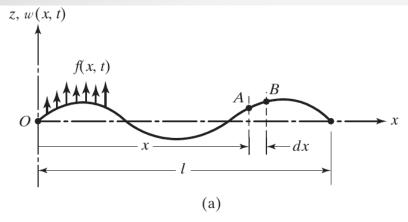
# Vibrações Mecânicas

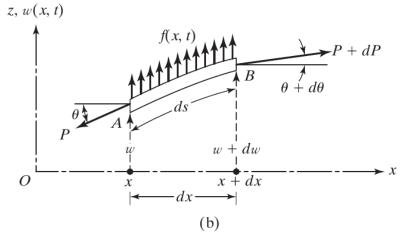
# Sistemas Contínuos

DEMEC – UFPE Ramiro Willmersdorf ramiro@willmersdor.net

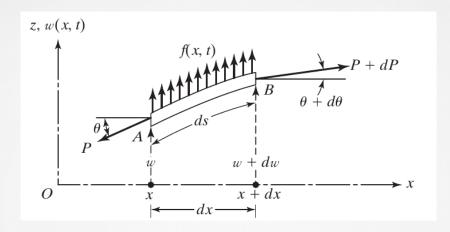
- Sistemas contínuos ou distribuídos
- Equações diferenciais parciais;
- Cabos, cordas, vigas, etc.;
- Membranas, placas, etc;
- Processo de análise:
  - DCL de elemento infinitesimal;
  - Equações de equilíbrio dinâmico;
  - Soluções Harmônicas;
  - Condições de contorno;

- Características:
  - Infinitas frequências naturais;
  - Infinitos modos normais;
  - Vibração livre: superposição dos modos normais;



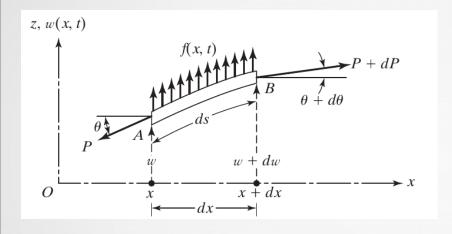


# Vibração lateral de um cabo tenso



#### Equação de movimento

$$(P + dP) \sin(\theta + d\theta) + f dx - P \sin \theta = \rho dx \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}$$



# Para um elemento infinitesimal:

$$dP = \frac{\partial P}{\partial x} dx$$

$$\sin \theta \simeq \tan \theta = \frac{\partial w}{\partial x}$$

$$\sin(\theta + d\theta) \simeq \tan(\theta + d\theta) = \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} dx$$

Introduzindo na eq. de equilíbrio

$$(P + dP) \sin(\theta + d\theta) + f dx - P \sin \theta = \rho dx \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ P \frac{\partial w(x,t)}{\partial x} \right] + f(x,t) = \rho(x) \frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial t^2}$$

Para um cabo uniforme, com tensão constante

$$P\frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial x^2} + f(x,t) = \rho \frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial t^2}$$

Para vibração livre

$$P\frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial x^2} = \rho \frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial t^2}$$

Ou, na forma da Equação de Onda

$$c^2 \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}$$

$$c = \left(\frac{P}{\rho}\right)^{1/2}$$

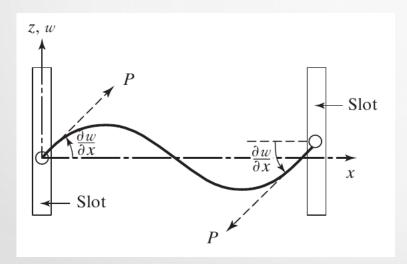
- Condições Iniciais e de Contorno
  - Posição conhecida no tempo 0;
  - Velocidade conhecida no tempo 0;
  - Extremidades fixas ao longo de todo o tempo;

$$w(x, t = 0) = w_0(x)$$

$$\frac{\partial w}{\partial t}(x, t = 0) = \dot{w}_0(x)$$

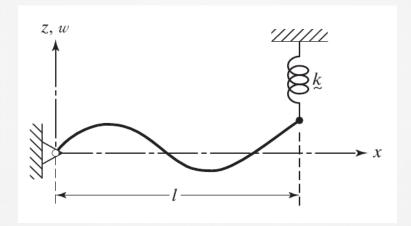
$$w(x=0,t)=0, \qquad t\geq 0$$

- Condições Contorno Alternativa:
  - Extremidades Pinadas;
  - Não suportam esforços transversais;



$$P(x)\frac{\partial w(x,t)}{\partial x} = 0$$

- Condições Contorno Alternativa:
  - Extremidade com apoio elástico;



$$P(x) \frac{\partial w(x,t)}{\partial x} \bigg|_{x=l} = -\underline{k} w(x,t) \big|_{x=l}, \qquad t \ge 0$$

- Equação diferencial linear parcial, em x e t;
- Solução pelo método da separação de variáveis;
- A solução é um produto de funções de x apenas e t apenas;

$$w(x, t) = W(x)T(t)$$

Introduzindo na equação de onda;

$$\frac{c^2}{W}\frac{d^2W}{dx^2} = \frac{1}{T}\frac{d^2T}{dt^2}$$

$$\frac{c^2}{W}\frac{d^2W}{dx^2} = \frac{1}{T}\frac{d^2T}{dt^2} = a$$

$$\frac{d^2W}{dx^2} - \frac{a}{c^2}W = 0$$

$$\frac{d^2T}{dt^2} - aT = 0$$

Fazendo

$$a = -\omega^2$$

$$\frac{d^2W}{dx^2} + \frac{\omega^2}{c^2}W = 0$$

$$\frac{d^2T}{dt^2} + \omega^2T = 0$$

As soluções das equações são

$$W(x) = A \cos \frac{\omega x}{c} + B \sin \frac{\omega x}{c}$$

$$T(t) = C \cos \omega t + D \sin \omega t$$

Para o cabo fixo em ambas as extremidades:

$$w(0,t) = w(l,t) = 0$$

O que leva a: 
$$W(0)=0$$
 e  $W(l)=0$   
e  $A=0$  e  $B\sin\frac{\omega l}{c}=0$ 

Para uma solução 
$$\sin \frac{\omega l}{c} = 0$$

Equação de frequências ou característica

$$\sin\frac{\omega l}{c} = 0$$

ω: autovalores ou frequências naturais

$$\frac{\omega_n l}{c} = n\pi, \qquad n = 1, 2, \ldots$$

$$\omega_n = \frac{nc\pi}{l}, \qquad n = 1, 2, \ldots$$

A solução completa para uma frequência específica é

$$w_n(x, t) = W_n(x)T_n(t) = \sin\frac{n\pi x}{l} \left[ C_n \cos\frac{nc\pi t}{l} + D_n \sin\frac{nc\pi t}{l} \right]$$

 $C_n$  e  $D_n$ : constantes a serem determinadas

enésimo modo normal

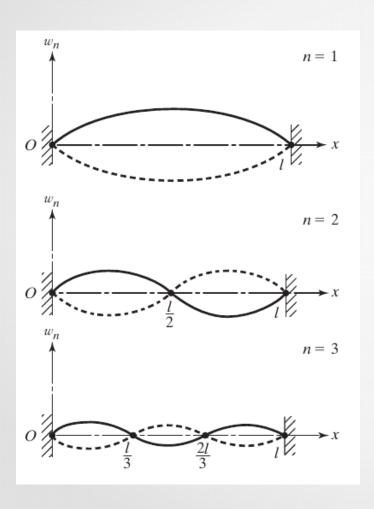
 $w_n(x,t)$ : enésimo hamônico enésimo modo de vibração

 $W_n(x)$ : enésimo modo normal

$$\omega_n = \frac{n c \pi}{l}$$
: frequência circular do enésimo modo

 $\omega_1$ : frequência fundamental

$$\tau_1 = \frac{2\pi}{\omega_1} = \frac{2l}{c}$$
: período fundamental



Os pontos para os quais

$$w_n(x,t)=0, t\geq 0$$

são nós da corda.

A solução geral é dada pela superposição de todos os modos normais:

$$w(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} w_n(x, t)$$

$$= \sum_{n=1}^{\infty} \sin \frac{n\pi x}{l} \left| C_n \cos \frac{nc\pi t}{l} + D_n \sin \frac{nc\pi t}{l} \right|$$

Para um determinado conjunto de condições iniciais:

$$\sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n\pi x}{l} = w_0(x)$$

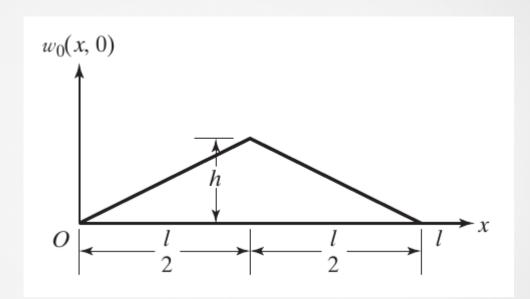
$$\sum_{n=1}^{\infty} \frac{nc\pi}{l} D_n \sin \frac{n\pi x}{l} = \dot{w}_0(x)$$

#### Calculando as constantes:

$$C_n = \frac{2}{l} \int_0^l w_0(x) \sin \frac{n\pi x}{l} dx$$

$$D_n = \frac{2}{nc\pi} \int_0^l \dot{w}_0(x) \sin \frac{n\pi x}{l} dx$$

Exemplo



Com velocidade inicial nula.

Obviamente:  $D_n = 0$ .

$$w(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \sin \frac{n\pi x}{l} \cos \frac{nc\pi t}{l}$$

$$C_n = \frac{2}{l} \int_0^l w_0(x) \sin \frac{n\pi x}{l} dx$$

# A condição inicial é:

$$w_0(x) = \begin{cases} \frac{2hx}{l} & \text{for } 0 \le x \le \frac{l}{2} \\ \frac{2h(l-x)}{l} & \text{for } \frac{l}{2} \le x \le l \end{cases}$$

#### Calculando os coeficientes de Fourier

$$C_n = \frac{2}{l} \left\{ \int_0^{l/2} \frac{2hx}{l} \sin \frac{n\pi x}{l} \, dx + \int_{l/2}^l \frac{2h}{l} (l - x) \sin \frac{n\pi x}{l} \, dx \right\}$$

$$= \begin{cases} \frac{8h}{\pi^2 n^2} \sin \frac{n\pi}{2} & \text{for } n = 1, 3, 5, \dots \\ 0 & \text{for } n = 2, 4, 6, \dots \end{cases}$$

#### Sabendo que

$$\sin\frac{n\pi}{2} = (-1)^{(n-1)/2}, \qquad n = 1, 3, 5, \dots$$

A solução fica

$$w(x,t) = \frac{8h}{\pi^2} \left\{ \sin \frac{\pi x}{l} \cos \frac{\pi ct}{l} - \frac{1}{9} \sin \frac{3\pi x}{l} \cos \frac{3\pi ct}{l} + \cdots \right\}$$

Considerando que o cabo seja infinito, a solução pode ser escrita como

$$w(x, t) = w_1(x - ct) + w_2(x + ct)$$

 $w_1, w_2$ : funções arbitrárias de x e t

#### Verificação

$$\frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial x^2} = w_1''(x-ct) + w_2''(x+ct)$$

$$\frac{\partial^2 w(x,t)}{\partial t^2} = c^2 w_1''(x - ct) + c^2 w_2''(x + ct)$$

Que obviamente satisfazem a eq. de onda para quaisquer funções *w* razoáveis.

 $w_1(x-ct)$ : onda que se propaga na direção positiva  $w_2(x+ct)$ : onda que se propaga na direção negativa

 $w_1(x-ct)$ : onda que se propaga na direção positiva  $w_2(x+ct)$ : onda que se propaga na direção negativa

# Aplicando as condições iniciais

$$w_1(x) + w_2(x) = w_0(x)$$
  
 $-cw'_1(x) + cw'_2(x) = \dot{w}_0(x)$ 

Integrando a equação de velocidade

$$-w_1(x) + w_2(x) = \frac{1}{c} \int_{x_0}^x \dot{w}_0(x') dx'$$

Resolvendo o sistema de equações

$$w_1(x) = \frac{1}{2} \left[ w_0(x) - \frac{1}{c} \int_{x_0}^x \dot{w}_0(x') dx' \right]$$

$$w_2(x) = \frac{1}{2} \left[ w_0(x) + \frac{1}{c} \int_{x_0}^x \dot{w_0}(x') dx' \right]$$

# Considerando a evolução no tempo

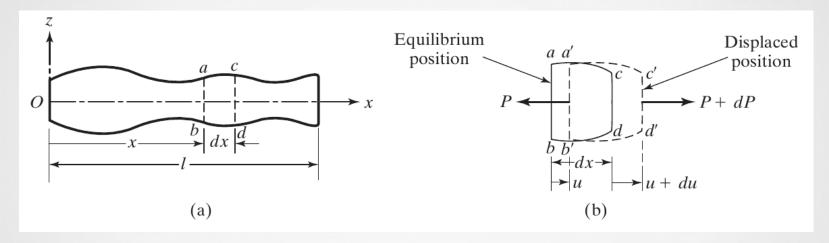
$$w(x,t) = w_1(x - ct) + w_2(x + ct)$$

$$= \frac{1}{2} [w_0(x - ct) + w_0(x + ct)] + \frac{1}{2c} \int_{x-ct}^{x+ct} \dot{w}_0(x') dx'$$

A solução pode ser escrita como

$$w(x, t) = w_D(x, t) + w_V(x, t)$$

Vibração Longitudinal de Uma Barra



Forças que agem em uma seção

$$P = \sigma A = EA \frac{\partial u}{\partial x}$$

## Equlíbrio de Forças para um elemento

$$(P + dP) + f dx - P = \rho A dx \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[ EA(x) \frac{\partial u(x,t)}{\partial x} \right] + f(x,t) = \rho(x)A(x) \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}(x,t)$$

#### Para uma barra uniforme

$$EA\frac{\partial^2 u}{\partial x^2}(x,t) + f(x,t) = \rho A\frac{\partial^2 u}{\partial t^2}(x,t)$$

# No caso de vibração livre

$$c^{2} \frac{\partial^{2} u}{\partial x^{2}}(x, t) = \frac{\partial^{2} u}{\partial t^{2}}(x, t)$$

$$c = \sqrt{\frac{E}{\rho}}$$

Esta equação é uma equação de onda, completamente análoga àquela da corda em vibração lateral.

A solução é dada por

$$u(x,t) = U(x)T(t) \equiv \left(\underset{\sim}{A}\cos\frac{\omega x}{c} + \underset{\sim}{B}\sin\frac{\omega x}{c}\right)(C\cos\omega t + D\sin\omega t)$$

A função U(x) depende de x apenas, e é um **modo normal**, e T(t) depende apenas de t.

Condições Iniciais

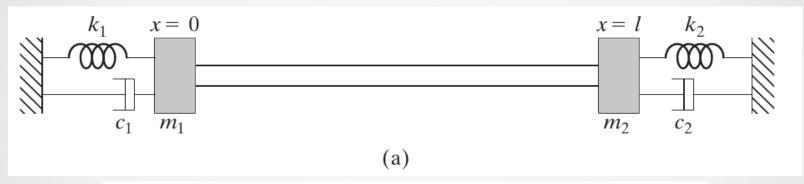
$$u(x, t = 0) = u_0(x)$$

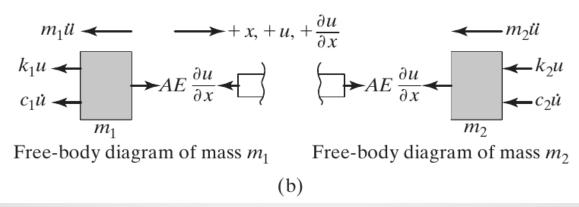
$$\frac{\partial u}{\partial t}(x, t = 0) = \dot{u}_0(x)$$

# Condições de contorno usuais e soluções

End Conditions of Bar	Boundary Conditions	Frequency Equation	Mode Shape (Normal Function)	Natural Frequencies
Fixed-free	$u(0, t) = 0$ $\frac{\partial u}{\partial x}(l, t) = 0$	$\cos\frac{\omega l}{c} = 0$	$U_n(x) = C_n \sin \frac{(2n+1) \pi x}{2l}$	$\omega_n = \frac{(2n+1) \pi c}{2l};$ $n = 0, 1, 2, \dots$
Free-free	$\frac{\partial u}{\partial x}(0, t) = 0$ $\frac{\partial u}{\partial x}(l, t) = 0$	$\sin\frac{\omega l}{c} = 0$	$U_n(x) = C_n \cos \frac{n\pi x}{l}$	$\omega_n = \frac{n\pi c}{l};$ $n = 0, 1, 2, \dots$
Fixed-fixed	$\frac{\partial x}{\partial x}(l, t) = 0$ $u(0, t) = 0$ $u(l, t) = 0$	$\sin\frac{\omega l}{c} = 0$	$U_n(x) = C_n \cos \frac{n\pi x}{l}$	$\omega_n = \frac{n\pi c}{l};$ $n = 1, 2, 3, \dots$

#### Exemplo: CC não usuais





#### Na extremidade esquerda

$$AE\frac{\partial u}{\partial x}(0,t) = k_1 u(0,t) + c_1 \frac{\partial u}{\partial t}(0,t) + m_1 \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}(0,t)$$

#### Na extremidade direita

$$AE\frac{\partial u}{\partial x}(l,t) = -k_2u(l,t) - c_2\frac{\partial u}{\partial t}(l,t) - m_2\frac{\partial^2 u}{\partial t^2}(l,t)$$

Os modos normais para a barra em vibração longitudinal satisfazem

$$\int_0^l U_i(x)U_j(x) dx = 0$$

Isto é conhecido como a **ortogonalidade** dos modos normais.

# Verificação

$$u(x, t) = U_i(x)T(t)$$

$$u(x, t) = U_j(x)T(t)$$

## Introduzindo na eq. de onda

$$c^2 \frac{d^2 U_i(x)}{dx^2} + \omega_i^2 U_i(x) = 0$$
 or  $c^2 U_i''(x) + \omega_i^2 U_i(x) = 0$ 

$$c^2 \frac{d^2 U_j(x)}{dx^2} + \omega_j^2 U_j(x) = 0$$
 or  $c^2 U_j''(x) + \omega_j^2 U_j(x) = 0$ 

Multiplicando cada equação pela outro modo

$$c^2U_i''U_j + \omega_i^2U_iU_j = 0$$

$$c^2 U_j'' U_i + \omega_j^2 U_j U_i = 0$$

Subtraindo e integrando de 0 a l

$$\int_0^l U_i U_j \, dx = -\frac{c^2}{\omega_i^2 - \omega_j^2} \int_0^l (U_i'' U_j - U_j'' U_i) \, dx$$

$$= -\frac{c^2}{\omega_i^2 - \omega_j^2} \left[ U_i' U_j - U_j' U_i \right] \bigg|_0^l$$

O lado direito desta equação é 0 para qualquer combinação de condições de contorno!

Por exemplo, para uma barra fixa - livre

$$u(0, t) = 0,$$
  $t \ge 0$  or  $U(0) = 0$ 

$$\frac{\partial u}{\partial x}(l, t) = 0,$$
  $t \ge 0$  or  $U'(l) = 0$ 

Exemplo: Barra fixa—livre em vibração longitudina

$$u(x,t) = U(x)T(t) \equiv \left(\frac{A}{c}\cos\frac{\omega x}{c} + \frac{B}{c}\sin\frac{\omega x}{c}\right)(C\cos\omega t + D\sin\omega t)$$

$$u(0,t) = 0, \qquad t \ge 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial x}(l,t) = 0, \qquad t \ge 0$$

$$A = 0$$

$$\frac{\partial u}{\partial x}(l,t) = 0, \qquad t \ge 0 \qquad \underbrace{\mathbb{E}\frac{\omega}{c}\cos\frac{\omega l}{c}}_{c} = 0 \qquad \text{or} \qquad \cos\frac{\omega l}{c} = 0$$

As frequências naturais são dadas por

$$\cos\frac{\omega l}{c} = 0$$

$$\frac{\omega_n l}{c} = (2n+1)\frac{\pi}{2}, \qquad n = 0, 1, 2, \dots$$

$$\omega_n = \frac{(2n+1)\pi c}{2l}, \qquad n = 0, 1, 2, \dots$$

## Solução geral é

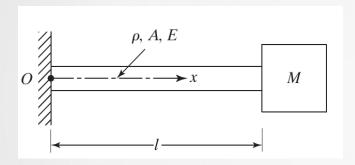
$$u(x,t) = \sum_{n=0}^{\infty} u_n(x,t)$$

$$= \sum_{n=0}^{\infty} \sin \frac{(2n+1)\pi x}{2l} \left[ C_n \cos \frac{(2n+1)\pi ct}{2l} + D_n \sin \frac{(2n+1)\pi ct}{2l} \right]$$

$$C_n = \frac{2}{l} \int_0^l u_0(x) \sin \frac{(2n+1)\pi x}{2l} dx$$

$$D_n = \frac{4}{(2n+1)\pi c} \int_0^l \dot{u}_0(x) \sin\frac{(2n+1)\pi x}{2l} dx$$

Exemplo: Barra com massa concentrada



Condição de contorno "fácil"

$$u(0,t)=0$$

$$\underset{\sim}{A} = 0$$

Na outra extremidade, equilíbrio de forças na massa

$$AE\frac{\partial u}{\partial x}(l,t) = -M\frac{\partial^2 u}{\partial t^2}(l,t)$$

$$AE\frac{\omega}{c}\cos\frac{\omega l}{c}(C\cos\omega t + D\sin\omega t) = M\omega^2\sin\frac{\omega l}{c}(C\cos\omega t + D\sin\omega t)$$

$$\frac{AE\omega}{c}\cos\frac{\omega l}{c} = M\omega^2\sin\frac{\omega l}{c}$$

$$\alpha \tan \alpha = \beta$$

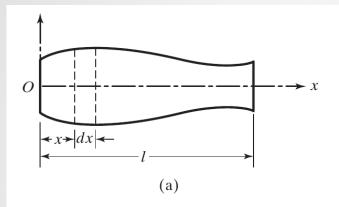
$$\alpha = \frac{\omega l}{c}$$

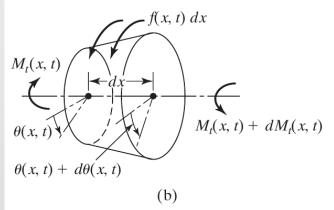
$$\alpha = \frac{\omega l}{c}$$
  $\beta = \frac{AEl}{c^2M} = \frac{A\rho l}{M} = \frac{m}{M}$ 

- A eq. característica é uma equação transcedental que não tem soluções analíticas;
- Para cada razão de massas, a equação tem infinitas soluções (frequências naturais) e os correspondentes modos Values of the Mass Ratio β

0.01 0.1 1.0 10.0 100.0 Value of  $\alpha_1 \left( \omega_1 = \frac{\alpha_1 c}{l} \right)$ 0.1000 0.3113 0.8602 1.4291 1.5549 Value of  $\alpha_2 \left( \omega_2 = \frac{\alpha_2 c}{l} \right)$ 3.1448 3.4267 4.3063 4.6658 3.1736

Vibração em Torção de Eixo ou Árvore





O momento de torção em uma seção é

$$M_t(x, t) = GJ(x) \frac{\partial \theta}{\partial x}(x, t)$$

O torque de inércia no elemento infinitesimal é  $\frac{\partial^2 \theta}{\partial \theta}$ 

 $I_0 dx \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2}$ 

#### Segunda lei de Newton

$$(M_t + dM_t) + f dx - M_t = I_0 dx \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2}$$

Novamente

$$dM_{t} = \frac{\partial M_{t}}{\partial x} dx$$

O que leva a

$$\left| \frac{\partial}{\partial x} \left[ GJ(x) \frac{\partial \theta}{\partial x}(x, t) \right] + f(x, t) = I_0(x) \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2}(x, t) \right|$$

#### Para um eixo uniforme

$$GJ\frac{\partial^2 \theta}{\partial x^2}(x,t) + f(x,t) = I_0 \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2}(x,t)$$

#### Para vibração livre

$$c^{2} \frac{\partial^{2} \theta}{\partial x^{2}}(x, t) = \frac{\partial^{2} \theta}{\partial t^{2}}(x, t)$$

$$c = \sqrt{\frac{GJ}{I_0}}$$

Se o eixo tem seção transversal uniforme

$$I_0 = \rho J$$

$$c = \sqrt{\frac{G}{\rho}}$$

#### Condições Iniciais

$$\frac{\partial \theta}{\partial t}(x, t = 0) = \dot{\theta}_0(x)$$

$$\frac{\partial \theta}{\partial t}(x, t = 0) = \dot{\theta}_0(x)$$

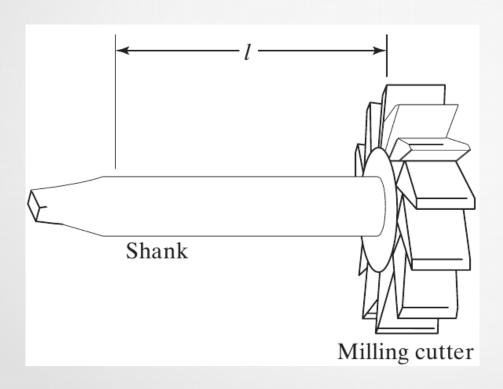
#### Solução Geral

$$\theta(x,t) = \left(A\cos\frac{\omega x}{c} + B\sin\frac{\omega x}{c}\right)(C\cos\omega t + D\sin\omega t)$$

#### Condições de contorno usuais e soluções

End Conditions of Shaft	Boundary Conditions	Frequency Equation	Mode Shape (Normal Function)	Natural Frequencies
Fixed-free	$\theta(0, t) = 0$ $\frac{\partial \theta}{\partial x}(l, t) = 0$	$\cos\frac{\omega l}{c} = 0$	$\theta(x) = C_n \sin\frac{(2n+1)\pi x}{2l}$	$\omega_n = \frac{(2n+1) \pi c}{2l};$ $n = 0, 1, 2, \dots$
Free-free	$\frac{\partial \theta}{\partial x}(0, t) = 0$	$\sin\frac{\omega l}{c} = 0$	$\theta(x) = C_n \cos \frac{n\pi x}{l}$	$\omega_n = \frac{n\pi c}{l}$ ;
Fixed-fixed	$\frac{\partial \theta}{\partial x}(l, t) = 0$ $\theta(0, t) = 0$ $\theta(l, t) = 0$	$\sin\frac{\omega l}{c} = 0$	$\theta(x) = C_n \cos \frac{n\pi x}{l}$	$n = 0, 1, 2, \dots$ $\omega_n = \frac{n\pi c}{l};$ $n = 1, 2, 3, \dots$

## Exemplo



Considerar a extremidade esquerda fixa

# Solução geral

$$\theta(x,t) = \left(A\cos\frac{\omega x}{c} + B\sin\frac{\omega x}{c}\right)(C\cos\omega t + D\sin\omega t)$$

CC: 
$$\theta(0,t)=0 \Rightarrow A=0$$

Para x = l

$$GJ\frac{\partial\theta}{\partial x}(l,t) = -I_0\frac{\partial^2\theta}{\partial t^2}(l,t)$$

$$BGJ\frac{\omega}{c}\cos\frac{\omega l}{c} = BI_0\omega^2\sin\frac{\omega l}{c}$$

$$\frac{\omega l}{c} \tan \frac{\omega l}{c} = \frac{J\rho l}{I_0} = \frac{J_{\text{rod}}}{I_0}$$

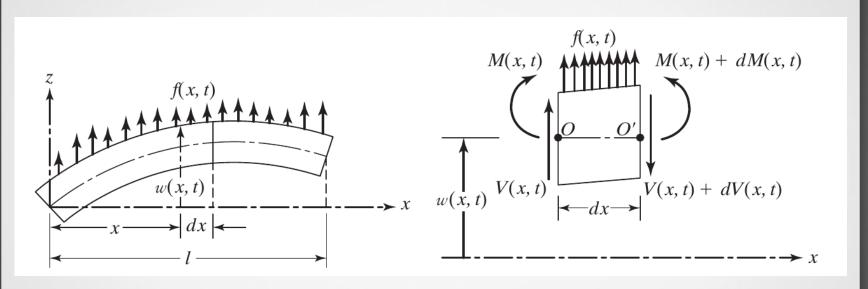
$$\int_{-\infty}^{\infty} rod = J\rho l$$

$$\alpha \tan \alpha = \beta$$

$$\alpha = \frac{\omega l}{c}$$

$$\beta = \frac{\widetilde{J}_{\text{rod}}}{I_0}$$

Vibração Transversal de Vigas



# Considerando teoria clássica de vigas esbeltas

M(x, t): momento fletor

V(x, t): esforço cisalhante

f(x,t): força externa por unidade de comprimento

Força de inércia no elemento de viga

$$\rho A(x) \ dx \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}(x,t)$$

Equilíbrio de forças na direção vertical

$$-(V + dV) + f(x,t) dx + V = \rho A(x) dx \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}(x,t)$$

Equilíbrio de momentos em relação o O

$$(M + dM) - (V + dV) dx + f(x, t) dx \frac{dx}{2} - M = 0$$

#### Como sempre

$$dV = \frac{\partial V}{\partial x} dx$$

$$dM = \frac{\partial M}{\partial x} dx$$

As equações de movimento tornam-se

$$-\frac{\partial V}{\partial x}(x,t) + f(x,t) = \rho A(x) \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}(x,t)$$
$$\frac{\partial M}{\partial x}(x,t) - V(x,t) = 0$$

Introduzindo a segunda eq. na primeira

$$-\frac{\partial^2 M}{\partial x^2}(x,t) + f(x,t) = \rho A(x) \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}(x,t)$$

Da teoria de Euler-Bernoulli

$$M(x, t) = EI(x) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2}(x, t)$$

Para uma viga não uniforme então

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left[ EI(x) \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} (x, t) \right] + \rho A(x) \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} (x, t) = f(x, t)$$

Se a viga é uniforme

$$EI\frac{\partial^4 w}{\partial x^4}(x,t) + \rho A \frac{\partial^2 w}{\partial t^2}(x,t) = f(x,t)$$

#### Para vibração livre

$$c^{2} \frac{\partial^{4} w}{\partial x^{4}} (x, t) + \frac{\partial^{2} w}{\partial t^{2}} (x, t) = 0$$

$$c = \sqrt{\frac{EI}{\rho A}}$$

- 2º ordem no tempo: 2 condições iniciais;
- 4ª ordem no espaço: 4 condições de contorno
- Solução por separação de variáveis;

$$w(x, t = 0) = w_0(x)$$

Condições iniciais: 
$$\frac{\partial w}{\partial t}(x, t = 0) = \dot{w}_0(x)$$

Separação de variáveis

$$w(x, t) = W(x)T(t)$$

Substituindo na eq. de movimento

$$\frac{c^2}{W(x)} \frac{d^4 W(x)}{dx^4} = -\frac{1}{T(t)} \frac{d^2 T(t)}{dt^2} = a = \omega^2$$

O que leva a

$$\frac{\frac{d^4W(x)}{dx^4} - \beta^4W(x)}{\frac{d^2T(t)}{dt^2} + \omega^2T(t)} = 0$$

$$\beta^4 = \frac{\omega^2}{c^2} = \frac{\rho A \omega^2}{EI}$$

A solução geral da equação temporal é

$$T(t) = A \cos \omega t + B \sin \omega t$$

Para a eq. do espaço, supomos

$$W(x) = Ce^{sx}$$

o que leva a

$$s^4 - \beta^4 = 0$$

com raízes

$$s_{1,2} = \pm \beta, \qquad s_{3,4} = \pm i\beta$$

# A solução geral é então

$$W(x) = C_1 e^{\beta x} + C_2 e^{-\beta x} + C_3 e^{i\beta x} + C_4 e^{-i\beta x}$$

#### **Alternativamente**

$$W(x) = C_1 \cos \beta x + C_2 \sin \beta x + C_3 \cosh \beta x + C_4 \sinh \beta x$$

#### ou

$$W(x) = C_1(\cos \beta x + \cosh \beta x) + C_2(\cos \beta x - \cosh \beta x) + C_3(\sin \beta x + \sinh \beta x) + C_4(\sin \beta x - \sinh \beta x)$$

As constantes devem ser determinadas a partir das condições de contorno!

As frequências naturais saem de

$$\omega = \beta^2 \sqrt{\frac{EI}{\rho A}} = (\beta l)^2 \sqrt{\frac{EI}{\rho A l^4}}$$

Condições de contorno usuais

Extremidade livre: momento e cortante nulos

$$EI\frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left( EI \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) = 0$$

Extremidade pivotada: deslocamento e momento nul

$$w = 0$$

$$EI\frac{\partial^2 w}{\partial x^2} = 0$$

Extremidade engastada: deslocamento e rotação nu

$$w = 0$$
 
$$\frac{\partial w}{\partial x} = 0$$

End Conditions of Beam	Frequency Equation	Mode Shape (Normal Function)	Value of $\beta_n l$
Pinned-pinned	$\sin \beta_n l = 0$	$W_n(x) = C_n[\sin \beta_n x]$	$eta_1 l = \pi$ $eta_2 l = 2\pi$ $eta_3 l = 3\pi$ $eta_4 l = 4\pi$
Free-free Fixed-fixed	$\cos \beta_n l \cdot \cosh \beta_n l = 1$	$W_n(x) = C_n[\sin \beta_n x + \sinh \beta_n x + \alpha_n(\cos \beta_n x + \cosh \beta_n x)]$ where $\alpha_n = \left(\frac{\sin \beta_n l - \sinh \beta_n l}{\cosh \beta_n l - \cos \beta_n l}\right)$	$ \beta_1 l = 4.730041 $ $ \beta_2 l = 7.853205 $ $ \beta_3 l = 10.995608 $ $ \beta_4 l = 14.137165 $ ( $ \beta l = 0 $ for rigid-body mode)
	$\cos \beta_n l \cdot \cosh \beta_n l = 1$	$W_n(x) = C_n[\sinh \beta_n x_n x - \sin \beta_n x + \alpha_n(\cosh \beta_n x - \cos \beta_n x)]$ where $\alpha_n = \left(\frac{\sinh \beta_n l - \sin \beta_n l}{\cos \beta_n l - \cosh \beta_n l}\right)$	$ \beta_1 l = 4.730041 $ $ \beta_2 l = 7.853205 $ $ \beta_3 l = 10.995608 $ $ \beta_4 l = 14.137165 $

$$\cos \beta_n l \cdot \cosh \beta_n l = -1$$

$$W_n(x) = C_n[\sin \beta_n x - \sinh \beta_n x - \alpha_n(\cos \beta_n x - \cosh \beta_n x)]$$

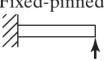
 $\beta_1 l = 1.875104$  $\beta_2 l = 4.694091$ 

where

$$\alpha_n = \left(\frac{\sin \beta_n l + \sinh \beta_n l}{\cos \beta_n l + \cosh \beta_n l}\right)$$

$$\beta_3 l = 7.854757$$
  
 $\beta_4 l = 10.995541$ 

Fixed-pinned



$$\tan \beta_n l - \tanh \beta_n l = 0$$

$$W_n(x) = C_n[\sin \beta_n x - \sinh \beta_n x + \alpha_n (\cosh \beta_n x - \cos \beta_n x)]$$

 $\beta_1 l = 3.926602$  $\beta_2 l = 7.068583$ 

where

$$\alpha_n = \left(\frac{\sin \beta_n l - \sinh \beta_n l}{\cos \beta_n l - \cosh \beta_n l}\right)$$

$$\beta_3 l = 10.210176$$
  
 $\beta_4 l = 13.351768$ 

Pinned-free



$$\tan \beta_n l - \tanh \beta_n l = 0$$

$$W_n(x) = C_n[\sin \beta_n x + \alpha_n \sinh \beta_n x]$$
  
where

$$\alpha_n = \left(\frac{\sin \beta_n l}{\sinh \beta_n l}\right)$$

$$\beta_1 l = 3.926602$$
 $\beta_2 l = 7.068583$ 
 $\beta_3 l = 10.210176$ 
 $\beta_4 l = 13.351768$ 
( $\beta l = 0$  for rigid-body mode)

Exemplo: Viga fixa e simplesmente apoiada

Condições de Contorno

$$\frac{dW}{dx}(0) = 0$$

$$W(l) = 0$$

$$EI\frac{d^2W}{dx^2}(l) = 0 \quad \text{or} \quad \frac{d^2W}{dx^2}(l) = 0$$

W(0) = 0

# Da primeira condição

$$C_1 + C_3 = 0$$

# Da segunda condição

$$\left. \frac{dW}{dx} \right|_{x=0} = \beta \left[ -C_1 \sin \beta x + C_2 \cos \beta x + C_3 \sinh \beta x + C_4 \cosh \beta x \right]_{x=0} = 0$$

$$\beta[C_2 + C_4] = 0$$

A solução torna-se

$$W(x) = C_1(\cos \beta x - \cosh \beta x) + C_2(\sin \beta x - \sinh \beta x)$$

# Com as demais condições

$$C_1(\cos \beta l - \cosh \beta l) + C_2(\sin \beta l - \sinh \beta l) = 0$$

$$-C_1(\cos \beta l + \cosh \beta l) - C_2(\sin \beta l + \sinh \beta l) = 0$$

Para uma solução não trivial

$$\begin{vmatrix} (\cos \beta l - \cosh \beta l) & (\sin \beta l - \sinh \beta l) \\ -(\cos \beta l + \cosh \beta l) & -(\sin \beta l + \sinh \beta l) \end{vmatrix} = 0$$

Ou 
$$\cos \beta l \sinh \beta l - \sin \beta l \cosh \beta l = 0$$

Ou 
$$\tan \beta l = \tanh \beta l$$

As raízes desta equação são calculadas numericamen

#### Cujas soluções são

$$\omega_n = (\beta_n l)^2 \left(\frac{EI}{\rho A l^4}\right)^{1/2}, \qquad n = 1, 2, \dots$$

Da primeira equação de movimento

$$C_{2n} = -C_{1n} \left( \frac{\cos \beta_n l - \cosh \beta_n l}{\sin \beta_n l - \sinh \beta_n l} \right)$$

# Os modos normais de vibração são

$$W_n(x) = C_{1n} \left[ (\cos \beta_n x - \cosh \beta_n x) - \left( \frac{\cos \beta_n l - \cosh \beta_n l}{\sin \beta_n l - \sinh \beta_n l} \right) (\sin \beta_n x - \sinh \beta_n x) \right]$$

A solução fica então (para uma frequência)

$$w_n(x, t) = W_n(x) (A_n \cos \omega_n t + B_n \sin \omega_n t)$$

A solução geral é então

$$w(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} w_n(x, t)$$