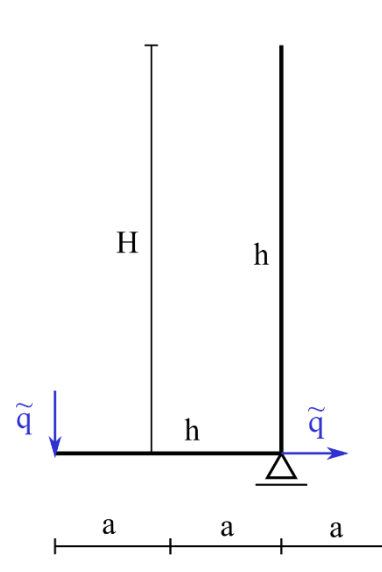


NAZWISKO Imię		
Nr albumu		Oceny z ćwiczeń :
ocena zadania 1	ocena zadania 2	Ocena z egzaminu po ustnym
		Ocena łączna, data, podpis

**Zadanie 1.**

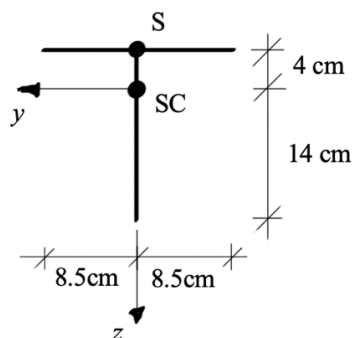
Dany jest zbiornik obciążony jak na rysunku. Omówić możliwie dokładnie kolejne kroki analizy statycznej. Dane są: moduł Younga  $E = 20 \text{ GPa}$ , współczynnik Poissona  $\nu = 0.2$ , grubość ścianek  $h = a/20$ . Założyć  $H \gg a$ . Jednostka obciążenia  $\tilde{q}$  wynosi  $[\text{N/m}]$ .

**Zadanie 2.**

Dany jest pręt o profilu teowym 1/2 IPE 360, o długości  $L = 1400 \text{ cm}$  oraz podparty widełkowo na obu końcach. Zakładając, że do obu przekrojów brzegowych przyłożone są równomiernie rozłożone normalne naprężenia ściskające równe  $\sigma_x = -P/A$  należy:

- obliczyć najmniejszą siłę krytyczną  $P_{kr}$ ,
- znaleźć postać wybożenia odpowiadającą tej sile krytycznej.

Przyjąć następujące stałe materiałowe:  $E = 20500 \text{ kN/cm}^2$ ,  $\nu = 0.3$  oraz charakterystyki geometryczne przekroju jak poniżej:



$$A = 36.4 \text{ cm}^2$$

$$I_y = 992. \text{ cm}^4$$

$$I_z = 521. \text{ cm}^4$$

$$I_\omega = 0. \text{ cm}^6$$

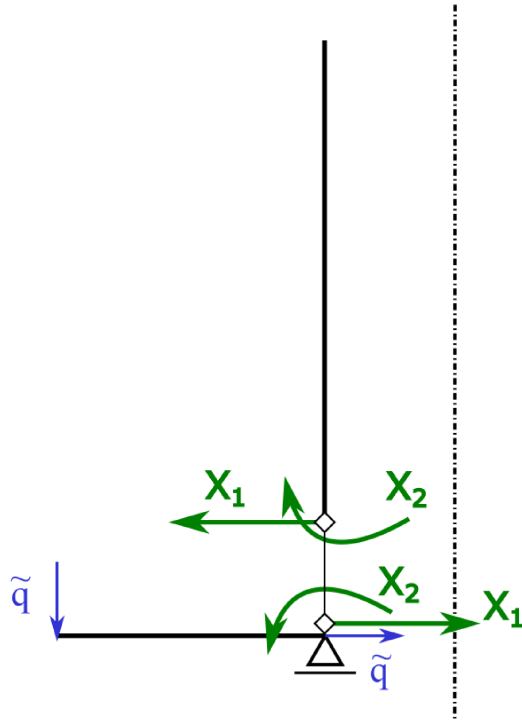
$$I_s = 18.7 \text{ cm}^4$$

## Zadanie 2

---

### Schemat zastępczy

ln[1114]=



---

### Równania nierozdzielności

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

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

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

$$\delta_{12} = \delta_{12w}$$

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

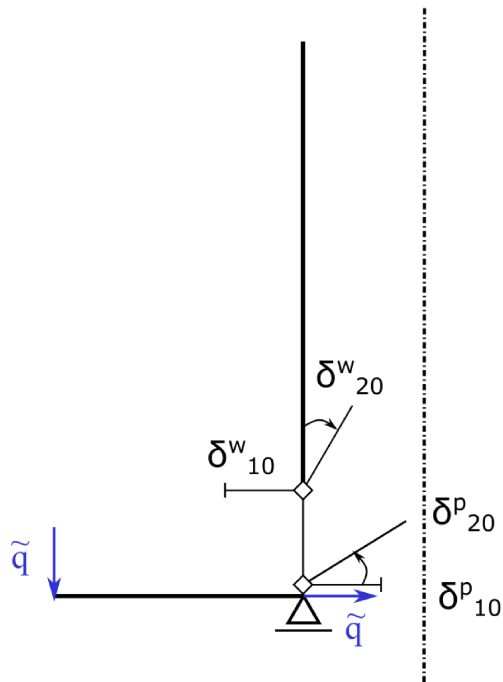
$$\delta_{10} = \delta_{10p}$$

$$\delta_{20} = \delta_{20p}$$

'p' - oznacza przemieszczenia płyty, a 'w' walca.

## Stan "0"

ln[1117]:=



### ■ Płyta - stan zgięciowy

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

$$w = C_4 + C_2 \rho^2 + C_3 \text{Log}[\rho] + C_1 \rho^2 \text{Log}[\rho]$$

$$\varphi = \frac{1}{R} \frac{dw}{d\rho} = \frac{\frac{C_3}{\rho} + C_1 \rho + 2 C_2 \rho + 2 C_1 \rho \text{Log}[\rho]}{R}$$

$$M_2 = \frac{D}{R^2} \left( -\frac{d^2 w}{d^2 \rho} - \frac{1}{\rho} \frac{dw}{d\rho} \right) =$$

$$-\frac{D \left( C_3 (-1 + \nu) + (2 C_2 (1 + \nu) + C_1 (3 + \nu)) \rho^2 + 2 C_1 (1 + \nu) \rho^2 \text{Log}[\rho] \right)}{R^2 \rho^2}$$

$$Q_2 = -\frac{D}{R^3} \frac{d}{d\rho} \left( \frac{1}{\rho} \frac{d}{d\rho} \left( \rho \frac{dw}{d\rho} \right) \right) = -\frac{4 D C_1}{R^3 \rho}$$

Warunki brzegowe

$$Q_2(1) = q$$

$$M_2(1) = 0$$

$$w\left(\frac{1}{3}\right) = 0$$

$$M_2\left(\frac{1}{3}\right) = 0$$

Uwzględniamy dane

$$D = \frac{E \left( \frac{a}{20} \right)^3}{12 (1 - 0.2^2)}$$

$$D \rightarrow 0.0000108507 E a^3$$

$$\nu \rightarrow 0.2$$

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

Poszukiwane przemieszczenie.

$$\delta_{20p} = \varphi \left( \frac{1}{3} \right) = \frac{542\,340 \cdot q}{E a}$$

### ■ Płyta - stan tarczowy

Skorzystamy z rozwiązania tarczy kołowej w PSN znanego z Teorii Sprężystości.

$$u = \frac{B}{r} + A r$$

$$\epsilon_{rr} = \frac{d u}{d r} = A - \frac{B}{r^2}$$

$$\epsilon_{\varphi\varphi} = \frac{u}{r} = A + \frac{B}{r^2}$$

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

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

Uwzględniamy warunki brzegowe.

$$\sigma_{rr}(a) = \frac{q}{h}, \quad \sigma_{rr}(3a) = 0$$

$$A = -\frac{2 \cdot q}{E a}$$

$$B = -\frac{27 \cdot a q}{E}$$

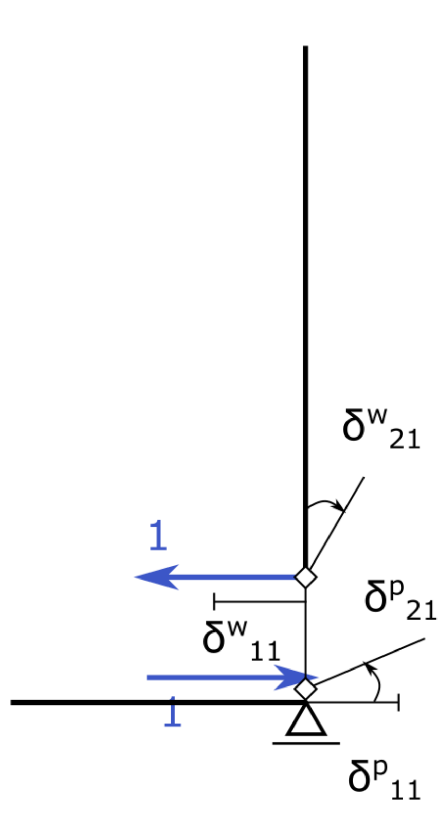
Ostatecznie.

$$u = -\frac{27 \cdot a q}{E r} - \frac{2 \cdot q r}{E a}$$

$$\delta_{10p} = -u(a) = \frac{29 \cdot q}{E E}$$

## Stan $X_1 = 1$

ln[1149]:=



### ■ Walec

Rozkład sił wewnętrznych.

$$\xi = \frac{y}{a}$$

$$N_1 = 2 e^{-\lambda \xi} \lambda \cos[\lambda \xi]$$

$$Q_2 = -e^{-\lambda \xi} (\cos[\lambda \xi] - \sin[\lambda \xi])$$

$$M_2 = \frac{a e^{-\lambda \xi} \sin[\lambda \xi]}{\lambda}$$

$$M_1 = \nu M_2 = \frac{a e^{-\lambda \xi} \nu \sin[\lambda \xi]}{\lambda}$$

Rozkład przemieszczeń.

$$\chi = -\frac{2 e^{-\lambda \xi} \lambda^2 (\cos[\lambda \xi] + \sin[\lambda \xi])}{E h}$$

$$\delta = \frac{2 a e^{-\lambda \xi} \lambda \cos[\lambda \xi]}{E h}$$

Poszukiwane przemieszczenia.

$$\delta_{11w} = \frac{2 a \lambda}{E h}$$

$$\delta_{21w} = \frac{2 \lambda^2}{E h}$$

## ■ Płyta

Skorzystamy z rozwiązania tarczy kołowej w PSN znanego z Teorii Sprężystości.

$$u = -\frac{B}{r} + A r$$

$$\epsilon_{rr} = \frac{d u}{d r} = A - \frac{B}{r^2}$$

$$\epsilon_{\varphi\varphi} = \frac{u}{r} = A + \frac{B}{r^2}$$

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

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

Uwzględniamy warunki brzegowe.

$$\sigma_{rr}(a) = \frac{1}{h_2}, \quad \sigma_{rr}(3a) = 0$$

$$A = -\frac{2.}{E a}$$

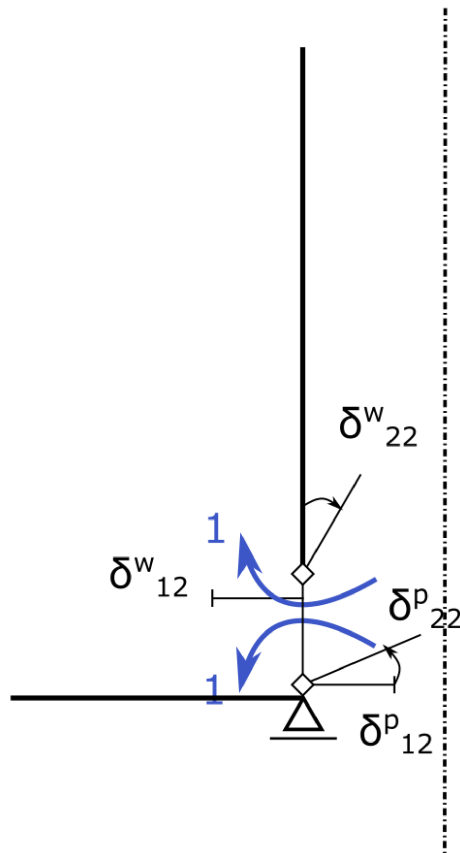
$$B = -\frac{27. a}{E}$$

Ostatecznie.

$$u = -\frac{27. a}{E r} - \frac{2. r}{E a}$$

$$\delta_{11p} = -u(a) = \frac{29.}{E E}$$

## Stan $X_2 = 1$



### ■ Walec

Rozkład sił wewnętrznych.

$$N_1 = - \frac{2 e^{-\lambda \xi} \lambda^2 (\cos[\lambda \xi] - \sin[\lambda \xi])}{a}$$

$$Q_2 = - \frac{2 e^{-\lambda \xi} \lambda \sin[\lambda \xi]}{a}$$

$$M_2 = -e^{-\lambda \xi} (\cos[\lambda \xi] + \sin[\lambda \xi])$$

$$M_1 = \nu M_2 = e^{-\lambda \xi} \nu (\cos[\lambda \xi] + \sin[\lambda \xi])$$

Rozkład przemieszczeń.

$$\delta = - \frac{2 e^{-\lambda \xi} \lambda^2 (\cos[\lambda \xi] - \sin[\lambda \xi])}{E h}$$

$$\chi = \frac{4 e^{-\lambda \xi} \lambda^3 \cos[\lambda \xi]}{E a h}$$

Poszukiwane przemieszczenia.

$$\delta_{12w} = \frac{2 \lambda^2}{E h}$$

$$\delta_{22w} = \frac{4 \lambda^3}{E a h}$$

## ■ Płyta

Warunki brzegowe

$$Q_2(1) = 0$$

$$M_2(1) = 0$$

$$w\left(\frac{1}{3}\right) = 0$$

$$M_2\left(\frac{1}{3}\right) = 1$$

Poszukiwane przemieszczenie.

$$\delta_{22p} = \varphi\left(\frac{1}{3}\right) = \frac{139200.}{E a^2}$$

## Rozwiązanie układu równań

Po rozwiązaniu układu równań metody zaburzeń brzegowych otrzymujemy następujące siły wewnętrzne.

$$X_1 = - \frac{4800. \cdot q \left( -2.79894 \times 10^{-6} E a^4 \lambda^2 + 0.0000108507 E a^3 \left( 0.048 a + 0.0000275862 a \lambda^3 \right) \right)}{E a^2 \left( 0.0025 a^2 + 9.90884 \times 10^{-7} a^2 \lambda^4 + \frac{1}{20} a^2 \lambda \left( 0.0689655 + 0.0000287356 \lambda^2 \right) \right)}$$

$$X_2 = - \frac{4800. \cdot q \left( 2.02923 \times 10^{-6} E a^4 + 2.79894 \times 10^{-6} E a^4 \lambda - 1.49665 \times 10^{-10} E a^4 \lambda^2 \right)}{E a \left( 0.0025 a^2 + 9.90884 \times 10^{-7} a^2 \lambda^4 + \frac{1}{20} a^2 \lambda \left( 0.0689655 + 0.0000287356 \lambda^2 \right) \right)}$$

Dalej przyjęto następujące dane liczbowe.

$$E \rightarrow 20\,000\,000\,000$$

$$\nu \rightarrow 0.2$$

Z przyjętych danych wynikają następujące wartości sztywności płytowej (płyty dennej) i współczynnika  $\lambda$ .

$$D = \frac{E h^3}{12 (1 - \nu^2)} = 217\,014. \cdot a^3$$

$$\lambda = \left( \frac{3 (1 - \nu^2) a^2}{h^2} \right)^{0.25} = 5.8259$$

Czyli poszukiwane siły mają następujące wartości.

$$X_1 = 18.8721 q$$

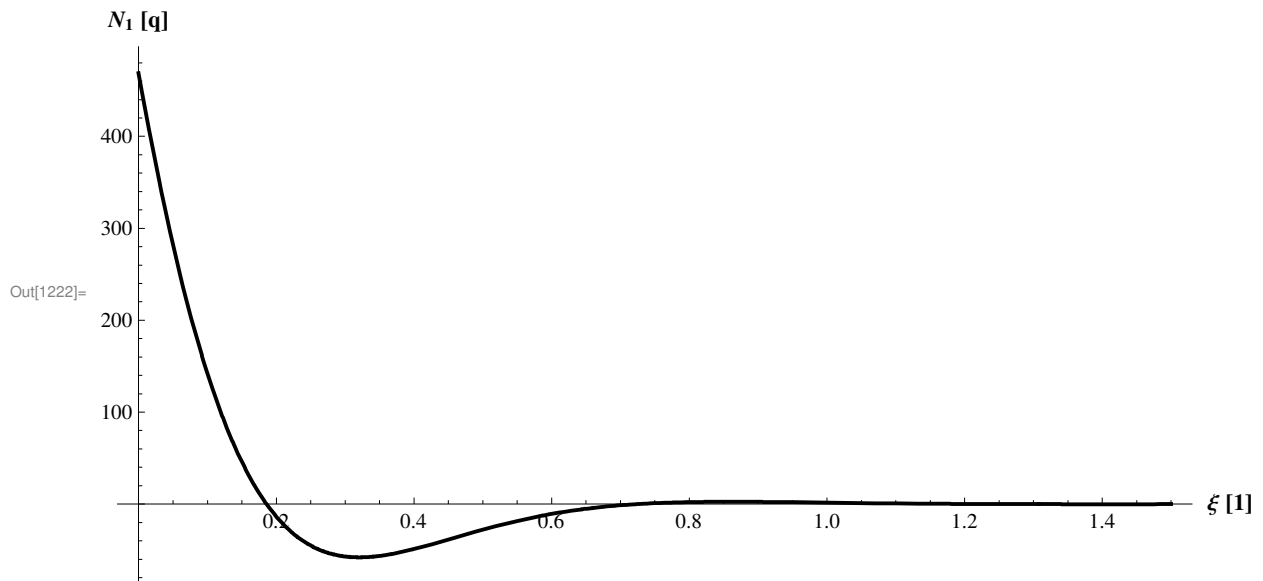
$$X_2 = -3.66382 a q$$



## Wykresy sił wewnętrznych

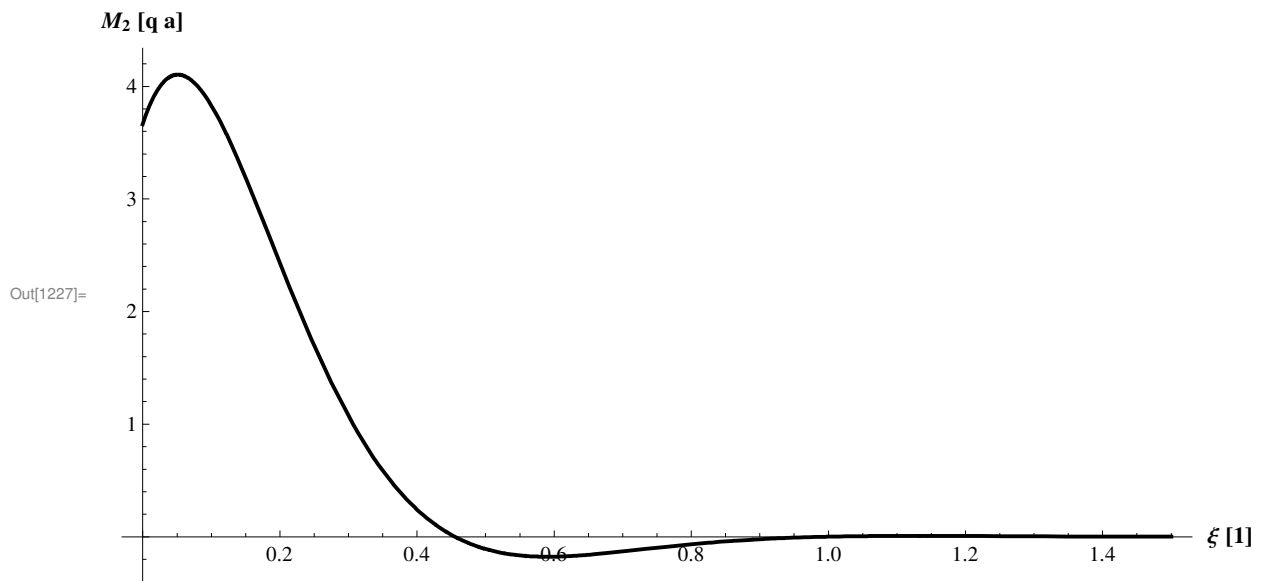
### ■ Siła równoleżnikowa

$$N_1 = X_1 N_1(X_1) + X_2 N_1(X_2)$$



### ■ Moment południkowy

$$M_2 = X_1 M_2(X_1) + X_2 M_2(X_2)$$



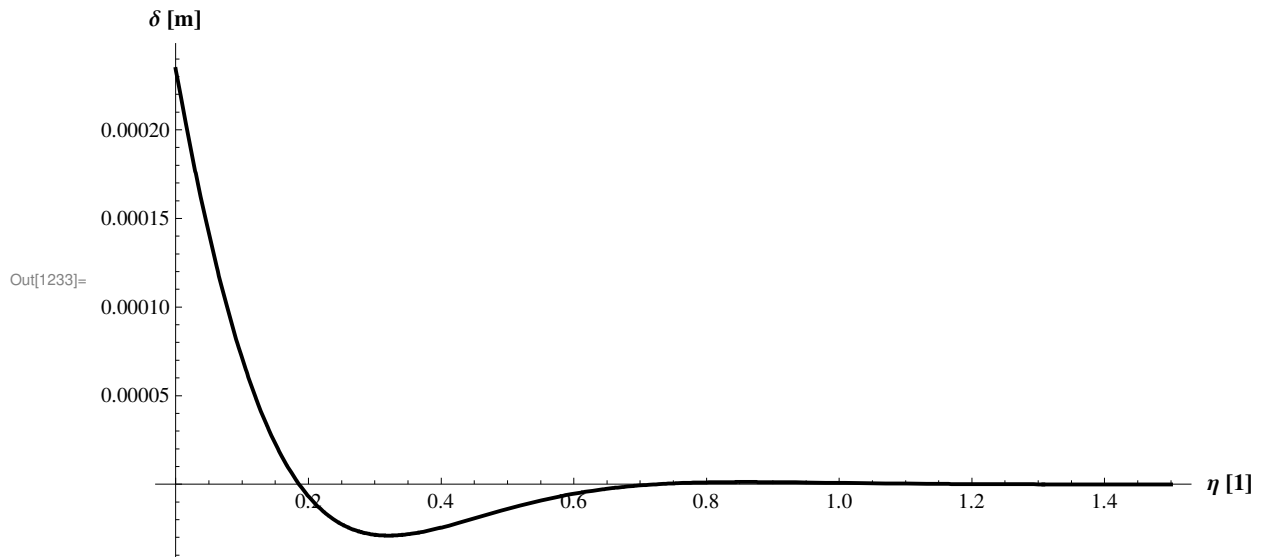
## Wykres przemieszczenia normalnego

W dalszej części pracy przyjęto następujące dane:

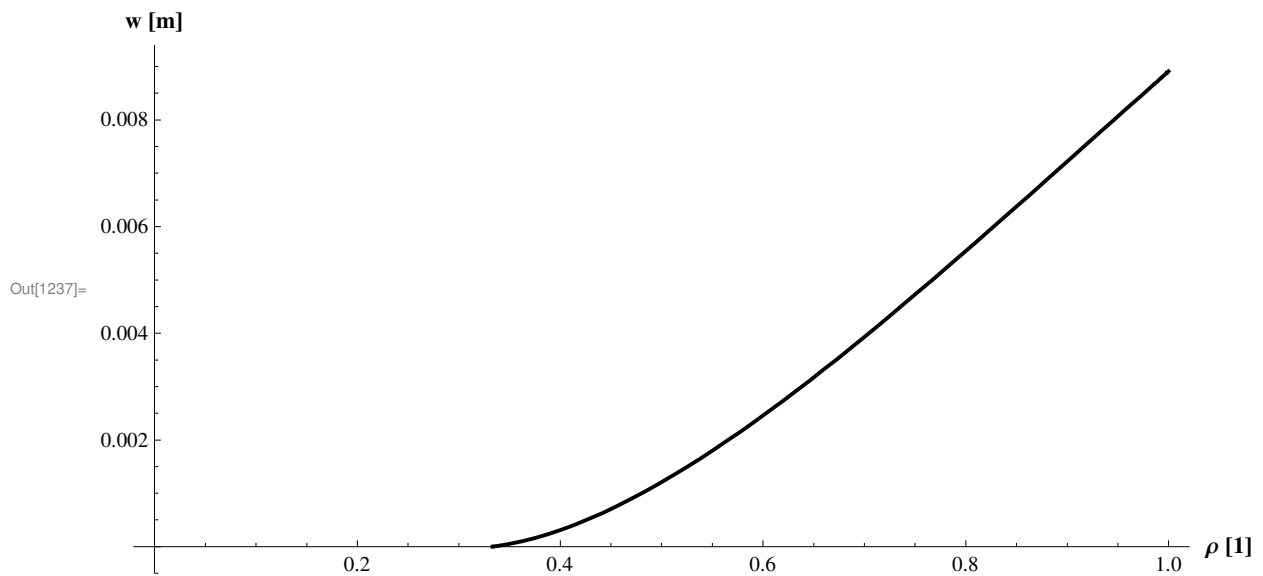
$q \rightarrow 500$

$a \rightarrow 3$

### ■ Walca



### ■ Płyty (wykres ugięcia)



---

## Sprawdzenie zgodności przemieszczeń i kątów obrotu w miejscu połączenia płyty z walcem

### ■ Zgodność przemieszczeń

Walec

$$\delta_s = X_1 \delta_{11w} + X_2 \delta_{12} = -0.0000144073$$

Płyta

$$\delta_p = \delta_{10p} + \delta_{11p} X_1 = 0.0000144073$$

### ■ Zgodność kątów obrotu

Walec

$$\chi_s = \delta_{12} X_1 + \delta_{20s} + \delta_{22s} X_2 = -0.00026947$$

Płyta

$$\chi_p = \delta_{20p} + \delta_{22p} X_2 = 0.00026947$$

---

## Bibliografia

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

Egzamin MK KB wstac. 24.07.2023r. Zadanie 2

Zakładając, że  $f$ , ugięcie oraz kąt skręcenia są postaci:

$$w(\xi) = w_0 \sin(\pi \xi), \quad v(\xi) = v_0 \sin(\pi \xi), \quad \theta(\xi) = \theta_0 \sin(\pi \xi),$$

gdzie  $\xi = \frac{x}{L}$ , równania rozciągające uwzględniające efektę II rzędu sprrowadzają się do układu równań algebraicznych:

$$\boxed{\begin{bmatrix} P_Y^{KR} - P & 0 & P \cdot y_S \\ 0 & P_Z^{KR} - P & -P \cdot z_S \\ P \cdot y_S & -P \cdot z_S & (P_S^{KR} - P) \cdot r_0^2 \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} w_0 \\ v_0 \\ \theta_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad =: \Phi(P)$$

$$E_1 = \frac{E}{(1-\nu^2)} = 22527,5 \text{ kN/cm}^2$$

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)} = 7884,62 \text{ kN/cm}^2$$

gdzie, podstawiając dane:

$$y_S = 0, \quad z_S = -4 \text{ cm}, \quad r_0^2 = \frac{J_y + J_z}{A} + y_S^2 + z_S^2 = 57,566 \text{ cm}^2,$$

$$P_Y^{KR} = \frac{\pi^2 E_1 J_y}{L^2} = 112,53 \text{ kN}, \quad P_Z^{KR} = \frac{\pi^2 E_1 J_z}{L^2} = 59,101 \text{ kN},$$

$$P_S^{KR} = \frac{1}{r_0^2} \left( \frac{\pi^2 E_1 J_w}{L^2} + G J_s \right) = 2561,28 \text{ kN}$$

Warunek na siłę krytyczną:  $\boxed{\det \Phi(P) = 0}$

a więc, biorąc pod uwagę, że  $y_S = 0$ :

$$(P_Y^{KR} - P) \left[ (P_Z^{KR} - P)(P_S^{KR} - P) \cdot r_0^2 - P \cdot z_S^2 \right] = 0$$

$$\Leftrightarrow P = P_Y^{KR} \text{ lub } (r_0^2 - z_S^2) P^2 - r_0^2 (P_Z^{KR} + P_S^{KR}) \cdot P + P_Z^{KR} \cdot P_S^{KR} \cdot r_0^2 = 0$$

$$\Leftrightarrow P = 112,53 \text{ kN} \text{ lub } 41,566 \text{ cm}^2 \cdot P^2 - 250885 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2 \cdot P + 8714007 \text{ kN}^2 \cdot \text{cm}^2 = 0$$

$$\Leftrightarrow P = 112,53 \text{ kN} \text{ lub } P = P_{I/II} = \frac{250885 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2 \pm \sqrt{(250885 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2)^2 - 4 \cdot 41,566 \text{ cm}^2 \cdot 8714007 \text{ kN}^2 \cdot \text{cm}^2}}{2 \cdot 41,566 \text{ cm}^2} = 58,718 \text{ kN}$$

~~3570,33 kN~~

Odpowiedź na zadanie 2a):

$$P_{KR} = \min \{ P_Y^{KR}, P_I, P_{II} \} = P_I = 58,718 \text{ kN}$$

Układ równań przy  $P = P_{KR}$ , tj.  $\Phi(P_{KR}) [w_0 \ v_0 \ \theta_0]^T = [0 \ 0 \ 0]^T$

$$\begin{bmatrix} 53,812 \text{ kN} & 0 & 0 \\ 0 & 0,383 \text{ kN} & 234,872 \text{ kN} \cdot \text{cm} \\ 0 & 234,872 \text{ kN} \cdot \text{cm} & 144062 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} w_0 \\ v_0 \\ \theta_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Sprawdzenie zależności lin. większej z i 3:

$$\frac{234,872 \text{ kN} \cdot \text{cm}}{0,383 \text{ kN}} = 613,243 \text{ cm}$$

$$\frac{144062 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2}{234,872 \text{ kN} \cdot \text{cm}} = 613,364 \text{ cm}$$

Skręcając up. równanie 2 dostajemy odpowiedź na zadanie 2b):

$$w_0 = 0$$

$$\theta_0 = A, \quad v_0 = - \frac{144062 \text{ kN} \cdot \text{cm}^2}{234,872 \text{ kN} \cdot \text{cm}} A = 613,364 \text{ cm} \cdot A$$

Rozwiązanie przygotował  
Kamil Bobotowski