

# Vibrações Mecânicas

## Vibração Livre – Sistemas com 1 GL

### Sistemas Não Amortecidos

Ramiro Brito Willmersdorf  
[ramiro@willmersdorf.net](mailto:ramiro@willmersdorf.net)

Departamento de Engenharia Mecânica  
Universidade Federal de Pernambuco

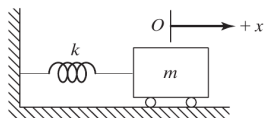
2015.1

# Modelo 1 GL – Vibração Livre Não Amortecida

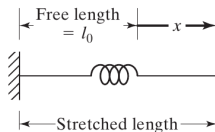
- Uma única coordenada generalizada é suficiente para descrever a configuração do sistema;
- Não há ação de forças externas;
- Não há dissipação de energia mecânica, energia total permanece constante;
- A amplitude de movimento é portanto constante ao longo do tempo;

# Modelo 1 GL

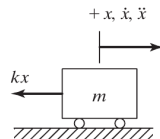
Modelo representativo de todos os sistemas com 1 GL.



(a)



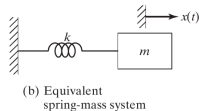
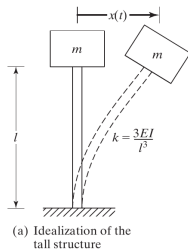
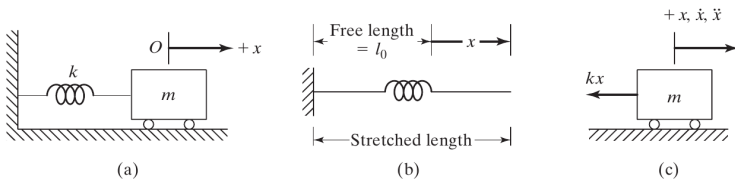
(b)



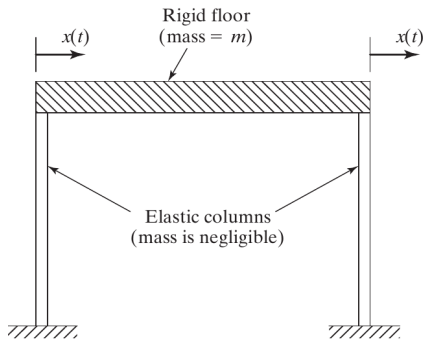
(c)

# Modelo 1 GL

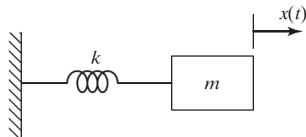
Modelo representativo de todos os sistemas com 1 GL.



# Modelo 1 GL



(a) Building frame



(b) Equivalent spring-mass system

## Modelo 1 GL

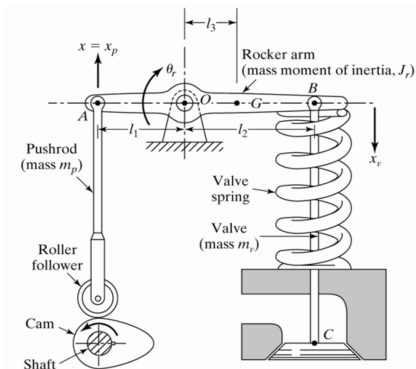


Figure 1.32  
Cam-follower system.

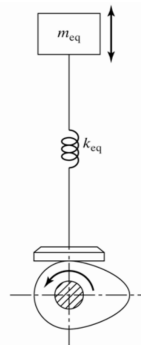


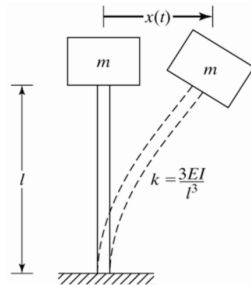
Figure 2.2  
Equivalent spring-mass system  
for the cam-follower system of  
Fig. 1.32.

## Modelo 1 GL

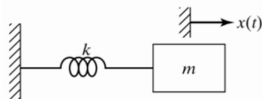


Figure 2.3

The space needle (structure).



(a) Idealization of the tall structure



(b) Equivalent spring-mass system

# Equação de Movimento

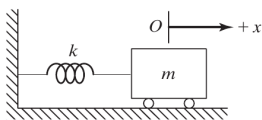
Aplicação da segunda lei de Newton:

- Escolher a coordenada generalizada que descreve o sistema;
- Determinar a configuração de equilíbrio estático do sistema, tomar esta posição como origem da coordenada generalizada;
- Desenhar um DCL para a massa quando o sistema tem um deslocamento e velocidades positivas;
- Aplicar a segunda lei de Newton;

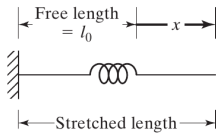


# Equação de Movimento

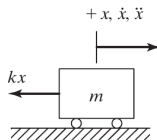
Usando a 2ª Lei de Newton



(a)



(b)



(c)

$$-\kappa x = m\ddot{x},$$

ou

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Equação de Movimento

Usando o princípio de D'Alembert

$$\sum \vec{F} = m\vec{a}$$

ou

$$\sum \vec{F} - m\vec{a} = \vec{0}$$

ou

$$\sum \vec{F} + \vec{F}_i = \vec{0}$$

No caso,

$$-\kappa x - m\ddot{x} = 0$$

ou

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0$$

# Equação de Movimento

Usando o princípio de D'Alembert

$$\sum \vec{F} = m\vec{a}$$

ou

$$\sum \vec{F} - m\vec{a} = \vec{0}$$

ou

$$\sum \vec{F} + \vec{F}_i = \vec{0}$$

No caso,

$$-\kappa x - m\ddot{x} = 0$$

ou

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0$$

# Princípio dos Trabalhos Virtuais

## Princípio dos Trabalhos Virtuais

Se um sistema que está em equilíbrio sob à ação de um conjunto de forças é submetido a um deslocamento virtual, o trabalho virtual total realizado por estas forças é nulo.

## Deslocamento Virtual

Um deslocamento virtual é um deslocamento infinitesimal, imaginário, compatível com as restrições cinemáticas do problema.

# Princípio dos Trabalhos Virtuais

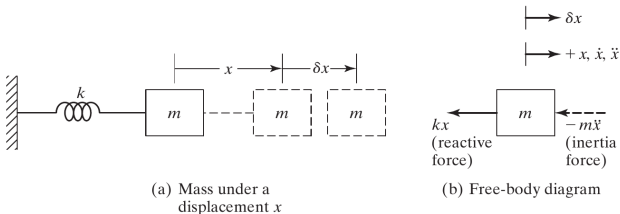
## Princípio dos Trabalhos Virtuais

Se um sistema que está em equilíbrio sob à ação de um conjunto de forças é submetido a um deslocamento virtual, o trabalho virtual total realizado por estas forças é nulo.

## Deslocamento Virtual

Um deslocamento virtual é um deslocamento infinitesimal, imaginário, compatível com as restrições cinemáticas do problema.

# Princípio dos Trabalhos Virtuais



Trabalho virtual da força da mola:  $\delta W_s = -\kappa x \delta x$

Trabalho virtual da força de inércia:  $\delta W_i = -m\ddot{x}\delta x$

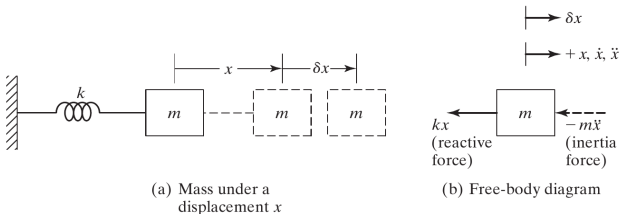
Igualando o trabalho virtual total a zero, temos

$$-\kappa x \delta x - m\ddot{x}\delta x = 0$$

o que leva a

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Princípio dos Trabalhos Virtuais



Trabalho virtual da força da mola:  $\delta W_s = -\kappa x \delta x$

Trabalho virtual da força de inércia:  $\delta W_i = -m \ddot{x} \delta x$

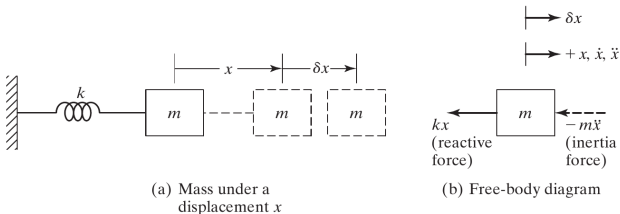
Igualando o trabalho virtual total a zero, temos

$$-\kappa x \delta x - m \ddot{x} \delta x = 0$$

o que leva a

$$m \ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Princípio dos Trabalhos Virtuais



Trabalho virtual da força da mola:  $\delta W_s = -\kappa x \delta x$

Trabalho virtual da força de inércia:  $\delta W_i = -m \ddot{x} \delta x$

Igualando o trabalho virtual total a zero, temos

$$-\kappa x \delta x - m \ddot{x} \delta x = 0$$

o que leva a

$$m \ddot{x} + \kappa x = 0.$$



# Conservação de Energia

Usando a conservação da energia mecânica

$$T + U = \text{cte},$$

o que implica em

$$\frac{d}{dt}(T + U) = 0$$

mas,

$$T = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 \quad \text{e} \quad U = \frac{1}{2}\kappa x^2$$

portanto,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Conservação de Energia

Usando a conservação da energia mecânica

$$T + U = \text{cte},$$

o que implica em

$$\frac{d}{dt}(T + U) = 0$$

mas,

$$T = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 \quad \text{e} \quad U = \frac{1}{2}\kappa x^2$$

portanto,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Conservação de Energia

Usando a conservação da energia mecânica

$$T + U = \text{cte},$$

o que implica em

$$\frac{d}{dt}(T + U) = 0$$

mas,

$$T = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 \quad \text{e} \quad U = \frac{1}{2}\kappa x^2$$

portanto,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Conservação de Energia

Usando a conservação da energia mecânica

$$T + U = \text{cte},$$

o que implica em

$$\frac{d}{dt}(T + U) = 0$$

mas,

$$T = \frac{1}{2}m\dot{x}^2 \quad \text{e} \quad U = \frac{1}{2}\kappa x^2$$

portanto,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0.$$

# Sistemas Rotativos

Quando a inércia é rotacional, a segunda lei de Newton é

$$\sum \vec{M} = J\ddot{\theta}$$

A equação de movimento, em termos do ângulo de rotação a partir de um eixo tomado como origem, é

$$J\ddot{\theta} + \kappa_t\theta = 0$$

# Sistemas Rotativos

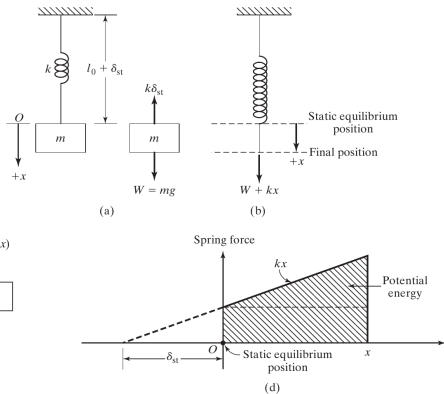
Quando a inércia é rotacional, a segunda lei de Newton é

$$\sum \vec{M} = J\ddot{\theta}$$

A equação de movimento, em termos do ângulo de rotação a partir de um eixo tomado como origem, é

$$J\ddot{\theta} + \kappa_t\theta = 0$$

# Efeito do Peso



O peso é

$$W = mg = \kappa \delta_{st}.$$

Para um deslocamento  $x$ , a partir da posição de equilíbrio,

$$m\ddot{x} = -\kappa(x + \delta_{st}) + W.$$

Como  $W = \kappa \delta_{st}$ ,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0$$

# Efeito do Peso

O peso é

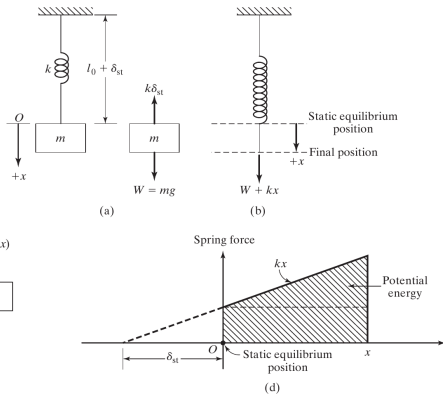
$$W = mg = \kappa \delta_{st}.$$

Para um deslocamento  $x$ , a partir da posição de equilíbrio,

$$m\ddot{x} = -\kappa(x + \delta_{st}) + W.$$

Como  $W = \kappa \delta_{st}$ ,

$$m\ddot{x} + \kappa x = 0$$





# Solução de $m\ddot{x} + \kappa x = 0$

Supondo que a solução seja da forma:

$$x(t) = Ce^{st},$$

temos

$$C(ms^2 + \kappa)e^{st} = 0.$$

Assim,

$$ms^2 + \kappa = 0,$$

o que leva a

$$s = \pm \left( -\frac{\kappa}{m} \right)^{\frac{1}{2}} = \pm i\omega_n.$$

onde

$$\omega_n = \left( \frac{\kappa}{m} \right)^{\frac{1}{2}}$$

# Solução de $m\ddot{x} + \kappa x = 0$

Supondo que a solução seja da forma:

$$x(t) = Ce^{st},$$

temos

$$C(ms^2 + \kappa)e^{st} = 0.$$

Assim,

$$ms^2 + \kappa = 0,$$

o que leva a

$$s = \pm \left( -\frac{\kappa}{m} \right)^{\frac{1}{2}} = \pm i\omega_n.$$

onde

$$\omega_n = \left( \frac{\kappa}{m} \right)^{\frac{1}{2}}$$

# Solução de $m\ddot{x} + \kappa x = 0$

Supondo que a solução seja da forma:

$$x(t) = Ce^{st},$$

temos

$$C(ms^2 + \kappa)e^{st} = 0.$$

Assim,

$$ms^2 + \kappa = 0,$$

o que leva a

$$s = \pm \left(-\frac{k}{m}\right)^{\frac{1}{2}} = \pm i\omega_n.$$

onde

$$\omega_n = \left(\frac{k}{m}\right)^{\frac{1}{2}}$$

# Solução de $m\ddot{x} + \kappa x = 0$

A equação

$$ms^2 + \kappa = 0$$

é a **equação característica** da equação diferencial de movimento.

As raízes desta equação,

$$s_1 = i\omega_n, \quad s_2 = -i\omega_n, \quad \text{com} \quad \omega_n = \sqrt{\frac{\kappa}{m}},$$

são os **autovalores** ou **valores característicos** do problema.

# Solução de $m\ddot{x} + \kappa x = 0$

A equação

$$ms^2 + \kappa = 0$$

é a **equação característica** da equação diferencial de movimento.

As raízes desta equação,

$$s_1 = i\omega_n, \quad s_2 = -i\omega_n, \quad \text{com} \quad \omega_n = \sqrt{\frac{k}{m}},$$

são os **autovalores** ou **valores característicos** do problema.

# Solução Geral

As duas raízes satisfazem a equação, portanto a solução geral é:

$$x(t) = C_1 e^{i\omega_n t} + C_2 e^{-i\omega_n t}.$$

onde  $C_1$  e  $C_2$  são constantes complexas (e conjugadas)!

Reescrevendo,

$$x(t) = (a + bi)e^{i\omega_n t} + (a - bi)e^{-i\omega_n t}.$$

Como a equação é de 2ª ordem, temos duas constantes a determinar a partir das condições iniciais.

# Solução Geral

As duas raízes satisfazem a equação, portanto a solução geral é:

$$x(t) = C_1 e^{i\omega_n t} + C_2 e^{-i\omega_n t}.$$

onde  $C_1$  e  $C_2$  são constantes complexas (e conjugadas)!

Reescrevendo,

$$x(t) = (a + bi)e^{i\omega_n t} + (a - bi)e^{-i\omega_n t}.$$

Como a equação é de 2ª ordem, temos duas constantes a determinar a partir das condições iniciais.

# Desenvolvendo

Lembrando que

$$e^{\pm i\omega_n t} = \cos \omega_n t \pm i \sin \omega_n t$$

A solução geral torna-se

$$x(t) = (a + bi)(\cos \omega_n t + i \sin \omega_n t) + (a - bi)(\cos \omega_n t - i \sin \omega_n t),$$

que pode ser reescrito para

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

com

$$A_1 = 2a, \quad A_2 = -2b.$$

$A_1$  e  $A_2$  são as constantes a determinar.



# Desenvolvendo

Lembrando que

$$e^{\pm i\omega_n t} = \cos \omega_n t \pm i \sin \omega_n t$$

A solução geral torna-se

$$x(t) = (a + bi)(\cos \omega_n t + i \sin \omega_n t) + (a - bi)(\cos \omega_n t - i \sin \omega_n t),$$

que pode ser reescrito para

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

com

$$A_1 = 2a, \quad A_2 = -2b.$$

$A_1$  e  $A_2$  são as constantes a determinar.

# Desenvolvendo

Lembrando que

$$e^{\pm i\omega_n t} = \cos \omega_n t \pm i \sin \omega_n t$$

A solução geral torna-se

$$x(t) = (a + bi)(\cos \omega_n t + i \sin \omega_n t) + (a - bi)(\cos \omega_n t - i \sin \omega_n t),$$

que pode ser reescrito para

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

com

$$A_1 = 2a, \quad A_2 = -2b.$$

$A_1$  e  $A_2$  são as constantes a determinar.

# Condições Iniciais

As constantes  $A_1$  e  $A_2$  devem ser determinadas a partir das condições iniciais do problema.

Para  $t = 0$ ,

$$x(0) = x_0, \quad \dot{x}(0) = \dot{x}_0.$$

Inserindo em

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

e

$$\dot{x}(t) = -A_1 \omega_n \sin \omega_n t + A_2 \omega_n \cos \omega_n t,$$

temos

$$A_1 = x_0, \quad A_2 = \frac{\dot{x}_0}{\omega_n}.$$

# Condições Iniciais

As constantes  $A_1$  e  $A_2$  devem ser determinadas a partir das condições iniciais do problema.

Para  $t = 0$ ,

$$x(0) = x_0, \quad \dot{x}(0) = \dot{x}_0.$$

Inserindo em

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

e

$$\dot{x}(t) = -A_1 \omega_n \sin \omega_n t + A_2 \omega_n \cos \omega_n t,$$

temos

$$A_1 = x_0, \quad A_2 = \frac{\dot{x}_0}{\omega_n}.$$

# Condições Iniciais

As constantes  $A_1$  e  $A_2$  devem ser determinadas a partir das condições iniciais do problema.

Para  $t = 0$ ,

$$x(0) = x_0, \quad \dot{x}(0) = \dot{x}_0.$$

Inserindo em

$$x(t) = A_1 \cos \omega_n t + A_2 \sin \omega_n t,$$

e

$$\dot{x}(t) = -A_1 \omega_n \sin \omega_n t + A_2 \omega_n \cos \omega_n t,$$

temos

$$A_1 = x_0, \quad A_2 = \frac{\dot{x}_0}{\omega_n}.$$

# Solução para Vibração Livre Não Amortecida

A solução é então

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t,$$

para todo e qualquer sistema linear não amortecido com 1 GL,  
agora e para todo o sempre.

Se o sistema for rotativo,

$$\theta(t) = \theta_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{\theta}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t, \quad \omega_n = \sqrt{\frac{\kappa_t}{J}}.$$

# Solução para Vibração Livre Não Amortecida

A solução é então

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t,$$

para todo e qualquer sistema linear não amortecido com 1 GL,  
agora e para todo o sempre.

Se o sistema for rotativo,

$$\theta(t) = \theta_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{\theta}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t, \quad \omega_n = \sqrt{\frac{\kappa_t}{J}}.$$

# Solução para Vibração Livre Não Amortecida

O deslocamento (generalizado) da massa (generalizada),

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t,$$

é claramente dado pela soma de duas funções harmônicas de mesma frequência.

É portanto também uma função harmônica, com frequência angular

$$\omega_n = \sqrt{\frac{\kappa}{m}},$$

que é denominada **frequência natural** do sistema.

Este sistema é chamado de **oscilador harmônico**.



## Forma Alternativa

Conforme vimos anteriormente, fazendo

$$A_1 = A \cos \phi, \quad A_2 = A \sin \phi,$$

escrevemos a soma das duas harmônicas como

$$x(t) = A \cos(\omega_n t - \phi),$$

com a **amplitude**

$$A = (A_1^2 + A_2^2)^{\frac{1}{2}} = \left[ x_0^2 + \left( \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

e **ângulo de fase**

$$\phi = \arctan \left( \frac{A_2}{A_1} \right) = \arctan \left( \frac{\dot{x}_0}{x_0 \omega_n} \right).$$

## Outra Alternativa

Fazendo

$$A_1 = A_0 \sin \phi_0, \quad A_2 = A_0 \cos \phi_0,$$

escrevemos a soma das duas harmônicas como

$$x(t) = A_0 \sin(\omega_n t + \phi_0),$$

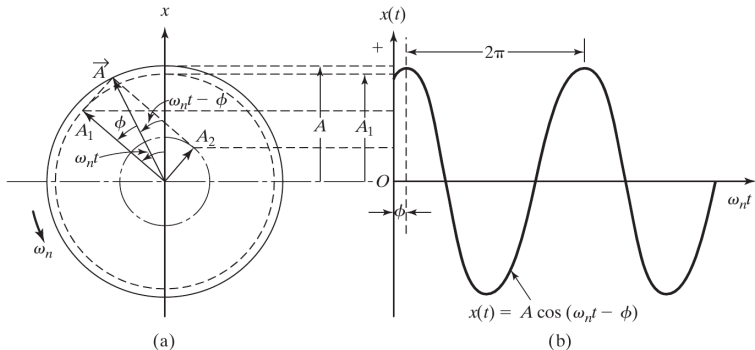
com a **amplitude**

$$A_0 = A = \left[ x_0^2 + \left( \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

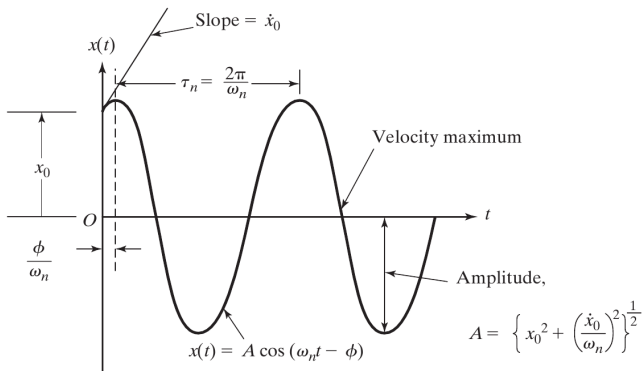
e **ângulo de fase**

$$\phi_0 = \arctan \left( \frac{A_1}{A_2} \right) = \arctan \left( \frac{x_0 \omega_n}{\dot{x}_0} \right).$$

# Interpretação Gráfica



# Interpretação Gráfica



# Aspectos Interessantes

Para um sistema massa mola vertical,

$$\omega_n = \sqrt{\frac{\kappa}{m}},$$

mas,

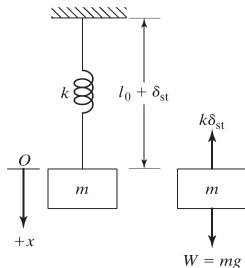
$$\kappa = \frac{W}{\delta_{st}} = \frac{mg}{\delta_{st}},$$

assim

$$\omega_n = \sqrt{\frac{g}{\delta_{st}}}$$

A frequência e o período naturais são

$$f_n = \frac{1}{2\pi} \left( \frac{g}{\delta_{st}} \right)^{\frac{1}{2}} \quad \text{e} \quad \tau_n = \frac{1}{f_n} = 2\pi \left( \frac{\delta_{st}}{g} \right)^{\frac{1}{2}}.$$



## Aspectos Interessantes

O deslocamento é

$$x(t) = A \cos(\omega_n t - \phi),$$

então a velocidade é

$$\dot{x}(t) = -\omega_n A \sin(\omega_n t - \phi) = \omega_n A \cos\left(\omega_n t - \phi + \frac{\pi}{2}\right)$$

e a aceleração

$$\ddot{x}(t) = \omega_n^2 A \cos(\omega_n t - \phi) = \omega_n^2 A \cos(\omega_n t - \phi + \pi)$$

O que não deveria ser nenhuma surpresa já que o deslocamento é harmônico.

# Aspectos Interessantes

Como

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t + \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t,$$

se o deslocamento inicial é nulo,  $x_0 = 0$ ,

$$x(t) = \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \cos \left( \omega_n t - \frac{\pi}{2} \right) = \frac{\dot{x}_0}{\omega_n} \sin \omega_n t,$$

e se a velocidade inicial é nula,  $\dot{x}_0 = 0$ ,

$$x(t) = x_0 \cos \omega_n t.$$

# Plano de fase

Temos que

$$x(t) = A \cos(\omega_n t - \phi), \quad \text{ou} \quad \cos(\omega_n t - \phi) = \frac{x}{A},$$

e

$$\dot{x}(t) = -A\omega_n \sin(\omega_n t - \phi), \quad \text{ou} \quad \sin(\omega_n t - \phi) = -\frac{\dot{x}}{A\omega_n} = -\frac{y}{A}.$$

Elevando ao quadrado e somando

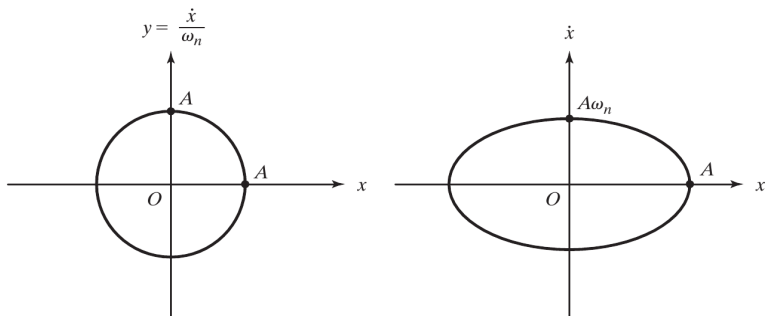
$$\frac{x^2}{A^2} + \frac{y^2}{A^2} = 1,$$

que é obviamente a equação de um círculo de raio  $A$ .



# Plano de fase

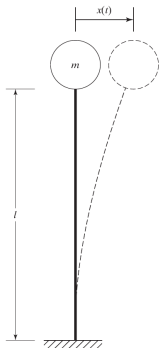
Graficamente



# Tanque de Armazenamento



(a)



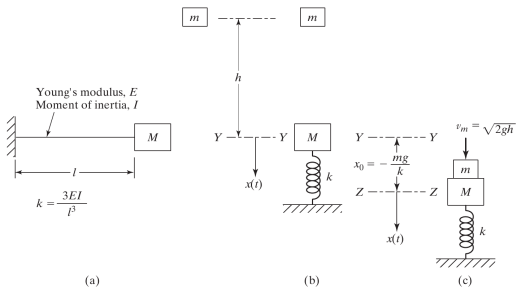
(b)

Uma torre de água com 100m de altura é feita de concreto reforçado, com uma seção transversal circular, com diâmetro externo igual a 3,3 m e diâmetro interno igual a 2,70 m. A massa do tanque quando cheio é igual a 300.000 kg. Desprezando a massa da coluna e supondo que o módulo de elasticidade do concreto seja 30 GPa, determine:

# Tanque de Armazenamento

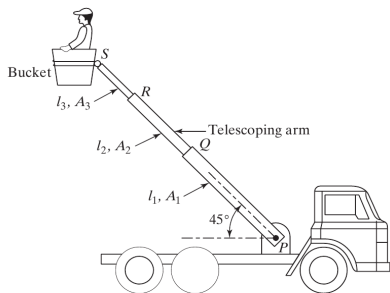
- a frequência e o período naturais do tanque;
- a resposta vibratória do tanque devida a um deslocamento lateral inicial de 250 mm;
- os valores máximos de aceleração e velocidade do tanque, neste caso.

# Vibração devida a um impacto

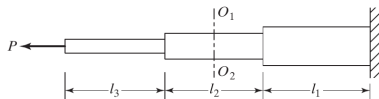


Uma viga em balanço carrega uma massa  $M$  em sua extremidade livre. Uma massa  $m$  cai de uma altura  $h$  sobre a massa  $M$  e fica permanentemente aderida a ela. Determine a vibração transversal resultante

# Frequência Natural de Cabine



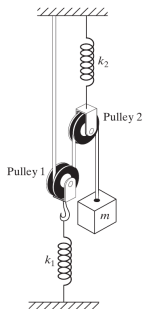
(a)



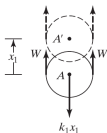
(b)

A cabine suspensa de um caminhão de combate a incêndios fica na extremidade de um braço telescópico, e o peso da cabine, considerando também o bombeiro, é de 2kN. Encontre a frequência natural de vibração da cabine na direção vertical.

# Frequência Natural de Sistema de Polias

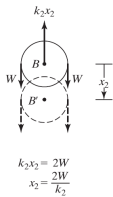


(a)



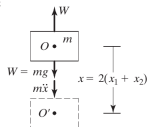
$$k_1 x_1 = 2W$$

$$x_1 = \frac{2W}{k_1}$$



$$k_2 x_2 = 2W$$

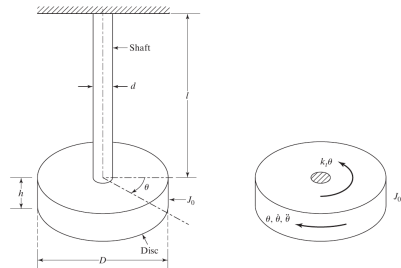
$$x_2 = \frac{2W}{k_2}$$



(b)

Determine a frequência natural do sistema mostrado, supondo que as polias tenham massa desprezível e que não haja atrito.

# Modelo



Da mecânica dos sólidos,

$$M_t = \frac{G I_0}{l} \theta.$$

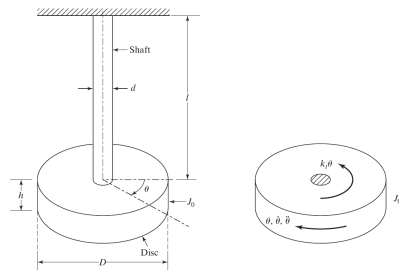
O momento polar de inércia é

$$I_0 = \frac{\pi d^4}{32}$$

e a rigidez em torção é portanto

$$\kappa_t = \frac{M_t}{\theta} = \frac{G I_0}{l} = \frac{\pi G d^4}{32 l}$$

# Modelo



Da mecânica dos sólidos,

$$M_t = \frac{Gl_0}{l} \theta.$$

O momento polar de inércia é

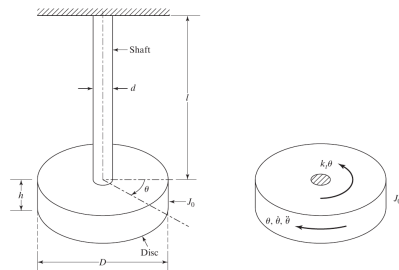
$$I_0 = \frac{\pi d^4}{32}$$

e a rigidez em torção é portanto

$$\kappa_t = \frac{M_t}{\theta} = \frac{Gl_0}{l} = \frac{\pi Gd^4}{32l}$$



# Modelo



Da mecânica dos sólidos,

$$M_t = \frac{G I_0}{l} \theta.$$

O momento polar de inércia é

$$I_0 = \frac{\pi d^4}{32}$$

e a rigidez em torção é portanto

$$\kappa_t = \frac{M_t}{\theta} = \frac{G I_0}{l} = \frac{\pi G d^4}{32 l}$$

# Equação de Movimento

Repetindo o procedimento usado para sistemas translacionais, a equação de movimento é

$$J_0 \ddot{\theta} + \kappa_t \theta = 0.$$

Por analogia,

$$\omega_n = \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}$$

e a frequência e o período naturais são

$$f_n = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}, \quad \tau_n = 2\pi \sqrt{\frac{J_0}{\kappa_t}}.$$

# Equação de Movimento

Repetindo o procedimento usado para sistemas translacionais, a equação de movimento é

$$J_0 \ddot{\theta} + \kappa_t \theta = 0.$$

Por analogia,

$$\omega_n = \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}$$

e a frequência e o período naturais são

$$f_n = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}, \quad \tau_n = 2\pi \sqrt{\frac{J_0}{\kappa_t}}.$$

# Equação de Movimento

Repetindo o procedimento usado para sistemas translacionais, a equação de movimento é

$$J_0 \ddot{\theta} + \kappa_t \theta = 0.$$

Por analogia,

$$\omega_n = \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}$$

e a frequência e o período naturais são

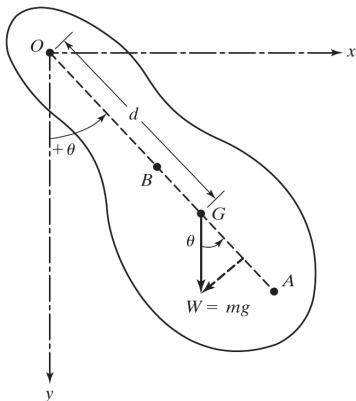
$$f_n = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{\kappa_t}{J_0}}, \quad \tau_n = 2\pi \sqrt{\frac{J_0}{\kappa_t}}.$$

# Observações

- Eixos de seção não circular devem ter seu momentos polares considerados corretamente!
- Para um disco circular com diâmetro  $D$ , altura  $h$ , e densidade mássica  $\rho$ ,

$$J_0 = \frac{\rho h \pi D^4}{32} = \frac{m D^2}{8}.$$

# Pêndulo Composto



Um corpo rígido suspenso por um ponto que **não** é o seu centro de gravidade oscila em torno deste ponto sob ação da gravidade. Isto é conhecido como um **pêndulo composto**.

# Equação de Movimento

Para um deslocamento angular  $\theta$ ,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \sin \theta = 0.$$

Para  $\theta$  pequeno,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \theta = 0,$$

e a frequência natural é então

$$\omega_n = \left( \frac{Wd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{mgd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}}$$

Para um pêndulo simples,  $\omega_n = (g/l)^{\frac{1}{2}}$ , e o comprimento equivalente do pêndulo é então

$$l = \frac{J_0}{md}.$$

## Equação de Movimento

Para um deslocamento angular  $\theta$ ,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \sin \theta = 0.$$

Para  $\theta$  pequeno,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \theta = 0,$$

e a frequência natural é então

$$\omega_n = \left( \frac{Wd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{mgd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}}$$

Para um pêndulo simples,  $\omega_n = (g/l)^{\frac{1}{2}}$ , e o comprimento equivalente do pêndulo é então

$$l = \frac{J_0}{md}.$$



# Equação de Movimento

Para um deslocamento angular  $\theta$ ,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \sin \theta = 0.$$

Para  $\theta$  pequeno,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \theta = 0,$$

e a frequência natural é então

$$\omega_n = \left( \frac{Wd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{mgd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}}$$

Para um pêndulo simples,  $\omega_n = (g/l)^{\frac{1}{2}}$ , e o comprimento equivalente do pêndulo é então

$$l = \frac{J_0}{md}$$

# Equação de Movimento

Para um deslocamento angular  $\theta$ ,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \sin \theta = 0.$$

Para  $\theta$  pequeno,

$$J_0 \ddot{\theta} + Wd \theta = 0,$$

e a frequência natural é então

$$\omega_n = \left( \frac{Wd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{mgd}{J_0} \right)^{\frac{1}{2}}$$

Para um pêndulo simples,  $\omega_n = (g/l)^{\frac{1}{2}}$ , e o comprimento equivalente do pêndulo é então

$$l = \frac{J_0}{md}.$$

# Comprimento Equivalente

Introduzindo o raio de giração  $k_O$ , tal que  $J_0 = mk_O^2$ ,

$$\omega_n = \left( \frac{gd}{k_O^2} \right)^{\frac{1}{2}}, \quad I = \frac{k_O^2}{d}.$$

Pelo teorema dos eixos paralelos,

$$k_O^2 = k_G^2 + d^2,$$

e o comprimento equivalente torna-se

$$I = \frac{k_G^2}{d} + d.$$

# Comprimento Equivalente

Introduzindo o raio de giração  $k_O$ , tal que  $J_0 = mk_O^2$ ,

$$\omega_n = \left( \frac{gd}{k_O^2} \right)^{\frac{1}{2}}, \quad I = \frac{k_O^2}{d}.$$

Pelo teorema dos eixos paralelos,

$$k_O^2 = k_G^2 + d^2,$$

e o comprimento equivalente torna-se

$$l = \frac{k_G^2}{d} + d.$$

# Comprimento Equivalente

Introduzindo o raio de giração  $k_O$ , tal que  $J_0 = mk_O^2$ ,

$$\omega_n = \left( \frac{gd}{k_O^2} \right)^{\frac{1}{2}}, \quad I = \frac{k_O^2}{d}.$$

Pelo teorema dos eixos paralelos,

$$k_O^2 = k_G^2 + d^2,$$

e o comprimento equivalente torna-se

$$I = \frac{k_G^2}{d} + d.$$

# Centro de Percussão

Estendendo a linha de centro  $OG$  até o ponto  $A$ , tal que

$$GA = \frac{k_G^2}{d},$$

o comprimento equivalente fica então

$$l = GA + d = OA.$$

A frequência natural pode ser escrita como

$$\omega_n = \left( \frac{g}{k_O^2/d} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{g}{l} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{g}{OA} \right)^{\frac{1}{2}}.$$

O que mostra que a frequência natural é a mesma estando o corpo suspenso por  $A$  ou  $O$ .

# Centro de Percussão

Estendendo a linha de centro  $OG$  até o ponto  $A$ , tal que

$$GA = \frac{k_G^2}{d},$$

o comprimento equivalente fica então

$$l = GA + d = OA.$$

A frequência natural pode ser escrita como

$$\omega_n = \left( \frac{g}{k_O^2/d} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{g}{l} \right)^{\frac{1}{2}} = \left( \frac{g}{OA} \right)^{\frac{1}{2}}.$$

O que mostra que a frequência natural **é a mesma** estando o corpo suspenso por  $A$  ou  $O$ .

# Sistemas de 1ª Ordem

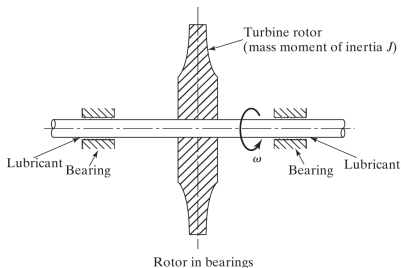
Os mancais de deslizamento causam atrito viscoso. A equação de movimento é

$$J\ddot{\theta} + c_t\dot{\theta} = 0,$$

ou

$$J\dot{\omega} + c_t\omega = 0.$$

Isto é uma EDO de ordem 1!  
Considerando uma velocidade inicial  $\omega_0$ , podemos calcular o comportamento do sistema, que **não** é vibratório.





# Sistemas de 1ª Ordem

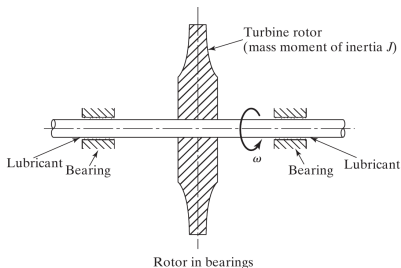
Os mancais de deslizamento causam atrito viscoso. A equação de movimento é

$$J\ddot{\theta} + c_t\dot{\theta} = 0,$$

ou

$$J\dot{\omega} + c_t\omega = 0.$$

Isto é uma EDO de ordem 1!  
Considerando uma velocidade inicial  $\omega_0$ , podemos calcular o comportamento do sistema, que **não** é vibratório.



# Sistemas de 1ª Ordem

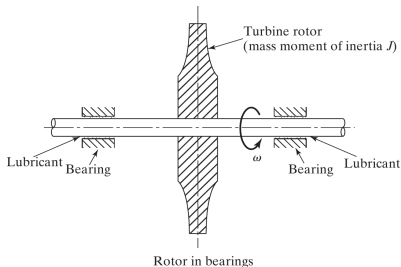
Os mancais de deslizamento causam atrito viscoso. A equação de movimento é

$$J\ddot{\theta} + c_t\dot{\theta} = 0,$$

ou

$$J\dot{\omega} + c_t\omega = 0.$$

Isto é uma EDO de ordem 1!  
Considerando uma velocidade inicial  $\omega_0$ , podemos calcular o comportamento do sistema, que **não** é vibratório.



# Solução

Supondo que a resposta seja

$$\omega(t) = Ae^{st},$$

para  $t = 0$  temos

$$A = \omega(t = 0) = \omega_0,$$

e a solução proposta torna-se

$$\omega(t) = \omega_0 e^{st}.$$

Substituindo na equação de movimento ficamos com

$$\omega_0 e^{st}(Js + c_t) = 0.$$

# Solução

Supondo que a resposta seja

$$\omega(t) = Ae^{st},$$

para  $t = 0$  temos

$$A = \omega(t = 0) = \omega_0,$$

e a solução proposta torna-se

$$\omega(t) = \omega_0 e^{st}.$$

Substituindo na equação de movimento ficamos com

$$\omega_0 e^{st}(Js + c_t) = 0.$$

# Solução

Supondo que a resposta seja

$$\omega(t) = Ae^{st},$$

para  $t = 0$  temos

$$A = \omega(t = 0) = \omega_0,$$

e a solução proposta torna-se

$$\omega(t) = \omega_0 e^{st}.$$

Substituindo na equação de movimento ficamos com

$$\omega_0 e^{st}(Js + c_t) = 0.$$

# Solução

Supondo que a resposta seja

$$\omega(t) = Ae^{st},$$

para  $t = 0$  temos

$$A = \omega(t = 0) = \omega_0,$$

e a solução proposta torna-se

$$\omega(t) = \omega_0 e^{st}.$$

Substituindo na equação de movimento ficamos com

$$\omega_0 e^{st}(Js + c_t) = 0.$$

# Solução

A equação característica do sistema é

$$Js + c_t = 0$$

cuja única raiz é

$$s = -\frac{c_t}{J},$$

e a solução da equação original é então

$$\omega(t) = \omega_0 e^{-\frac{c_t}{J}t}.$$

# Solução

A equação característica do sistema é

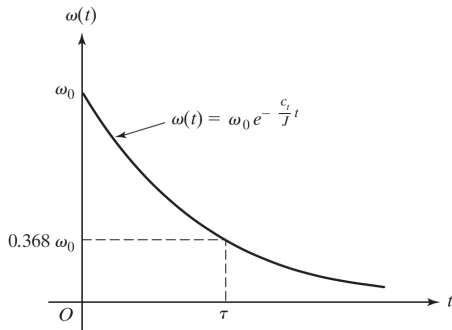
$$Js + c_t = 0$$

cuja única raiz é

$$s = -\frac{c_t}{J},$$

e a solução da equação original é então

$$\omega(t) = \omega_0 e^{-\frac{c_t}{J}t}.$$



Variation of angular velocity



# Constante Temporal

A constante temporal  $\tau$  é definida como o valor do tempo para o qual o expoente da equação anterior é -1, ou

$$-\frac{c_t}{J}\tau = -1,$$

e assim

$$\tau = \frac{J}{c_t}.$$

Para  $t = \tau$ ,

$$\omega(t) = \omega_0 e^{-\frac{c_t}{J}\tau} = \omega_0 e^{-1} = 0.368\omega_0$$

## Método de Rayleigh da Energia

Para um sistema em vibração livre não amortecida, a energia mecânica total é conservada.

Em dois tempos distintos então,

$$T_1 + U_1 = T_2 + U_2.$$

Escolhendo os tempos onde a energia cinética e potencial são máximas,

$$T_1 + 0 = 0 + U_2,$$

ou

$$T_{\max} = U_{\max}.$$

Esta simples equação permite o cálculo direto da frequência natural do sistema.

## Método de Rayleigh da Energia

Para um sistema em vibração livre não amortecida, a energia mecânica total é conservada.

Em dois tempos distintos então,

$$T_1 + U_1 = T_2 + U_2.$$

Escolhendo os tempos onde a energia cinética e potencial são máximas,

$$T_1 + 0 = 0 + U_2,$$

ou

$$T_{\max} = U_{\max}.$$

Esta simples equação permite o cálculo direto da frequência natural do sistema.

## Método de Rayleigh da Energia

Para um sistema em vibração livre não amortecida, a energia mecânica total é conservada.

Em dois tempos distintos então,

$$T_1 + U_1 = T_2 + U_2.$$

Escolhendo os tempos onde a energia cinética e potencial são máximas,

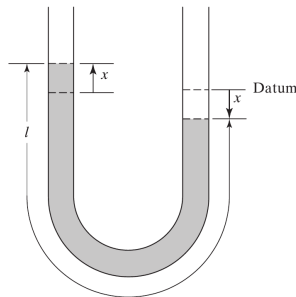
$$T_1 + 0 = 0 + U_2,$$

ou

$$T_{\max} = U_{\max}.$$

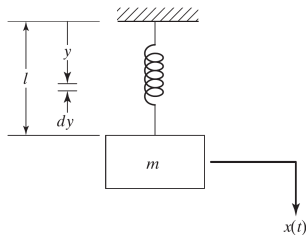
Esta simples equação permite o cálculo direto da frequência natural do sistema.

# Manômetro para motor diesel



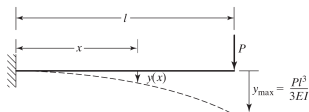
O escapamento de um motor diesel de um cilindro deve ser conectada a um silenciador, e a pressão dos gases deve ser medida com um manômetro de tubo em U. Calcule o menor comprimento do tubo de forma que a frequência natural de oscilação do mercúrio seja 3,50 vezes menor do que a as flutuações de pressão no escapamento quando o motor opera a 600 rpm.

# Efeito da Massa da Mola



Determine o efeito da massa da mola na frequência natural do sistema mostrado.

# Efeito da massa da coluna do tanque



Determine o efeito da massa da coluna do tanque de água do exemplo anterior na sua frequência natural.