

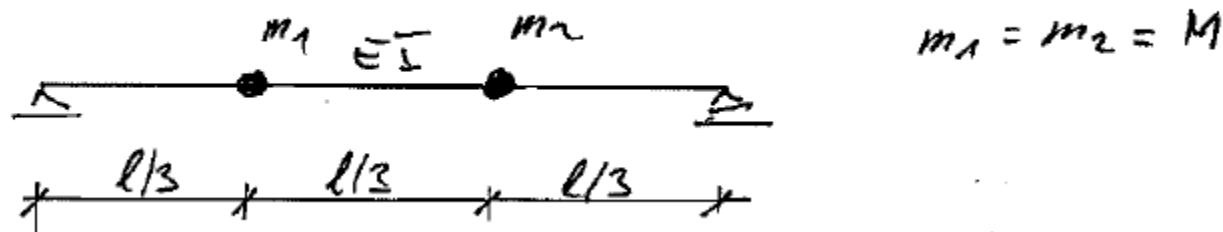
Dinamika konstrukcija i potresno inženjerstvo

Vježbe br.4

30.03.12.

Zadatak br.1

Odrediti kružne frekvencije i osnovne oblike (tonove, modove) proste grede prikazane na slici:



Ako se razmatraju samo vertikalni pomaci masa, onda je ovo sustav sa dva stupnja slobode gibanja. Radi se o slobodnim neprigušenim oscilacijama čija se diferencijalna jednadžba može napisati u obliku:

$$M\ddot{q} + Kq = 0 \quad (1)$$

Gdje su:

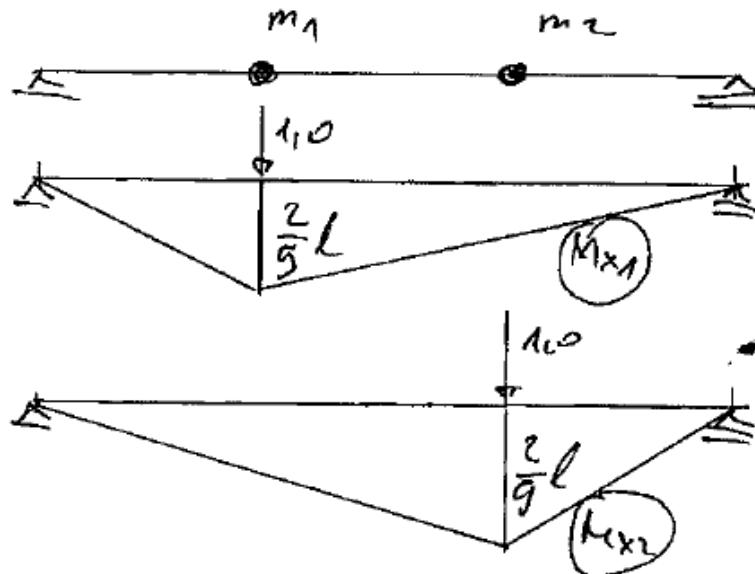
$$M = \begin{vmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{vmatrix} = M \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - matrica masa$$

$$K = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix} - matrica krutosti$$

Inverzna **matrica matrice** krutosti zove se **matrica fleksibilnosti**, a njena struktura se može zapisati u obliku:

$$D = \begin{bmatrix} \delta_{11} & \delta_{12} \\ \delta_{21} & \delta_{22} \end{bmatrix} = k^{-1}$$

U našem slučaju je najlakše odrediti matricu fleksibilnosti D:



$$EI\delta_{11} = 3 \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{l}{3} \cdot \frac{2}{9}l \cdot \frac{2}{3} \cdot \frac{2}{9} \cdot l = \frac{4}{243}l^3$$

$$EI\delta_{12} = 2 \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{l}{3} \cdot \frac{2}{9} \cdot l \cdot \frac{2}{3} \cdot \frac{1}{9} \cdot l + \frac{1}{9} \cdot l \cdot \frac{l}{3} \cdot \frac{1}{6}l + \frac{1}{2} \cdot \frac{l}{3} \cdot \frac{1}{9} \cdot l \cdot \left(\frac{1}{9}l + \frac{1}{3}l \right) = \frac{7}{486}l^3$$

$$EI\delta_{22} = EI\delta_{11}$$

$$D = \frac{l^3}{243EI} \begin{bmatrix} 4,0 & 3,5 \\ 3,5 & 4,0 \end{bmatrix}$$

Budući da smo definirali matricu masa M i matricu fleksibilnosti D, u jednadžbi (1) ostaje nepoznat vektor pomaka q.

Rješenje sustava (1) se traži u obliku:

$$q = a \sin(\omega t + \phi) \quad (2) \quad \text{a-amplituda pomaka}$$

$$\ddot{q} = -\omega^2 a \sin(\omega t + \phi) = -\omega^2 q \quad (3)$$

Ako se matrična jednadžba (1) pomnoži sa lijeve strane sa matricom fleksibilnosti, te uzme u obzir jednadžba (3), dobiva se:

$$(-\omega^2 DM + I)q = 0 \quad (4) \text{ ili}$$

$$(D_M - \lambda I)a = 0 \quad (5)$$

Gdje je $\lambda = 1/\omega^2$. Umnožak matrica D i M označili smo sa D_M i zove se dinamička matrica. Njena struktura se za sustave s diskretnim masama može prikazati u obliku:

$$D_M = \begin{bmatrix} \delta_{11}m_1 & \delta_{12}m_2 \\ \delta_{21}m_1 & \delta_{22}m_2 \end{bmatrix} \quad \text{ili u našem zadatku:}$$

$$D_M = \frac{Ml^3}{243EI} \begin{bmatrix} 4,0 & 3,5 \\ 3,5 & 4,0 \end{bmatrix} = k \begin{bmatrix} 4,0 & 3,5 \\ 3,5 & 4,0 \end{bmatrix}$$

Jednadžbom (5) smo dobili sustav algebarskih jednadžbi po vektoru a. Taj sustav je homogen, pa je uvjet za egzistenciju netrivijalnog rješenja da je determinanta sustava jednaka nuli:

$$|D_M - \lambda I| = 0 \quad (6) \text{ ili}$$

$$\begin{vmatrix} 4,0 - \lambda/k & 3,5 \\ 3,5 & 4,0 - \lambda/k \end{vmatrix} = 0 \quad (7)$$

Razvojem gornje determinante dobije se tzv.karakteristični polinom po nepoznanici λ :

$$4\lambda^2 - 32k\lambda + 15k^2 = 0 \quad (8)$$

Čija su rješenja : $\lambda_1 = 7,5k$ i $\lambda_2 = 0,5k$

Sada su kružne frekvencije:

$$\omega_1^2 = \frac{1}{\lambda_1} = \frac{1}{7,5k} = \frac{243EI}{7,5Ml^3} = \frac{32,4EI}{Ml^3}$$

$$\omega_2^2 = \frac{1}{\lambda_2} = \frac{1}{0,5k} = \frac{243EI}{0,5Ml^3} = \frac{486EI}{Ml^3}$$

Ako se vratimo na jednadžbu (5) kako bi odredili vlastite oblike osciliranja, odnosno vektor a. Razvojem matrične jednadžbe (5) dobiva se:

$$\left(4 - \frac{\lambda}{k}\right)a_1 + 3,5a_2 = 0$$

$$3,5a + \left(4 - \frac{\lambda}{k}\right)a_2 = 0 \quad (9)$$

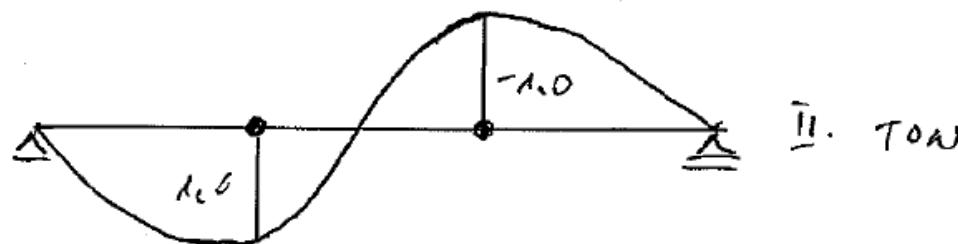
Iz prve od gornjih jednadžbi dobivamo:

$$\frac{a_2}{a_1} = \frac{-(4 - \frac{\lambda}{k})}{3,5} \quad \text{pa je za } \lambda = \lambda_1 (\omega = \omega_1)$$

$$\frac{a_{2(1)}}{a_{1(1)}} = 1,0 \quad \text{te za } \lambda = \lambda_2 (\omega = \omega_2)$$

$$\frac{a_{2(2)}}{a_{1(2)}} = -1,0$$

Na donjoj skici su shematski prikazani vlastiti oblici (tonovi, modovi).



Zadatak br.2

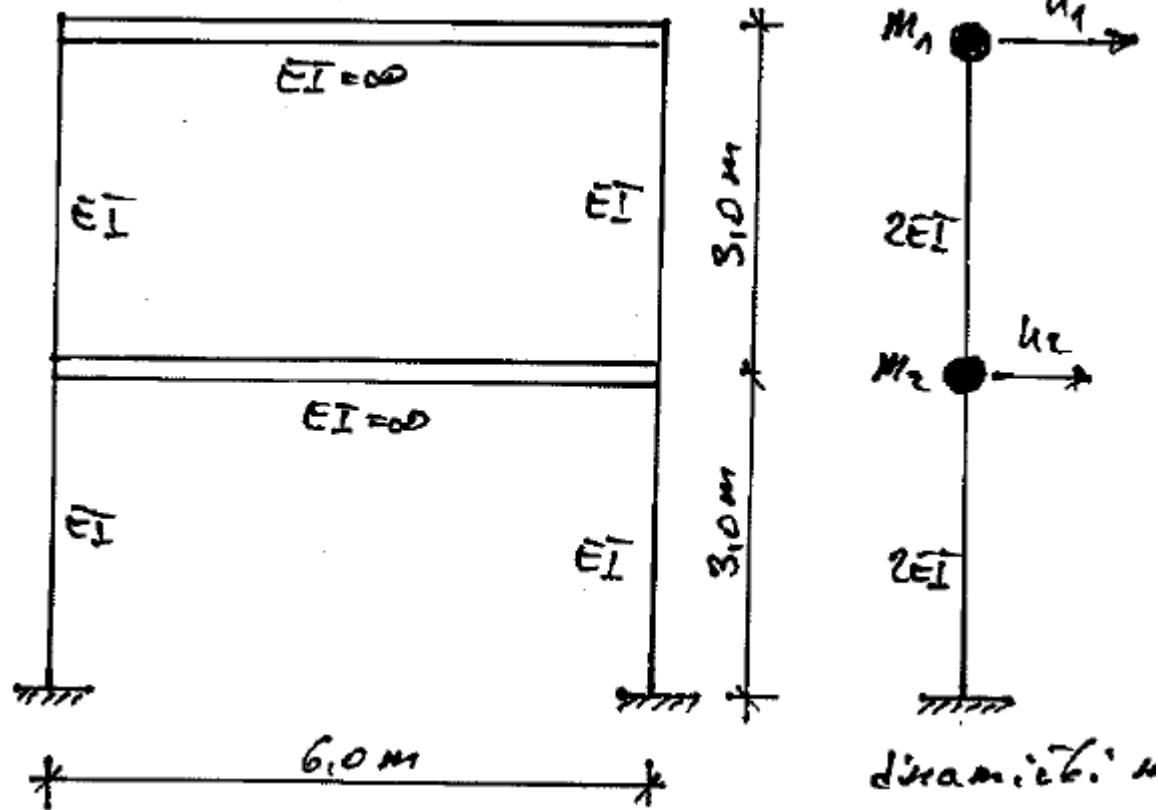
Za konstrukciju prikazanu na slici odrediti:

- Prirodne frekvencije i odgovarajuće vlastite oblike
- Jednadžbe gibanja s početnim uvjetima: u_{01} , u_{02} , te \dot{u}_{01} i \dot{u}_{02}

$$m_1 = m_2 / 2 = 50 \text{ kNs}^2/\text{m}$$

$$E = 30\,000 \text{ MPa}$$

$$I = 0,675 \cdot 10^{-3} \text{ m}^4$$

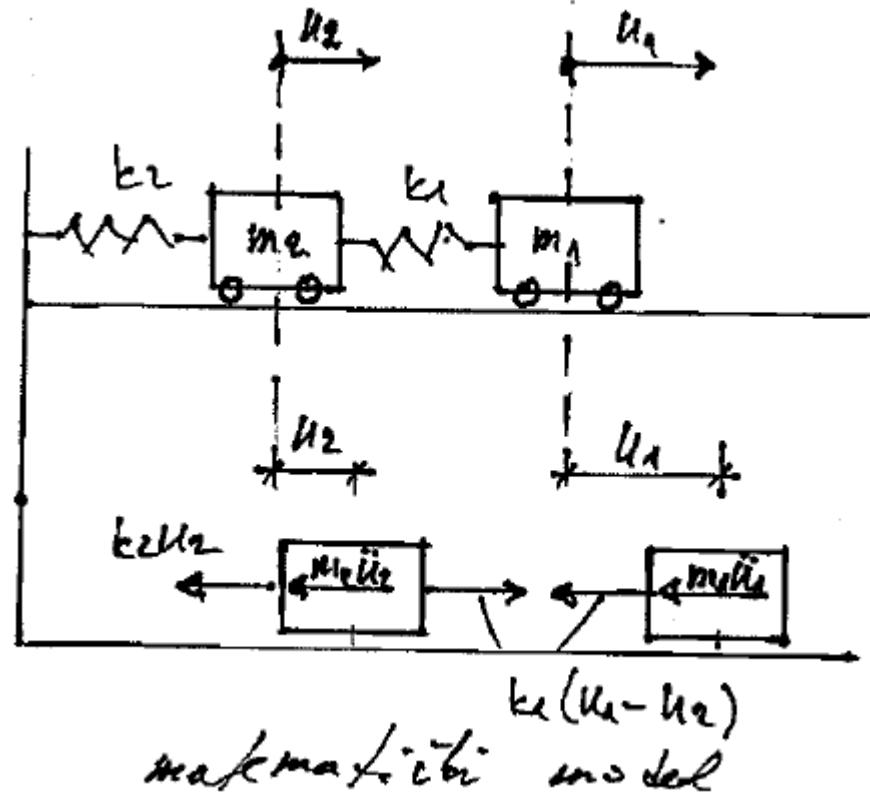


- Konstrukcija se razmatra kao apsolutno kruta
- Zgrada posmika – „Shear building”
- Savojna krutost jednaka zbroju krutosti
- Čvorovi nemaju rotacije – zadržava se pravi kut
- Mase koncentrirane u katovima
- Zanemaruje se uzdužna rotacija štapova
- Koeficijent krutosti između bilo koje dvije susjedne mase je sila nastala uslijed jediničnog relativnog pomaka dvije susjedne međukatne konstrukcije. U slučaju stupova čija su oba kraja upeta (spriječena rotacija krajeva stupa) ukupna krutost kata „j” je:

$$k_j = \sum \frac{12EI}{h^3}$$

Dok je za stup čiji je jedan kraj upet a drugi slobodno oslonjen ta krutost:

$$k_j = \sum \frac{3EI}{h^3}$$



a) Na temelju navedenog stupovi imaju istu krutost:

$$k_1 = k_2 = 2 \frac{12EI}{l^3} = \frac{24 \cdot 30000 \cdot 10^3 \cdot 0,675 \cdot 10^{-3}}{3^3} = 18000,0 \text{ kN/m}$$

Diferencijalna jednadžba gibanja se dobija primjenom npr. D'Alambertovog principa:

$$\begin{aligned} m_1 \ddot{u}_1 + k_1(u_1 - u_2) &= 0 \\ m_2 \ddot{u}_2 + k_2 u_2 - k_1(u_1 - u_2) &= 0 \end{aligned} \quad (1)$$

Ili

$$\begin{aligned} m_1 \ddot{u}_1 + k_1 u_1 - k_1 u_2 &= 0 \\ m_2 u_2 - k_1 u_1 + (k_1 + k_2) u_2 &= 0 \end{aligned} \quad (2)$$

Rješenje gornjih jednadžbi se može zapisati na pozanti način, za slobodne neprigušene oscilacije:

$$\begin{aligned} u_1 &= a_1 \sin(\omega t - \phi) & (3) \\ u_2 &= a_2 \sin(\omega t - \phi) & a_1, a_2 - amplitudedok \end{aligned}$$

su ubrzanja:

$$\begin{aligned} \ddot{u}_1 &= -a_1 \omega^2 \sin(\omega t - \phi) \\ \ddot{u}_2 &= -a_2 \omega^2 \sin(\omega t - \phi) \quad (4) \end{aligned}$$

Vraćanjem jednadžbi (3) i (4) u (2) dobije se:

$$\begin{aligned}(k_1 - m_1 \omega^2)a_1 - k_1 a_2 &= 0 \\ -k_1 a_1 + (k_1 + k_2 - m_2 \omega^2)u_2 &= 0\end{aligned}\quad (5)$$

Ili matrično:

$$\begin{bmatrix} k_1 - m_1 \omega^2 & -k_1 \\ -k_1 & k_1 + k_2 - m_2 \omega^2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad (6)$$

Sustav statički spregnut !

Za postojanje netrivijalnog rješenja determinanta koeficijenata mora biti jednaka nuli →

$$\begin{vmatrix} k_1 - m_1 \omega^2 & -k_1 \\ -k_1 & k_1 + k_2 - m_2 \omega^2 \end{vmatrix} = 0 \quad (7)$$

Razvojem ove diferencijalne jednadžbe dobije se kvadratna jednadžba (frekventna) po ω^2 :

$$m_1 m_2 \omega^4 - (k_1 m_2 + k_1 m_1 + k_2 m_1) \omega^2 + k_1 k_2 = 0 \quad (8)$$

Ili nakon uključivanja numeričkih vrijednosti:

$$\omega^4 - 900\omega^2 + 64800 = 0 \quad (9)$$

Rješenja gornje jednadžbe su:

$$\omega_{1,2}^2 = \frac{900 \pm 742,16}{2} \quad \omega_1 < \omega_2 - uvijek!$$

$$\omega_1^2 = 78,92 \rightarrow \omega_1 = 8,88 s^{-1}$$

$$\omega_2^2 = 821,10 \rightarrow \omega_2 = 28,65 s^{-1} \quad \text{kružne frekvencije}$$

$$f_1 = \frac{\omega_1}{2\pi} = 1,414 Hz, f_2 = \frac{\omega_2}{2\pi} = 4,56 Hz \quad \text{prirodne frekvencije}$$

$$T_1 = \frac{2\pi}{\omega_1} = \frac{1}{f_1} = 0,707 s; T_2 = \frac{2\pi}{\omega_2} = \frac{1}{f_2} = 0,219 s \quad \text{periodi}$$

Iz sustava (6) po nepoznatim amplitudama a_1 i a_2 izjednačavanjem determinante sa nulom u jednadžbi (7) postoji samo jedna zavisna jednadžba a dvije nepoznanice.

Zbog toga nismo u mogućnosti odrediti absolutne vrijednosti amplituda, nego samo njihove relativne odnose (za sada dovoljno).

Ako se uzme prva od jednadžbi (6) te u nju uključimo prvu frekvenciju ω_1 , dobije se:

$$(k_1 - m_1 \omega^2) a_{1(1)} - k_1 a_{2(1)} = 0 \quad \text{odnosno}$$

$$a_{1(1)} - 1,28 a_{2(1)} = 0 \quad (10)$$

Odnos amplituda je:

$$\frac{a_{1(1)}}{a_{2(1)}} = 1,28$$

Ova relativna vrijednost se zove modalni oblik ili normalni oblik, koji odgovara prvoj frekvenciji. Uobičajeno je da se u vlastitim oblicima (tonovi, modovi) jednoj od amplituda pridruži jedinična vrijednost, pa je:

$$a_{1(1)} = 1,28; \quad a_{2(1)} = 1,0$$

Na isti način se postupa i sa drugom kružnom frekvencijom (u drugu od jednadžbi (6) se uključi druga frekvencija ω_2 , pa je :

$$-k_1 a_{1(2)} + (k_1 + k_2 - m_2 \omega_2^2) a_{2(2)} = 0, \quad \text{odnosno}$$

$$-a_{1(2)} - 2,56 a_{2(2)} = 0 \quad (11)$$

Pa je odnos amplituda:

$$\frac{a_1(2)}{a_2(2)} = -2,56 \quad ; \quad a_2(2) = 1,0 \quad ; \quad a_1(2) = -2,56$$

Vlastiti oblici su prikazani na donjoj slici (2 tona):

