

# MES jako metoda Galerkina na przykładzie osiowej deformacji pręta


Wykład 1 z MKwLL, kierunek *Budownictwo*

Jerzy Pamin

e-mail: Jerzy.Pamin@pk.edu.pl

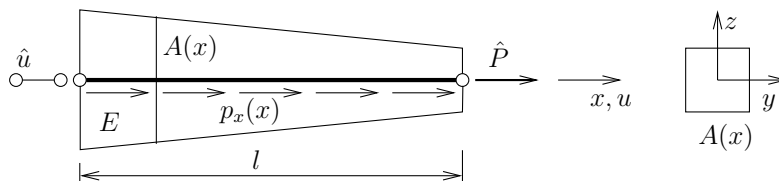
Katedra Technologii Informatycznych w Inżynierii  
Politechnika Krakowska

Podziękowania dla W. Cecota

MKwLL, Budownictwo II st. 

## Model fizyczny 1D - pręt o zmiennym przekroju

Pręt z obciążeniem rozłożonym – problem brzegowy



Założenia: mat. Hooke'a, lin. równ. kinemat., siły tylko wzdłuż  $x$

- |                |  |                            |
|----------------|--|----------------------------|
| (1) Równowaga  | $\frac{dN}{dx} \equiv N' = -p_x$       | Podstawiając (3)→(2):      |
| (2) Kinematyka | $\epsilon_0 = \frac{du}{dx} \equiv u'$ | (4) Siła-przem. $N = EAu'$ |
| (3) Fizyka     | $N = EA\epsilon_0$                     | Podstawiając (4)→(1):      |

Model lokalny:  $(EAu')' = -p_x$


Dwa warunki brzegowe: podstawowe albo podstawowy i naturalny

Dla  $x = 0$ :  $u(0) = \hat{u}_0$  albo  $EA(0)u'(0) = \hat{P}_0$

Dla  $x = l$ :  $u(l) = \hat{u}_l$  albo  $EA(l)u'(l) = \hat{P}_l$

W.b. może być jednorodny lub niejednorodny

Np.  $u(0) = \hat{u}$  i  $EA(l)u'(l) = \hat{P}$

MKwLL, Budownictwo II st. 

## Metoda residuów ważonych

W MES punktem wyjścia jest model globalny. Zasada prac wirtualnych lub minimum całkowitej energii potencjalnej generują modele globalne. Jeśli znany jest model lokalny, można zastosować tzw. metodę residuów ważonych.

### Równoważny model globalny

Zapisujemy równanie różniczkowe jako warunek zerowania residuum

$$R(x) = (EAu')' + p_x = 0$$

Poszukujemy rozwiązania przybliżonego  $\tilde{u}$  dla którego

$$R(x) = (EA\tilde{u}')' + p_x \neq 0$$

W metodzie residuów ważonych żądamy, aby

$$\int_0^l w(x)R(x)dx = 0 \quad \forall w \neq 0$$

Warunki brzegowe muszą być spełnione

## Metoda residuów ważonych

### Słabe (globalne) sformułowanie

Podstawiamy za residuum

$$\int_0^l w (EAu')' dx + \int_0^l w p_x dx = 0 \quad \forall w$$

Całkujemy przez części aby obniżyć wymagania odnośnie ciągłości

$$- \int_0^l w' EAu' dx + [w EAu']_0^l + \int_0^l w p_x dx = 0 \quad \forall w$$

Naturalny w.b. jest wprowadzany do członu brzegowego, zakładamy, że funkcja wagowa spełnia jednorodny podstawowy w.b.  $w(0) = 0$

$$\int_0^l w' EAu' dx = \int_0^l w p_x dx + w(l)\hat{P}$$

Podstawowy warunek brzegowy należy spełnić

Dopuszczalna jest aproksymacja funkcją o ciągłości  $C^0$

Macierz sztywności jest symetryczna

# Metoda residuów ważonych

## Zasada prac wirtualnych

Słaba forma równania MRW

$$\int_0^l w' EAu' dx = \int_0^l w p_x dx + [w EAu']_0^l \quad \forall w$$

Funkcja wagowa jest interpretowana jako wariacja przemieszczenia podłużnego  $\delta u$

$$\int_0^l \delta u' EAu' dx = \int_0^l \delta u p_x dx + [\delta u EAu']_0^l \quad \forall \delta u$$

Przepisujemy w postaci zasady prac wirtualnych

$$\int_0^l \delta \epsilon_0 N dx = \int_0^l \delta u p_x dx + [\delta u N]_0^l, \quad \delta W_{\text{int}} = \delta W_{\text{ext}} \quad \forall \delta u$$

Przemieszczenie wirtualne  $\delta u$  spełnia jednorodne podstawowe warunki brzegowe (jest kinematycznie dopuszczalne).

# Rozwiązanie przybliżone

## Metoda Bubnowa-Galerkina

Słabe sformułowanie problemu brzegowego

$$\int_0^l w' EAu' dx = [w EAu']_0^l + \int_0^l w p_x dx \quad \forall w \quad \text{plus podst. w.b.}$$

Założmy aproksymację globalną  $\tilde{u}$  w postaci

$$\tilde{u} = \hat{u} + \sum_{i=1}^n \phi_i d_i = \hat{u} + \phi \mathbf{d}$$

$$\phi = [\phi_1, \dots, \phi_n], \quad \mathbf{d} = \{d_1, \dots, d_n\}$$

$\phi_i, i = 1 \dots n$  – (znane, liniowo niezależne) funkcje bazowe, spełniające jednorodne podstawowe w.b.,  $d_i$  – (nieznane) współczynniki

Uwaga:  $\hat{u}$  odpowiada za spełnienie niejednorodnych podstawowych w.b.

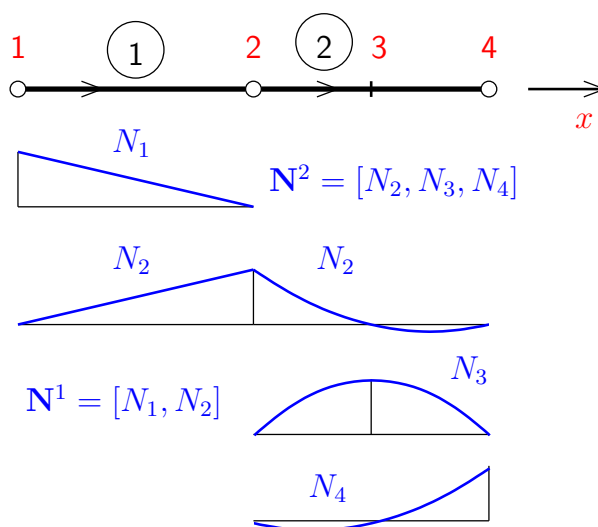
Metoda Galerkina: podstawiamy aproksymację do równania całkowego, funkcje bazowe  $\phi_i$  są używane jako funkcje wagowe w  $n$  kolejnych równaniach.

Otrzymujemy układ  $n$  równań algebraicznych o  $n$  niewiadomych  $d_i$

$$\mathbf{Kd} = \mathbf{f}$$

# Metoda elementów skończonych

## Aproksymacja prostymi funkcjami w podprzedziałach



Aproksymacja w elemencie  $u^e = \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e$ ,  $\mathbf{N}'^e = \mathbf{B}^e$

Aproksymacja globalna (sklejana)  $u = \mathbf{N} \mathbf{d}$ ,  $\mathbf{N}' = \mathbf{B}$

Uwaga: (niejednorodne) podstawowe warunki brzegowe uwzględniane w układzie równań po agregacji elementów

## Algorytm MES

### Dyskretyzacja, agregacja, rozwiązanie, postprocessing

Interpolacja w elemencie

$$\int_0^{l^e} \mathbf{B}^{eT} E A \mathbf{B}^e dx^e \mathbf{d}^e = \int_0^{l^e} \mathbf{N}^{eT} p_x dx^e \rightarrow \mathbf{K}^e \mathbf{d}^e = \mathbf{f}^e$$

Plus agregacja macierzy elementowych i obciążenia brzegowe

Równoważnie aproksymacja globalna

$$\int_0^l \mathbf{B}^T E A \mathbf{B} dx \mathbf{d} = \int_0^l \mathbf{N}^T p_x dx + \mathbf{N}(l) \hat{P} \rightarrow \mathbf{K} \mathbf{d} = \mathbf{f}$$

Uwzględnienie podstawowych warunków brzegowych (np.  $d_1 = \hat{u}$ )

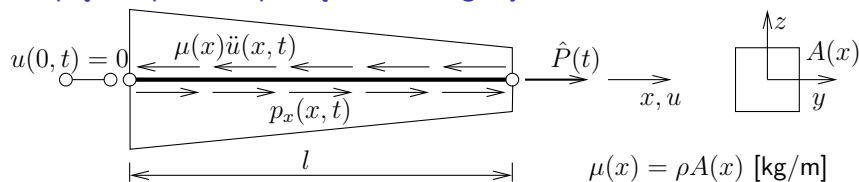
$$\hat{\mathbf{K}} \hat{\mathbf{d}} = \hat{\mathbf{f}} \rightarrow \hat{\mathbf{d}} \rightarrow \mathbf{d}$$

Powrót do elementu

$$\mathbf{d} \rightarrow \mathbf{d}^e \rightarrow u^e = \mathbf{N}^e \mathbf{d}^e, u'^e = \mathbf{B}^e \mathbf{d}^e \rightarrow N = E A u'^e$$

# Model fizyczny 1D - pręt o zmiennym przekroju

Drgania podłużne pręta – problem początkowo-brzegowy



Założenia: pominięto siły tłumienia, jednorodny kin. w.b.  $u(0) = 0$

Poszukiwana funkcja drgań  $u(x, t)$ ,  $t \in [0, \tau]$

Prędkość  $v(x, t) = \dot{u} = \frac{\partial u}{\partial t}$ , przyspieszenie  $a(x, t) = \ddot{u} = \frac{\partial^2 u}{\partial t^2}$

## Sformułowanie mocne (lokalne)

Równanie równowagi dynamicznej:  $\rho A \ddot{u} - (EA u')' = p_x \quad x \in (0, l)$

Warunki brzegowe:

Warunki początkowe:

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

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

$$EA(l)u'(l, t) = \hat{P}(t)$$

$$\dot{u}(x, 0) = 0$$

## Sformułowanie słabe (globalne)

$$\int_0^l w \rho A \ddot{u} \, dx + \int_0^l w' EA u' \, dx = \int_0^l w p_x \, dx + w(l) \hat{P} \quad \forall w, \forall t \in [0, \tau]$$

# Drgania podłużne pręta

Cząstki materii drgają w kierunku propagacji fali podłużnej.

Trzy typy problemów dynamicznych:

1. Drgania własne (harmoniczne)
2. Drgania wymuszone (np. periodyczne)
3. Propagacja fali (podłużnej)

Rozwiązanie analityczne problemu drgań własnych (zał.  $A = 1$ ):

$$\begin{aligned} \rho \ddot{u} - E u'' &= 0 \quad \forall x \in (0, l), \forall t \in [0, \tau] \quad (\text{równanie struny}) \\ u(0, t) &= 0 \quad \forall t \in [0, \tau] \\ u'(l, t) &= 0 \quad \forall t \in [0, \tau] \end{aligned}$$

Separacja zmiennych:

$$u(x, t) = U(x)V(t)$$

Dwa równania różniczkowe zwyczajne:

$$\begin{aligned} \ddot{V} + \omega_n^2 V &= 0 & \omega_n - \text{częstość kołowa} \\ U'' + k_n^2 U &= 0 & k_n - \text{liczba falowa} \end{aligned}$$

Rozwiązanie ogólne ma formę:

$$u(x, t) = \sum_{n=1}^{\infty} [A_n \cos(\omega_n t) + B_n \sin(\omega_n t)] [(C_n \cos(k_n x) + D_n \sin(k_n x))]$$

# Drgania podłużne pręta

Rozwiązanie analityczne problemu drgań własnych (c.d.)

Parametry fali:

$$k = \frac{\omega}{c}, \quad f = \frac{\omega}{2\pi} = \frac{1}{T}, \quad \lambda = \frac{2\pi}{k} = cT, \quad c = \sqrt{\frac{E}{\rho}}$$

$f$  - częstotliwość [Hz],  $T$  - okres [s],  $\lambda$  - długość fali [m],  $c$  - prędkość fali [m/s]

Złożenie fal harmonicznnych:

$$k_n = \frac{\omega_n}{c}, \quad \omega_n = 2\pi f_n, \quad \omega_n T_n = 2\pi, \quad k_n \lambda_n = 2\pi, \quad \frac{\lambda_n}{T_n} = \frac{\omega_n}{k_n} = c$$

Podstawowy warunek brzegowy  $u(0, t) = 0 \Rightarrow C_n = 0$

Naturalny warunek brzegowy

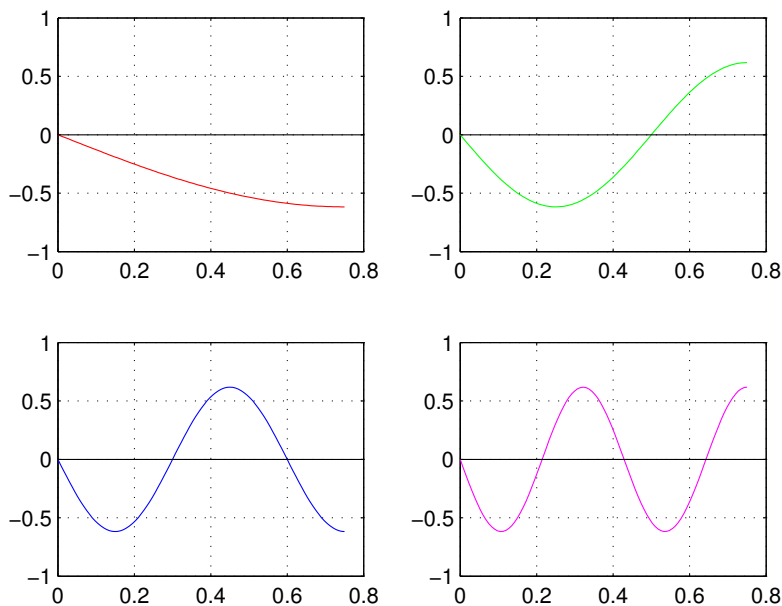
$$u'(l, t) = 0 \Rightarrow \cos(k_n l) = 0 \Rightarrow k_n l = (2n-1)\frac{\pi}{2}, \quad n = 1, 2, 3, \dots$$

Rozwiązanie: spektrum częstotliwości i formy drgań

$$\omega_n = (2n-1)\frac{\pi}{2l}c, \quad U_n(x) = D_n \sin\left[(2n-1)\frac{\pi}{2l}x\right]$$

# Drgania swobodne podłużne pręta

Cztery pierwsze formy drgań



## Rozwiązanie przybliżone MES

Aproksymacja globalna (sklejana z wielomianów Lagrange'a)

$$\tilde{u}(x, t) = N_1(x)d_1(t) + N_2(x)d_2(t) + \dots + N_n(x)d_n(t) = \mathbf{N}(x)\mathbf{d}(t)$$

Po podstawieniu do równania całkowego (forma słaba)

$$\int_0^l \mathbf{N}^T \rho A \mathbf{N} dx \ddot{\mathbf{d}} + \int_0^l \mathbf{B}^T E A \mathbf{B} dx \mathbf{d} = \int_0^l \mathbf{N}^T p_x dx$$

$\mathbf{M} = \int_0^l \mathbf{N}^T \rho A \mathbf{N} dx$  - macierz mas

Układ równań różniczkowych zwyczajnych (pominięte tłumienie)

$$\mathbf{M}\ddot{\mathbf{d}}(t) + \mathbf{K}\mathbf{d}(t) = \mathbf{f}(t)$$

Uwzględnienie podstawowego warunku brzegowego ( $\mathbf{a} = \dot{\mathbf{d}}$ ,  $\mathbf{v} = \dot{\mathbf{d}}$ )

$$\hat{\mathbf{M}}\hat{\mathbf{a}} + \hat{\mathbf{K}}\hat{\mathbf{d}} = \hat{\mathbf{f}}$$

plus warunki początkowe  $\mathbf{d}(0) = \mathbf{d}_0$ ,  $\mathbf{v}(0) = \mathbf{v}_0$ , całkowanie po czasie

## Rozwiązanie przybliżone MES

Problem własny

Znajdź wektor  $\hat{\mathbf{d}} \neq \mathbf{0}$  taki, że

$$\hat{\mathbf{M}}\hat{\mathbf{a}} + \hat{\mathbf{K}}\hat{\mathbf{d}} = \mathbf{0} \quad \forall t \in [0, \tau]$$

Podstawiamy rozwiązanie harmoniczne

$$\hat{\mathbf{d}} = \mathbf{A} \sin(\omega t + \psi)$$

$$(-\omega^2 \hat{\mathbf{M}}\mathbf{A} + \hat{\mathbf{K}}\mathbf{A}) \sin(\omega t + \psi) = \mathbf{0} \quad \forall t \in [0, \tau]$$

Problem własny

$$\hat{\mathbf{K}}\mathbf{A} = \omega^2 \hat{\mathbf{M}}\mathbf{A}$$

Rozwiązanie: spektrum częstości  $n \ll LSSU$  i formy drgań

$$\omega_1, \omega_2, \dots, \omega_n$$

$$\mathbf{A}_1, \mathbf{A}_2, \dots, \mathbf{A}_n$$

# Rozwiązanie przybliżone MES

Drgania podłużne wymuszone pręta

Równanie różniczkowe zwyczajne względem czasu

$$\hat{\mathbf{M}}\hat{\mathbf{a}} + \hat{\mathbf{K}}\hat{\mathbf{d}} = \hat{\mathbf{f}}$$

Problem początkowy (całkowanie po czasie w ogólności)

$$\frac{dy}{dt} = f, y(t_0) = y_0$$

Dyskretyzacja w czasie - krok czasowy  $\Delta t$

$$y(t_0 + \Delta t) = y_0 + \int_{t_0}^{t_0 + \Delta t} f dt$$

Algorytm jawny (MRS) lub niejawny (różne warianty)

Np. metoda Newmarka ( $\beta = 0.5, \gamma = 1$ )

- ▶ Dane:  $\hat{\mathbf{d}}_0, \hat{\mathbf{v}}_0$  dla  $t = 0$ , przyjęcie  $\Delta t$
- ▶ Aproksymacja przyspieszenia w kolejnej chwili czasu  $k + 1$   
$$\left[ \hat{\mathbf{M}} + \frac{1}{2}(\Delta t)^2 \hat{\mathbf{K}} \right] \hat{\mathbf{a}}_{k+1} = \hat{\mathbf{f}}_{k+1} - \hat{\mathbf{K}}(\hat{\mathbf{d}}_k + \Delta t \hat{\mathbf{v}}_k) \rightarrow \hat{\mathbf{a}}_{k+1}$$
- ▶  $\hat{\mathbf{d}}_{k+1} = \hat{\mathbf{d}}_k + \Delta t \hat{\mathbf{v}}_k + \frac{1}{2} \Delta t^2 \hat{\mathbf{a}}_{k+1}$
- ▶  $\hat{\mathbf{v}}_{k+1} = \hat{\mathbf{v}}_k + \Delta t \hat{\mathbf{a}}_{k+1}$