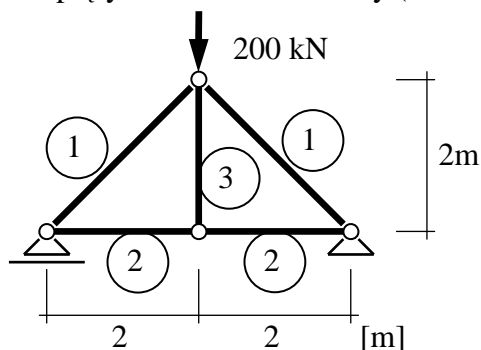


Zaprojektować pręty ściskane kratownicy (dobrać przekrój poprzeczny).



Wszystkie pręty wykonane są z materiału o:

- moduły sprężystości $E=210\text{GPa}$,
- granicy proporcjonalności $R_h=180\text{MPa}$,
- granicy plastyczności $R_e=240\text{MPa}$.

Siły krytyczne dla prętów ściskanych oblicz ze wzoru Tetmajera-Jasińskiego lub Eulera – w zależności od ich smukłości.

Rozwiązanie:

Pręty ściskane to pręty skośne – siły w nich wynoszą: $S_1 = -141,42\text{ kN}$

Pręty rozciągane to pręty poziome – siły w nich wynoszą: $S_2 = 100\text{ kN}$

Pręt pionowy to pręt zerowy: $S_3 = 0$

Wstępne oszacowanie wielkości pola przekroju poprzecznego prętów ściskanych.

Gdyby pręty były rozciągane siłą: $|S_1| = 141,42\text{ kN}$ to maksymalne naprężenie nie powinno przekroczyć R_h ,

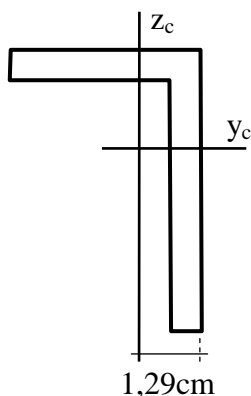
czyli: $\sigma_x = \frac{|S_1|}{F} \leq R_h$, przekształcając poprzedni wzór otrzymamy oszacowanie wielkości pola przekroju

poprzecznego: $\frac{|S_1|}{R_h} \leq F$. Uwzględniając jednak fakt że pręty skośne są ściskane a nie rozciągane, lewą stronę

nierówności arbitralnie powiększymy dwukrotnie:

$$2 \frac{|S_1|}{R_h} = 2 \frac{141,42 \cdot 10^3\text{ N}}{18 \cdot 10^7\text{ N/m}^2} = 15,71 \cdot 10^{-4}\text{ m}^2 = 15,71\text{ cm}^2$$

Do wykonania przyjęto przekrój wykonany z dwóch kątowników: $75 \times 50 \times 8$ - gdzie dwie pierwsze liczby oznaczają długości ramion kątownika a trzecia grubość ścianek – wszystkie wymiary w [mm]



Z tablic odczytano charakterystyki geometryczne dla pojedynczego kątownika:

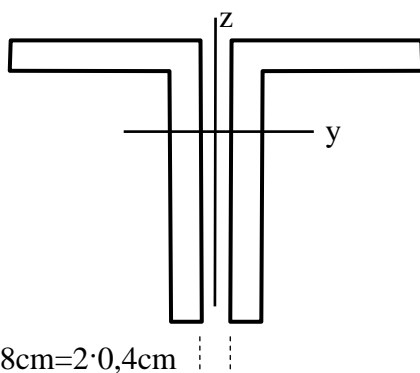
Pole przekroju poprzecznego: $F_{1L} = 9,47\text{ cm}^2$

Centralne (ale nie główne) momenty bezwładności:

$$J_{y_c} = 52,4\text{ cm}^4$$

$$J_{z_c} = 18,6\text{ cm}^4$$

Na rysunku obok pokazano umiejscowienie środka ciężkości pojedynczego kątownika.



Pręty wykonano z kątowników oddalonych od siebie o 0,8cm

Pole całego przekroju poprzecznego: $F = 2 F_{1L} = 18,94\text{ cm}^2$

Główne centralne momenty bezwładności całego przekroju:

$$J_y = 2 J_{y_c} = 104,8\text{ cm}^4$$

$$J_z = 2 \{ J_{z_c} + F_{1L} \cdot (1,29+0,4)^2 \} = 2 \{ 18,6 + 9,47 \cdot (1,29+0,4)^2 \} = 91,29\text{ cm}^4$$

Minimalny promień bezwładności: $i_z = \sqrt{\frac{J_z}{F}} = 2,1955\text{ cm}$

$$0,8\text{cm}=2 \cdot 0,4\text{cm} \quad \text{Smukłość pręta skośnego: } \lambda = \frac{l_w}{i_z} = \frac{282,84\text{ cm}}{2,1955\text{ cm}} = 128,83$$

Smukłość graniczna materiału z którego wykonano pręty: $\lambda_{gr} = \pi \sqrt{\frac{E}{R_h}} = \pi \sqrt{\frac{210 \text{ GPa}}{0,18 \text{ GPa}}} = 107,3$

Jak widać smukłość pręta skośnego jest większa niż smukłość graniczna: $\lambda > \lambda_{gr}$, czyli trzeba zastosować wzór

$$\text{Eulera: } P_{kr} = P_E = \frac{\pi^2 E J_{\min}}{l_w^2} = \frac{\pi^2 \cdot 210 \cdot 10^9 \text{ N/m}^2 \cdot 91,29 \cdot 10^{-8} \text{ m}^4}{2,8284^2 \text{ m}^2} = 236,25 \text{ kN}$$

Wartość siły ściskającej w pręcie skośnym jest mniejsza od siły krytycznej mogącej wyboczyć ten pręt.

$$|S_1| = 141,42 \text{ kN} < P_E = 236,25 \text{ kN}$$