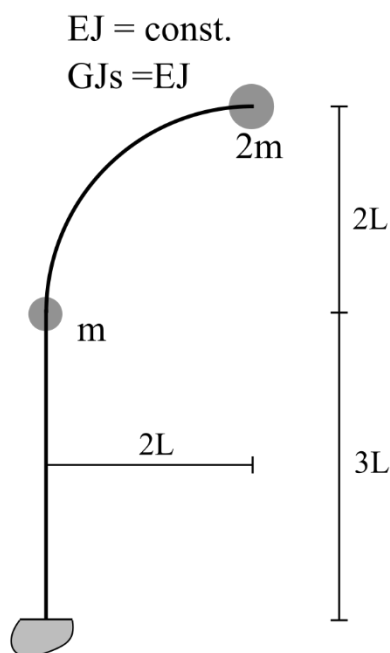


NAZWISKO Imię		
Nr albumu		Ocena z ćwiczeń :
ocena zadania 1	ocena zadania 2	Ocena z egzaminu po ustnym
		Ocena łączna, data, podpis

**Zadanie 1.** a) Dany jest nieważki pręt zakrzywiony w planie z masami skupionymi w węzłach. Znaleźć częstotliwości i wektory drgań własnych. b) Omówić metodę transformacji modalnej.



**Zadanie 2.** Dana jest płyta kołowa wzmocniona wieńcem podporowym obciążona jak na rysunku. Sporządzić wykresy: ugięcia płyty, rozkładów momentów zginających w płycie oraz znaleźć kąt skręcenia pierścienia  $\theta_A$ . Powierzchnia środkowa płyty jest przesunięta o  $0,5d$  względem osi wieńca.

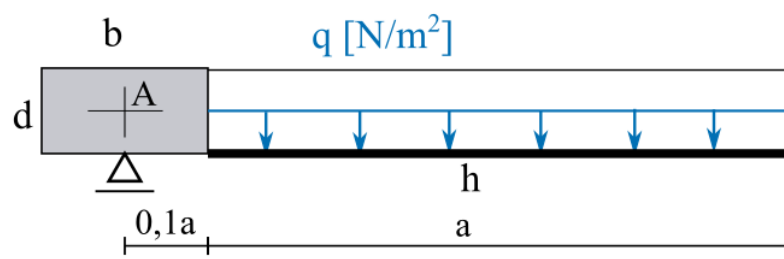
$$h = a/20$$

$$b = 0,2 a$$

$$d = 0,1 a$$

$$E = 25 \text{ GPa}$$

$$\nu = 0,2$$

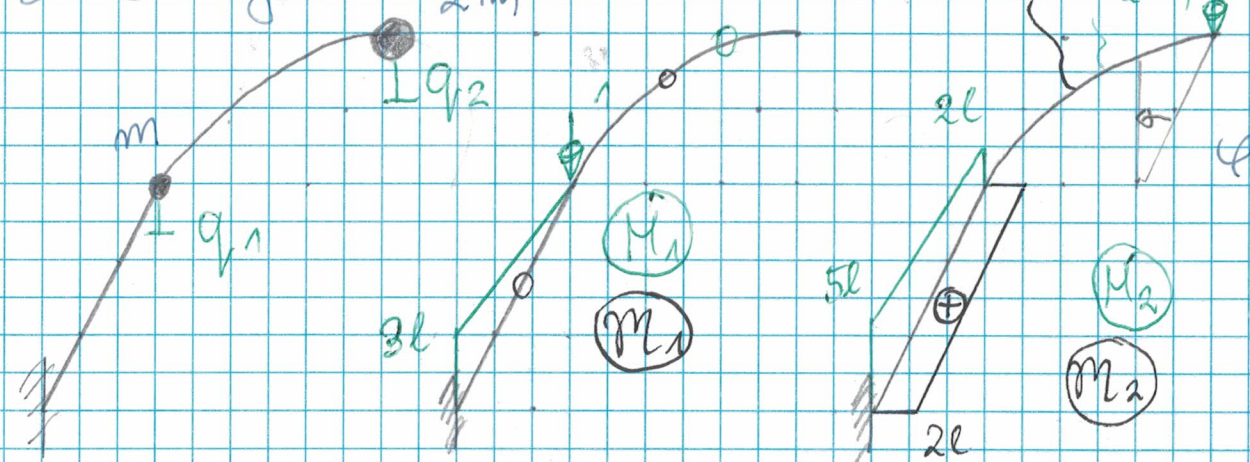


# ZADANIE 1

$$M_2(\varphi) = 2l(1 - \cos\varphi)$$

$$M_2(\varphi) = -2l \sin\varphi$$

2 st. sw. dyn.



$$d_{11} = \frac{1}{EY} \left[ \frac{1}{2} 3l \cdot 3l \frac{2}{3} 3l \right] = 9 \frac{l^3}{EY}$$

$$d_{12} = \frac{1}{EY} \left[ \frac{1}{2} 3l \cdot 3l \left( \frac{2}{3} 5l + \frac{1}{3} 2l \right) \right] = 18 \frac{l^3}{EY}$$

$$d_{22} = \frac{1}{EY} \left[ \frac{1}{2} 2l \cdot 3l \left( \frac{2}{3} 2l + \frac{1}{3} 5l \right) + \frac{1}{2} 5l \cdot 3l \left( \frac{2}{3} 5l + \frac{1}{3} 2l \right) + \right.$$

$$\left. + 2l \cdot 3l \cdot 2l + \int_0^{\frac{\pi}{2}} (2l(1 - \cos\varphi))^2 2l d\varphi + \int_0^{\frac{\pi}{2}} (-2l \sin\varphi)^2 2l d\varphi \right] = 60,13 \frac{l^3}{EY}$$

Macierz podatności

$$\mathbb{D} = \frac{l^3}{EY} \left[ \begin{array}{c|c} 9 & 18 \\ \hline 18 & 60,13 \end{array} \right]$$

Macierz mas

$$M = \left[ \begin{array}{c|c} m & 0 \\ \hline 0 & 2m \end{array} \right]$$

Zagadnienie własne drgań  $(\mathbb{1} - \omega^2 \mathbb{D} M) a = 0$

$$\det(\mathbb{1} - \omega^2 \mathbb{D} M) = 0 \Rightarrow \omega_1 = 0,0892 \sqrt{\frac{EY}{ml^3}}$$

$$\omega_2 = 0,538 \sqrt{\frac{EY}{ml^3}}$$

$$\vec{a}_1 = \begin{bmatrix} a \\ -0,154 a \end{bmatrix}$$

$$\vec{a}_2 = \begin{bmatrix} a \\ 3,245 a \end{bmatrix}^T$$

## Zadanie 2

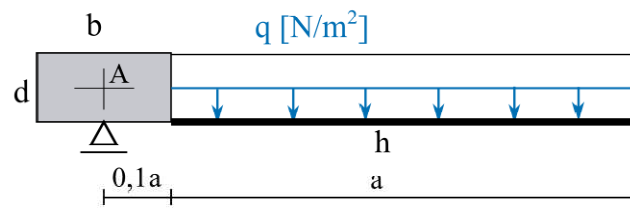
$$h = a/20$$

$$b = 0,2 a$$

$$d = 0,1 a$$

$$E = 25 \text{ GPa}$$

$$\nu = 0,2$$



$$b \rightarrow 0.2 a$$

$$d \rightarrow 0.1 a$$

$$E \rightarrow 25\,000\,000$$

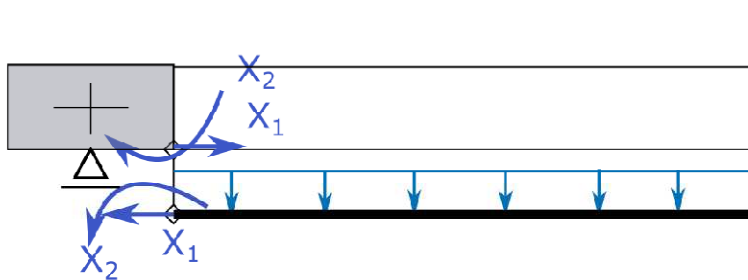
$$\nu \rightarrow 0.2$$

$$h \rightarrow \frac{a}{20}$$

$$R \rightarrow a$$

$$R_p \rightarrow a$$

### Schemat zastępczy



### Równania nierozdzielności

$$\delta_{11} X_1 + \delta_{12} X_2 + \delta_{10} = 0$$

$$\delta_{21} X_1 + \delta_{22} X_2 + \delta_{20} = 0, \text{ gdzie:}$$

$$\delta_{11} = \delta_{11pp} + \delta_{11p}$$

$$\delta_{12} = \delta_{12p}$$

$$\delta_{22} = \delta_{22pp} + \delta_{22p}$$

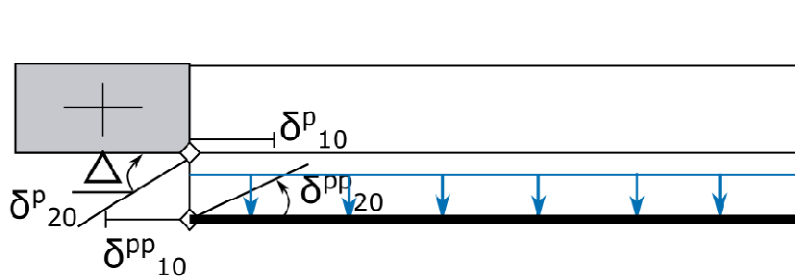
$$\delta_{10} = 0$$

$$\delta_{20} = \delta_{20pp}$$

'p' - oznacza przemieszczenia

pierścienia, 'pp' - oznacza przemieszczenia płyty kołowej.

## Stan "0"



### ■ Płyta pierścieniowa

Całka ogólna równania różniczkowego ugięcia płyty ( $R$ - zewnętrzny promień płyty pierścieniowej) i zależności między ugięciem, a: kątem obrotu przekrojów, siłami wewnętrznymi.

$$w = C_2 + C_1 \rho^2 + \frac{q R^4 \rho^4}{64 D}$$

$$\varphi = \frac{1}{R} \frac{dw}{d\rho} = \frac{2 C_1 \rho + \frac{q R^4 \rho^3}{16 D}}{R}$$

$$M_1 = \frac{D}{R^2} \left( -\frac{1}{\rho} \frac{dw}{d\rho} - \nu \frac{d^2 w}{d^2 \rho} \right) = -\frac{2 D C_1 (1 + \nu)}{R^2} - \frac{1}{16} q R^2 (1 + 3 \nu) \rho^2$$

$$M_2 = \frac{D}{R^2} \left( -\frac{d^2 w}{d^2 \rho} - \frac{1}{\rho} \frac{dw}{d\rho} \right) = -\frac{2 D C_1 (1 + \nu)}{R^2} - \frac{1}{16} q R^2 (3 + \nu) \rho^2$$

$$Q_2 = -\frac{D}{R^3} \frac{d}{d\rho} \left( \frac{1}{\rho} \frac{dw}{d\rho} \right) = -\frac{1}{2} q R \rho$$

Warunki brzegowe

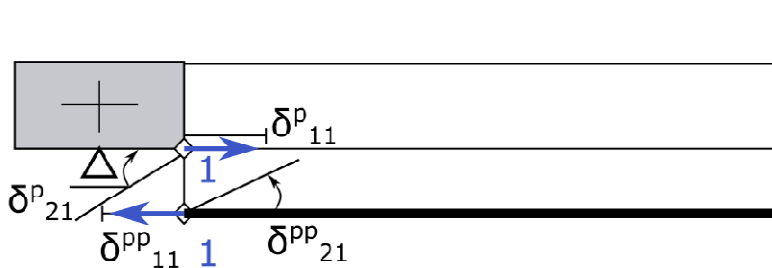
$$w(1) = 0$$

$$M_2(1) = 0$$

Poszukiwane przemieszczenie.

$$\delta_{20 \text{ pp}} = \varphi(1) = -\frac{0.104167 a^3 q}{D}$$

## Stan $X_1 = 1$



### ■ Płyta pierścieniowa

Płyta denna pracuje w stanie tarczowym. Skorzystamy z rozwiązania tarczy kołowej w PSN znanego z Teorii Sprężystości.

$$u = A r$$

$$\epsilon_{rr} = \frac{du}{dr} = A$$

$$\epsilon_{\varphi\varphi} = \frac{u}{r} = A$$

$$\sigma_{rr} = \frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_{rr} + \nu \epsilon_{\varphi\varphi}) = \frac{A E}{1-\nu}$$

$$\sigma_{\varphi\varphi} = \frac{E}{1-\nu^2} (\nu \epsilon_{rr} + \epsilon_{\varphi\varphi}) = \frac{A E}{1-\nu}$$

Uwzględniamy warunki brzegowe.

$$\sigma_{rr}(a) = \frac{1}{h_2}$$

$$A = \frac{1-\nu}{E h}$$

Ostatecznie.

$$u = \frac{r(1-\nu)}{E h}$$

$$\delta_{11pp} = u(a) = \frac{16}{E}$$

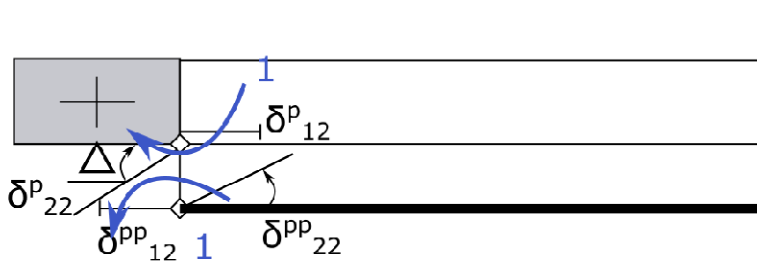
### ■ Pierścień

Skorzystamy z notatek ze zjazdu nr 4 lub [1]

$$\delta_{11p} = \frac{4 R_p^2}{E b d} = \frac{4,84 a^2}{E b d}$$

$$\delta_{21p} = -\frac{6 R_p^2}{E b d^2} = -\frac{7,26 a^2}{E b d^2}$$

## Stan $X_2 = 1$



### ■ Płyta pierścieniowa

Warunki brzegowe.

$$w(1) = 0$$

$$M_2(1) = -1$$

Poszukiwane przemieszczenie.

$$\delta_{22\ pp} = \varphi(1) = \frac{0.833333 a}{D}$$

### ■ Pierścień

Skorzystamy z notatek ze zjazdu nr 4 lub [1]

$$\delta_{12\ p} = -\frac{6 R_p^2}{E b d^2} = -\frac{7.26 a^2}{E b d^2}$$

$$\delta_{22\ p} = \frac{12 R_p^2}{E b d^2} = \frac{14.52 a^2}{E b d^3}$$

## Rozwiązanie układu równań

Z przyjętych danych wynika następująca wartość współczynnika  $\lambda$  i sztywności płytowej  $D$ .

$$D = \frac{E h^3}{12 (1 - \nu^2)} = 271.267 a^3$$

Po rozwiązaniu układu równań metody zaburzeń brzegowych otrzymujemy następujące wartości nadliczbowych

$$X_1 = 1.37368 a q$$

$$X_2 = 0.0976337 a^2 q$$

Przyjmujemy długość  $a$  i intensywność obciążenia  $q$ .

$$a = 1 \text{ m}$$

$$q = 10 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2}$$

Czyli poszukiwane siły mają następujące wartości (kN/m i kN).

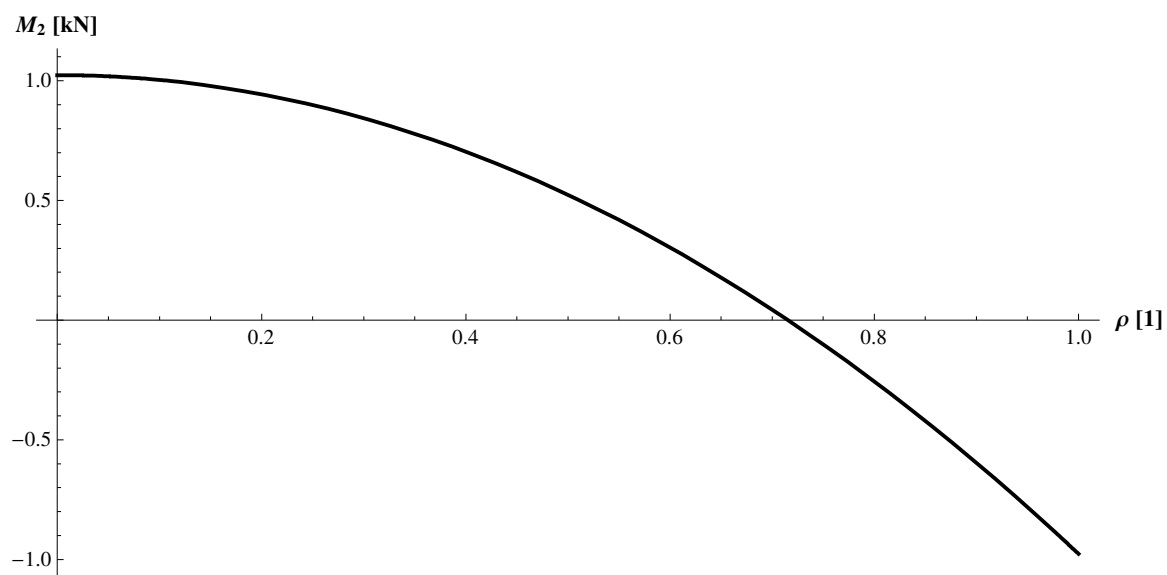
$$X_1 = 13.7368$$

$$X_2 = 0.976337$$

## Wykresy sił wewnętrznych

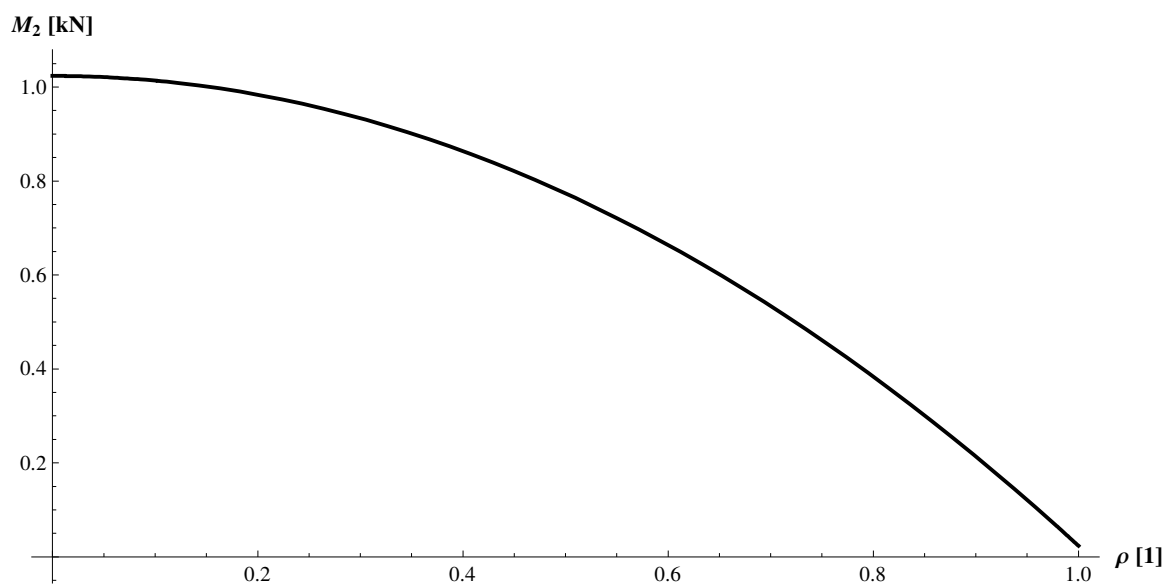
### ■ Moment radialny

$$M_2 = M_2('0') + X_2 M_2(X_2)$$



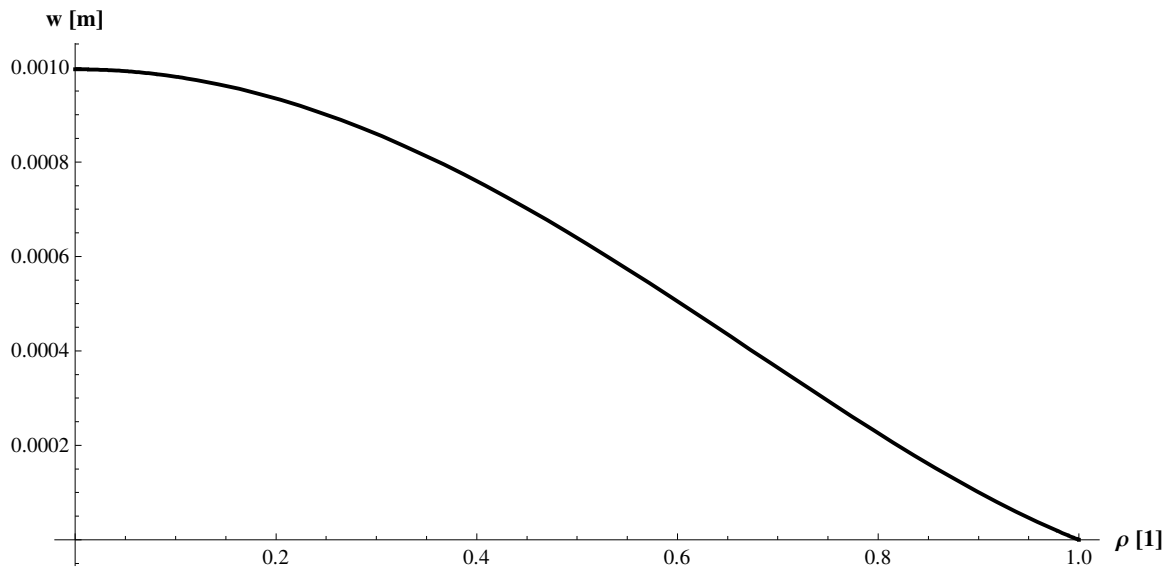
### ■ Moment obwodowy

$$M_1 = M_1('0') + X_2 M_1(X_2)$$



## Wykres przemieszczenia normalnego

### ■ Płyty dennej



## Moment zginający w pierścieniu

$$M_p = (X_2 - X_1 \frac{d}{2}) a = 0.0289495 a^3 q$$

## Sprawdzenie zgodności przemieszczeń i kątów obrotu w miejscu połączenia pierścienia z płytą

### ■ Zgodność przemieszczeń

Płyta pierścieniowa

$$\delta_{pp} = X_1 \delta_{11pp} = 8.79157 \times 10^{-6}$$

Pierścień

$$\delta_p = X_1 \delta_{11p2} + X_2 \delta_{12p} = -8.79157 \times 10^{-6}$$

### ■ Zgodność kątów obrotu

Płyta pierścieniowa

$$\chi_{pp} = \delta_{20pp} + X_2 \delta_{22pp} = -0.000840694$$

Pierścień

$$\chi_p = X_1 \delta_{21p} + X_2 \delta_{22p} = 0.000840694$$

## Bibliografia

- [1] Z.Mazurkiewicz, Cienkie powłoki sprężyste, Oficyna Wydawnicza Politechniki Warszawskiej, Warszawa 1995