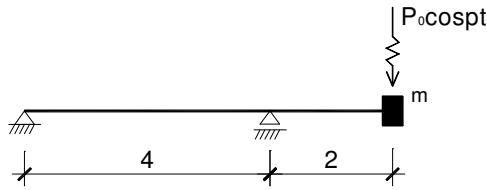


Wyznaczyć częstości drgań własnych oraz amplitudy drgań wymuszonych dla następującej belki:



Dane:

$$EI=10^7 \text{ Nm}^2$$

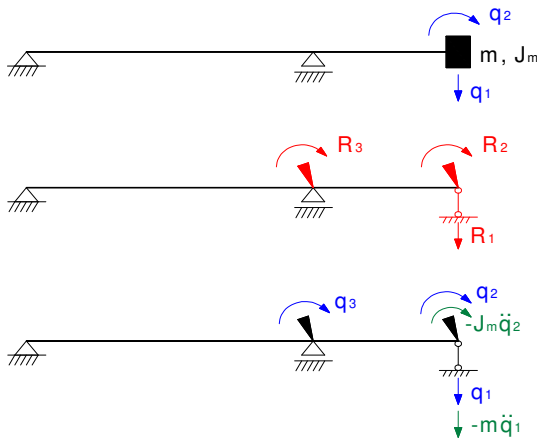
$$m = 500 \text{ kg}$$

$$P_0 = 18000 \text{ N}$$

$$p = 30 \text{ Hz} = 30 \cdot 2\pi = 188,496 \text{ rad/s}$$

1. Sformułowanie przez współczynniki macierzy sztywności.

a) drgania własne



Stopień swobody dynamicznej **SSD = 2**

Układ podstawowy metody przemieszczeń.
Stopień geometrycznej niewyznaczalności (blokujemy również wszystkie stopnie swobody dynamicznej):

SGN = 3

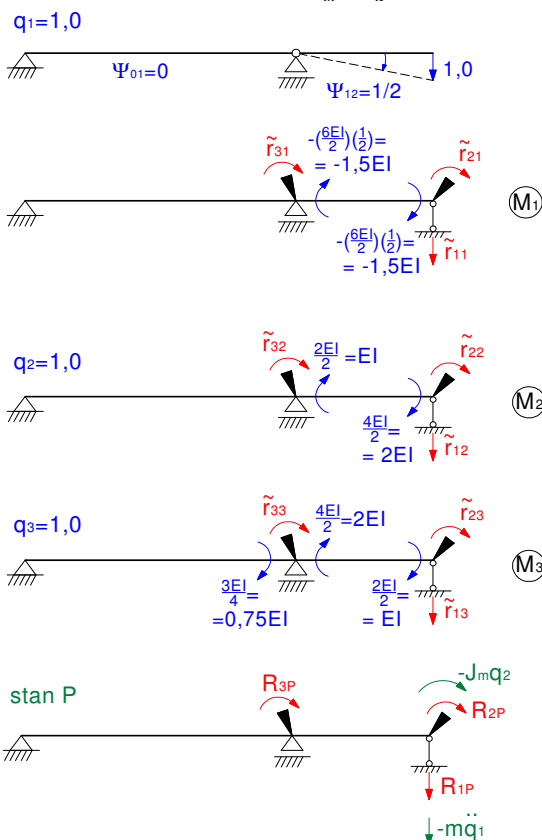
Obciążenie:

- „osiadania” dodanych więzów: q_1, q_2, q_3
 - siły bezwładności: $B_1 = -m\ddot{q}_1$ $B_2 = -J_m\ddot{q}_2$
- (siły bezwładności są siłami węzłowymi
⇒ w dynamice układów dyskretnych brak obciążenia przęsłowego)

Układ równań kanonicznych metody przemieszczeń:

$$\begin{cases} R_1 = 0 \\ R_2 = 0 \\ R_3 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \tilde{r}_{11}q_1 + \tilde{r}_{12}q_2 + \tilde{r}_{13}q_3 + R_{1P} = 0 \\ \tilde{r}_{21}q_1 + \tilde{r}_{22}q_2 + \tilde{r}_{23}q_3 + R_{2P} = 0 \\ \tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2 + \tilde{r}_{33}q_3 + R_{3P} = 0 \end{cases}$$

Wyznaczenie współczynników \tilde{r}_{ik} ; R_{iP} :



$$\tilde{r}_{11} \cdot \bar{1} - 2 \cdot (-1,5EI) \cdot \frac{\bar{1}}{2} = 0 \rightarrow \tilde{r}_{11} = 1,5EI$$

$$\tilde{r}_{21} = -1,5EI$$

$$\tilde{r}_{31} = -1,5EI$$

$$\tilde{r}_{12} \cdot \bar{1} + (EI + 2EI) \cdot \frac{\bar{1}}{2} = 0 \rightarrow \tilde{r}_{12} = -1,5EI$$

$$\tilde{r}_{22} = 2EI$$

$$\tilde{r}_{32} = EI$$

$$\tilde{r}_{13} \cdot \bar{1} + (2EI + EI) \cdot \frac{\bar{1}}{2} = 0 \rightarrow \tilde{r}_{13} = -1,5EI$$

$$\tilde{r}_{23} = EI$$

$$\tilde{r}_{33} = 0,75EI + 2EI = 2,75EI$$

$$R_{1P} \cdot \bar{1} - m\ddot{q}_1 \cdot \bar{1} = 0 \rightarrow R_{1P} = m\ddot{q}_1$$

$$R_{2P} = I_m\ddot{q}_2$$

$$R_{3P} = 0$$

Ponieważ $R_{3p}=0$, z trzeciego równania:

$$q_3 = - \left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}} \right) \quad (1)$$

stąd:

$$\begin{cases} \tilde{r}_{11}q_1 + \tilde{r}_{12}q_2 - \tilde{r}_{13} \left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}} \right) + R_{1p} = 0 \\ \tilde{r}_{21}q_1 + \tilde{r}_{22}q_2 - \tilde{r}_{23} \left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}} \right) + R_{2p} = 0 \\ \left(\tilde{r}_{11} - \frac{\tilde{r}_{13}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{31} \right) q_1 + \left(\tilde{r}_{12} - \frac{\tilde{r}_{13}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{32} \right) q_2 + R_{1p} = 0 \\ \left(\tilde{r}_{21} - \frac{\tilde{r}_{23}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{31} \right) q_1 + \left(\tilde{r}_{22} - \frac{\tilde{r}_{23}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{32} \right) q_2 + R_{2p} = 0 \\ \begin{cases} k_{11}q_1 + k_{12}q_2 + R_{1p} = 0 \\ k_{21}q_1 + k_{22}q_2 + R_{2p} = 0 \end{cases} \\ \begin{cases} k_{11}q_1 + k_{12}q_2 + m\ddot{q}_1 = 0 \\ k_{21}q_1 + k_{22}q_2 + I_m\ddot{q}_2 = 0 \end{cases} \end{cases} \quad (2)$$

gdzie:

$$k_{11} = \tilde{r}_{11} - \frac{\tilde{r}_{13}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{31}; \quad k_{12} = k_{21} = \tilde{r}_{12} - \frac{\tilde{r}_{13}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{32}; \quad k_{22} = \tilde{r}_{22} - \frac{\tilde{r}_{23}}{\tilde{r}_{33}} \cdot \tilde{r}_{32}$$

Podstawiając:

$$\begin{aligned} q_i &= A_i \cos \omega t \\ \ddot{q}_i &= -A_i \omega^2 \cos \omega t \end{aligned}$$

otrzymujemy:

$$\begin{cases} k_{11}A_1 \cos \omega t + k_{12}A_2 \cos \omega t - mA_1 \omega^2 \cos \omega t = 0 \\ k_{21}A_1 \cos \omega t + k_{22}A_2 \cos \omega t - I_m A_2 \omega^2 \cos \omega t = 0 \\ \begin{cases} A_1 \cos \omega t (k_{11} - m\omega^2) + k_{12}A_2 \cos \omega t = 0 \\ k_{21}A_1 \cos \omega t + A_2 \cos \omega t (k_{22} - I_m \omega^2) = 0 \end{cases} \\ \begin{cases} A_1 (k_{11} - m\omega^2) + k_{12}A_2 = 0 \\ k_{21}A_1 + A_2 (k_{22} - I_m \omega^2) = 0 \end{cases} \end{cases} \quad (3)$$

Nietrywialne rozwiązanie powyższego równania:

$$\det \begin{bmatrix} k_{11} - m\omega^2 & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} - I_m \omega^2 \end{bmatrix} = 0$$

$$k_{11} = 1,5EI - \frac{(-1,5EI)^2}{2,75EI} = 0,6818EI$$

$$k_{12} = k_{21} = -1,5EI - \frac{EI}{2,75EI} \cdot (-1,5EI) = -0,9545EI$$

$$k_{22} = 2EI - \frac{EI}{2,75EI} \cdot EI = 1,6364EI$$

$$\det \begin{bmatrix} 0,6818 \cdot EI - m\omega^2 & -0,9545 \cdot EI \\ -0,9545 \cdot EI & 1,6364 \cdot EI - \frac{1}{12}m\omega^2 \end{bmatrix} = 0$$

podstawiając $\lambda = \frac{m\omega^2}{EI}$:

$$\det \begin{bmatrix} 0,6818 - \lambda & -0,9545 \\ -0,9545 & 1,6364 - \frac{1}{12}\lambda \end{bmatrix} = 0$$

Równania ruchu w zapisie macierzowym:

$$\mathbf{Kq} + \mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} = \mathbf{0}$$

gdzie:

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{q} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}; \quad \ddot{\mathbf{q}} = \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \end{bmatrix}$$

podstawiając:

$$\mathbf{q} = \mathbf{A} \cos \omega t$$

$$\ddot{\mathbf{q}} = -\mathbf{A} \omega^2 \cos \omega t$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} A_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$$

otrzymujemy:

$$\mathbf{KA} - \mathbf{MA} \omega^2 = \mathbf{0}$$

$$(\mathbf{K} - \mathbf{M} \omega^2) \mathbf{A} = \mathbf{0}$$

rozwiązanie nietrywialne:

$$\det(\mathbf{K} - \mathbf{M} \omega^2) = 0 \Rightarrow \omega,$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} 0,6818 & -0,9545 \\ -0,9545 & 1,6364 \end{bmatrix} EI$$

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{12} \end{bmatrix} m$$

Równanie charakterystyczne:

$$\frac{1}{12}\lambda^2 - (1,6932)\lambda + (0,2045) = 0$$

Wartości własne i częstości drgań własnych:

$$\lambda_1 = 0,1215 \Rightarrow \omega_1 = \sqrt{\frac{\lambda_1 EI}{m}} = 49,30 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

$$\lambda_2 = 20,1969 \Rightarrow \omega_2 = \sqrt{\frac{\lambda_2 EI}{m}} = 635,56 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Postacie drgań własnych.

I postać drgań własnych:

- podstawiając $\omega_1 = 49,30 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$ oraz $A_1 = 1,0$ do pierwszego lub drugiego równania układu równań (3) otrzymujemy: $A_2 = 0,587$
- zgodnie z zależnością (1):

$$q_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}}\right) \Rightarrow A_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}A_1 + \tilde{r}_{32}A_2}{\tilde{r}_{33}}\right) = -\left(\frac{-1,5EI \cdot 1,0 + EI \cdot 0,5870}{2,75EI}\right) = 0,3320$$

II postać drgań własnych:

- podstawiając $\omega_2 = 635,56 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$ oraz $A_1 = 1,0$ do pierwszego lub drugiego równania układu równań (3) otrzymujemy: $A_2 = -20,444$
- normujemy tak, żeby $A_{\max} = 1,0$ (w tym przypadku dzieląc przez A_2):

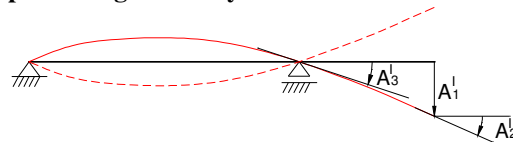
$$A_2 = 1,0; \quad A_1 = \frac{1}{-20,444} = -0,049$$

- zgodnie z zależnością (1):

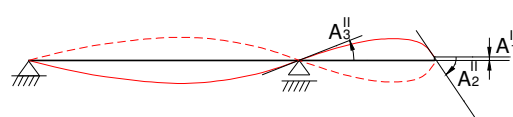
$$q_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}}\right) \Rightarrow A_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}A_1 + \tilde{r}_{32}A_2}{\tilde{r}_{33}}\right) = -\left(\frac{(-1,5EI) \cdot (-0,0489) + EI \cdot 1,0}{2,75EI}\right) = -0,3903$$

postać	ω [rad/s]	A_1	A_2	A_3
I	49,30	1,0000	0,5870	0,3320
II	635,56	-0,0489	1,0000	-0,3903

I postać drgań własnych



II postać drgań własnych



Sprawdzenie ortogonalności postaci drgań:

$$A_1^I \cdot A_1^{II} \cdot m + A_2^I \cdot A_2^{II} \cdot I_m = 0$$

$$1,0 \cdot (-0,0489) \cdot 500 + 0,5870 \cdot 1,0 \cdot \frac{500}{12} = 0,0083 \approx 0$$

w zapisie macierzowym:

$$\mathbf{A}^{IT} \mathbf{M} \mathbf{A}^{II} = 0$$

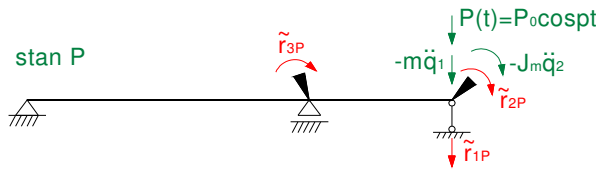
gdzie:

$$\mathbf{A}^I = \begin{bmatrix} A_1^I \\ A_2^I \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1,0000 \\ -0,0489 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{A}^{II} = \begin{bmatrix} A_1^{II} \\ A_2^{II} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0,5870 \\ 1,0000 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & \frac{1}{12} \end{bmatrix} m$$

b) drgania wymuszone:



Obciążenie:

- „osiadania” dodanych wieżów: q_1, q_2, q_3
- siły bezwładności: $B_1 = -m\ddot{q}_1$ $B_2 = -J_m\ddot{q}_2$
- siła wymuszająca $P(t)$

Układ równań kanonicznych metody przemieszczeń:

$$\begin{cases} R_1 = 0 \\ R_2 = 0 \\ R_3 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \tilde{r}_{11}q_1 + \tilde{r}_{12}q_2 + \tilde{r}_{13}q_3 + R_{1P} = 0 \\ \tilde{r}_{21}q_1 + \tilde{r}_{22}q_2 + \tilde{r}_{23}q_3 + R_{2P} = 0 \\ \tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2 + \tilde{r}_{33}q_3 + R_{3P} = 0 \end{cases}$$

Współczynniki R_{iP} :

$$R_{1P} \cdot \bar{1} - m\ddot{\bar{1}} \cdot \bar{1} + P_0 \cos pt \cdot \bar{1} = 0 \rightarrow R_{1P} = m\ddot{q}_1 - P_0 \cos pt$$

$$R_{2P} = I_m \ddot{q}_2 = \frac{1}{12} m \ddot{q}_2$$

$$R_{3P} = 0$$

Podobnie jak w analizie drgań własnych, z trzeciego równania wyznaczamy q_3 i po podstawieniu (1) do pozostałych równań równowagi otrzymujemy układ równań (2):

$$\begin{cases} k_{11}q_1 + k_{12}q_2 + R_{1P} = 0 \\ k_{21}q_1 + k_{22}q_2 + R_{2P} = 0 \end{cases}$$

stąd różniczkowe równania ruchu:

$$\begin{cases} k_{11}q_1 + k_{12}q_2 + m\ddot{q}_1 = P_0 \cos pt \\ k_{21}q_1 + k_{22}q_2 + \frac{1}{12}m\ddot{q}_2 = 0 \end{cases}$$

Podstawiając:

$$q_i = A_i \cos pt$$

$$\ddot{q}_i = -A_i p^2 \cos pt$$

otrzymujemy:

$$\begin{cases} k_{11}A_1 \cos pt + k_{12}A_2 \cos pt - mA_1 p^2 \cos pt = P_0 \cos pt \\ k_{21}A_1 \cos pt + k_{22}A_2 \cos pt - \frac{1}{12}mA_2 p^2 \cos pt = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} (k_{11}A_1 + k_{12}A_2 - mA_1 p^2) = P_0 \\ k_{21}A_1 + k_{22}A_2 - \frac{1}{12}mA_2 p^2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} (k_{11} - mp^2)A_1 + k_{12}A_2 = P_0 \\ k_{21}A_1 + \left(k_{22} - \frac{1}{12}mp^2\right)A_2 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} -1,0947 \cdot 10^7 A_1 - 0,9545 \cdot 10^7 A_2 = 18000 \\ -0,9545 \cdot 10^7 A_1 + 1,4883 \cdot 10^7 A_2 = 0 \end{cases}$$

Po rozwiązaniu otrzymujemy amplitudy drgań wymuszonych:

$$\begin{cases} A_1 = -0,001054 \text{ m} \\ A_2 = -0,000676 \text{ rad} \end{cases}$$

Zgodnie z równaniem (1):

$$q_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}q_1 + \tilde{r}_{32}q_2}{\tilde{r}_{33}}\right) \Rightarrow A_3 = -\left(\frac{\tilde{r}_{31}A_1 + \tilde{r}_{32}A_2}{\tilde{r}_{33}}\right) = -\left(\frac{(-1,5EI)(-0,001054) + EI \cdot (-0,000676)}{2,75EI}\right) = -0,000329 \text{ rad}$$

Równania ruchu w zapisie macierzowym:

$$\mathbf{Kq} + \mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} = \mathbf{P}$$

gdzie:

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix}; \quad \mathbf{P} = \begin{bmatrix} P(t) \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{q} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}; \quad \ddot{\mathbf{q}} = \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \end{bmatrix}$$

podstawiając:

$$\mathbf{q} = \mathbf{A} \cos pt$$

$$\ddot{\mathbf{q}} = -\mathbf{A} p^2 \cos pt$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} A_1 \\ A_2 \end{bmatrix},$$

otrzymujemy:

$$\mathbf{KA} - \mathbf{MA}p^2 = \mathbf{P}_0$$

$$\mathbf{P}_0 = \begin{bmatrix} P_0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$(\mathbf{K} - \mathbf{M}p^2)\mathbf{A} = \mathbf{P}_0$$

Stąd:

$$\mathbf{A} = (\mathbf{K} - \mathbf{M}p^2)^{-1} \mathbf{P}_0$$

Obliczenie wartości sił bezwładności działających na układ:

$$B_1 = -m \cdot \ddot{q}_1 = m \cdot A_1 \cdot p^2 \cos pt$$

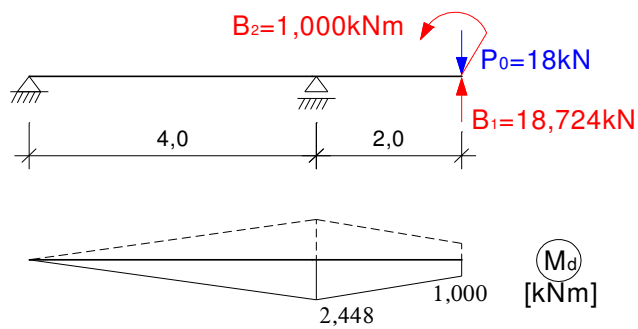
$$B_2 = -\frac{1}{12} m \cdot \ddot{q}_2 = \frac{1}{12} m \cdot A_2 \cdot p^2 \cos pt$$

wartości ekstremalne otrzymamy dla $\cos pt = 1$:

$$B_1 = 500 \cdot (30 \cdot 2\pi)^2 \cdot (-0,001054) = -18724,61 N$$

$$B_2 = \frac{1}{12} \cdot 500 \cdot (30 \cdot 2\pi)^2 \cdot (-0,000676) = -1000,48 Nm$$

Obwiednia momentów dynamicznych:



2. Sformułowanie przez współczynniki macierzy podatności.

a) drgania własne

Stopień swobody dynamicznej **SSD = 2**
 Równanie ruchu:

$$\begin{cases} q_1 = \delta_{11}(-m\ddot{q}_1) + \delta_{12}(-I_m\ddot{q}_2) \\ q_2 = \delta_{21}(-m\ddot{q}_1) + \delta_{22}(-I_m\ddot{q}_2) \\ q_1 + \delta_{11}m\ddot{q}_1 + \delta_{12}I_m\ddot{q}_2 = 0 \\ q_2 + \delta_{21}m\ddot{q}_1 + \delta_{22}I_m\ddot{q}_2 = 0 \end{cases}$$

Podstawiając:

$$\begin{aligned} q_i &= A_i \cos \omega t \\ \ddot{q}_i &= -A_i \omega^2 \cos \omega t \end{aligned}$$

otrzymujemy:

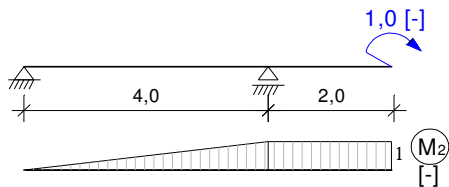
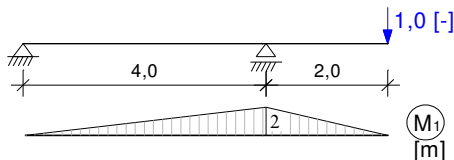
$$\begin{cases} A_1 \cos \omega t - \delta_{11}mA_1\omega^2 \cos \omega t - \delta_{12}\frac{1}{12}mA_2\omega^2 \cos \omega t = 0 \\ A_2 \cos \omega t - \delta_{21}mA_1\omega^2 \cos \omega t - \delta_{22}\frac{1}{12}mA_2\omega^2 \cos \omega t = 0 \\ A_1(1 - \delta_{11}m\omega^2) - A_2\delta_{12}\frac{1}{12}m\omega^2 = 0 \\ -A_1\delta_{21}m\omega^2 + A_2(1 - \delta_{22}\frac{1}{12}m\omega^2) = 0 \end{cases}$$

Nietrywialne rozwiązanie powyższego układu równań istnieje dla:

$$\det \begin{bmatrix} 1 - \delta_{11}m\omega^2 & -\frac{\delta_{12}m\omega^2}{12} \\ -\delta_{21}m\omega^2 & 1 - \frac{\delta_{22}m\omega^2}{12} \end{bmatrix} = 0$$

gdzie: $\delta_{ik} = \sum_x \frac{M_i M_k}{EI} dx$

Obliczenie współczynników macierzy podatności δ_{ik} :



$$\delta_{11} = \frac{1}{EI} \left(\frac{1}{2} \cdot 2 \cdot 2 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 + \frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 2 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 \right) = \frac{8}{EI}$$

$$\delta_{12} = \frac{1}{EI} \left(\frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 1 \cdot \frac{2}{3} \cdot 2 + \frac{1}{2} \cdot 2 \cdot 2 \cdot 1 \right) = \frac{14}{3EI}$$

$$\delta_{22} = \frac{1}{EI} \left(\frac{1}{2} \cdot 4 \cdot 1 \cdot \frac{2}{3} \cdot 1 + 2 \cdot 1 \cdot 1 \right) = \frac{10}{3EI}$$

Stąd:

$$\det \begin{bmatrix} 1 - \frac{8}{EI}m\omega^2 & -\frac{14}{3EI}\frac{m\omega^2}{12} \\ -\frac{14}{3EI}m\omega^2 & 1 - \frac{10}{3EI}\frac{m\omega^2}{12} \end{bmatrix} = 0$$

Podstawiając: $\lambda = \frac{m\omega^2}{EI}$

$$\det \begin{bmatrix} 1 - 8\lambda & -\frac{7}{18}\lambda \\ -\frac{14}{3}\lambda & 1 - \frac{5}{18}\lambda \end{bmatrix} = 0$$

Równania ruchu w zapisie macierzowym:

$$\begin{aligned} \mathbf{K}\mathbf{q} + \mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} &= \mathbf{0} \quad / \mathbf{K}^{-1} \\ \mathbf{q} + \mathbf{K}^{-1}\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} &= \mathbf{0} \\ \mathbf{q} + \mathbf{D}\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} &= \mathbf{0} \end{aligned}$$

gdzie:

$$\begin{aligned} \mathbf{K} &= \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix} \\ \mathbf{D} = \mathbf{K}^{-1} &= \begin{bmatrix} \delta_{11} & \delta_{12} \\ \delta_{21} & \delta_{22} \end{bmatrix} \\ \mathbf{M} &= \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix}; \quad \mathbf{P} = \begin{bmatrix} P(t) \\ 0 \end{bmatrix} \\ \mathbf{q} &= \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}; \quad \ddot{\mathbf{q}} = \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

podstawiając:

$$\begin{aligned} \mathbf{q} &= \mathbf{A} \cos \omega t; \\ \ddot{\mathbf{q}} &= -\mathbf{A} \omega^2 \cos \omega t \\ \mathbf{A} &= \begin{bmatrix} A_1 \\ A_2 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

otrzymujemy:

$$\begin{aligned} \mathbf{A} - \mathbf{D}\mathbf{M}\mathbf{A}\omega^2 &= \mathbf{0} \\ (\mathbf{I} - \mathbf{D}\mathbf{M}\omega^2)\mathbf{A} &= \mathbf{0} \\ \mathbf{I} &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

rozwiązanie nietrywialne:

$$\det(\mathbf{I} - \mathbf{D}\mathbf{M}\omega^2) = 0 \Rightarrow \omega_i$$

Równanie charakterystyczne:

$$0,4074\lambda^2 - 8,2778\lambda + 1 = 0$$

Wartości własne i częstości drgań własnych:

$$\lambda_1 = 0,1215 \quad \Rightarrow \quad \omega_1 = \sqrt{\frac{\lambda_1 EI}{m}} = 49,30 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

$$\lambda_2 = 20,1966 \quad \Rightarrow \quad \omega_2 = \sqrt{\frac{\lambda_2 EI}{m}} = 635,56 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Wyznaczone częstości drgań własnych są oczywiście identyczne jak w p.1a).

Postacie drgań własnych są również takie same – z tym, że w tym przypadku nie wyznaczmy kąta obrotu nad podporą (A_3)

b) drgania wymuszone

Różniczkowe równania ruchu:

$$\begin{cases} q_1 = \delta_{11}(-m\ddot{q}_1 + P(t)) + \delta_{12}(-I_m\ddot{q}_2) \\ q_2 = \delta_{21}(-m\ddot{q}_1 + P(t)) + \delta_{22}(-I_m\ddot{q}_2) \end{cases}$$

$$\begin{cases} q_1 + \delta_{11}m\ddot{q}_1 + \delta_{12}I_m\ddot{q}_2 = \delta_{11}P(t) \\ q_2 + \delta_{21}m\ddot{q}_1 + \delta_{22}I_m\ddot{q}_2 = \delta_{21}P(t) \end{cases}$$

Podstawiając:

$$q_i = A_i \cos pt$$

$$\ddot{q}_i = -A_i p^2 \cos pt$$

otrzymujemy:

$$\begin{cases} A_1 \cos pt - \delta_{11}mA_1 p^2 \cos pt - \delta_{12} \frac{1}{12}mA_2 p^2 \cos pt = \delta_{11}P_0 \cos pt \\ A_2 \cos pt - \delta_{21}mA_1 p^2 \cos pt - \delta_{22} \frac{1}{12}mA_2 p^2 \cos pt = \delta_{21}P_0 \cos pt \end{cases}$$

$$\begin{cases} A_1(1 - \delta_{11}mp^2) - A_2\delta_{12} \frac{1}{12}mp^2 = \delta_{11}P_0 \\ -A_1\delta_{21}mp^2 + A_2\left(1 - \delta_{22} \frac{1}{12}mp^2\right) = \delta_{21}P_0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} -13,2122A_1 - 0,6909A_2 = 0,0144 \\ -8,2905A_1 + 0,5065A_2 = 0,0084 \end{cases}$$

Rozwiązaniem powyższego układu równań są amplitudy drgań wymuszonych:

$$\begin{cases} A_1 = -0,001054 \text{ m} \\ A_2 = -0,000676 \text{ rad} \end{cases}$$

Również w tym przypadku możemy wyznaczyć tylko amplitudy drgań po kierunku przemieszczeń q_1 i q_2 , nie znamy wartości kąta obrotu nad podporą q_3 .

Ekstremalne siły bezwładności działające na układ i obwiednia momentów dynamicznych jak wyżej.

Równania ruchu w zapisie macierzowym:

$$\mathbf{K}\mathbf{q} + \mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} = \mathbf{P} \quad / \quad \mathbf{K}^{-1}$$

$$\mathbf{q} + \mathbf{K}^{-1}\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} = \mathbf{K}^{-1}\mathbf{P}$$

$$\mathbf{q} + \mathbf{D}\mathbf{M}\ddot{\mathbf{q}} = \mathbf{D}\mathbf{P}$$

gdzie:

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} \\ k_{21} & k_{22} \end{bmatrix};$$

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

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} m & 0 \\ 0 & I_m \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{q} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix}; \quad \ddot{\mathbf{q}} = \begin{bmatrix} \ddot{q}_1 \\ \ddot{q}_2 \end{bmatrix}$$

podstawiając:

$$\mathbf{q} = \mathbf{A} \cos pt$$

$$\ddot{\mathbf{q}} = -\mathbf{A}p^2 \cos pt$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} A_1 \\ A_2 \end{bmatrix}$$

otrzymujemy:

$$\mathbf{A} - \mathbf{D}\mathbf{M}\mathbf{A}p^2 = \mathbf{D}\mathbf{P}_0$$

$$(\mathbf{I} - \mathbf{D}\mathbf{M}p^2)\mathbf{A} = \mathbf{D}\mathbf{P}_0$$

$$\mathbf{I} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{P}_0 = \begin{bmatrix} P_0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Stąd:

$$\mathbf{A} = (\mathbf{I} - \mathbf{D}\mathbf{M}p^2)^{-1} \mathbf{D}\mathbf{P}_0$$