

PEF-5916
Dinâmica e Estabilidade das
Estruturas

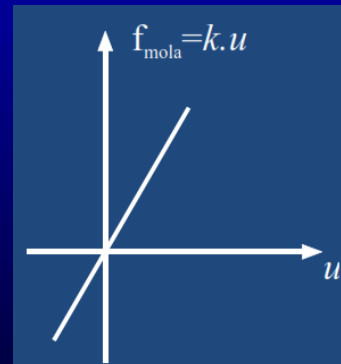
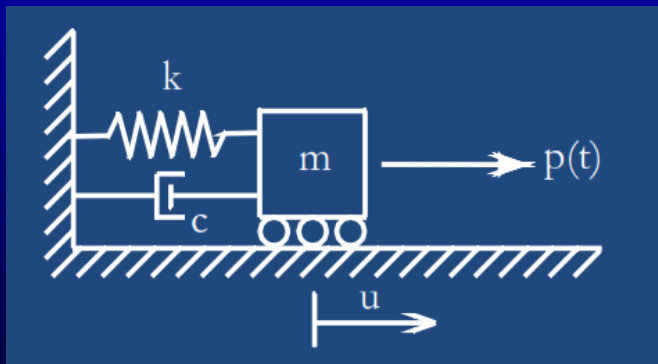
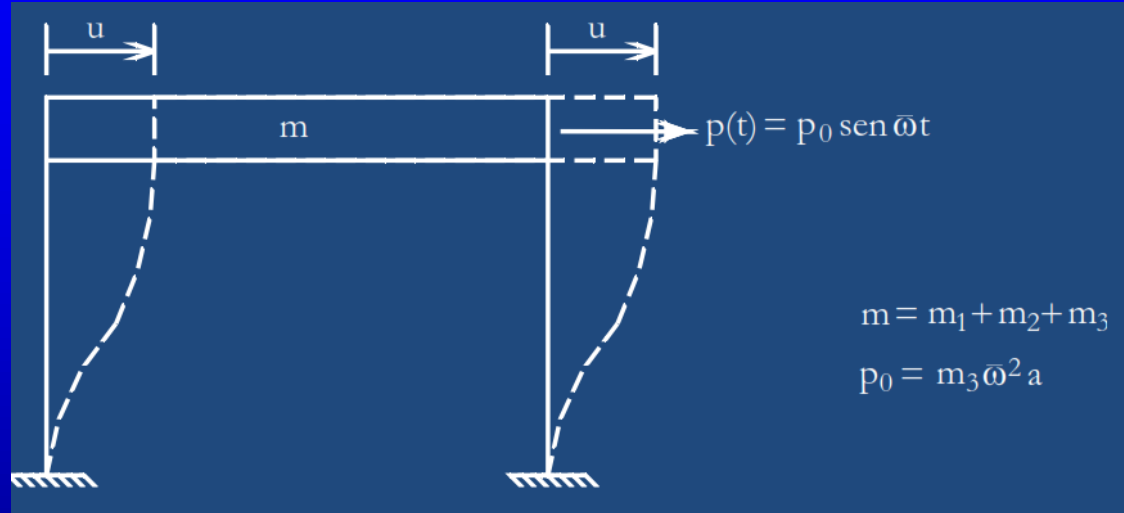
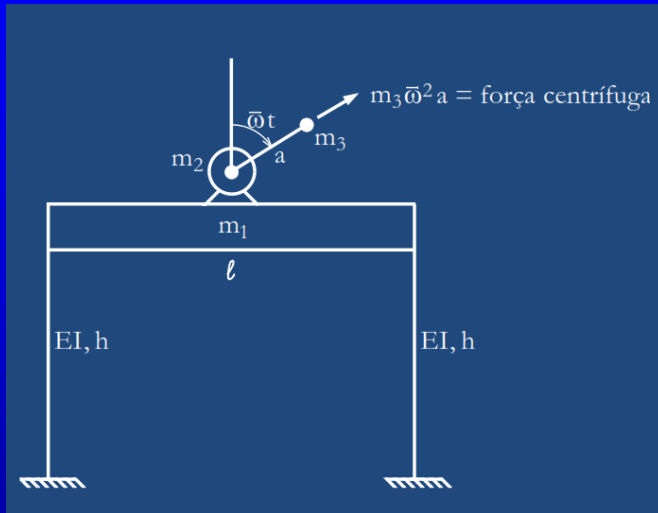
Prof. Dr. Carlos Eduardo Nigro Mazzilli

Sistemas de um grau de liberdade

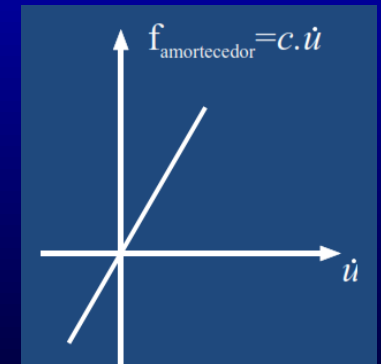
- O campo de deslocamentos fica totalmente caracterizado por uma única variável (coordenada generalizada u)
- Da mesma forma, todas as demais respostas do sistema (especialmente os esforços solicitantes, tensões e deformações) ficam caracterizados por essa única coordenada generalizada
- Evidentemente, nem sempre uma estrutura fica bem representada por um modelo de um grau de liberdade, sendo necessário recorrer a modelos de hierarquia mais alta, com vários graus de liberdade
- Exemplos de graus de liberdade são os deslocamentos nodais da Análise Matricial das Estruturas e do MEF
- Por motivos didáticos, inicialmente serão discutidos apenas modelos de um grau de liberdade

Formulação das equações de movimento

Exemplo: Fundação aporticada de máquina

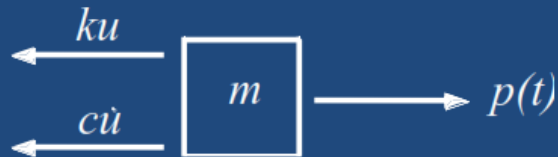


$$k = 2 \left(\frac{12EI}{h^3} \right)$$
$$k = \frac{24EI}{h^3}$$

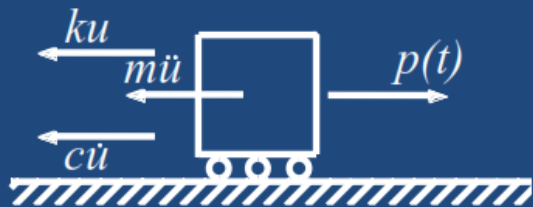


Formulação das equações de movimento

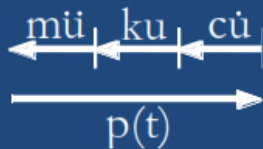
Oscilador equivalente com um grau de liberdade



2ª Lei de Newton: $m\ddot{u} = p(t) - ku - c\dot{u}$



Princípio de D'Alembert: $p(t) - m\ddot{u} - c\dot{u} - ku = 0$



$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = p(t)$

Formulação das equações de movimento

Elementos essenciais do problema dinâmico linear

1 - Carregamento e resposta variáveis no tempo	$p(t)$ e $u(t)$
2 - Presença da força de inércia	$m\ddot{u}$ ($m > 0$)
3 - Presença de dissipação de energia	$c\dot{u}$ ($c \geq 0$)
4 - Sistema com rigidez k e força elástica	ku ($k > 0$)

Características do modelo matemático

- Equação diferencial de 2ª ordem
- Para obter a resposta dinâmica $u(t)$ é necessário integrá-la duas vezes e considerar as condições iniciais
- Vibrações livres: $p(t) = 0$
 - $m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = 0$ com amortecimento
 - $m\ddot{u} + ku = 0$ sem amortecimento
- Vibrações forçadas: $p(t) \neq 0$
 - $m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = p(t)$ com amortecimento
 - $m\ddot{u} + ku = p(t)$ sem amortecimento

Vibração livre

$$p(t) \equiv 0$$

$$u(t) = u_0 e^{rt} \quad u_0, r \text{ constantes}$$

$$(mr^2 + cr + k) u_0 e^{rt} = 0$$

$$\text{Para } u_0 \neq 0 \quad \implies \quad mr^2 + cr + k = 0$$
$$r = \frac{1}{2m} \left(-c \pm \sqrt{c^2 - 4mk} \right)$$

- Amortecimento supercrítico $c > \sqrt{4mk}$

$$u(t) = Ae^{r_1 t} + Be^{r_2 t} \quad r_1, r_2 \text{ negativos} \quad (\text{decaimento sem oscilação})$$

- Amortecimento crítico $c = \sqrt{4mk}$

$$u(t) = (A + Bt) e^{rt} \quad r = -\frac{c}{2m} \text{ negativo (decaimento sem oscilação)}$$

• Amortecimento subcrítico $c < \sqrt{4mk}$, $r = -\xi\omega \pm i\omega_D$
 $u(t) = e^{-\xi\omega t} [A \sin \omega_D t + B \cos \omega_D t] = e^{-\xi\omega t} \rho \cos(\omega_D t - \theta)$ (decaimento com oscilação)

$\xi = \frac{c}{2m\omega} < 1$ taxa de amortecimento

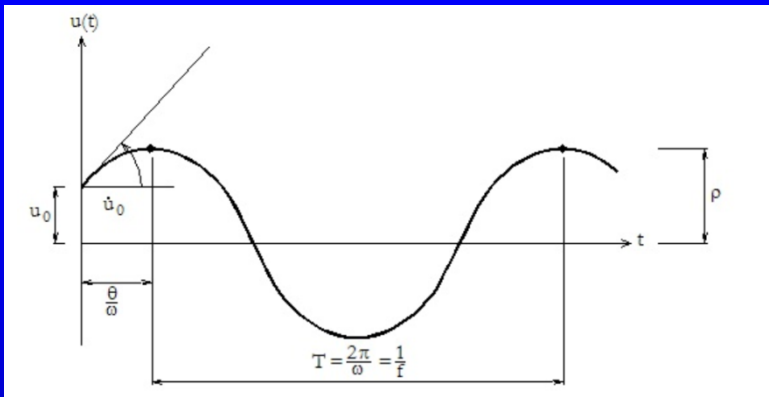
$\omega = \sqrt{\frac{k}{m}}$ frequência natural não-amortecida

$\omega_D = \omega \sqrt{1 - \xi^2}$ frequência natural amortecida

• Caso particular: vibrações não amortecidas $c = 0$, $r = \pm i\omega$

$$u(t) = A \sin \omega t + B \cos \omega t = \rho \cos(\omega t - \theta)$$

- Vibrações não amortecidas

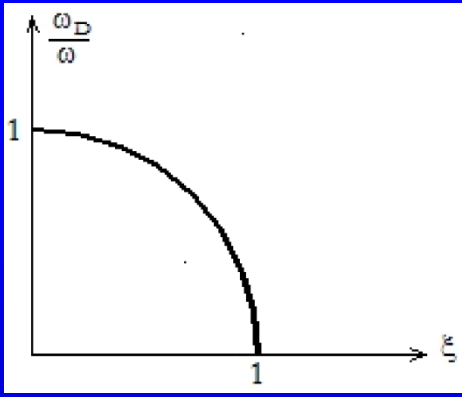


$$\begin{aligned}
 u_0 &= \rho \cos \theta \\
 \dot{u}_0 &= \omega \rho \sin \theta \quad \Rightarrow \quad \rho = \sqrt{u_0^2 + \left(\frac{\dot{u}_0}{\omega}\right)^2} \\
 \theta &= \arctan \frac{\dot{u}_0}{\omega u_0}, \quad -\frac{\pi}{2} \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}
 \end{aligned}$$

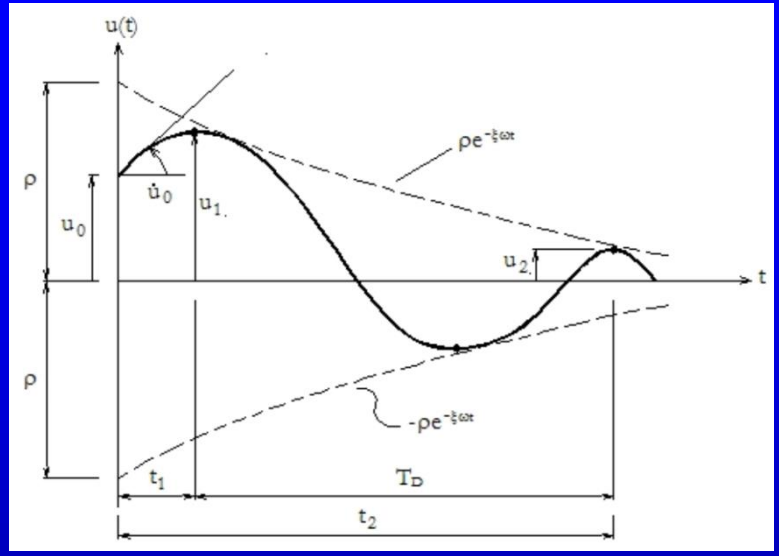
- Vibrações com amortecimento subcrítico

$$\begin{aligned}
 u_0 &= \rho \cos \theta \\
 \dot{u}_0 &= -\xi \omega \rho \cos \theta + \omega_D \rho \sin \theta \quad \Rightarrow \quad \rho = \sqrt{u_0^2 + \left(\frac{\dot{u}_0 + \xi \omega u_0}{\omega_D}\right)^2} \\
 \theta &= \arctan \frac{\dot{u}_0 + \xi \omega u_0}{\omega_D u_0} \\
 & \quad -\frac{\pi}{2} \leq \theta \leq \frac{\pi}{2}
 \end{aligned}$$

- Vibrações com amortecimento subcrítico



$$\left(\frac{\omega_D}{\omega}\right)^2 = 1 - \xi^2$$



$$\frac{u_1}{u_2} = e^{\xi\omega T_D} = e^{2\pi\xi\left(\frac{\omega}{\omega_D}\right)} = e^{\frac{2\pi\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}} \cong e^{2\pi\xi}$$

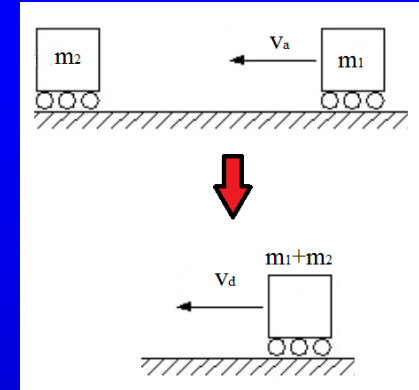
$$t_1 = \frac{\theta - \alpha}{\omega_D}, \text{ sendo } \alpha = \arctan\left(\frac{\xi}{\sqrt{1-\xi^2}}\right)$$

- Relação entre decremento logarítmico e taxa de amortecimento

$$\delta = \ln \frac{u_1}{u_2} \quad \rightarrow \quad \xi = \frac{\delta}{2\pi}$$

Choque Mecânico: hipóteses

1. Choque é perfeitamente inelástico
2. Quantidade de movimento se conserva
3. A favor da segurança, despreza-se o amortecimento



De 2: $m_1 v_a = (m_1 + m_2) v_d \Rightarrow v_d = \frac{m_1}{m_1 + m_2} v_a$

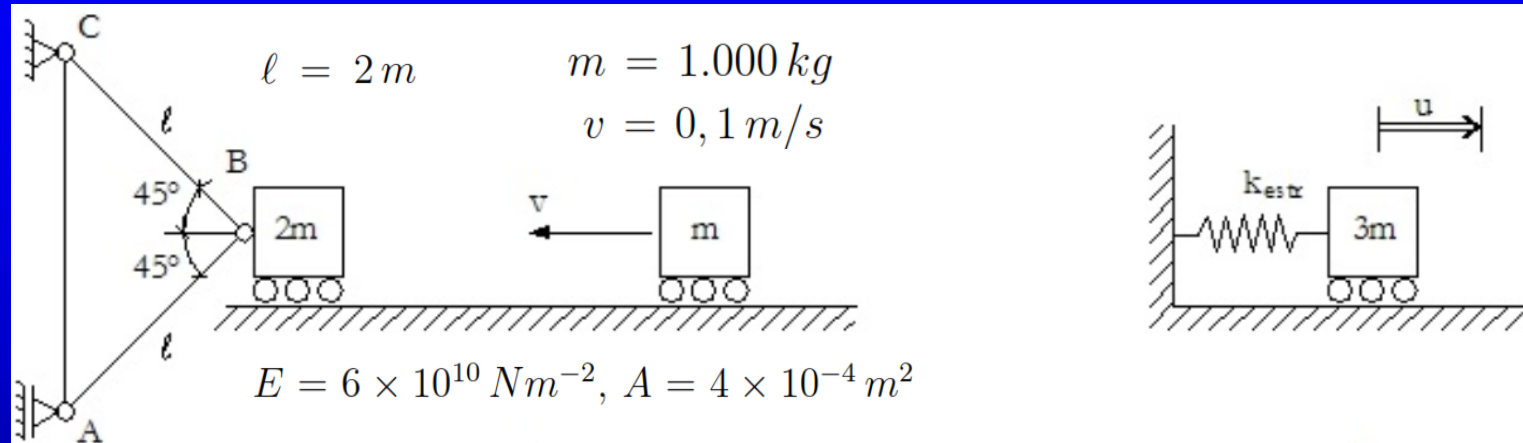
De 1 e 2: a energia mecânica não se conserva

$$E_{diss} = \frac{1}{2} m_1 v_a^2 - \frac{1}{2} (m_1 + m_2) v_d^2 = \frac{1}{2} m_1 v_a^2 - \frac{1}{2} (m_1 + m_2) \left(\frac{m_1}{m_1 + m_2} v_a \right)^2 = \frac{1}{2} m_1 v_a^2 \underbrace{\left(1 - \frac{m_1}{m_1 + m_2} \right)}_{<1}$$

De 3: vibrações livres não amortecidas

Choque Mecânico Horizontal

Exemplo



$$\ddot{u} + \omega^2 u = 0$$

$$u_0 = 0$$

$$\dot{u}_0 = -\frac{v}{3}$$

$$k_{estr} = \frac{EA}{l} \left(\frac{4}{4 + \sqrt{2}} \right) = 8,866 \times 10^6\text{ N/m}$$

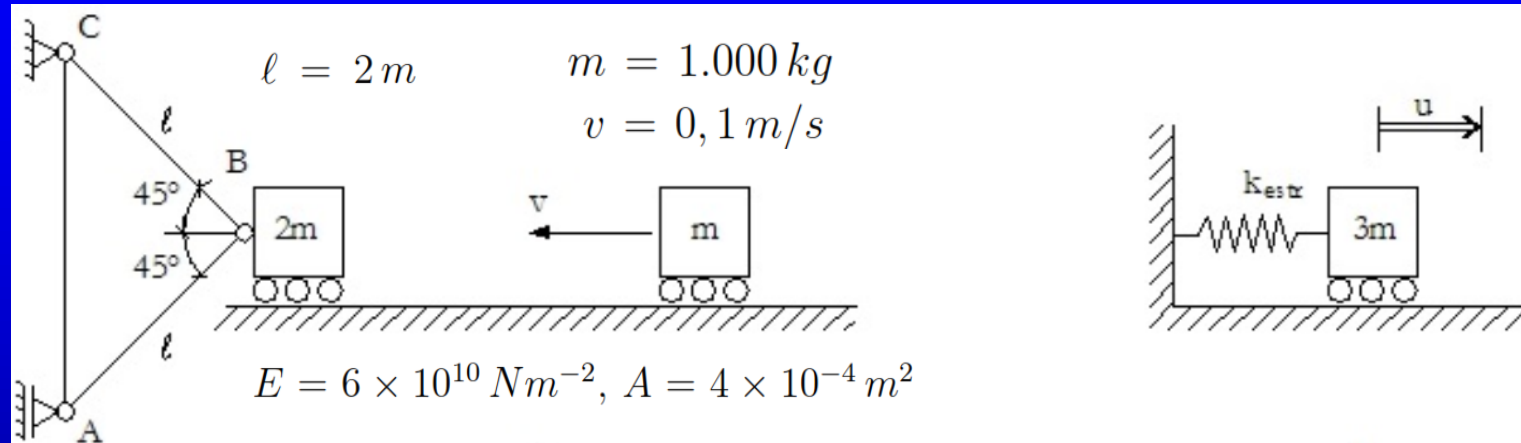
$$\omega = \sqrt{\frac{k_{estr}}{3m}} = 54,36\text{ rad/s}$$



$$u(t) = -0,000613 \text{ sen}(54,36t)$$

Choque Mecânico Horizontal

Exemplo



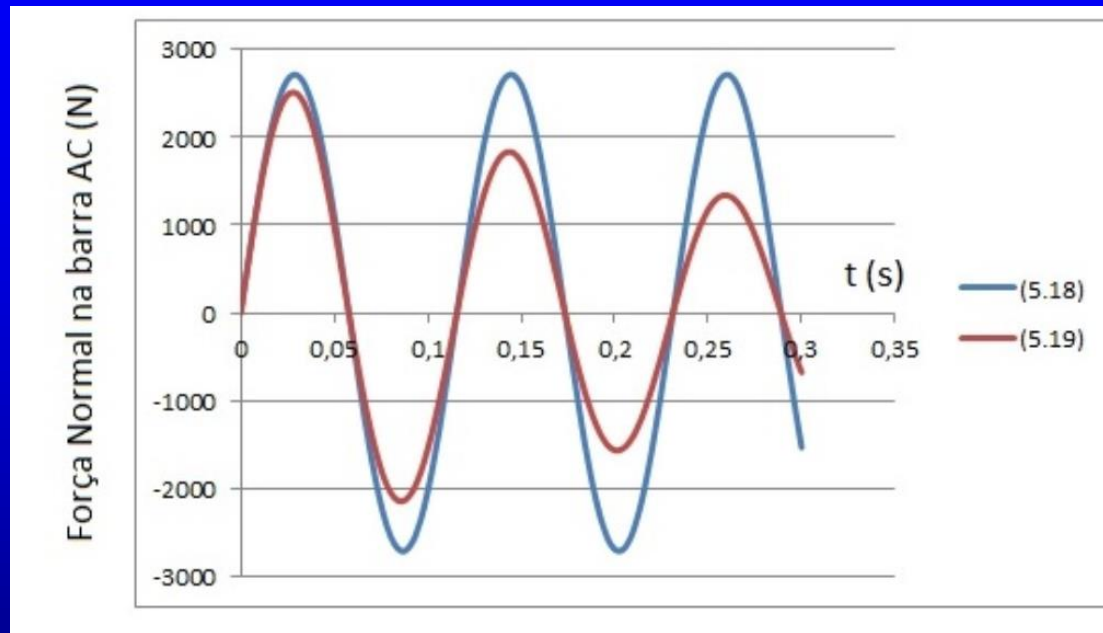
$$F_{max} = k_{estr}\rho = 5436 \text{ N}$$

$$|N_{AB}|_{max} = |N_{BC}|_{max} = 3844 \text{ N} \quad (\text{compress\~{a}o})$$

$$N_{AC} = 2718 \text{ N} \quad (\text{tra\~{c}o\~{a}o})$$

Choque Mecânico Horizontal

Exemplo

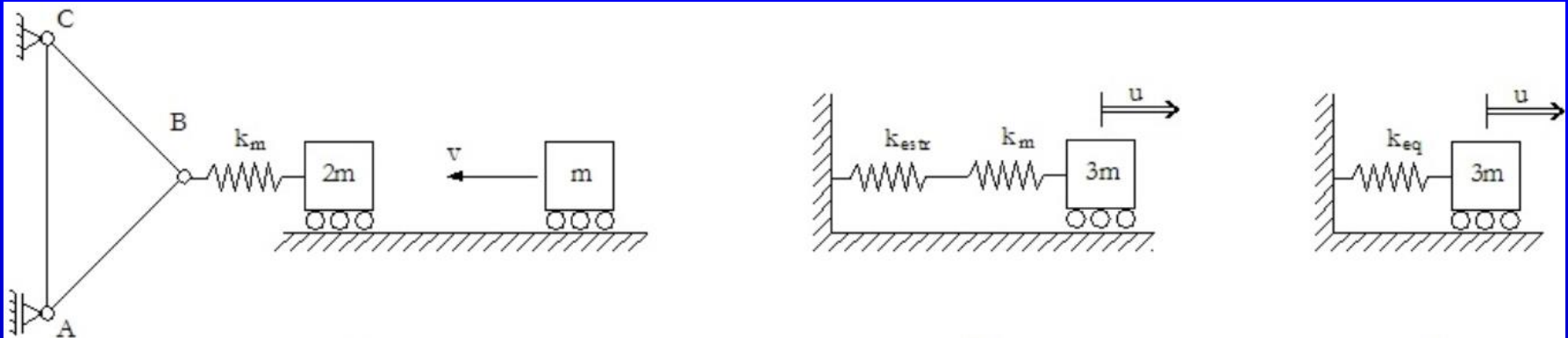


$$N_{AC}^0(t) = \frac{1}{2}k_{estr}\rho\cos(\omega t - \theta) = 2718\text{sen}(54,36t) \text{ N}. \quad (5.18)$$

$$\xi = 0,05 \text{ e } \omega_D \cong \omega \quad \Rightarrow \quad N_{AC}^\xi(t) = \frac{1}{2}k_{estr}e^{-\xi\omega t}\rho\cos(\omega_D t - \theta) \cong 2718e^{-2,718t}\text{sen}(54,36t) \text{ N}. \quad (5.19)$$

Choque Mecânico Horizontal

Exemplo: com associação série



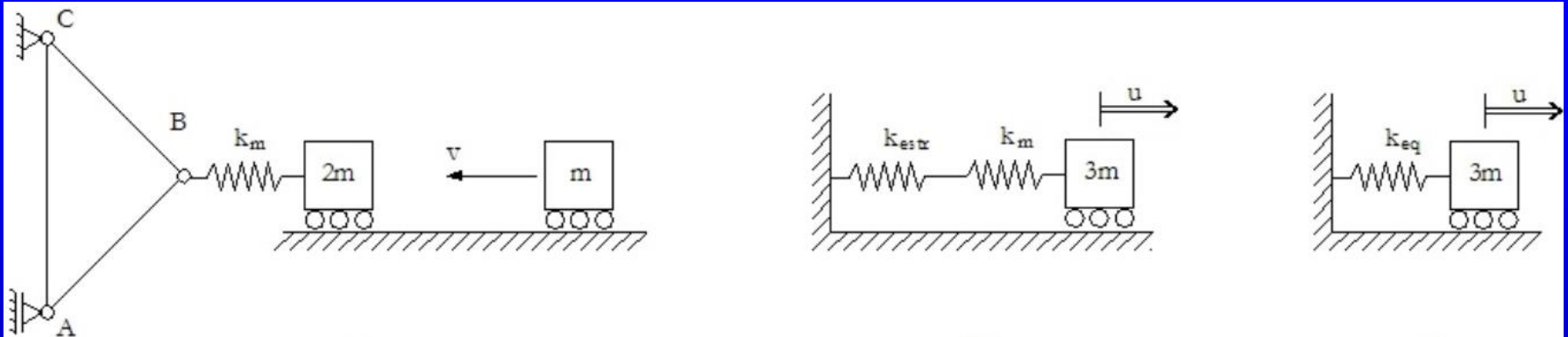
$$u = \frac{F}{k_{eq}} = \frac{F}{k_{estr}} + \frac{F}{k_m} \Rightarrow k_{eq} = \frac{k_{estr}k_m}{k_{estr} + k_m} \Rightarrow \omega' = \sqrt{\frac{k_{eq}}{3m}} \Rightarrow \rho' = \frac{|\dot{u}_0|}{\omega'} = \frac{v}{3\sqrt{\frac{k_{eq}}{3m}}}$$

$$F_{max} = k_{eq}\rho' \Rightarrow \rho'_{estr} = \frac{F_{max}}{k_{estr}} = \left(\frac{k_{eq}}{k_{estr}}\right)\rho'$$

$$\rho'_{estr} = \left(\frac{k_{eq}}{k_{estr}}\right) \frac{v}{3\sqrt{\frac{k_{eq}}{3m}}} = \frac{v}{3\sqrt{\frac{k_{estr}}{3m}}} \left(\frac{k_{eq}}{k_{estr}}\right) \sqrt{\frac{k_{estr}}{k_{eq}}} = \rho \sqrt{\frac{k_{eq}}{k_{estr}}} = \rho \sqrt{\frac{k_m}{k_{estr} + k_m}}$$

Choque Mecânico Horizontal

Exemplo: com associação série



Critério de projeto:

$$\rho'_{estr} = \frac{1}{2}\rho$$



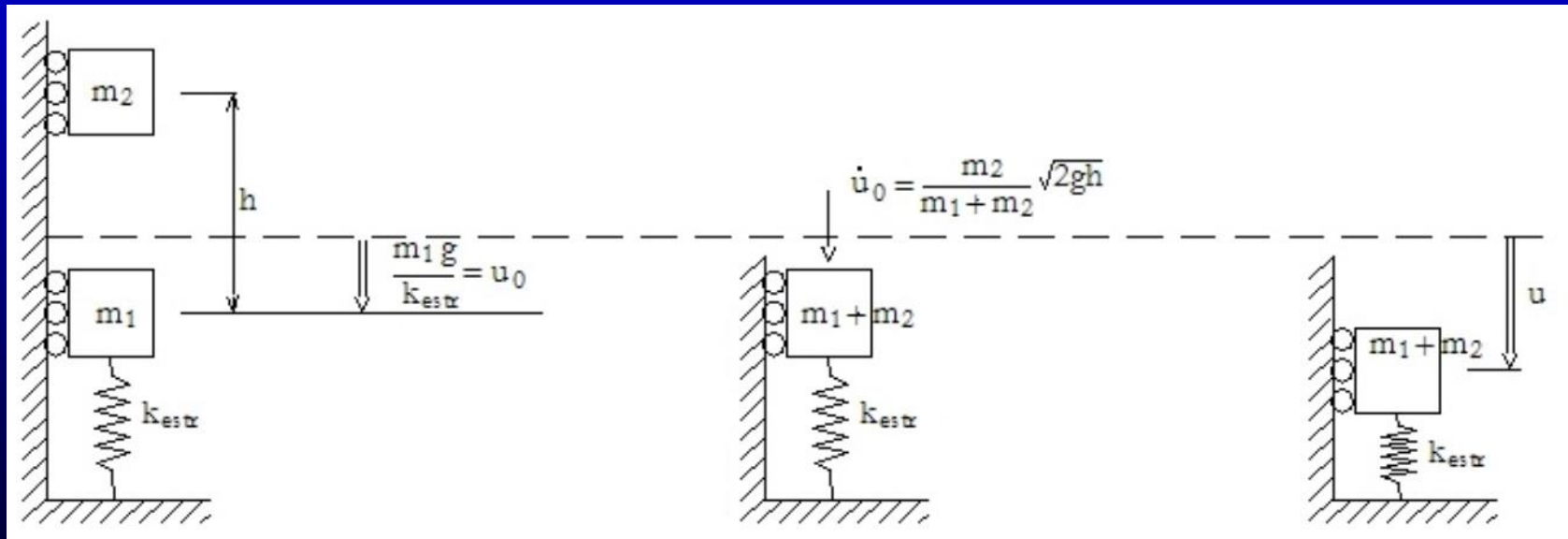
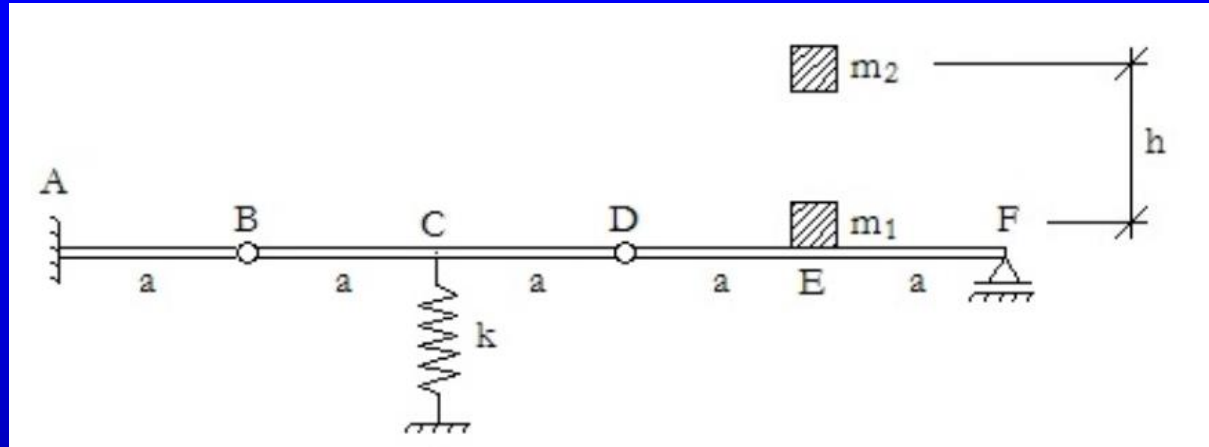
$$\frac{k_m}{k_{estr} + k_m} = \frac{1}{4}$$



$$k_m = \frac{k_{estr}}{3} = 2,955 \times 10^6 \text{ N/m}$$

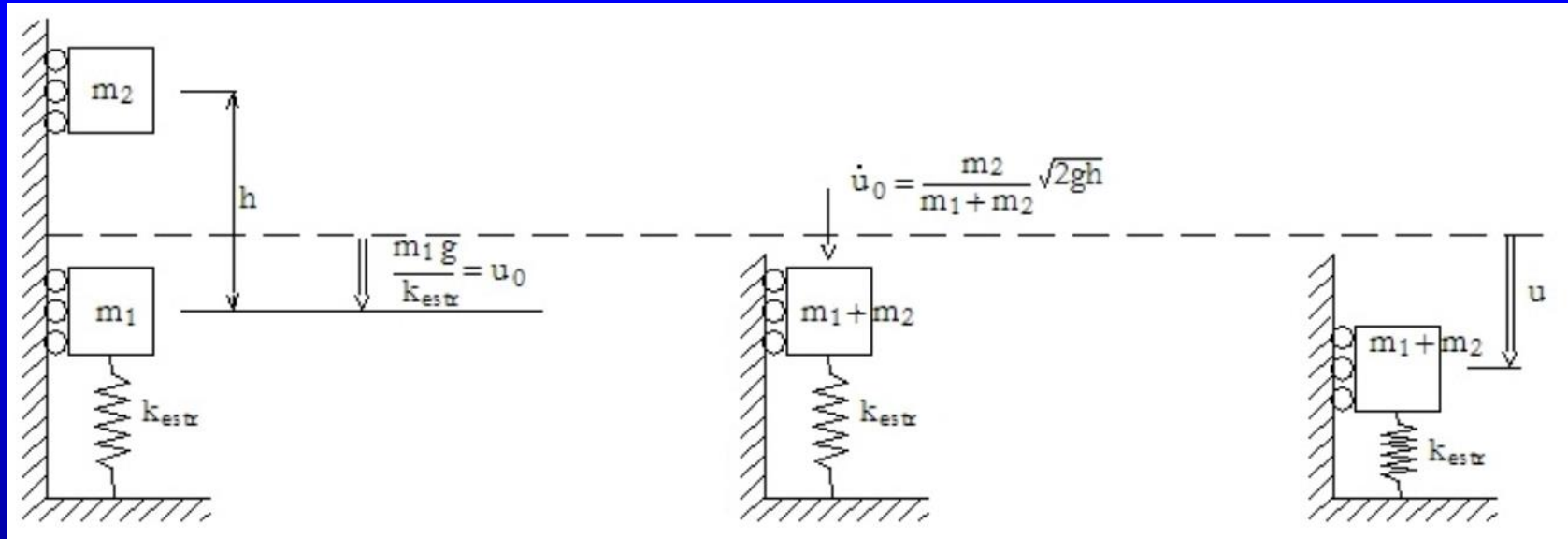
Choque Mecânico Vertical

Exemplo



Choque Mecânico Vertical

Exemplo



$$(m_1 + m_2) \ddot{u} + k_{estr} u = (m_1 + m_2) g$$



$$u(t) = \frac{(m_1 + m_2) g}{k_{estr}} + \rho \cos(\omega t - \theta)$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k_{estr}}{m_1 + m_2}}$$

$$u_0 = \frac{m_1 g}{k_{estr}} = \frac{(m_1 + m_2) g}{k_{estr}} + \rho \cos \theta$$



$$\rho = m_2 \sqrt{\frac{g}{k_{estr}} \left(\frac{2h}{m_1 + m_2} + \frac{g}{k_{estr}} \right)}$$



$$u_{max} = D u_e \quad u_e = \frac{(m_1 + m_2) g}{k_{estr}}$$

$$\dot{u}_0 = \frac{m_2}{m_1 + m_2} \sqrt{2gh} = \omega \rho \sin \theta$$

$$D = 1 + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \sqrt{1 + \frac{2h}{u_e}}$$

Choque Mecânico Vertical

Exemplo: qual a altura de queda para $D = \frac{u_{max}}{u_e} = 2$?

$$m_1 = 3000 \text{ kg}, m_2 = 750 \text{ kg}, u_{max} = 0,2 \text{ m}, EI = 2 \times 10^6 \text{ Nm}^2, a = 2 \text{ m e } k = 10^6 \text{ Nm}^{-1}$$

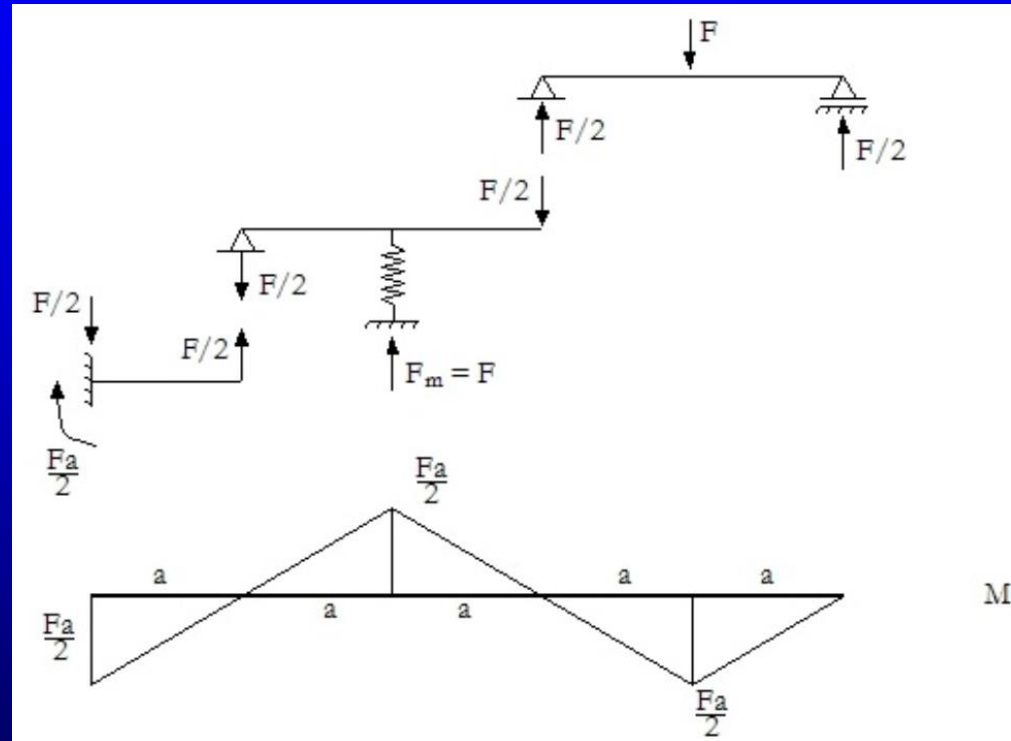
Teorema dos Esforços Virtuais
ou
Segundo Teorema de Castigliano

$$k_{estr} = \frac{F}{u} = \frac{1}{\frac{5a^3}{12EI} + \frac{1}{k}}$$

$$k_{estr} = 375000 \frac{N}{m}$$

$$u_0 = 0,08 \text{ m},$$

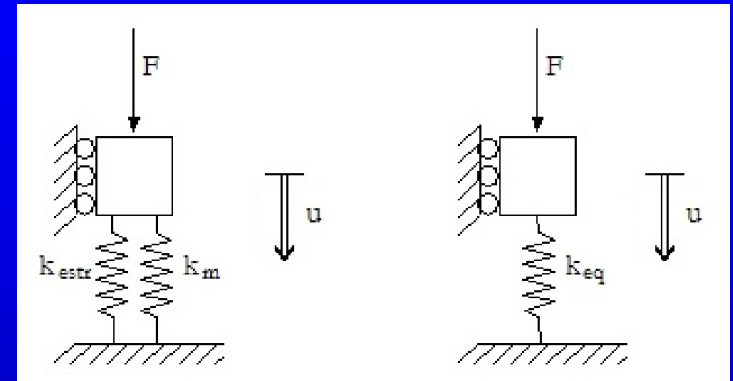
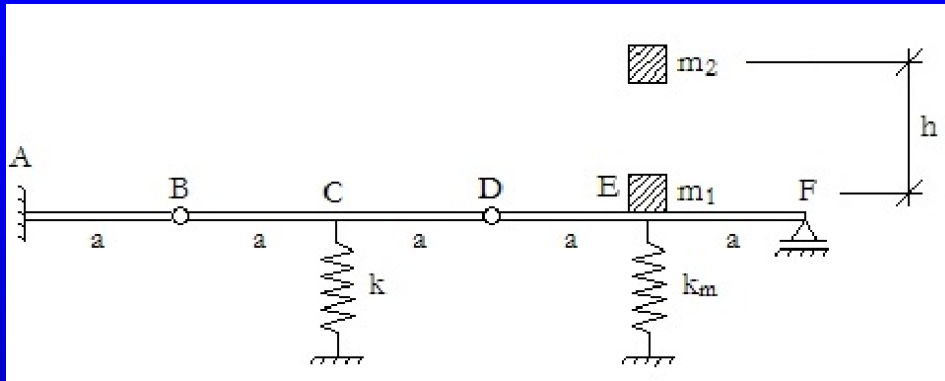
$$u_e = 0,1 \text{ m},$$



$$D = \frac{u_{max}}{u_e} = 2 = 1 + \frac{750}{3750} \sqrt{1 + \frac{2h}{0,1}} \Rightarrow h = 1,2 \text{ m}$$

Choque Mecânico Vertical

Exemplo: com associação paralelo



$$u = \frac{F}{k_{eq}} = \frac{F_{estr}}{k_{estr}} = \frac{F_m}{k_m}$$

$$F = F_{estr} + F_m.$$

$$k_{eq}u = k_{estr}u + k_mu, \quad \forall u,$$

$$k_{eq} = k_{estr} + k_m.$$

Choque Mecânico Vertical

Exemplo: com associação paralelo

Novo deslocamento estático

$$u'_e = \frac{(m_1 + m_2) g}{k_{eq}} = \frac{(m_1 + m_2) g}{k_{estr}} \left(\frac{k_{estr}}{k_{eq}} \right) = u_e \left(\frac{k_{estr}}{k_{eq}} \right) = \frac{0,1}{\alpha}$$

$$\alpha = \frac{k_{eq}}{k_{estr}}$$

$$k_{eq} > k_{estr}$$

Critério de projeto: para a mesma altura de queda, deseja-se $u'_{max} = 0,1 \text{ m}$

$$D' = \frac{u'_{max}}{u'_e} = \frac{0,1}{\frac{0,1}{\alpha}} = \alpha = 1 + \frac{750}{3750} \sqrt{1 + \frac{2 \times 1,2}{0,1} \alpha}$$



$$\alpha = 2,5892$$



$$k_m = 1,5892 k_{estr} = 5,960 \times 10^5 \text{ N/m}$$



$$k_{eq} = 2,5892 k_{estr} = k_{estr} + k_m$$