



**ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO**  
**Departamento de Engenharia Naval e Oceânica**

---

PNV5203 – INTERAÇÃO FLUIDO ESTRUTURA I

## **NOTAS DE AULA**

ELEMENTOS DE VIBRAÇÕES DE SISTEMAS  
MECÂNICOS CONTÍNUOS

**C. P. PESCE**

Baseado no Cap. 7 do livro “Computational Methods in Structural Dynamics”  
(Leonard Meirovitch)

2012

# ELEMENTOS DE DINÂMICA DE ESTRUTURAS

- VIBRAÇÕES DE SISTEMAS MECÂNICOS

CONTÍNUOS -

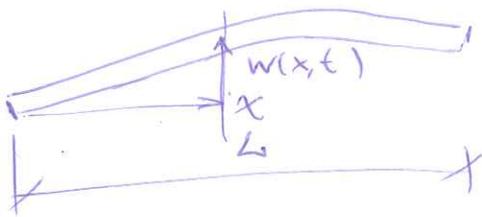
CURSO P. PESCE

## 1. Equações de Lagrange. Sistemas Contínuos. Problema de Valor de Contorno.

- SISTEMAS DISCRETOS VS SISTEMAS CONTÍNUOS
- ODE'S VS PDE'S

### 1.1. Sistemas Unidimensionais. Abordagem inicial

- vigas
- barras
- cabos
- 



DOMÍNIO  
 $0 \leq x \leq L$

• Energia Cinética

$$T(t) = \int_0^L \hat{T}(x,t) dx \quad (1)$$

$\hat{T}(x,t)$  densidade de energia cinética (unidimensional)

$$\hat{T}(x,t) = \hat{T}(\dot{w}, \dot{w}'), \text{ com } w = w(x,t) \quad (2)$$

• Trabalho virtual e Energia Potencial

$$\delta W(t) = \int_0^L \delta \hat{W}(x,t) dx \quad (3)$$

com 
$$\delta \hat{W}(x,t) = \underbrace{\delta \hat{W}_c(x,t)}_{\text{conservativo}} + \underbrace{\delta \hat{W}_{nc}(x,t)}_{\text{n\~ao conservativo}} \quad (4)$$

Note que 
$$\delta \hat{W}_c(x,t) = -\delta \hat{V}(x,t) \quad (5)$$

com  $\hat{V}(x,t)$ : densidade de energia potencial;

em zero 
$$\hat{V}(x,t) = \hat{V}(w, w', w'') \quad (6)$$

Força distribuída de inércia n\~ao conservativa:

$$\delta \hat{W}_{nc}(x,t) = p(x,t) \delta w(x,t) \quad (7)$$

$\delta w(x,t)$ : deslocamento virtual.

• Princípio de Hamilton estendido

$$\int_{t_1}^{t_2} (\delta T + \delta W) dt = 0 \quad (8)$$

com  $\delta w = 0$ ,  $x \in [0, L]$   
em  $t = t_1, t_2$

Então:

$$\int_{t_1}^{t_2} \int_0^L (\delta \hat{L} + \delta \hat{W}_{nc}) dx dt ; \delta w = 0 \text{ em } t = t_1, t_2 \quad (9)$$

Com

$\hat{L}$  = Lagrangeana (densidade)

definida como:

$$\hat{L} = \hat{T} - \hat{V} = \hat{L}_e(w, w', w'', \dot{w}, \dot{w}') \quad (10)$$

A variação de densidade Lagrangeana

é

$$\delta \hat{L}_e = \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w} \delta w + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \delta w' + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \delta w'' + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \delta \dot{w} + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \delta \dot{w}' \quad (11)$$

t.f., com (9) e (11) em (9)

$$\int_{t_1}^{t_2} \int_0^L dx dt \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w} \delta w + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \delta w' + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \delta w'' + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \delta \dot{w} + \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \delta \dot{w}' + p \delta w \right) = 0 \quad (12)$$

O integrando deve ser transformado de forma a conter o fator  $\delta w$  tão somente.

Técnica - integrais por partes

$$\int_0^L \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \dot{w}' dx = \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \dot{w}' \right]_0^L - \int_0^L \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \right) \dot{w}' dx \quad (13.a)$$

$$\int_0^L \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \dot{w}'' dx = \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \dot{w}'' \right]_0^L - \left[ \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) \dot{w}'' \right]_0^L +$$

$$+ \int_0^L \frac{\partial^2 \hat{L}_e}{\partial x^2} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) \dot{w}'' dx \quad (13.b)$$

$$\int_{t_1}^{t_2} \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \dot{w} dt = \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \dot{w} \right]_{t_1}^{t_2} - \int_{t_1}^{t_2} \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \right) \dot{w} dt \quad (13.c)$$

$$\int_{t_1}^{t_2} \int_0^L \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \dot{w}' dx dt = \int_{t_1}^{t_2} \left\{ \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \dot{w}' \right]_0^L - \int_0^L \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \dot{w}' dx \right\} dt$$

$$= \left\{ \left[ \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \dot{w}' \right]_0^L \right]_{t_1}^{t_2} - \int_{t_1}^{t_2} \left[ \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \dot{w}' \right]_0^L dt + \right.$$

$$\left. - \left[ \int_0^L \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \dot{w}' dx \right]_{t_1}^{t_2} + \int_{t_1}^{t_2} \int_0^L \frac{\partial^2 \hat{L}_e}{\partial x^2} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \dot{w}' dx dt \right\} \quad (13.d)$$

Substituindo (13.a, b, c, d) em (12), lembrando que  $\dot{w}(x, t) = 0$  em  $t_1$  e  $t_2$  e colocando

termos temos:

$$\int_{t_1}^{t_2} dt \left\{ \int_0^L dx \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \right) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \right) + \frac{\partial^2}{\partial x \partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) + p \right] \delta w \right. \\ \left. + \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \right] \delta w \right\}_0^L + \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \delta w' \right]_0^L = 0 \quad (14)$$

$\delta w$  é arbitrário, desde que compatível com as restrições ou vínculos.

Tomar  $\delta w = \delta w' = 0$  em  $x=0$  e  $x=L$ :

Então:

$$\frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} \right) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}} \right) + \frac{\partial^2}{\partial x \partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) + p = 0 \quad (15)$$

$x \in [0, L]$

É, adiabaticamente, essencialmente

$$\left[ \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w'} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \right) - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial \dot{w}'} \right) \right] \delta w \right]_0^L = 0 \quad (16.a)$$

$$e \quad \left[ \frac{\partial \hat{L}_e}{\partial w''} \delta w' \right]_0^L = 0 \quad (16.b)$$

resguardada a possibilidade de  $\delta w, \delta w' = 0$  nos extremos  $x=0, L$  ou que os fatores multiplicativos sejam dados pelas derivadas parciais de  $\hat{L}_e$  o sejam.

A eq. (15) é a equação de Lagrange para sistemas contínuos unidimensionais e deve ser satisfeita em todo o domínio  $x \in [0, L]$ .

Por outro lado, as restrições (16.a,b) podem ser satisfeitas de diversas formas. A eq. (16.a) é satisfeita se:

$$\frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w'} - \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w''} \right) - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta \dot{w}} \right) = 0 \quad \text{em } x=0, L \quad (17.a)$$

ou se (17.b)

$$w = 0 \quad \text{em } x=0, L$$

A eq. (16.b) é satisfeita se:

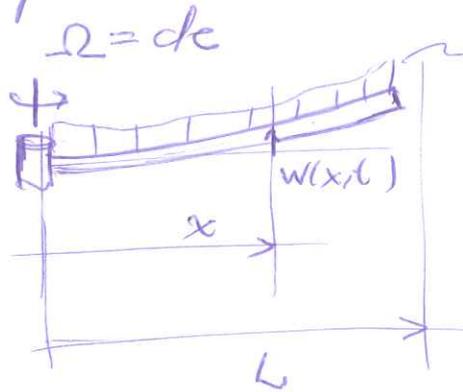
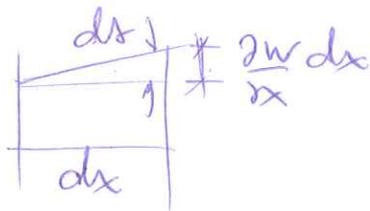
$$\frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w''} = 0 \quad \text{em } x=0, L \quad (18.a)$$

ou se (18.b)

$$w' = 0 \quad \text{em } x=0, L.$$

As Eqs (17) e (18) são as condições de contorno e apenas uma das possibilidades de cada eq. precisa ser satisfeita. Tais condições refletem a situação física.

Exemplo

 $p(x,t)$  $m(x)$ : massa linear $J(x)$ : momento de inércia de massa, linear $EI(x)$ : rigidez flexional.

$$s \approx \frac{\partial w}{\partial x} dx$$

Energia cinética (relativa ao rotor)

$$T(t) = \frac{1}{2} \int_0^L m(x) (\dot{w}(x,t))^2 dx + \frac{1}{2} \int_0^L J(x) (\dot{w}'(x,t))^2 dx \quad (19)$$

 $\dot{w} = \frac{\partial w}{\partial t}$  : velocidade transversal do elemento $\dot{w}' = \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial t}$  : velocidade angular do elemento.Energia potencial : (sem considerar a gravitacional)

$$V(t) = \frac{1}{2} \int_0^L EI(x) [w''(x,t)]^2 dx + \int_0^L N(x,t) (ds - dx) \quad (20)$$

flexional

axial

note caso:

$$N(x,t) = N(x) = \int_x^L m(\xi) \Omega^2 \xi d\xi = \Omega^2 \int_x^L m(\xi) \xi d\xi \quad (21)$$

Note que o encurtamento

$$ds - dx = \sqrt{(dx)^2 + (w'(x,t)dx)^2} - dx = dx \left( \sqrt{1 + w'^2(x,t)} - 1 \right) \\ \approx \left( 1 + \frac{1}{2} w'^2(x,t) - 1 \right) dx = \frac{1}{2} w'^2(x,t) dx \quad (22)$$

Substituindo (21) e (22) em (20) segue:

$$V(t) = \frac{1}{2} \int_0^L EI(x) w''^2 dx + \frac{1}{2} \int_0^L \left( \int_x^L m(\xi) d\xi \right) w'^2 dx \quad (23)$$

O trabalho virtual das cargas externas é escrito:

$$\delta W_{nc} = + \int_0^L p(x,t) \delta w dx \quad (24)$$

note que  $p(x,t) = q(x,t) - mg$ . A parcela do peso  $g$ , escrito como, conservativo e poderia ter sido adicionada ao função de energia potencial elástica  $V(t)$ .

A função densidade de Lagrange  $\mathcal{L}$  pode então ser escrita:

$$\mathcal{L} = \frac{1}{2} m \dot{w}^2 + \frac{1}{2} \int w'^2 - \frac{1}{2} EI w''^2 - \frac{1}{2} \int_x^L m(\xi) d\xi \cdot w'^2 \quad (25)$$

Analisemos os termos presentes em Eq (15):

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial w} = 0$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial w'} \right) &= \frac{\partial}{\partial x} \left( - \int_x^L m(\xi) \Omega^2 \xi d\xi w' \right) = \\ &= m(x) \Omega^2 x w' - \left( \int_x^L m \Omega^2 \xi d\xi \right) w'' \end{aligned}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial w''} \right) = - \frac{\partial^2}{\partial x^2} (EI w'')$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{w}} \right) = m \ddot{w}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x \partial t} \left( \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{w}'} \right) = \frac{\partial^2}{\partial x \partial t} (J \dot{w}') = \frac{\partial}{\partial x} (J \ddot{w}') \quad (27)$$

Desta forma, a equação de movimento fica:

$$\begin{aligned} -m \Omega^2 x w' + \left( \int_x^L m \Omega^2 \xi d\xi \right) w'' - \frac{\partial^2}{\partial x^2} (EI w'') - m \ddot{w} + \\ + \frac{\partial}{\partial x} (J \ddot{w}') + q - mg = 0 \quad ; \quad x \in [0, L] \end{aligned} \quad (28)$$

Analisando as condições de contorno:

$$\frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w'} = - \left( \int_x^L m \Omega^2 \xi d\xi \right) w'$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left( \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w''} \right) = - \frac{\partial}{\partial x} (EI w'')$$

(29)

$$\frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\delta \mathcal{L}}{\delta \dot{w}'} \right) = J \dot{w}'$$

$$\frac{\delta \mathcal{L}}{\delta w''} = - EI w''$$

t.7. (17.a) tome a forma:

$$- \left( \int_x^L m \Omega^2 \xi d\xi \right) w' + \frac{\partial}{\partial x} (EI w'') - J \dot{w}' = 0 \quad \text{em } x=0, L$$

(30)

e (18.a) :

$$- EI w'' = 0 \quad \text{em } x=0, L$$

(31)

ou (19.b) e (18.b) :

$$w = 0 \quad \text{em } x=0, L$$

$$w' = 0 \quad \text{em } x=0, L$$

Em  $x=0$  : (engast) :

$$w(0,t) = 0 \tag{32.a}$$

$$e \quad w'(x,t)|_{x=0} = 0 \tag{32.b}$$

Em  $x=L$  : (livre) , de (30) :

$$\frac{\partial}{\partial x} (EI w''(x,t)) \Big|_{x=L} = J \ddot{w}(x,t) \Big|_{x=L} \tag{33.a}$$

$$e \quad EI w''(x,t) \Big|_{x=L} = 0 \tag{33.b}$$

As condições (32.a) e (32.b) são condições geométricas, ou "essenciais".

São as condições (33.a) e (33.b) são de balanço de forças / momentos. A primeira de força de acionamento ou espreço constante. A segunda de balanço de momento fletor. São c.c. dinâmicas ou "naturais".

[Pergunta-x: como seriam modificadas se uma massa concentrada fosse adicionada a  $x=L$ ?]

O problema matemático está completo com o estabelecimento de condições iniciais:

$$w(x, 0) = w_0(x) \quad (34.2)$$

$$\dot{w}(x, t) \Big|_{t=0} = \dot{w}(x, 0) = \dot{w}_0(x) \quad (34.5)$$

2. O problema de auto-valor. Exemplo.

Por simplicidade o deslocamento será medido de posição de eq. estática, tal que o termo  $-mg$  não mais compareça! (\*)

Também suprimiremos o termo forçante  $f(x, t)$  já que estamos interessados em tratar o problema de vibrações "naturais".

A técnica é a "velha" por separação de variáveis:

$$w(x, t) = W(x) E(t) \quad (35)$$

Substituímos (35) em (28), segue:

(\*) O equilíbrio é, por hipótese, estável.  
(Lembre-se de instabilidades flutuó-buoyantes)

$$\begin{aligned} & \left[ -mR^2 x v' + \left( \int_x^L mR^2 \xi d\xi \right) v'' - \frac{d^2}{dx^2} (EI v''') \right] \zeta = \\ & = \left[ m v - \frac{d}{dx} (J v') \right] \ddot{\zeta} \quad ; \quad 0 \leq x < L \end{aligned} \quad (36)$$

(note que as derivadas parciais, no tempo e espaço, tornaram-se derivadas totais)

A eq. (32) leva a:

$$v(0) \zeta = 0 \quad (37.a)$$

$$e \quad v'(0) \bar{\zeta} = 0 \quad (37.b)$$

$\bar{\zeta}$  e eq. (33) a:

$$\left[ \frac{d}{dx} (EI v''') \right]_{x=L} \zeta = (J v') \Big|_{x=L} \zeta \quad (38.a)$$

$$e \quad (EI v''')_{x=L} \zeta = 0 \quad (38.b)$$

Reorganizando a eq. (36):

$$\frac{-mR^2 x v' - \left( \int_x^L mR^2 \xi d\xi \right) v'' + \frac{d^2}{dx^2} (EI v''')}{-m v - \frac{d}{dx} (J v')} = - \frac{\ddot{\zeta}}{\zeta} = 1 \quad (39)$$

ou seja:

$$\ddot{c} + \lambda c = 0 \quad (40)$$

com solução

$$c(t) = A e^{st} \quad (41)$$

de onde, em (40), surge a eq. característica:

$$s^2 + \lambda = 0 \quad (42)$$

com raízes:

$$s_{1,2} = \pm \sqrt{-\lambda} \quad (43)$$

que levam a:

$$c(t) = A_1 e^{\sqrt{-\lambda}t} + A_2 e^{-\sqrt{-\lambda}t} \quad (44)$$

$\lambda$  deve ser tomado como positivo para preservar soluções finitas. Assim, com

$$\lambda = \omega^2 \Rightarrow s_{1,2} = \pm i\omega \quad (45)$$

e

$$c(t) = A_1 e^{i\omega t} + A_2 e^{-i\omega t} \quad (46)$$

Mas, como  $c(t)$  é real, então  $A_1 = A_2^*$ .

A frequência de oscilação  $\omega$  depende das <sup>15</sup> condições de contorno, obviamente. De fato, tomando a identidade da equação de eq. (39) :

$$m-L^2 v' - \left( \int_x^L m-L^2 \xi d\xi \right) v'' + \frac{d^2}{dx^2} (EI v''') = \lambda \left[ m v - \frac{d}{dx} (J v') \right]$$

$$0 < x < L$$

$$(47)$$

E a c.c. (37) fornece:

$$v(0) = 0$$

$$(48.a)$$

e

$$v'(0) = 0$$

$$(48.b)$$

E a c.c. (38) fornece:

$$- \left[ \frac{d}{dx} (EI v''') \right]_{x=L} = \lambda (J v') \Big|_{x=L} \quad (49.a)$$

e

$$(EI v''') \Big|_{x=L} = 0$$

$$(49.b)$$

O problema de valor característico <sup>(\*)</sup> consiste em determinar ~~uma única~~  $v(x)$  não ~~trivial~~ <sup>trivial</sup> em parâmetros  $\lambda$  para o qual (47)-(48,49) admita soluções não triviais.

(\*) ou de auto-valor

### 3. Problemas auto-adjuntos

Generalizaremos e' mais uma vez, para um estudo das propriedades das soluções das equações do tipo exemplificado por (47-49).

Considere o operador diferencial linear:

$$Lw = A_0(x)w + A_1(x)\frac{dw}{dx} + \dots + A_{2p}(x)\frac{d^{2p}w}{dx^{2p}} \quad (50)$$

onde  $A_0(x), \dots, A_{2p}(x)$  s'ao funções contínuas

em  $I$ : e' um intervalo, tal que o operador diferencial e' dito de ordem  $2p$ .

Seja  $I = ]a, b[$ ,

$$L = A_0(x) + A_1(x)\frac{d}{dx} + \dots + A_{2p}(x)\frac{d^{2p}}{dx^{2p}} \quad (51)$$

Considere um outro operador  $M$ , de ordem  $2q$ ,  $q < p$  e escreva:

$$Lw = \lambda Mw \quad (52)$$

com  $\lambda$  um parâmetro. A eq. (52) e' definida sobre o intervalo  $(0, L)$ .

17

Adicionalmente, a função  $w$  deve satisfazer a condições de contorno:

$$B_i w = \lambda C_i w, \quad i=1, \dots, p \quad (53)$$

$x=0, L$

onde  $B_i$  e  $C_i$  são operadores diferenciais lineares (homogêneos). A mesma ordem de  $B_i$  e  $C_i$  é  $2p-1$  e  $2q-1$  respectivamente.

Note que os operadores correspondentes a  $x=0, L$  são, em geral, diferentes entre si.

O problema de auto-valor linear pode então ser posto da seguinte forma:

"Determinar os valores do parâmetro  $\lambda$  para o qual (quais) existem soluções não-triviais de (52-53)."

Os valores de  $\lambda$  são denominados autovalores.<sup>(\*)</sup>  
As soluções correspondentes são as autofunções.

(\*) valores próprios e funções próprias ou características.

No exemplo anterior:

$$L = mR^2 \frac{d}{dx} - \left[ \left( \int_x^L mR^2 \xi d\xi \right) - E \frac{d^2 I}{dx^2} \right] \frac{d^2}{dx^2} + 2E \frac{dI}{dx} \frac{d^3}{dx^3} + EI \frac{d^4}{dx^4} \quad (54.a)$$

e

$$M = m - \frac{dJ}{dx} \frac{d}{dx} - J \frac{d^2}{dx^2} \quad (54.b)$$

com

$$B_1 = 1, \quad C_1 = 0, \quad B_2 = \frac{d}{dx}, \quad C_2 = 0 \text{ em } x=0 \quad (54.c)$$

e

$$B_4 = -EI \frac{d^2}{dx^2} - \frac{EI d^3}{dx^3}, \quad C_1 = J \frac{d}{dx}$$

$$B_2 = EI \frac{d^2}{dx^2}, \quad C_2 = 0 \text{ em } x=L \quad (54.d)$$

O problema unidimensional

$$LW = \lambda MW$$

podem ser generalizados para 2 e 3 dimensões.

## Algunas Definições

$\mathcal{D}: x \in [0, L]$

$f(x), g(x)$  contínuas por partes e com primeira derivada tb contínuas por partes.

(i) Produto interno:

$$(f, g) = \int_0^L f g dx \quad (55)$$

Se  $(f, g) = 0 \Rightarrow f$  e  $g$  sã ditas ortogonais.

(ii) Norma:

$$\|f\|^2 = (f, f) \quad (56)$$

funções ortogonais com norma unitária sã ditas ortonormais.

(iii)  $\|f\| < \infty \Rightarrow$  norma existe

$f$  é então dita quadrada integrável no sentido de Lebesgue. (Energia finita).

(iv) Independência linear

$\phi_j, j=1, \dots, n$  sã ditas linearmente independentes se

$$\sum_{j=1}^n c_j \phi_j = 0 \Rightarrow c_j = 0, j=1, \dots, n \quad (57)$$

(v) ortogonalidade implica, obviamente, em independência linear:

$$\text{De (57)} \quad 0 = \sum_{j=1}^n c_j \int_0^L \phi_j \phi_k dx = \sum_{j=1}^n c_j \|\phi_k\|^2 \delta_{jk} = c_k \|\phi_k\|^2 \quad (58) \\ k=1, \dots, n$$

Então, como  $\|\phi_k\| \neq 0 \Rightarrow c_k \equiv 0, \quad k=1, \dots, n$ .

(vi) O inverso não é necessariamente verdadeiro, embora o conjunto possa ser transformado em ortogonal.

(vii) Seja  $\{\phi_j\}$  um conjunto ortogonal e  $f$  uma função qualquer

$$c_j = (\phi_j, f) = (f, \phi_j) = \int_0^L f \phi_j dx \quad j=1, \dots, n \quad (59)$$

são as projeções ou componentes de  $f$  na base  $\phi_j$ .

(viii) Desigualdade de Bessel:

Seja

$$\|f - \sum_{j=1}^n c_j \phi_j\|^2 = \int_0^L (f - \sum_{j=1}^n c_j \phi_j)^2 dx \geq 0 \quad (60)$$

Expandindo:

$$\int_0^L f^2 dx - 2 \sum_{j=1}^n c_j \int_0^L f \phi_j dx + \sum_{j=1}^n c_j^2 = \\ = \int_0^L f^2 dx - 2 \sum_{j=1}^n c_j^2 + \sum_{j=1}^n c_j^2 = \int_0^L f^2 dx - \sum_{j=1}^n c_j^2 \geq 0 \quad (61) \\ \downarrow \\ \|f\|^2$$

então:

21

$$\|f\|^2 \geq \sum_{j=1}^n c_j^2 \quad (62)$$

Como  $\|f\|^2$  é independente do número de termos:

$$\|f\|^2 \geq \sum_{j=1}^{\infty} c_j^2 \quad (63)$$

↓ *coef. sempre limitados*  
→ Desigualdade de Bessel

(ix) Melhor aproximação

$$\text{Seja } \tilde{f} = \sum_{j=1}^n d_j \phi_j \quad \text{uma aproximação.}$$

O erro médio quadrático é:

$$M = \int_0^L (f - \sum_{j=1}^n d_j \phi_j)^2 dx = \int_0^L (f - \tilde{f})^2 dx \quad (64)$$

Expandindo:

$$M = \int_0^L f^2 dx - 2 \sum_{j=1}^n d_j \int_0^L f \phi_j dx + \sum_{j=1}^n d_j^2 =$$

$$= \|f\|^2 - 2 \sum_{j=1}^n d_j c_j + \sum_{j=1}^n d_j^2 =$$

$$= \|f\|^2 + \sum_{j=1}^n (d_j - c_j)^2 - \sum_{j=1}^n c_j^2 \quad (65)$$

Obviamente  $M$  é mínimo quando  $d_j = c_j, j=1, \dots, n$ .

(x) Aproximações na média:

$$\underline{\text{Se}} \int_0^L (f - \sum_{j=1}^n c_j \phi_j)^2 dx < \varepsilon, \quad \varepsilon > 0 \text{ e arbitrariamente}$$

pequeno, então  $\{\phi_j\}$  é dito completo. Se  $\{\phi_j\}$

for completo, então:

$$\|f\|^2 = \sum_{j=1}^{\infty} c_j^2$$

$$\text{Considere: } f_n = \sum_{j=1}^n c_j \phi_j, \quad n = 1, 2, \dots \quad (66)$$

$$\underline{\text{Se}} \quad \lim_{n \rightarrow \infty} \|f - f_n\| = 0 \quad (67)$$

então  $f_1, f_2, \dots$  é uma sequência que converge  
na média para  $f$ .

Note que completeza não requer ortogonalidade do conjunto.

(xi) O espaço de soluções do problema (52-53) é denominado  $H_3^{2p}$ , significando que a derivada de ordem  $2p$  de  $w$  tem energia finita com  $w$  satisfazendo as c.c. (53).

Toda função  $\in$  a  $H_3^{2p}$  será denominada uma função de comparação. Elas precisam ser  $2p$ -diferenciáveis e satisfazer as cond. de contorno (53), mas não, necessariamente, a eq. diferencial.

Se  $E_B^{2p}$  for o espaço das auto-funções  
o espaço das funções de comprimento  $\delta$  é muito  
maior. De fato  $H_B^{2p} \subset E_B^{2p}$ .

Em geral, o problema (52-53)

$$Lw = \lambda Mw$$

$$Z_i w = \lambda C_i w$$

é relativamente simples. Usualmente  $M$  é  
uma matriz  $p \times p$  (e não um operador diferencial)  
e  $\lambda$  não aparece nas condições.

(No exemplo do helicóptero, este é o caso se  $J=0$ .)

Consideramos, por simplicidade,

$$Lw = \lambda m w \quad 0 < x < L \quad (68a)$$

$$Z_i w = 0 \quad i=1, 2, \dots, p \quad x=0, L \quad (68b)$$

com  $m$  a massa por unidade de comprimento.

Considere duas funções de comprimento  $\delta$  e o  
seguinte produto interno:

$$(u, Lv) = \int_0^L u Lv dx \quad (69)$$

O operador diferencial  $L$  (e constante (68))  
é dito auto-adjunto se:

$$(u, Lv) = (v, Lu) \quad (70)$$

Seja auto-adjunto implícito em certo tipo de simetria do problema de auto-valor. Integramos por partes,

$$(u, Lv) = \int_0^L u Lv dx = \int_0^L \sum_{k=0}^p a_k \frac{d^k u}{dx^k} \frac{d^k v}{dx^k} dx + \left[ \sum_{l=0}^{p-1} b_l \frac{d^l u}{dx^l} \frac{d^l v}{dx^l} \right]_0^L \quad (71)$$

com  $a_k = a_k(x)$ ,  $b_l = b_l(x)$ , em geral.

Introduzese a notação:

$$[u, v] = (u, Lv) = \int_0^L \sum_{k=0}^p a_k u^{(k)} v^{(k)} dx + \sum_{l=0}^{p-1} \left[ b_l u^{(l)} v^{(l)} \right]_0^L \quad (72)$$

denominada "produto interno de energia".

Note que, com  $u=v$ ,

$$[u, u] = \int_0^L \sum_{k=0}^p a_k (u^{(k)})^2 dx + \sum_{l=0}^{p-1} b_l (u^{(l)})^2 \Big|_0^L \quad (73)$$

que pode ser interpretada como 2x a máxima energia potencial do sistema. A norma de energia é então definida como

$$|u| = [u, u]^{1/2} \quad (74)$$

Introduzindo a sequência:

$$u_n = \sum_{j=1}^n c_j \phi_j \quad j=1, 2, \dots \quad (75)$$

Se  $|u - u_n|^2 < \epsilon$ ,  $\epsilon > 0$  para um  $n$  suficientemente grande, então  $\{\phi_j\}$  é dito completo no senso de energia. É a sequência é dita convergente em energia para  $u$  se:

$$\lim_{n \rightarrow \infty} |u - u_n| = 0 \quad (76)$$

O operador  $L$  é dito definido positivo se para qualquer função de campo  $u$

$$(u, Lu) = \int_0^L u^2 dx > 0$$

e se a igualdade ocorrer se e só se  $u \equiv 0$ .

Neste caso, todos os autovalores  $\lambda_r$  são positivos.  
O sistema é dito definido positivo.

$$\int_0^L w^2 dx = \lambda \int_0^L v^2 dx$$

Estabilidade

Se, no entanto, a igualdade ocorrer para  $u \neq 0$ ,  $L$  é dito semidefinido positivo e existe ao menos uma autovalor nulo  $\rightarrow$  movimentos de corpo rígido.

## Ortogonalidade de auto-funções (sistema auto-adj.)

Considere duas soluções distintas  $(\lambda_r, w_r)$  e  $(\lambda_s, w_s)$ ; Logo

$$L w_r = \lambda_r m w_r \quad (7.78a)$$

$$L w_s = \lambda_s m w_s \quad (7.8b)$$

então:

$$\int_0^L w_s L w_r dx = \lambda_r \int_0^L m w_r w_s ds \quad (7.9a)$$

$$\text{e} \int_0^L w_r L w_s dx = \lambda_s \int_0^L m w_r w_s ds \quad (7.9b)$$

Subtraindo:

$$\int_0^L w_s L w_r dx - \int_0^L w_r L w_s dx = (\lambda_r - \lambda_s) \int_0^L m w_r w_s ds \quad (80)$$

Se o sistema é auto-adjunto  $(w_s, L w_r) = (w_r, L w_s)$

portanto, para  $\lambda_r \neq \lambda_s$ :

$$\int_0^L m w_r w_s ds = 0 \quad \lambda_r \neq \lambda_s \quad (81)$$

que é a propriedade de ortogonalidade das auto-funções com respeito à função  $m$ .

Normalizando os modos, multiplicando-os por  $\sqrt{m}$ , escreve-se a ortogonalidade na forma ordinária:

$$(\sqrt{m} w_s, \sqrt{m} w_r) = 0 \quad \text{para } r \neq s \quad (82)$$

Note que, tb,

$$\int_0^L w_s L w_r dx = \int_0^L w_r L w_s dx = 0, \quad \text{para } r \neq s \quad (83)$$

ou seja, em sistemas auto-adjuntos, as auto-funções são ortogonais tb com respeito ao produto interno de energia, ou seja, com respeito ao operador  $L$ .

Nota: multiplicidade

Se um auto  $\lambda_i$  tem multiplicidade  $m_i \in \mathbb{N}$  então existem  $m_i$  auto-funções independentes a ele correspondentes. Qualquer combinação linear destas auto-funções é uma auto-função.

Tais combinações podem ser tomadas de forma a que sejam ortogonais entre si e (tb) às demais auto-funções correspondentes às demais auto-classes.

Normalização adimensional conveniente:  $\int_0^L m w_r^2 dx = 1$

Neste caso, as auto-funções constituem um conjunto ortonormal infinito satisfazendo:

$$\int_0^L (\sqrt{m} w_r, \sqrt{m} w_s) = \int_0^L m w_r w_s dx = \delta_{rs} \quad r, s = 1, 2, \dots \quad (84.a)$$

$$\int_0^L [w_r, w_s] = \int_0^L \left[ \sum_{k=0}^{p-1} a_k w_r^{(k)} w_s^{(k)} dx + \sum_{k=0}^{p-1} b_k w_r^{(k)} w_s^{(k)} \right] = \delta_{rs} \quad r, s = 1, 2, \dots \quad (84.b)$$

prod. int. em massa

prod. interno em energia

Assim o conjunto de autofunções  $\{w_r\}$   $r=1,2,\dots$  é completo, de onde pode ser enunciado o seguinte "teorema de expansão":

"Toda função  $w$  com  $Lw$  contínua e satisfazendo as condições de contorno do sistema pode ser expandida (representada) através de uma série absolutamente e uniformemente convergente formada (construída) pelas autofunções na forma:

$$w = \sum_{r=1}^{\infty} C_r w_r \quad (85)^{(*)}$$

onde os coeficientes  $C_r$  são dados por

$$C_r = \int_0^L m w w_r dx \quad r=1,2,\dots \quad (86)''$$

Este teorema, no contínuo, tem sua imagem na teoria discreta, envolvendo matrizes de massa e rigidez simétricas.

Usualmente não há soluções analíticas ou em forma fechada o que nos leva a trabalhar com um conjunto de funções admissíveis ao invés das próprias auto-funções.

(\*) questão prática: truncamento.

#### 4. Sistemas Não-adjuntos

Alguns sistemas acústicos, p.ex., são não-adjuntos, como fluttes por exemplo.

Considere-se um op. lin. dif. hom.  $L$ .

Pode-se mostrar que  $L$  tem sempre um operador adjunto  $L^*$  t. f.

$$(v, Lu) = (L^*v, u) \quad (87)$$

onde  $u$  e  $v$  são funções quaisquer nos domínios  $L$  e  $L^*$  respectivamente. Em particular, tome  $u$  como uma auto-função de  $L$ ,  $u_i$  e  $v$  como uma auto-função de  $L^*$ ,  $v_j$ :

$$Lu_i = \lambda_i u_i \quad (88a)$$

$$L^*v_j = \lambda_j^* v_j \quad (88b)$$

O conjunto de autofunções  $v_i$  é dito adjunto ao conjunto de autofunções  $u_i$ .

Tome agora,

$$(v_j, Lu_i) = \int_0^L v_j Lu_i dx = \lambda_i \int_0^L v_j u_i dx \quad (89a)$$

$$\text{e} \quad (u_i, L^*v_j) = \int_0^L u_i L^*v_j dx = \lambda_j^* \int_0^L u_i v_j dx \quad (89b)$$

A subtração leva a (considere (87)):

$$(\lambda_i - \lambda_j^*) \int_0^L u_i v_j dx = 0 \quad (90)$$

Então, para  $\lambda_i \neq \lambda_j^*$ :

$$(u_i, v_j) = \int_0^L u_i v_j dx = 0, \quad \lambda_i \neq \lambda_j^* \quad i, j = 1, 2, \dots \quad (91)$$

ou seja as auto-funções correspondentes aos operadores  $L$  e  $L^*$  são ortogonais entre si, para distintos autovalores ( $\lambda_i \neq \lambda_j^*$ ).

Ou seja, existe uma relação de "bi-ortogonalidade" entre as auto-funções dos problemas adjuntos.

Escrevamos (88a) como:

$$(L - \lambda_i) u_i = 0 \quad (92)$$

e, então:

$$(v_i, (L - \lambda_i) u_i) = 0 \quad (93)$$

que expandido e considerando (87) leva a

$$\begin{aligned} (v_i, L u_i) - (v_i, \lambda_i u_i) &= (v_i, L u_i) - \lambda_i (v_i, u_i) = \\ &= (L^* v_i, u_i) - \lambda_i (v_i, u_i) = ((L^* - \lambda_i) v_i, u_i) = 0 \end{aligned} \quad (94)$$

Ou seja:  $u_i$  é ortogonal a qualquer função de forma  $(L^* - \lambda_i) v_i$ . Admitindo que uma função genérica  $f$  seja representada por  $(L^* - \lambda_i) v_i$ , isto implicaria em  $(f, u_i) = 0$  e que  $u_i$  seria nulo. Como isso não é possível, por definição, então:

$$(L^* - \lambda_i) v_i = 0$$

(95)

O que prova que existe uma autofunção  $v_i$  de  $L^*$  correspondente ao autovalor  $\lambda_i$ . Assim:

TEO:

"Os autovalores de  $L$  coincidem com os autovalores de  $L^*$ , embora as auto-funções sejam distintas".

É conveniente normalizar os conjuntos das auto-funções t.q.  $\int_0^L u_i v_i dx = 1$  ( $i=1, 2, \dots$ ), i.e., de forma bi-ortogonal,

$$(u_i, v_j) = \int_0^L u_i v_j dx = \delta_{ij} \quad i, j = 1, 2, \dots \quad (96)$$

Os conjuntos de auto-funções são supostos completos.

Assim  $f$  qualquer integrável pode ser expandida em  $v$  em um dos conjuntos:

$$f = \sum_{i=1}^{\infty} \alpha_i u_i \quad (97)$$

Assim:

$$\begin{aligned} (v_j, f) &= (v_j, \sum_i \alpha_i u_i) = \sum_i \alpha_i (v_j, u_i) = \\ &= \sum_i \alpha_i \delta_{ij} = \alpha_j = \alpha_i \end{aligned} \quad (98)$$

$i=1, 2, \dots$

As eqs (97)-(98) constituem uma versão do teo de expansões para sistemas não-autoadjuntos. Uma segunda versão pode ser obtida através de expansões nos  $\{v_j\}$ :

$$f = \sum_j \beta_j v_j \quad (99)$$

com (mesmo procedimento).

$$\beta_j = (u_j, f) \quad j=1, 2, \dots \quad (100)$$

Consideremos também,

$$Lf = \sum_{i=1}^{\infty} \alpha_i L u_i = \sum_{i=1}^{\infty} \alpha_i L_i u_i$$

tal que  $Lf$  pode ser expandido em série de auto-funções  $u_i$ . De forma similar

$$L^* f = \sum_{j=1}^{\infty} \beta_j L^* v_j = \sum_{j=1}^{\infty} \beta_j L_j^* v_j \quad (101)$$

Se  $L^* = L$  então o operador  $L$  é dito auto-adjunto e as auto-funções sã, obviamente, as mesmas.

Problemas auto-adjuntos não tem, em geral, soluções em forma fechada.

## Teoria Geral

O problema geral pode ser posto na forma:

$$L[u] + M\left[\frac{\partial u}{\partial x^e}\right] = 0 \quad (102)$$

+ e.c.'s + i.c.'s

onde  $L[\cdot]$  é um op. lin. dif. homogêneo no espaço  $\underline{x}$  de ordem  $2n$  e  $M[\cdot]$  é de ordem  $2m$   $n > m$ .

Considere a solução na forma

$$v(\underline{x}, t) = u(\underline{x}) e^{i\omega t} \quad (103)$$

Assim:

$$L[u] = \lambda M[u] \quad u: \mathcal{D}$$

$$\text{com } \lambda = \omega^2 \quad (104)$$

e

$$B_i[u] = 0 \quad (\text{homogêneas}) \quad i=1, \dots, n$$

$$u: S = \partial\mathcal{D}$$

com  $B_i[\cdot]$  op. lin. dif. hom. envolvendo derivadas no máximo a  $\partial\mathcal{D} = S$ , de ordem  $n-1$ .

A solução de (104) é conjunto infinito-enumerável de auto-valor e o correspondente conjunto de auto-valor  $\mu_j$ ,  $j=1, 2, \dots$ .

Como  $L[\cdot]$  e  $M[\cdot]$  são homogêneos,  $\mu_i$  podem ser determinados a menos de uma constante.

Def. 1 toda função arbitrária satisfazendo (104b)  $2n$ -diferenciável em  $\mathcal{D}$  e denominada função de comparação.

Def. 2

O problema é dito auto-adjunto se para funções de comparação

$$\int_{\mathcal{D}} u L[v] d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} v L[u] d\mathcal{D}$$

e

$$\int_{\mathcal{D}} u M[v] d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} v M[u] d\mathcal{D}$$

(105)

Integrais por partes e' a tecnica para verificar se o sistema e' auto-adjunto, com o devido uso das c.c.'s.

Def. 3 Um operador  $L[\cdot]$  e' dito definido positivo se

$$\int_{\mathcal{D}} u L[u] d\mathcal{D} > 0 \quad (106)$$

(note que  $= 0$  se  $L[u] = 0$ )

Def. 4 Se  $L[\cdot]$  e  $M[\cdot]$  sã def. positivos, entã o sistema o e'.

Teo

Se o sist. (104) e' ~~def~~ positivo def. entã  $\lambda_i > 0$ ,  $i=1,2,\dots$ , se  $M(u)$  e' pos. def. mes  $L(u)$  e' apenas pos. entã  $\lambda_i = 0$  e' um autovalor. Se qualquer  $L$  autovalor for igual a zero, qualquer comb. linear das correspondentes auto-funções e' tb uma auto-função.

## Ortogonalidade

Seja  $\lambda_r \neq \lambda_s$  autovalores de um problema auto-adjunto. Então:

$$\begin{aligned} \mathcal{L}[u_r] &= \lambda_r M[u_r] \\ \mathcal{L}[u_s] &= \lambda_s M[u_s] \end{aligned} \quad (107)$$

Assim:

$$\int_{\mathcal{D}} (u_s \mathcal{L}[u_r] - u_r \mathcal{L}[u_s]) d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} (\lambda_r u_s M[u_r] - \lambda_s u_r M[u_s]) d\mathcal{D} \quad (108)$$

Cond. "auto-adjunto"  $\Rightarrow$

$$\int_{\mathcal{D}} u_s \mathcal{L}[u_r] d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} u_r \mathcal{L}[u_s] d\mathcal{D} \quad (109)$$

$$\int_{\mathcal{D}} u_s M[u_r] d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} u_r M[u_s] d\mathcal{D}$$

Logo

$$(\lambda_r - \lambda_s) \int_{\mathcal{D}} u_r M[u_s] d\mathcal{D} = 0 \quad (110)$$

assim

$$\int_{\mathcal{D}} u_r M[u_s] d\mathcal{D} = 0$$

$r \neq s$  (111)

$$\int_{\mathcal{D}} u_r \mathcal{L}[u_s] d\mathcal{D} = 0$$

para um aut. auto-adjunto

Teorema

Qualquer função  $u$  satisfazendo as c.c.'s e para a qual  $L[u]$  é contínua pode ser representada pela série convergente (uniforme e absolutamente):

$$u = \sum_{i=1}^{\infty} a_i u_i$$

com, da prop. de ortogonalidade:

$$a_i = \frac{\int_{\mathcal{D}} u M[u_i] d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} u_i M[u_i] d\mathcal{D}} \quad i=1, 2, \dots, \quad (112)$$

"Enclausure"

Considere o prob. auto-adjunto:

$$L[u] = \lambda M[u] \quad \text{em } \mathcal{D} \quad (113)$$

$$Z_i[u] = 0 \quad i=1, \dots, n \quad \text{em } \partial\mathcal{D}$$

Defina  $\bar{\lambda} = \frac{L[v]}{M[v]}$  onde  $v$  é uma função de compo. (114)

Então :

$$\bar{I} \rightarrow \lambda_r \quad x \rightarrow u_r \quad (\text{auto-funções})$$

Teorema :

Sejam  $\bar{I}_M$  e  $\bar{I}_m$  valores máximos e mínimos de  $\bar{I}$  em  $D$  para funções de compressões  $v$ . Então existe ao menos um autovalor  $\lambda_r$  do prob. de auto-valor.

$$\bar{I}_m \leq \lambda_r \leq \bar{I}_M \quad (115)$$

Exemplo : barra fixa-livre

$$E \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \quad (116)$$

$$u = X(x) e^{i\omega t}$$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = X'' e^{i\omega t}$$

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = -\omega^2 u = -\omega^2 X e^{i\omega t}$$

então:

$$E X''(x) = -\rho \omega^2 X(x) \Rightarrow$$

$$-E X'' = -\rho \omega^2 X \quad (117)$$

ou

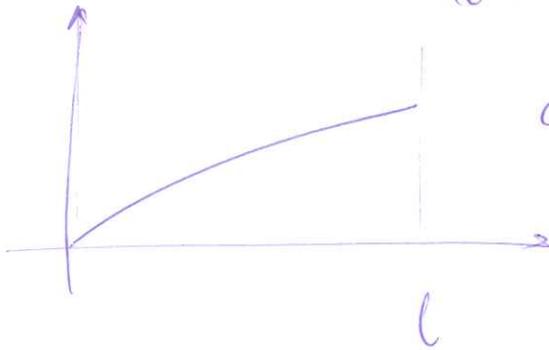
$$L[u] = - \frac{\bar{E} d^2}{dx^2}, \quad M[u] = \rho \quad (118)$$

e

$$x(0) = x'(0) = 0$$

As funções de comparação devem satisfazer as c.c.'s. Tentemos:

$$v(x) = c \left[ \left(\frac{x}{l}\right)^3 - 3\left(\frac{x}{l}\right) \right]$$



$$c.c. \begin{cases} v(0) = 0 \\ v'(x) = c \left[ 3\left(\frac{x}{l}\right)^2 - 3 \right] \\ v'(0) = 0 \end{cases}$$

Assim:

$$L[v] = - \bar{E} \frac{6c}{l^2} \left(\frac{x}{l}\right)$$

$$\bar{I} = \frac{L[v]}{M[v]} = \frac{\bar{E}}{\rho l^2} \frac{6}{(3 - (x/l)^2)}$$

$$\bar{I}_m = \frac{2\bar{E}}{\rho l^2}$$

$$\bar{I}_M = \frac{3\bar{E}}{\rho l^2}$$

$$\bar{I}_m \leq \bar{I} \leq \bar{I}_M$$

Na realidade:

$$\lambda_1 = \left(\frac{\pi}{2}\right)^2 \frac{E}{\rho l^2} = 2.4674 \frac{E}{\rho l^2}$$

### Quociente de Rayleigh

Considere

$$R[u] = \frac{\int_{\mathcal{D}} u L[u] d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} u M[u] d\mathcal{D}} \quad (119)$$

Se o sistema é pos. def.  $\rightarrow R[u] > 0$

Tb, se  $u = u_i$ , uma auto-função então:

$$\begin{aligned} R[u_i] &= \frac{\int_{\mathcal{D}} u_i \lambda_i M[u_i] d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} u_i M[u_i] d\mathcal{D}} = \\ &= \lambda_i \end{aligned} \quad (120)$$

Seja:

$$u = \sum_{i=1}^{\infty} b_i u_i \quad (121)$$

e vamos fazer tal que:

$$\int_{\mathcal{D}} u_i M[u_i] d\mathcal{D} = 1 \quad i=1, 2, \dots \quad (122)$$

então

$$\int_{\mathcal{D}} u_i L[u_i] d\mathcal{D} = \lambda_i, \quad i=1, 2, \dots \quad (123)$$

Substituindo em  $R[u]$ :

$$\begin{aligned} R[u] &= \frac{\int_{\mathcal{D}} (\sum_i b_i u_i) L(\sum_i b_i u_i) d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} (\sum_i b_i u_i) M(\sum_i b_i u_i) d\mathcal{D}} = \\ &= \frac{\sum_i \sum_j b_i b_j \int_{\mathcal{D}} u_i L[u_j] d\mathcal{D}}{\sum_i \sum_j b_i b_j \int_{\mathcal{D}} u_i M[u_j] d\mathcal{D}} \end{aligned} \quad (124)$$

De acordo com a condição de ortogonalidade:

$$R[u] = \frac{\sum_i b_i^2 \lambda_i}{\sum_i b_i^2} \quad (125)$$

Seja  $u$  próximo a uma  $u_n$  l.g.

$$\left| \frac{b_i}{b_r} \right| = \epsilon_i \ll 1 \quad \forall i \neq r$$

(126)

Entw:

$$R[u] = \frac{\lambda_r + \sum_{i \neq r} \varepsilon_i^2 \lambda_i}{1 + \sum_{i \neq r} \varepsilon_i^2} = \lambda_r \cdot (1 + o(\varepsilon^2)) \quad (127)$$

für  $r=1$

$$\begin{aligned} R[u] &= \frac{\lambda_1 + \sum_{i \neq 1} \varepsilon_i^2 \lambda_i}{1 + \sum_{i \neq 1} \varepsilon_i^2} = \left( \lambda_1 + \sum_{i \neq 1} \varepsilon_i^2 \lambda_i \right) \cdot \left( 1 - \sum_{i \neq 1} \varepsilon_i^2 + o(\varepsilon^4) \right) = \\ &= \lambda_1 + \sum_{i \neq 1} (\lambda_i - \lambda_1) \varepsilon_i^2 + o(\varepsilon^4) \quad (128) \end{aligned}$$

Mos  $\lambda_i > \lambda_1 \Rightarrow R[u] \geq \lambda_1$

Example: 

$$X(x) = c \left[ \left( \frac{x}{l} \right)^3 - 3 \left( \frac{x}{l} \right) \right] = u(x)$$

$$L(u) = -E \frac{d^2 u}{dx^2} = -\frac{6Ec}{l^2} \left( \frac{x}{l} \right)$$

$$M(u) = pc \left( \left( \frac{x}{l} \right)^3 - 3 \left( \frac{x}{l} \right) \right)$$

$$\int_0^l u L[u] dx = \frac{24}{5} \frac{E c^2}{l}$$

$$\int_0^l u M[u] dx = \frac{68}{35} c^2 l$$

$$\therefore R[u] = \frac{168}{68} \frac{E}{l^2} = 2.4706 \frac{E}{l^2}$$

Compare with  $J_1 = 2.4674 \frac{E}{l^2} !$

5. MÉTODO DE RAYLEIGH-RITZ

A função de comparação  $u$  pode ser expandida em termos de um conjunto finite de funções de comparação  $v_i$ :

$$u^{(n)} = \sum_{i=1}^n a_i v_i \quad (129)$$

então:

$$\begin{aligned} R[u^{(n)}] &= \frac{\int_{\mathcal{D}} u^{(n)} L[u^{(n)}] d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} u^{(n)} M[u^{(n)}] d\mathcal{D}} = \\ &= \frac{A[u^{(n)}]}{B[u^{(n)}]} = J^{(n)} \quad (130) \end{aligned}$$

O "melhor" resultado para  $R[u^{(n)}]$  será o de menor valor. Queremos portanto minimizar  $R[u^{(n)}]$ . Uma c.n. para que  $R[u^{(n)}]$  tenha um mínimo é:

$$\frac{\partial R[u^{(n)}]}{\partial a_j} = 0 \quad (131)$$

que fornece:

$$\frac{1}{B^2[u^{(n)}]} \left\{ B[u^{(n)}] \frac{\partial A[u^{(n)}]}{\partial a_j} - A[u^{(n)}] \frac{\partial B[u^{(n)}]}{\partial a_j} \right\} = 0$$

$$j=1, \dots, n \quad (132)$$

Note que esta condição é, na realidade, de rotacionalidade.

Se o sistema é positivo definido

$$\delta^2 [u^{(n)}] > 0 \tag{133}$$

i.e.,

$$\frac{\partial A[u^{(n)}]}{\partial a_j} - \lambda^{(n)} \frac{\partial B[u^{(n)}]}{\partial a_j} = 0 \quad j=1, \dots, n \tag{134}$$

pois

$$\lambda^{(n)} = \frac{A[u^{(n)}]}{B[u^{(n)}]}$$

Definimos:

$$K_{ij} = \int_{\mathcal{D}} v_i L[v_j] d\mathcal{D} \tag{134}$$

e

$$m_{ij} = \int_{\mathcal{D}} v_i M[v_j] d\mathcal{D}$$

Note que, se o sistema for auto-adjunto,

$$K_{ij} = K_{ji} \tag{135}$$

e

$$m_{ij} = m_{ji}$$

Como  $L$  e  $M$  são operadores diferenciais lineares:

$$\begin{aligned} A[u^{(n)}] &= \int_{\mathcal{D}} \sum_{i=1}^n a_i v_i L \left[ \sum_{j=1}^n a_j v_j \right] d\mathcal{D} = \\ &= \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n a_i a_j \int_{\mathcal{D}} v_i L[v_j] d\mathcal{D} = \\ &= \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n k_{ij} a_i a_j = \underline{a}^t \mathbb{K} \underline{a} \end{aligned} \quad (136)$$

com  $\mathbb{K} = [k_{ij}]$  (137)

e  $\underline{a} = [a_j]^t$  (138)

Analogamente,

$$B[u^{(n)}] = \underline{a}^t \mathbb{M} \underline{a} \quad (139)$$

com  $\mathbb{M} = [m_{ij}]$  (140)

Assim

$$\frac{\partial A}{\partial a_k} = \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n \left( k_{ij} \frac{\partial a_i}{\partial a_k} a_j + k_{ij} a_i \frac{\partial a_j}{\partial a_k} \right) =$$

$$\begin{aligned}
&= \sum_{j=1}^n \sum_{i=1}^n (k_{ij} \delta_{ik} a_j + k_{ij} \delta_{jk} a_i) = \\
&= \sum_{j=1}^n k_{kj} a_j + \sum_{i=1}^n k_{ki} a_i = 2 \sum_{j=1}^n k_{kj} a_j = \\
&= 2 \left( \underset{\sim}{K} \underline{a} \right)_{k^{\text{th}} \text{me}} \text{coluna} \quad (141)
\end{aligned}$$

Similarment:

$$\frac{\partial B}{\partial Q_k} = 2 \sum_{j=1}^n m_{kj} \cdot a_j = 2 \left( \underset{\sim}{M} \underline{a} \right)_{k^{\text{th}} \text{me}} \text{coluna} \quad (142)$$

De (134) vem então que:

$$\sum_{j=1}^n (k_{kj} - \lambda^{(n)} m_{kj}) a_j = 0 \quad (143)$$

ou

$$(\underline{K} - \lambda^{(n)} \underline{M}) \underline{a} = 0 \quad (144)$$

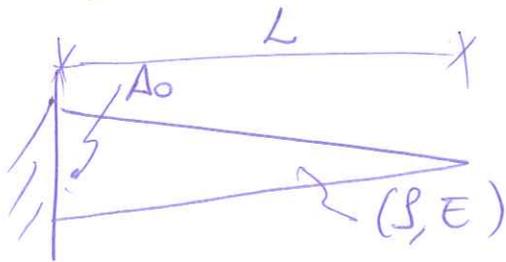
que é um problema de autovalor discreto e é conhecida como Eq. de balística.

Resolvendo-se (144), obtêm-se:

$$(I_i^{(n)}; a_i^{(n)}); \quad i=1, \dots, n$$

como os auto-valores e respectivos auto-vetores do problema. Os autovalores  $I_i^{(n)}$  de eq. de Galerkin são "upper bounds" ou valores limite-superior dos autovalores do prob. contínuo, original.

Exemplo: Barra com seq. variável ("tapered")



Use: 
$$u^{(n)} = \sum_{i=1}^n a_i \text{sen } \frac{(2i-1)\pi x}{2L}$$

com  $v_i = \text{sen } \frac{(2i-1)\pi x}{2L}$  funções de comparação com parâmetros (deixar fazer as c.c.'s)

Assim:

$$K_{11} = \int_0^L v_1 L[v_1] dx = \frac{EA_0}{4L} (1 + \frac{\pi^2}{4})$$

$$u_{11} = \int_0^L v_1 M[v_1] dx = \frac{P \Delta_0 L}{4} (1 - \frac{4}{\pi^2})$$



Assim, em aprox. com  $n=2$ :

$$\left[ \frac{EA_0}{L} \begin{bmatrix} 1 + \pi^2/4 & 3 \\ 3 & 1 + \frac{9}{4}\pi^2 \end{bmatrix} - \lambda^{(2)} \rho A_0 L \begin{bmatrix} 1 - 4/\pi^2 & 4/\pi^2 \\ 4/\pi^2 & 1 - 4/9\pi^2 \end{bmatrix} \right]$$

$$\cdot \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = 0$$

Resolvidos:

$$\lambda_1^{(2)} = (2.4062)^2 \frac{E}{\rho L^2}$$

"Exato"

$$(2.4048)^2 \frac{E}{\rho L^2}$$

$$\lambda_2^{(2)} = (5.5929)^2 \frac{E}{\rho L^2}$$

$$(5.5201)^2 \frac{E}{\rho L^2}$$

Continuando:

$$\frac{\lambda_1^{(3)}}{\frac{E}{\rho L^2}} = (2.4049)^2$$

$$\frac{\lambda_2^{(3)}}{\frac{E}{\rho L^2}} = (5.5216)^2$$

$$\frac{\lambda_3^{(3)}}{\frac{E}{\rho L^2}} = (8.6646)^2$$

↘ "Exato":  $(8.6536)^2$

Nota que:

$$R[u] = \frac{\int_{\mathcal{D}} u L[u] d\mathcal{D}}{\int_{\mathcal{D}} u M[u] d\mathcal{D}} = \frac{\overline{V_{MAX}}}{\overline{T_{MAX}}} \quad (145)$$

## 6. MÉTODO DE GALERKIN

Considere o problema de auto-valor

$$L[u] = \lambda M[u] \quad (146)$$

e a aproximação:

$$u^{(n)} = \sum_{i=1}^n a_i v_i \quad (147)$$

Observe que  $u^{(n)}$ , em geral, não satisfaz as eq. diferenciais de forma exata. É apenas uma aproximação.

Defina o erro associado como:

$$E^{(n)} = L[u^{(n)}] - \lambda^{(n)} M[u^{(n)}] \quad (148)$$

com  $\lambda^{(n)}$  a aproximação do auto-valor  $\lambda$

Faz-se então o eus ortogonal a todos  $v_k$ ,  
ou seja:

$$\int_{\mathcal{D}} E^{(n)} v_k d\mathcal{D} = 0 \quad k=1, \dots, n \quad (149)$$

NOTA: poder-se-ia definir a ortogonalidade  
com respeito ao operador  $M$ :

$$\int_{\mathcal{D}} E^{(n)} M[v_k] d\mathcal{D} \equiv 0$$

Substituindo  $E^{(n)}$  em (149):

$$\int_{\mathcal{D}} v_k L[u^{(n)}] d\mathcal{D} - \int_{\mathcal{D}} v_k M[u^{(n)}] d\mathcal{D} = 0 \quad k=1, \dots, n \quad (150)$$

Mas

$$\int_{\mathcal{D}} v_k L[u^{(n)}] d\mathcal{D} = \sum_{i=1}^n k_{ki} a_i \quad (151)$$

e

$$\int_{\mathcal{D}} v_k M[u^{(n)}] d\mathcal{D} = \sum_{i=1}^n m_{ki} a_i$$

E, portanto:

$$[K - \lambda^{(n)} M] \underline{a} = \underline{0} \quad (152)$$

Como anteriormente.

Outro, o método de Rayleigh-Ritz é, essencialmente, o método de Galerkin.

## 7. MÉTODO DA COLOCAÇÃO

Assuma:

$$u^{(n)} = \sum_{j=1}^n a_j v_j \quad (153)$$

onde, agora,  $v_j$  pode satisfazer a eq. dif. ou as c.c.'s, (ou nenhuma delas). Seleccione um conjunto de posições  $\xi_i$  no contorno

$\partial D$  de  $D$ . Então, determine os coeficientes  $a_i$ , impondo que  $u^{(n)}$  satisfaga a eq. dif. ou as c.c.'s em  $\xi_i$ .

Considere o caso em que  $\xi_i \in D$ .

Para que a eq. dif. seja satisfeita:

$$\mathcal{L}[u^{(n)}(\xi_i)] - \lambda^{(n)} M[u^{(n)}(\xi_i)] = 0 \quad (154)$$

ou

$$\sum_{j=1}^n a_j \mathcal{L}[v_j(\xi_i)] - \lambda^{(n)} \sum_{j=1}^n a_j M[v_j(\xi_i)] = 0 \quad (155)$$

Tomando:

$$k_{ij} = \mathcal{L}[v_j(\xi_i)] \quad (156)$$

$$m_{ij} = M[v_j(\xi_i)]$$

Então:

$$\sum_{j=1}^n (k_{ij} - \lambda^{(n)} m_{ij}) a_j = 0 \quad (157)$$

ou

$$(K - \lambda^{(n)} M) \underline{a} = 0 \quad (158)$$

que tem a mesma forma que o método de Ritz-Galerkin. No entanto, neste caso,  $K$  e  $M$  não necessariamente são simétricas.

P. MÉTODO DE GALERKIN - OSCILAÇÕES FORÇADAS

(redução do prob. contínuo em equações "modais")

Considere o sistema:

$$\mathcal{L}[u(\xi, t)] + M(\xi) \frac{\partial^2 u(\xi, t)}{\partial t^2} = f(\xi, t) \quad (159)$$

com c.c.'s e c.i.'s

Tomemos:

$$u^{(n)}(\xi, t) = \sum_{i=1}^n v_i(\xi) \zeta_i(t) \quad (160)$$

onde  $v_i$  são funções de comparação.

O termo de erro de aproximação será:

$$E(\xi, t) = \mathcal{L}[u^{(n)}(\xi, t)] + M(\xi) \frac{\partial^2 u^{(n)}(\xi, t)}{\partial t^2} - f(\xi, t) \quad (161)$$

Do método Ritz-Galerkin; impõe-se que:

$$\int_{\mathcal{D}} E(\xi, t) v_k(\xi) d\mathcal{D} \equiv 0, \quad k=1, \dots, n \quad (162)$$

come  $\mathcal{L}$  e' lineare:

$$\sum_{i=1}^n \ddot{\xi}_i(t) \int_{\mathcal{D}} M(\mathcal{P}) v_k(\mathcal{P}) v_i(\mathcal{P}) d\mathcal{D} +$$

$$+ \sum_{i=1}^n \xi_i(t) \int_{\mathcal{D}} v_k(\mathcal{P}) \mathcal{L} [v_i(\mathcal{P})] d\mathcal{D} = \int_{\mathcal{D}} f(\mathcal{P}, t) v_k(\mathcal{P}) d\mathcal{D} \quad (163)$$

Defina:

$$m_{kj} = \int_{\mathcal{D}} M(\mathcal{P}) v_k(\mathcal{P}) v_j(\mathcal{P}) d\mathcal{D} = m_{jk} \quad (164)$$

e

$$k_{kj} = \int_{\mathcal{D}} v_k(\mathcal{P}) \mathcal{L} [v_j(\mathcal{P})] d\mathcal{D} = k_{jk} \quad (165)$$

e

$$Q_k = \int_{\mathcal{D}} f(\mathcal{P}, t) v_k(\mathcal{P}) d\mathcal{D} \quad (166)$$

Arrivi

$$\sum_{i=1}^n m_{ki} \ddot{\xi}_i + \sum_{i=1}^n k_{ki} \xi_i = Q_k(t) \quad (167)$$

ou

on

$$\mathbb{M} \sum_{i=1}^n + \mathbb{K} \sum_{i=1}^n = \mathbb{Q} (H)$$

(168)