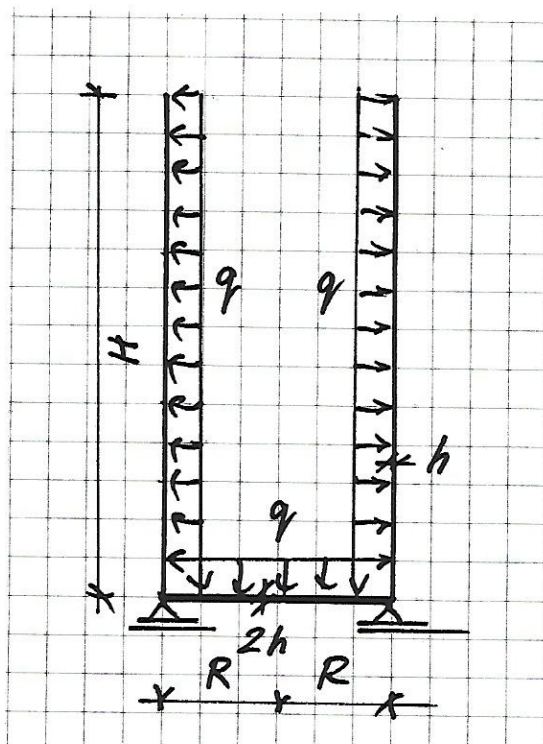


NAZWISKO Imię		
Nr albumu		Ocena z ćwiczeń projektowych
ocena zadania 1	ocena zadania 2	Ocena z egzaminu po egzaminie ustnym
		Ocena łączna, data, podpis

**Zadanie 1.**

Dany jest wysoki zbiornik walcowy z kołową płytą denną obciążony jak na rysunku. Wyznaczyć momenty zginające w płycie dennej i powłoce  
Dane:  $E=30\text{GPa}$ ,  
współczynnik Poissona  $=0.2$ .  
 $h=R/12$ ;  $H=4.33R$ .

**Zadanie 2.**

Znaleźć wartość momentu zginającego wywołującego zwężenie pręta cienkościennego o przekroju dwuteowym bisymetrycznym, podpartego widełkowo, obciążonego na obu końcach momentami zginającymi o wektorach w kierunku osi  $y$  lub przeciwnie do osi  $y$ . Długość pręta  $l=120\text{ cm}$ .

Pozostałe dane:

Moduł Younga:  $E=205\text{ GPa}$ , współczynnik Poissona  $=0.3$ ,

$$J_y=171\text{ cm}^4$$

$$J_z=12.2\text{ cm}^4$$

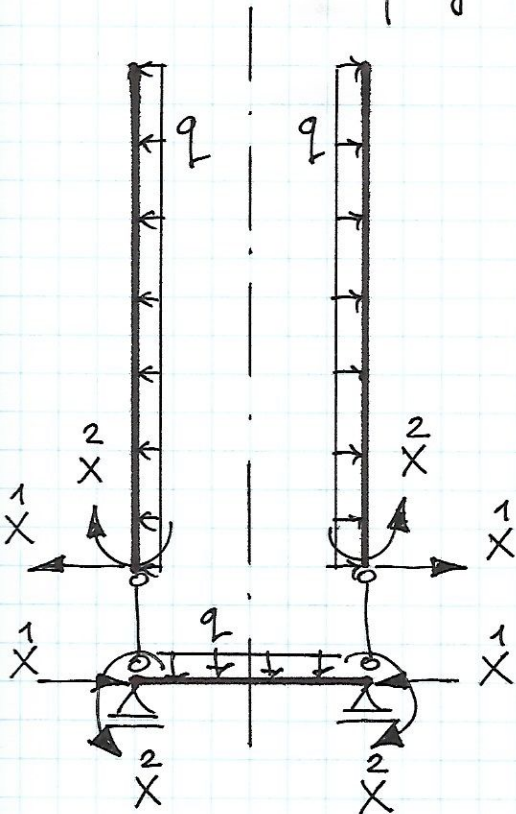
$$J_s=1.72\text{ cm}^4$$

$$J_\omega=265\text{ cm}^6$$

$$A=10.6\text{ cm}^2$$

# Zadanie 1

Schemat zastępczy



Wartości  $X^1, X^2$  obliczymy z układu

$$\begin{cases} d_{11}X^1 + d_{12}X^2 + d_{10} = 0 \\ d_{21}X^1 + d_{22}X^2 + d_{20} = 0 \end{cases}$$

przy czym  $\delta_{ij} = \alpha_{ij} + \beta_{ij}$   $i, j = 1, 2$   
 $\delta_{i0} = \alpha_{i0} + \beta_{i0}$

wg schematu powyżej

Oznaczenia:

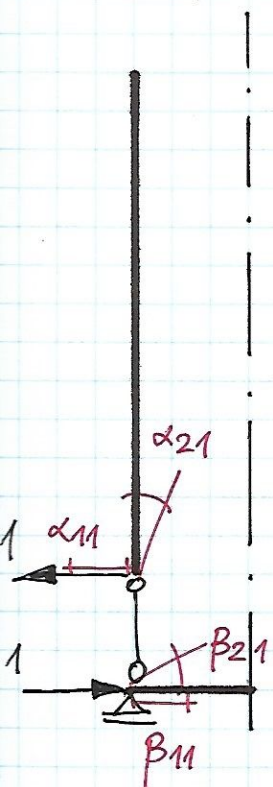
c - powłoka cylindryczna  
 p - płyta

$$\lambda^4 = \frac{3(1-\nu^2)R^2}{h^2} \rightarrow \lambda = 4,513$$

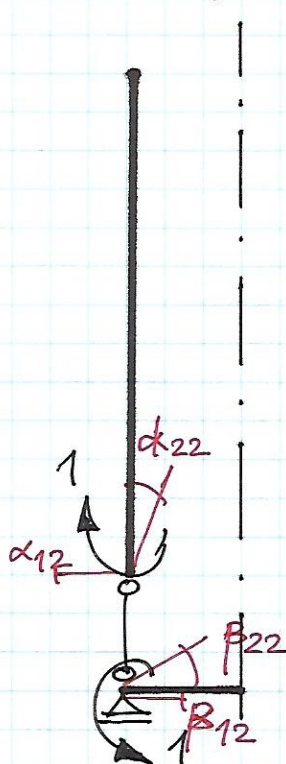
$$D = \frac{Eh^3}{12(1-\nu^2)} ; D_c = D ; D_p = 8D$$

$$C = \frac{Ek}{1-\nu^2} ; c_c = C ; c_p = 2C$$

$X^1 = 1$



$X^2 = 1$

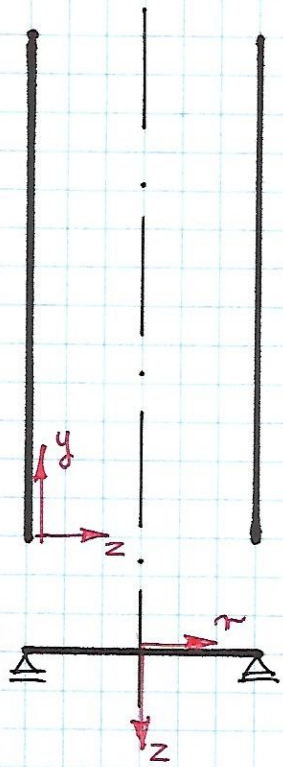


"0"



$\beta_{21} = \beta_{12} = \beta_{10} = 0$  (stany tarozowy i płytowy są rozprężone)  
 $\alpha_{20} = 0$  (charakter obc. q działającego na płaszczyźnie)

# układy współrzędnych i formuły



powłoka:  $\xi = \frac{y}{R}$

$$w(\xi) = e^{-\lambda \xi} [A_1 \cos(\lambda \xi) + A_2 \sin(\lambda \xi)] + \tilde{w}(\xi)$$

$$\chi_2(\xi) = \frac{1}{R} w'(\xi)$$

$$Q_2(\xi) = -\frac{D_c}{R^3} w'''(\xi)$$

$$M_2(\xi) = -\frac{D_c}{R^2} w''(\xi) \quad M_1(\xi) = \nu M_2(\xi)$$

plyta:

$$u(\xi) = B_1 \xi$$

$$N_2(\xi) = \frac{C_P(1+\nu)}{R} u'(\xi)$$

$$w(\xi) = F_1 + F_2 \xi^2 + \tilde{w}(\xi)$$

$$\varphi(\xi) = \frac{1}{R} w'(\xi)$$

$$M_1(\xi) = -\frac{D_P}{R^2} (w'(\xi) + \nu w''(\xi))$$

$$M_2(\xi) = -\frac{D_P}{R^2} (\nu w'(\xi) + w''(\xi))$$

Uwaga: Funkcje  $w, \tilde{w}, M_1, M_2$  są osobno definiowane w zadaniu powłoki i płyty.

Obliczenie  $\alpha_{11}, \alpha_{21}, \beta_{11}$  (stan  $\overset{1}{X}=1, \overset{2}{X}$  - niedziata,  $q$  - nie dziata)

powłoka:

$$\alpha_{11} = -w(0)$$

$$\alpha_{21} = \chi_2(0)$$

state  $A_1, A_2$  obliczamy z układu

$$\begin{cases} Q_2(0) = 1 \\ M_2(0) = 0 \end{cases} \quad (\text{przy założeniu } \tilde{w} = 0)$$

opisującego warunki brzegowe w stanie  $\overset{1}{X}=1$

plyta:

$$\beta_{11} = -u(1)$$

$$\beta_{21} = 0$$

Stane  $B_1$  obliczamy z równania

$$N_2(1) = -1$$

opisującego warunek brzegowy w stanie  $\bar{X}^1 = 1$ .

Ostatecznie dostajemy:

$$\alpha_{11} = \frac{2R\lambda}{Eh} = 0,361 \cdot 10^{-5} \left[ \frac{1}{\text{KN}} \right]$$

$$\beta_{11} = \frac{R(1-\nu)}{2Eh} = 0,16 \cdot 10^{-6} \left[ \frac{1}{\text{KN}} \right]$$

$$\alpha_{21} = \frac{2\lambda^2}{Eh} = \frac{1}{R} \cdot 0,163 \cdot 10^{-4} \left[ \frac{1}{\text{KN}\cdot\text{m}} \right]$$

$$\beta_{21} = 0$$

Obliczenie  $\alpha_{22}, \beta_{22}$  (stan  $\bar{X}^2 = 1, \bar{X}^1$  - nie działa,  $q$  - nie działa)

powłoka:

$$\alpha_{12} = \alpha_{21}$$

$$\alpha_{22} = \chi_2(0)$$

Stane  $A_1, A_2$  obliczamy z układu

$$\begin{cases} Q_2(0) = 0 \\ M_2(0) = 1 \end{cases} \quad (\text{przy założeniu } \bar{w} = 0)$$

opisującego war. brzegowe w stanie  $\bar{X}^2 = 1$ .

plyta:

$$\beta_{12} = \beta_{21}$$

$$\beta_{22} = \varphi(1)$$

Stane  $F_1, F_2$  obliczamy z układu

$$\begin{cases} M_2(1) = -1 \\ w(1) = 0 \end{cases} \quad (\text{przy założeniu } \bar{w} = 0)$$

opisującego war. brzegowe w stanie  $\bar{X}^2 = 1$ .

Ostatecznie dostajemy:

$$\alpha_{22} = \frac{4\lambda^3}{EhR} = \frac{1}{R^2} \cdot 0,147 \cdot 10^{-3} \left[ \frac{1}{\text{KN}} \right]$$

$$\beta_{22} = \frac{12R(1-\nu^2)}{8Eh^3} = \frac{1}{R^2} \cdot 0,829 \cdot 10^{-4} \left[ \frac{1}{\text{KN}} \right]$$

$\alpha_{12}, \beta_{12}$  są równe co do wartości z wcześniej obliczonymi  $\alpha_{21}, \beta_{21}$ , ale jednostką miary jest  $\left[ \frac{\text{m}}{\text{KN}} \right]$ .

Obliczenie  $\alpha_{10}, \beta_{20}$  (stan "0":  $q$ -działa,  $\overset{1}{X}$ -nie działa  
 $\overset{2}{X}$ -nie działa)

powłoka:

$$w(\xi) = -\frac{qR^2}{Eh} \quad A_1 = A_2 = 0$$

$$\alpha_{10} = -w(0)$$

$$\alpha_{20} = 0$$

plyta (stan tarczowy):

$$\beta_{10} = 0$$

plyta (stan zgięciowy):

$$w(\xi) = \frac{qR^4}{64D_p} \left( \xi^4 - 2 \frac{3+\nu}{1+\nu} \xi^2 + \frac{5+\nu}{1+\nu} \right)$$

$$F_1 = F_2 = 0$$

$$\beta_{20} = \varphi(1)$$

Ostatecznie otrzymujemy:

$$\alpha_{10} = \frac{qR^2}{Eh} = 0,4 \cdot 10^{-6} qR \left[ \frac{1}{m} \right]$$

$$\beta_{20} = -\frac{3}{16} \frac{(1-\nu)qR^3}{Eh^3} = -0,864 \cdot 10^{-5} q \left[ - \right]$$

---

$$\overset{1}{X} = -0,387 qR$$

$$\overset{2}{X} = 0,065 qR$$

Obliczenie  $M_1, M_2$  w powłoce:

- wyznaczamy stałe  $A_1, A_2$  z układu

$$\begin{cases} Q_2(0) = \overset{1}{X} \\ M_2(0) = \overset{2}{X} \end{cases}$$

przy założeniu  $w(\xi) =$  jak w stanie "0"

- korzystamy z wzorów podanych w części

"układy współrzędnych i formuły"

Obliczenie  $M_1, M_2$  w płycie:

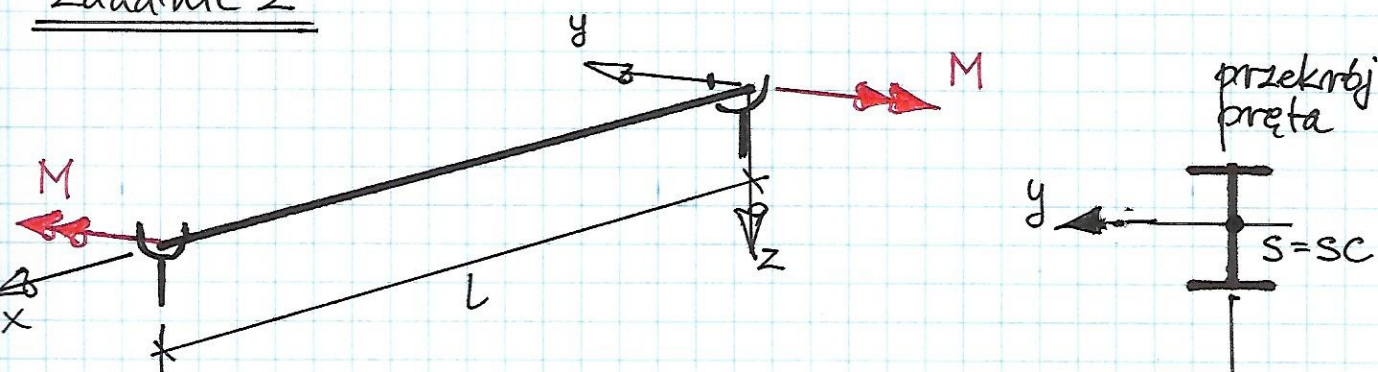
- wyznaczamy stany  $F_1, F_2$  z układu

$$\begin{cases} M_2(1) = -\bar{X} \\ w(1) = 0 \end{cases}$$

przy założeniu  $w(s)$  jak w stanie "b".

- korzystamy z wzorów podanych w części  
"układy współrzędnych i formuły"

## Zadanie 2



$$E_1 = \frac{E}{1-\nu^2} = 2,253 \cdot 10^{11} \left[ \frac{\text{N}}{\text{m}^2} \right]$$

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)} = 7,885 \cdot 10^{10} \left[ \frac{\text{N}}{\text{m}^2} \right]$$

$$L = 1,2 \text{ [m]}$$

Pozostałe charakterystyki:  $J_z = 12,2 \cdot 10^{-8} \text{ [m}^4\text{]}$

$$J_s = 1,72 \cdot 10^{-8} \text{ [m}^4\text{]}$$

$$J_w = 2,65 \cdot 10^{-10} \text{ [m}^6\text{]}$$

$$\begin{aligned} M_{kr} &= \frac{\pi}{L} \sqrt{(GJ_s)(E_1J_z) \left( 1 + \frac{\pi^2}{L^2} \frac{E_1J_w}{GJ_s} \right)} \\ &= 18235 \text{ [Nm]} \end{aligned}$$

opracował  
G. Dzierżanowski