

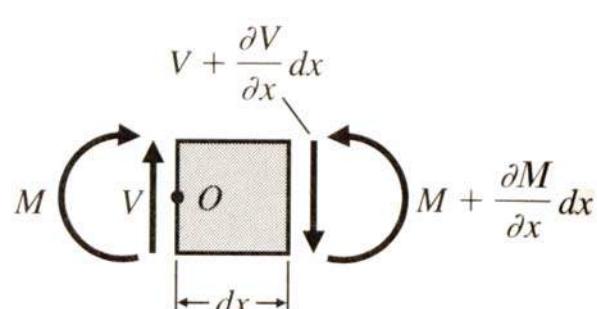
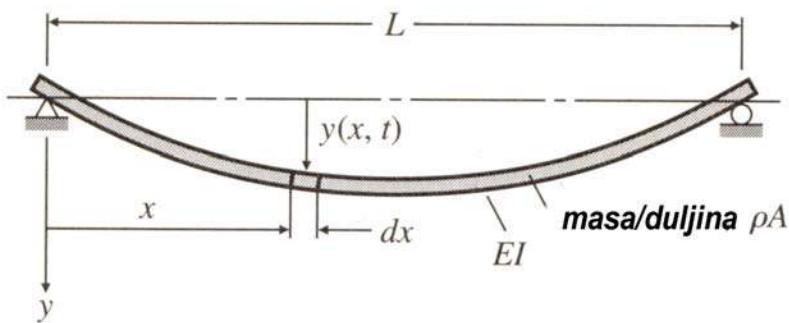
# 11 VIBRACIJE KONTINUIRANIH SUSTAVA

---

- ◆ Sustavi s distribuiranom (raspodjeljenom) masom i krutosti;
- ◆ Beskonačno mnogo stupnjeva slobode;
- ◆ Jednadžbe matematičkog modela su parcijalne diferencijalne jednadžbe;
- ◆ Prepostavke rješenja:
  - materijal je homogen, elastičan i Hookeov,
  - materijal je izotropan;
- ◆ Analitičko zatvoreno rješenje moguće je samo za relativno jednostavne kontinuirane sustave s jasno definiranim rubnim uvjetima.

## 11.1 SLOBODNE POPREČNE VIBRACIJE JEDNOLIKIH GREDA

### ◆ Bernoulli – Eulerova greda



- zanemarimo inercijska svojstva pri rotaciji:

$$\sum M_o = 0$$

$$Vdx = \frac{\partial M}{\partial x} dx \quad \Rightarrow \quad V = \frac{\partial M}{\partial x}$$

$$\sum F_y = 0, \quad \text{uz II. Newtonov zakon}$$

$$\frac{\partial V}{\partial x} dx = \rho Adx \frac{\partial^2 y}{\partial t^2}$$

$$\frac{\partial^2 M}{\partial x^2} dx = \rho Adx \frac{\partial^2 y}{\partial t^2}$$

---

## 11.1 SLOBODNE POPREČNE VIBRACIJE JEDNOLIKIH GREDA

---

- ◆ *Bernoulli – Eulerova greda*

$$M = -EI \frac{\partial^2 y}{\partial x^2}$$

$$\frac{\partial^2}{\partial x^2} \left( -EI \frac{\partial^2 y}{\partial x^2} \right) = \rho A \frac{\partial^2 y}{\partial t^2}$$

$$EI \frac{\partial^4 y}{\partial x^4} + \rho A \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = 0$$

$$-\frac{\partial^4 y}{\partial x^4} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 y}{\partial t^2}, \quad \text{gdje je} \quad c = \sqrt{\frac{EI}{\rho A}}$$

---

## 11.1 SLOBODNE POPREČNE VIBRACIJE JEDNOLIKIH GREDA

---

- ◆ **Metoda separacije varijabli:**  $y(x,t) = f(x) \cdot g(t)$

$$\frac{\partial^4 y}{\partial x^4} = \frac{d^4 f(x)}{dx^4} g(t), \quad \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = \frac{d^2 g(t)}{dt^2} f(x)$$

$$\frac{-c^2}{f(x)} \frac{d^4 f(x)}{dx^4} = \frac{1}{g(t)} \frac{d^2 g(t)}{dt^2}$$

- ◆ Da bi dvije nezavisne funkcije bile jednake, one moraju biti jednake do na konstantu. Pretpostavimo da je odabrana konstanta:  $-\omega_n^2$

$$\frac{d^2 g(t)}{dt^2} + \omega_n^2 g(t) = 0 \quad (1)$$

$$\frac{d^4 f(x)}{dx^4} - \frac{\omega_n^2}{c^2} f(x) = 0 \quad (2)$$

---

## 11.1 SLOBODNE POPREČNE VIBRACIJE JEDNOLIKIH GREDA

---

- ◆ *Rješenja su prethodnih jednadžbi:*

$$(1) \quad g(t) = A \sin \omega t + B \cos \omega t$$

$$(2) \quad f(x) = C_1 \sinh \beta x + C_2 \cosh \beta x + C_3 \sin \beta x + C_4 \cos \beta x$$

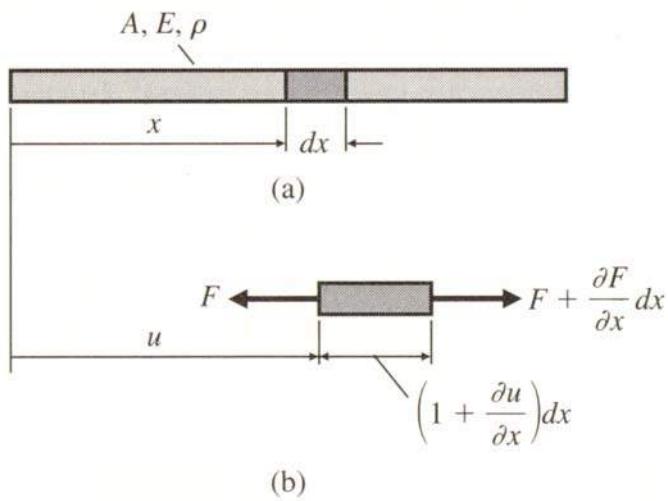
$$\text{gdje je } \beta^4 = \frac{\omega_n^2}{c^2}$$

- ◆ *Ukupno je rješenje*

$$y(x,t) = (A \sin \omega t + B \cos \omega t)(C_1 \sinh \beta x + C_2 \cosh \beta x + C_3 \sin \beta x + C_4 \cos \beta x)$$

- ◆ *Konstante se određuju iz rubnih i početnih uvjeta.*

## 11.2 UZDUŽNE VIBRACIJE JEDNOLIKOG ŠTAPA



$$\sum F_x = m\ddot{x}$$

$$F + \frac{\partial F}{\partial x} dx - F = \rho A dx \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$$

$$F = EA \frac{\partial u}{\partial x} \quad (\text{Hooke})$$

$$\frac{\partial F}{\partial x} = EA \frac{\partial^2 u}{\partial x^2}$$

*Jednadžba vala:*

$$\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} = \frac{E}{\rho} \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} \Rightarrow \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} = \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}, \quad \text{gdje je } c = \sqrt{\frac{E}{\rho}} \text{ valna brzina.}$$

## 11.2 UZDUŽNE VIBRACIJE JEDNOLIKOG ŠTAPA

- Metoda separacije varijabli:  $\mathbf{u(x,t) = f(x) \cdot g(t)}$

$$\begin{aligned}\frac{\partial^2 u}{\partial t^2} &= \frac{\partial^2 g(t)}{\partial t^2} f(x) & \frac{\partial^2 f(x)}{\partial x^2} g(t) &= \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 g(t)}{\partial t^2} f(x) \\ \frac{\partial^2 u}{\partial x^2} &= \frac{\partial^2 f(x)}{\partial x^2} g(t) & \frac{1}{f(x)} \frac{\partial^2 f(x)}{\partial x^2} &= \frac{1}{c^2} \frac{1}{g(t)} \frac{\partial^2 g(t)}{\partial t^2}\end{aligned}$$

- Nakon separacije varijabli, parcijalne derivacije više nisu potrebne;
- Jedino je moguće rješenje da su obje funkcije konstante;
- Odaberimo da je to konstanta oblika  $-(\omega/c)$ :

$$\frac{1}{f(x)} \frac{d^2 f(x)}{dx^2} = -\left(\frac{\omega}{c}\right)^2 \quad i \quad \frac{1}{c^2} \frac{1}{g(t)} \frac{d^2 g(t)}{dt^2} = -\left(\frac{\omega}{c}\right)^2$$

$$\frac{d^2 f(x)}{dx^2} + \left(\frac{\omega}{c}\right)^2 f(x) = 0 \quad i \quad \frac{d^2 g(t)}{dt^2} + \omega^2 g(t) = 0$$

---

## 11.2 UZDUŽNE VIBRACIJE JEDNOLIKOG ŠTAPA

---

- ◆ *Rješenja su prethodnih diferencijalnih jednadžbi*

$$f(x) = C_1 \sin \frac{\omega}{c} x + C_2 \cos \frac{\omega}{c} x$$

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

- ◆ *Ukupno je rješenje*

$$u(x,t) = \left( C_1 \sin \frac{\omega}{c} x + C_2 \cos \frac{\omega}{c} x \right) (A \sin \omega t + B \cos \omega t)$$

*za proizvoljne konstante određene iz početnih i rubnih uvjeta.*

## 12 ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

### *Rayleigheva metoda*

- ♦ Temelji se na zakona očuvanja energije:  $V_{max} = T_{max}$ .

$$V_{max} = \frac{1}{2} \int_0^l M d\varphi$$

$$M = -EIy'', \quad d\varphi = \frac{d}{dx} \left( \frac{dy}{dx} \right) dx = y'' dx \quad T_{max} = \frac{1}{2} \int_0^l y'^2 dm$$

$$V_{max} = \frac{1}{2} E \int_0^l I y'' y'' dx = \frac{1}{2} E \int_0^l I (y'')^2 dx \quad T_{max} = \frac{1}{2} \int_0^l \omega^2 y^2 \mu dx = \frac{\omega^2}{2} \int_0^l \mu y^2 dx$$

*Rayleighev kvocijent za pretpostavljenu funkciju y*

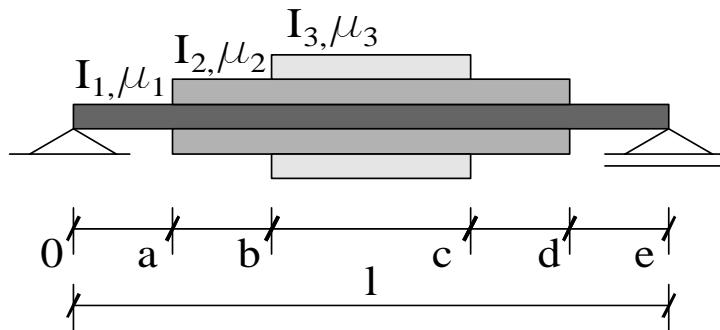
$$\frac{\omega^2}{2} \int_0^l \mu y^2 dx = \frac{1}{2} E \int_0^l I (y'')^2 dx \quad \rightarrow$$

$$\omega^2 = \frac{E \int_0^l I (y'')^2 dx}{\int_0^l \mu y^2 dx}$$

## 12 ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

### *Rayleigheva metoda*

- ♦ Metoda je pogodna kod kontinuiranih sustava s promjenjivim poprečnim presjekom :



$$\omega^2 = \frac{E \left( \int_0^a I_1 (y'')^2 dx + \int_a^b I_2 (y'')^2 dx + \int_b^c I_3 (y'')^2 dx + \dots + \int_d^e I_1 (y'')^2 dx \right)}{\int_0^a \mu_1 y^2 dx + \dots + \int_d^e \mu_1 y^2 dx}$$

---

# ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

## *Rayleigheva metoda*

---

- ◆ Ako osim kontinuirane, postoje i koncentrirane mase, primjenjuje se sljedeći modificirani izraz :

$$\omega^2 = \frac{E \int_0^l I(x) (y'')^2 dx}{\int_0^l \mu(x) y^2 dx + \sum M_i y_i^2}$$

gdje je

$M_i$  – koncentrirana masa

$y_i$  – ordinata ispod mase  $M_i$  (pomak).

---

# ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

## *Ritzova metoda*

---

- ◆ Temelji se na Rayleighevom kvocijentu:

$$\omega^2 = \frac{E \int_0^l I(x) (y'')^2 dx}{\int_0^l \mu(x) y^2 dx}$$

- ◆ Pretpostavljamo da je približno rješenje suma niza približnih rješenja:

$$y = \sum_{i=1}^n a_i \varphi_i, \quad y'' = \sum_{i=1}^n a_i \varphi_i'', \quad \varphi_i - \text{bazne funkcije}$$

- ◆ Tako je na primjer za  $i=2$ :

$$y = a_1 \varphi_1 + a_2 \varphi_2, \quad y'' = a_1 \varphi_1'' + a_2 \varphi_2''$$

---

# ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

## *Ritzova metoda*

---

$$\int_0^l EI(x)(y'')^2 dx - \omega^2 \int_0^l \mu(x) y^2 dx = 0$$

$$\int_0^l EI(x)(a_1\varphi_1'' + a_2\varphi_2'')^2 dx - \omega^2 \int_0^l \mu(x)(a_1\varphi_1 + a_2\varphi_2)^2 dx = 0$$

$$\omega^2 = \frac{V}{T} \quad \Rightarrow \quad V - \omega^2 T = 0$$

- ◆ *Uvjet minimuma potencijala:*  $\frac{\partial(V - \omega^2 T)}{\partial a_i} = 0$
- ◆ *Sustav od **n** linearnih homogenih jednadžbi*

---

# ENERGETSKE METODE ZA ODREĐIVANJE KRUŽNIH FREKVENCI

## *Ritzova metoda*

---

$$a_1 \int_0^l EI\varphi_1''\varphi_1'' dx + a_2 \int_0^l EI\varphi_1''\varphi_2'' dx - a_1 \omega^2 \int_0^l \mu \varphi_1 \varphi_1 dx - a_2 \omega^2 \int_0^l \mu \varphi_1 \varphi_2 dx = 0$$

$$a_1 \int_0^l EI\varphi_1''\varphi_2'' dx + a_2 \int_0^l EI\varphi_2''\varphi_2'' dx - a_1 \omega^2 \int_0^l \mu \varphi_2 \varphi_2 dx - a_2 \omega^2 \int_0^l \mu \varphi_2 \varphi_1 dx = 0$$

- ◆ *Pojednostavljeni zapis*

$$a_1(u_1 - \omega^2 w_1) + a_2(u_{12} - \omega^2 w_{12}) = 0$$

$$a_1(u_{12} - \omega^2 w_{12}) + a_2(u_2 - \omega^2 w_2) = 0$$

- ◆ *Matrični zapis*

$$\begin{bmatrix} (u_1 - \omega^2 w_1) & (u_{12} - \omega^2 w_{12}) \\ (u_{12} - \omega^2 w_{12}) & (u_2 - \omega^2 w_2) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{Bmatrix} = \{0\}$$

- ◆ *Rješenje:*

$$\det \begin{bmatrix} & \end{bmatrix} = \{0\} \Rightarrow \omega^2$$