U = \frac{1}{2} m v^2 = \frac{Wv^2}{2g}$$

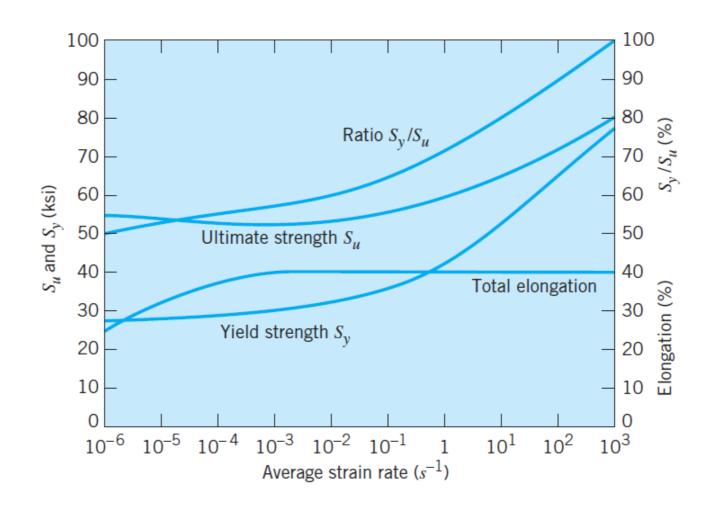
$$F_e = \sqrt{2Uk}$$

Equação da força estática equivalente em função da energia



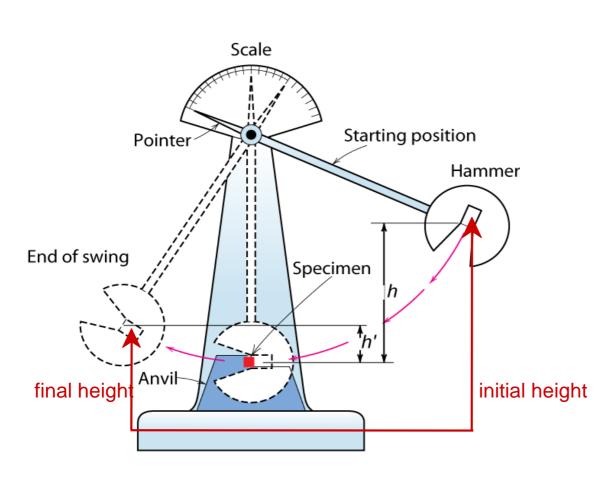
EM Comportamento dos materiais sob impacto

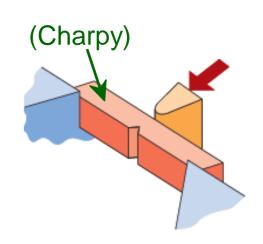
efeito da taxa deformação nas propriedades de tração nos aços baixo carbono a temperatura ambiente





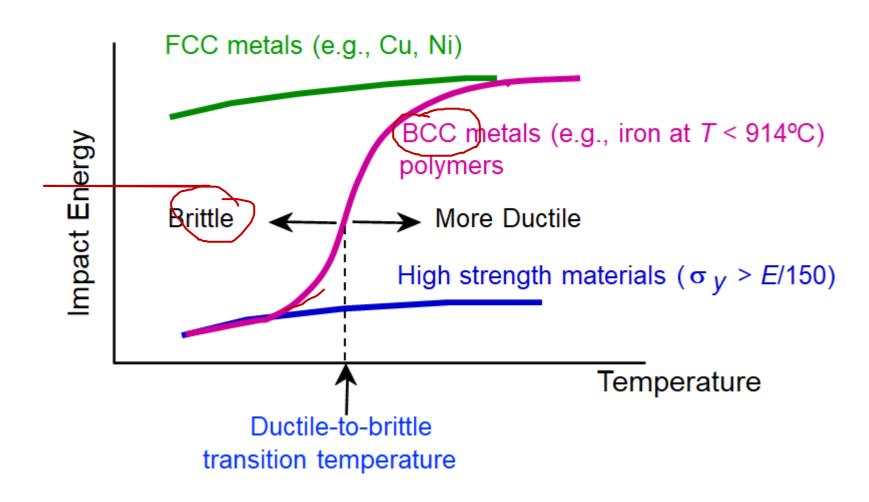
https://www.youtube.com/watch?v=tpGhqQvftAo&t=5s







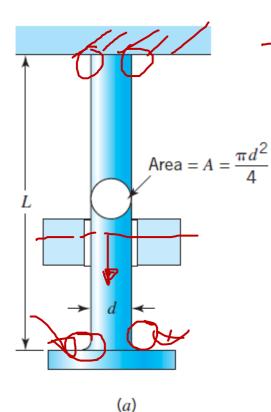
Temperatura de transição dúctil - frágil (DBTT)





Barras sujeitas a compressão ou tração sob impacto

Caso particular de impacto linear



Considerações:

- > A carga de impacto é ap<u>licada concentricament</u>e
- Os efeitos dos concentradores de tensões são despresíveis

$$F_{e} = \sigma. A \qquad \sigma = \frac{F_{e}}{A}$$

$$K = \frac{AE}{L} \qquad A = \frac{kL}{E}$$

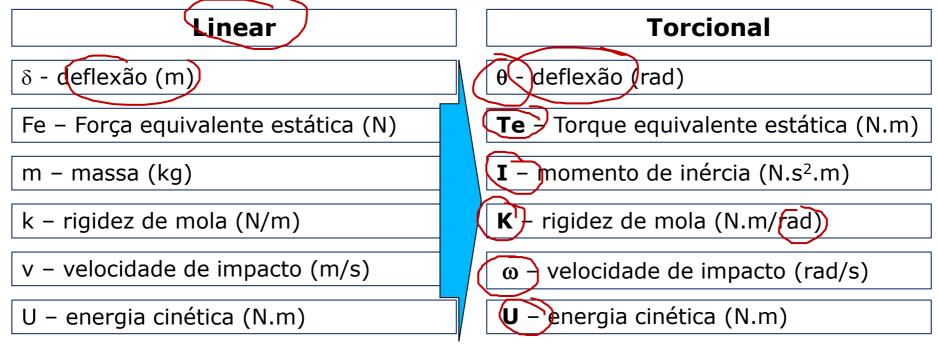
$$\sigma = \frac{F_{e}E}{kL} \qquad F_{e} = \sqrt{2UE}$$

$$\sigma = \sqrt{\frac{2UE}{AL}} \qquad \sigma = \sqrt{\frac{2UE}{V}}$$

V = Volume



Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção







Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

Linear

Torcional

Equação da força estática equivalente em 🔸 função da energia

$$\delta = \sqrt{\frac{2U}{k}}$$

$$F_e = \sqrt{2Uk}$$

$$k = \frac{W}{\delta_{st}}$$

$$U = \frac{1}{2} mv^2$$

$$\sigma = \frac{F_e E}{kL}$$

$$\sigma = \sqrt{\frac{2UE}{V}}$$

$$\theta = \sqrt{\frac{2U}{K}}$$

$$T_e = \sqrt{2Uk}$$

$$K = \frac{T}{\theta} = \frac{\pi d^4 G}{32L}$$

$$U = \frac{1}{2} I \omega^2$$

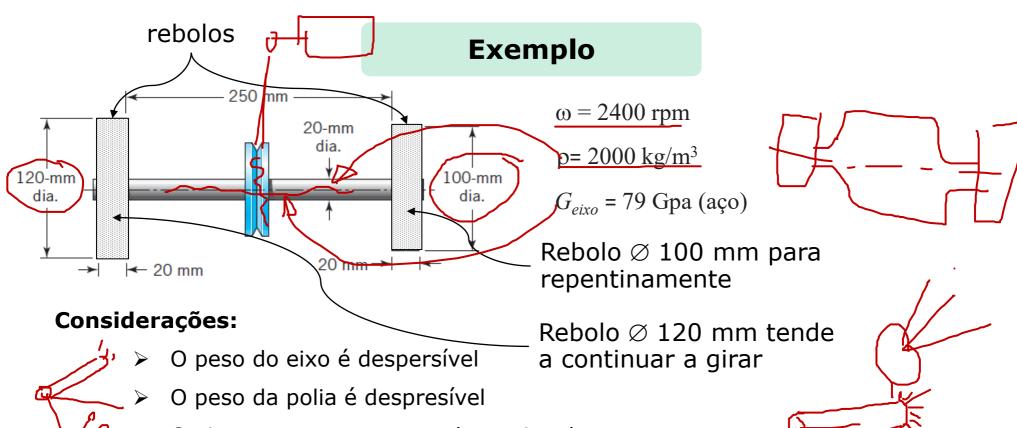
$$U = \frac{1}{2} I \omega^2$$

$$\tau = \frac{16I_e}{\pi d^3}$$

$$\tau = 2\sqrt{\frac{UG}{V}}$$



Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

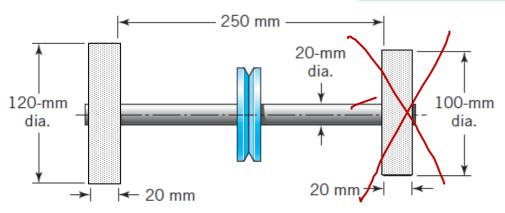


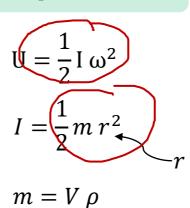
- O eixo atua como uma mola torcional
- O eixo responre elasticamente ao impacto torcional
- > As delexões no rebolos são despersíveis
- Os efeitos dos concentradores de tensões são despresíveis
- PMR-3307 > O tortque aplicado a polia é desprezado

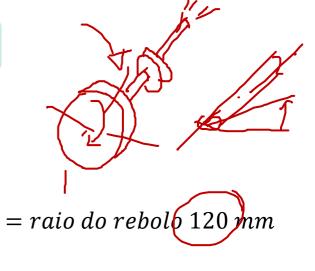


Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

Exemplo







$$\omega = 2400 \text{ rpm}$$

$$\rho = 2000 \text{ kg/m}^3$$

$$20 \text{ mm}$$

$$(m = (\pi r^2 t) \rho$$

$$t = espessua do rebolo 120 mm$$

$$U = \frac{1}{4}\pi r^4 t \rho \omega^2$$

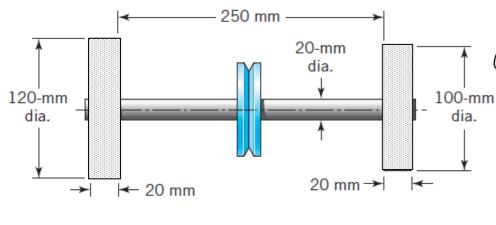
$$U = 25,72 Nm$$

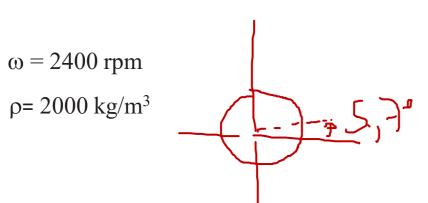
 G_{eixo} = 79 Gpa (aço)

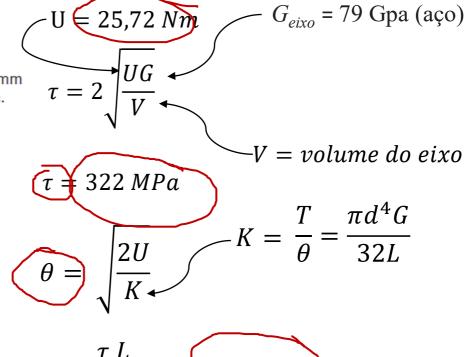


Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

Exemplo







$$\theta = \frac{\tau L}{r G} \longrightarrow \theta = 5.7^{\circ}$$

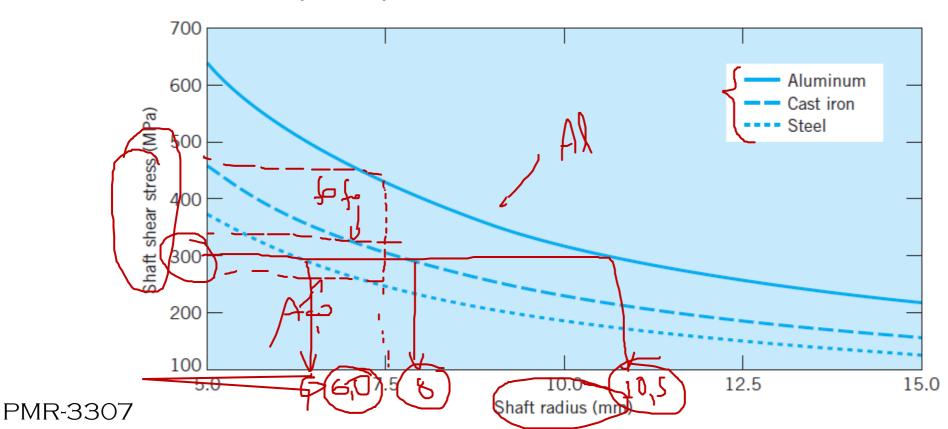


Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

efeito do raio do eixo, r, na tensão de cisalhamento do eixo

módulo de cisalhamento - G:

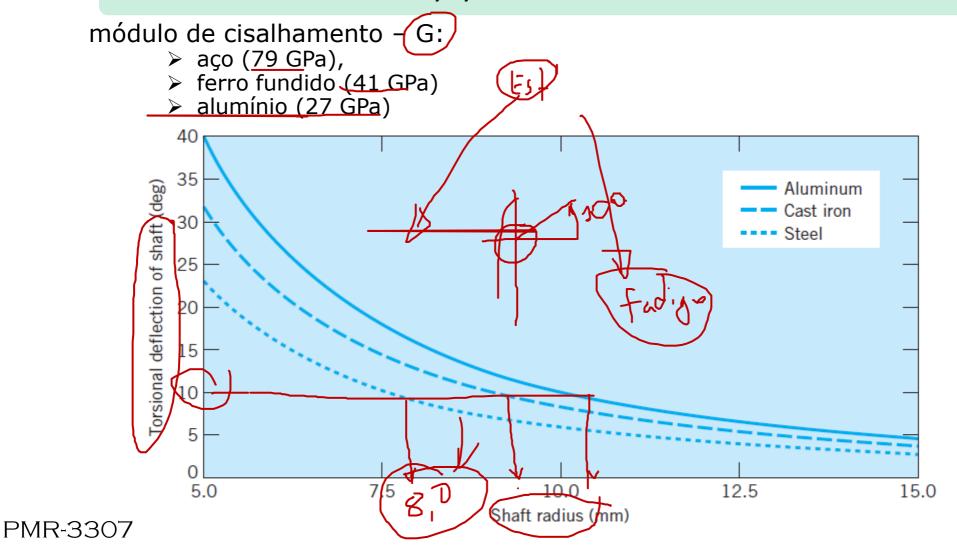
- > aço (79 GPa),
- > ferro fundido (41 GPa)
- > alumínio (27 ĠPa)





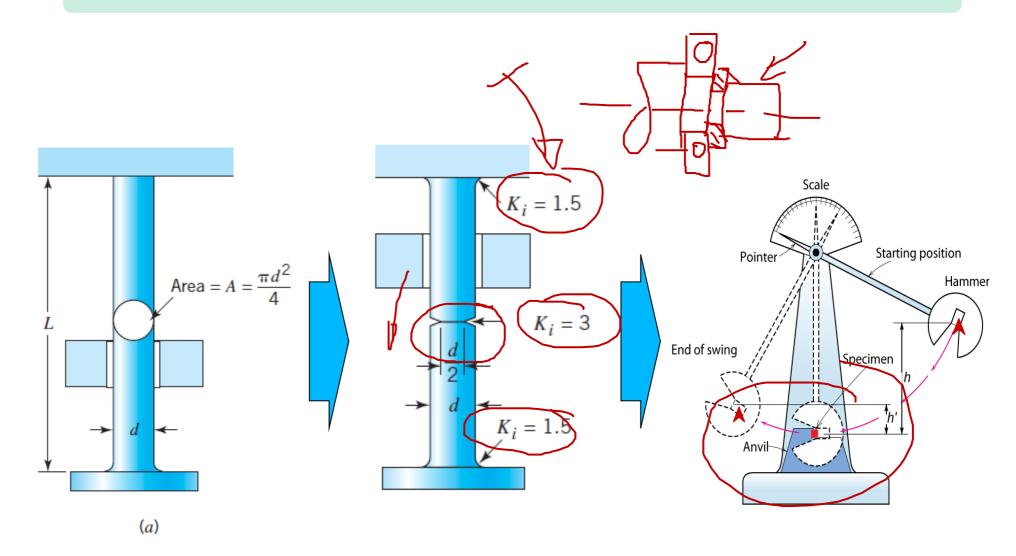
Tensão e deflexão causadas pelo impacto de torção

efeito do raio do eixo, r, na tensão de cisalhamento do eixo



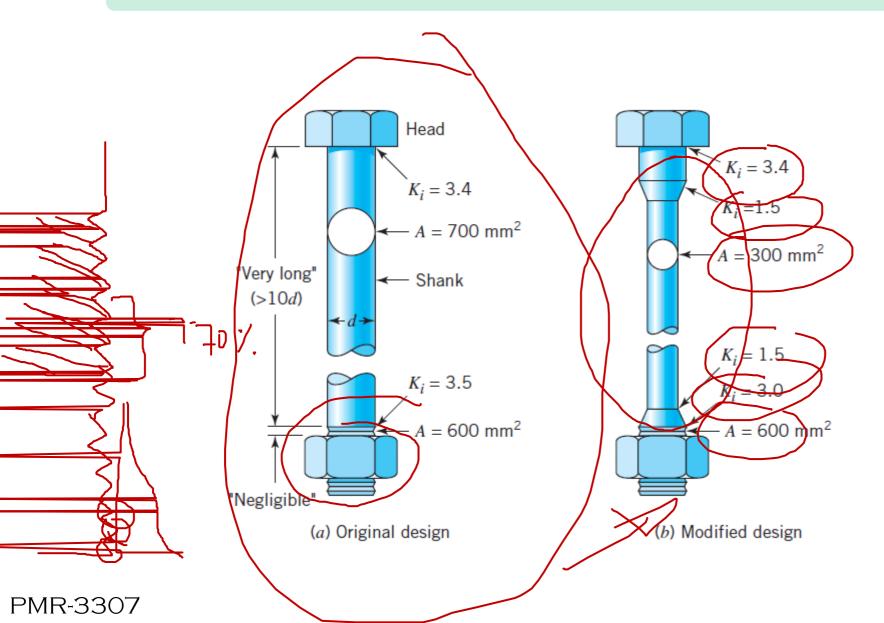


Efeito do entalhe





Reprojeto de Parafusos para impacto





Reprojeto de Parafusos para impacto

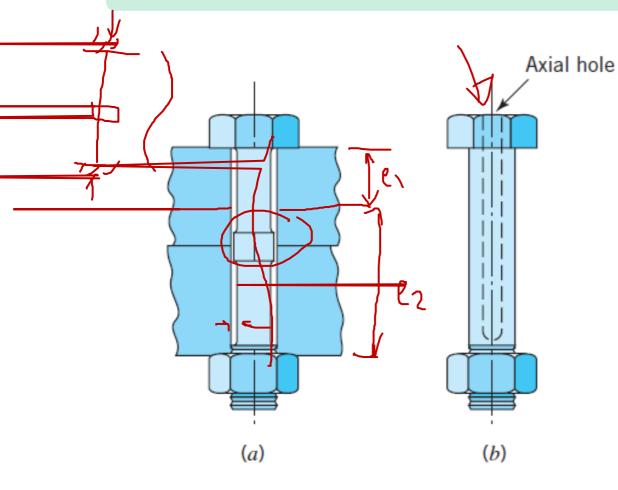
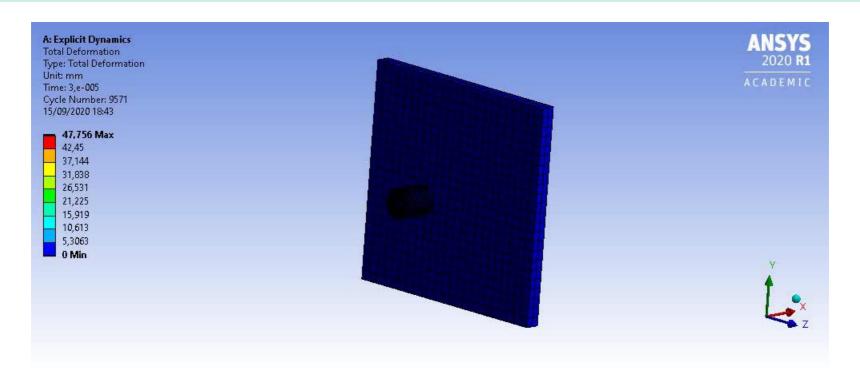


FIGURE 7.11
Bolts designed for energy absorption.





Simulação de impacto



Projétil: cilindrico

Material: aço 1020

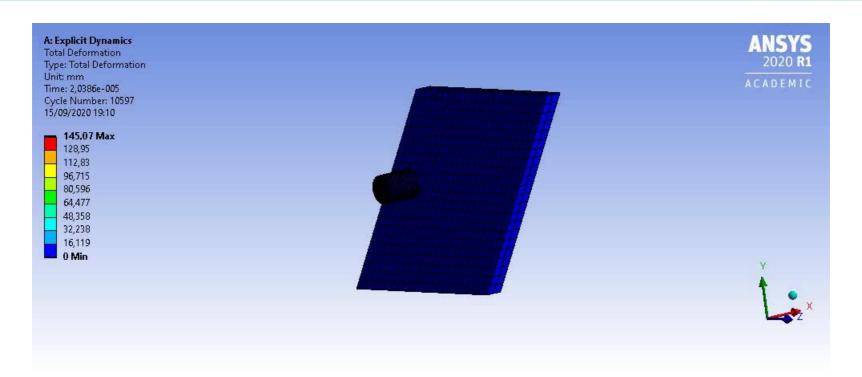
Placa: Alumínio 2024 T4

Ângulo de impacto: 0°

Velocidade: 1.500 m/s



Simulação de impacto



Projétil: cilindrico

Material: aço 1020

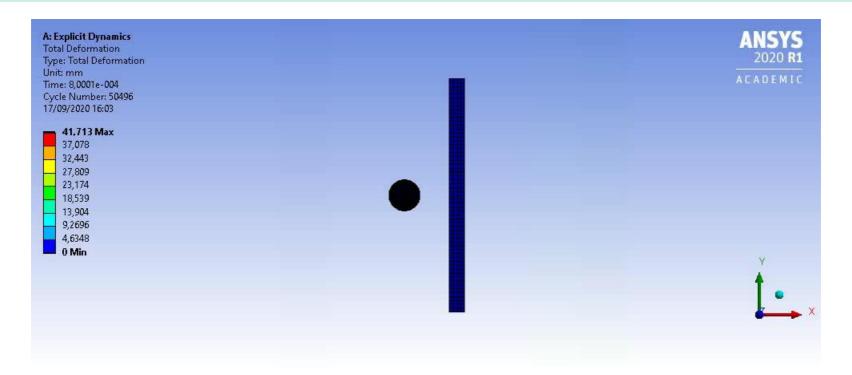
Placa: Alumínio 2024 T4

Ângulo de impacto: 60°

Velocidade: 1.500 m/s



Simulação de impacto



Projétil: esférico

Material: aço 4340

Placa: Alumínio 2024 T4

Ângulo de impacto: 0°

Velocidade: 50 m/s ~ 180km/h



Simulação de impacto



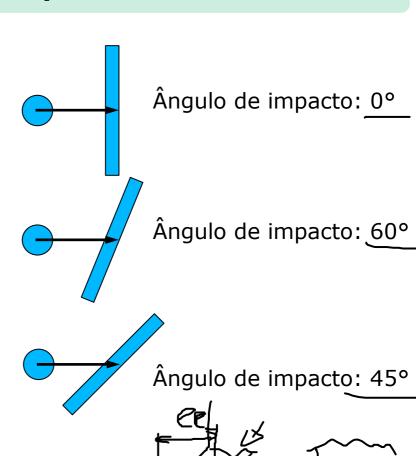
Projétil: esférico

Material: Equipe N

Placa: Equipe N

Ângulo de impacto: 0°, 60°, 45°

Velocidade: 50 m/s ~ 180km/h



FIM DA AULA