

calculatoratoz.comunitsconverters.com

Środniki pod obciążeniem skoncentrowanym Formuły

[Kalkulatory!](#)[Przykłady!](#)[konwersje!](#)

Zakładka calculatoratoz.com, unitsconverters.com

Najszerzy zasięg kalkulatorów i rosniecie - **30 000+ kalkulatorów!**

Oblicz z inną jednostką dla każdej zmiennej - **W wbudowanej konwersji jednostek!**

Najszerzy zbiór miar i jednostek - **250+ pomiarów!**

Nie krępuj się UDOSTĘPNIJ ten dokument swoim znajomym!

[Zostaw swoją opinię tutaj...](#)



Lista 16 Środkowi pod obciążeniem skoncentrowanym Formuły

Środkowi pod obciążeniem skoncentrowanym ↗

1) Długość łożyska dla przyłożonego obciążenia co najmniej połowa głębokości belki ↗

fx

$$N = \left(\frac{R}{\left(67.5 \cdot t_w^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{F_y \cdot t_f}} - 1 \right) \cdot \frac{D}{3 \cdot \left(\frac{t_w}{t_f} \right)^{1.5}}$$

Otwórz kalkulator ↗

ex

$$130.8707\text{mm} = \left(\frac{235\text{kN}}{\left(67.5 \cdot (100\text{mm})^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{250\text{MPa} \cdot 15\text{mm}}} - 1 \right) \cdot \frac{121\text{mm}}{3 \cdot \left(\frac{100\text{mm}}{15\text{mm}} \right)^{1.5}}$$

2) Długość łożyska przy obciążeniu przyłożonym w odległości większej niż głębokość belki ↗

fx

$$N = \left(\frac{R}{f_a \cdot t_w} \right) - 5 \cdot k$$

Otwórz kalkulator ↗

ex

$$135.29\text{mm} = \left(\frac{235\text{kN}}{10.431\text{MPa} \cdot 100\text{mm}} \right) - 5 \cdot 18\text{mm}$$



3) Długość łożyska, jeśli obciążenie słupa znajduje się w odległości połowy głębokości belki ↗

fx
$$N = \left(\frac{R}{\left(34 \cdot t_w^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{F_y \cdot t_f}} - 1 \right) \cdot \frac{D}{3 \cdot \left(\frac{t_w}{t_f} \right)^{1.5}}$$

[Otwórz kalkulator ↗](#)

ex
$$262.1256\text{mm} = \left(\frac{235\text{kN}}{\left(34 \cdot (100\text{mm})^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{250\text{MPa} \cdot 15\text{mm}}} - 1 \right) \cdot \frac{121\text{mm}}{3 \cdot \left(\frac{100\text{mm}}{15\text{mm}} \right)^{1.5}}$$

4) Głębokość belki dla danego obciążenia słupa ↗

fx
$$D = \frac{N \cdot \left(3 \cdot \left(\frac{t_w}{t_f} \right)^{1.5} \right)}{\left(\frac{R}{\left(67.5 \cdot t_w^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{F_y \cdot t_f}} - 1 \right)}$$

[Otwórz kalkulator ↗](#)

ex
$$147.9322\text{mm} = \frac{160\text{mm} \cdot \left(3 \cdot \left(\frac{100\text{mm}}{15\text{mm}} \right)^{1.5} \right)}{\left(\frac{235\text{kN}}{\left(67.5 \cdot (100\text{mm})^{\frac{3}{2}} \right) \cdot \sqrt{250\text{MPa} \cdot 15\text{mm}}} - 1 \right)}$$

5) Głębokość wstępnej Wyczyść filety ↗

fx
$$d_c = D - 2 \cdot k$$

[Otwórz kalkulator ↗](#)

ex
$$85\text{mm} = 121\text{mm} - 2 \cdot 18\text{mm}$$



6) Grubość środnika dla danego naprężenia ↗

$$fx \quad t_w = \frac{R}{f_a \cdot (N + 5 \cdot k)}$$

[Otwórz kalkulator](#) ↗

$$ex \quad 90.116\text{mm} = \frac{235\text{kN}}{10.431\text{MPa} \cdot (160\text{mm} + 5 \cdot 18\text{mm})}$$

7) Grubość środnika dla danego naprężenia spowodowanego obciążeniem w pobliżu końca belki ↗

$$fx \quad t_w = \frac{R}{f_a \cdot (N + 2.5 \cdot k)}$$

[Otwórz kalkulator](#) ↗

$$ex \quad 109.8976\text{mm} = \frac{235\text{kN}}{10.431\text{MPa} \cdot (160\text{mm} + 2.5 \cdot 18\text{mm})}$$

8) Naprężenie dla obciążenia skupionego przyłożonego w odległości większej niż głębokość belki ↗

$$fx \quad f_a = \frac{R}{t_w \cdot (N + 5 \cdot k)}$$

[Otwórz kalkulator](#) ↗

$$ex \quad 9.4\text{MPa} = \frac{235\text{kN}}{100\text{mm} \cdot (160\text{mm} + 5 \cdot 18\text{mm})}$$

9) Naprężenie, gdy obciążenie skupione jest przyłożone blisko końca belki ↗

$$fx \quad f_a = \frac{R}{t_w \cdot (N + 2.5 \cdot k)}$$

[Otwórz kalkulator](#) ↗

$$ex \quad 11.46341\text{MPa} = \frac{235\text{kN}}{100\text{mm} \cdot (160\text{mm} + 2.5 \cdot 18\text{mm})}$$



10) Reakcja na obciążenie skupione przyłożone co najmniej w połowie głębokości belki**Otwórz kalkulator**

$$fx \quad R = 67.5 \cdot t_w^2 \cdot \left(1 + 3 \cdot \left(\frac{N}{D} \right) \cdot \left(\frac{t_w}{t_f} \right)^{1.5} \right) \cdot \sqrt{\frac{F_y}{\frac{t_w}{t_f}}}$$

ex

$$286.3864kN = 67.5 \cdot (100mm)^2 \cdot \left(1 + 3 \cdot \left(\frac{160mm}{121mm} \right) \cdot \left(\frac{100mm}{15mm} \right)^{1.5} \right) \cdot \sqrt{\frac{250MPa}{\frac{100mm}{15mm}}}$$

11) Reakcja skoncentrowanego obciążenia przyłożonego w odległości co najmniej połowy głębokości belki**Otwórz kalkulator**

$$fx \quad R = 34 \cdot t_w^2 \cdot \left(1 + 3 \cdot \left(\frac{N}{D} \right) \cdot \left(\frac{t_w}{t_f} \right)^{1.5} \right) \cdot \sqrt{\frac{F_y}{\frac{t_w}{t_f}}}$$

ex

$$144.2539kN = 34 \cdot (100mm)^2 \cdot \left(1 + 3 \cdot \left(\frac{160mm}{121mm} \right) \cdot \left(\frac{100mm}{15mm} \right)^{1.5} \right) \cdot \sqrt{\frac{250MPa}{\frac{100mm}{15mm}}}$$

12) Reakcja skupionego obciążenia przy dopuszczalnym naprężeniu ściskającym**Otwórz kalkulator**

$$fx \quad R = f_a \cdot t_w \cdot (N + 5 \cdot k)$$

$$ex \quad 260.775kN = 10.431MPa \cdot 100mm \cdot (160mm + 5 \cdot 18mm)$$



13) Smukłość środnika i kołnierza przy uwzględnieniu żeber i skupionego obciążenia 

fx $r_{wf} = \left(\frac{\left(\frac{R \cdot h}{6800 \cdot t_w^3} \right) - 1}{0.4} \right)^{\frac{1}{3}}$

[Otwórz kalkulator](#) 

ex $2.003364 = \left(\frac{\left(\frac{235kN \cdot 122mm}{6800 \cdot (100mm)^3} \right) - 1}{0.4} \right)^{\frac{1}{3}}$

14) Wczyść odległość od kołnierzy dla skupionego obciążenia z żebrami 

fx $h = \left(\frac{6800 \cdot t_w^3}{R} \right) \cdot (1 + (0.4 \cdot r_{wf}^3))$

[Otwórz kalkulator](#) 

ex $121.5319mm = \left(\frac{6800 \cdot (100mm)^3}{235kN} \right) \cdot (1 + (0.4 \cdot (2)^3))$

15) Wymagane usztywnienia, jeśli obciążenie skupione przekracza obciążenie reakcji R 

fx $R = \left(\frac{6800 \cdot t_w^3}{h} \right) \cdot (1 + (0.4 \cdot r_{wf}^3))$

[Otwórz kalkulator](#) 

ex $234.0984kN = \left(\frac{6800 \cdot (100mm)^3}{122mm} \right) \cdot (1 + (0.4 \cdot (2)^3))$



16) Względna smukłość sieci i kołnierza **Otwórz kalkulator** 

fx $r_{wf} = \frac{\frac{d_c}{t_w}}{\frac{l_{max}}{b_f}}$

ex $1.077564 = \frac{\frac{46\text{mm}}{100\text{mm}}}{\frac{1921\text{mm}}{4500\text{mm}}}$



Używane zmienne

- b_f Szerokość kołnierza dociskowego (*Milimetr*)
- D Głębokość przekroju (*Milimetr*)
- d_c Głębokość sieci (*Milimetr*)
- f_a Naprężenie ściskające (*Megapaskal*)
- F_y Granica plastyczności stali (*Megapaskal*)
- h Wczyść opcję Odległość pomiędzy kołnierzami (*Milimetr*)
- k Odległość od kołnierza do zaokrąglenia środka (*Milimetr*)
- I_{max} Maksymalna długość nieuszytniona (*Milimetr*)
- N Długość łożyska lub płyty (*Milimetr*)
- R Skoncentrowany ładunek reakcji (*Kiloniuton*)
- r_{wf} Smukłość środka i kołnierza
- t_f Grubość kołnierza (*Milimetr*)
- t_w Grubość sieci (*Milimetr*)



Stałe, funkcje, stosowane pomyary

- **Funkcjonować:** `sqrt`, `sqrt(Number)`

Una funzione radice quadrata è una funzione che accetta un numero non negativo come input e restituisce la radice quadrata del numero di input specificato.

- **Pomiar:** **Długość** in Milimetr (mm)

Długość Konwersja jednostek ↗

- **Pomiar:** **Zmuszać** in Kiloniuton (kN)

Zmuszać Konwersja jednostek ↗

- **Pomiar:** **Stres** in Megapaskal (MPa)

Stres Konwersja jednostek ↗



Sprawdź inne listy formuł

- Projekt dopuszczalnego naprężenia Formuły ↗
- Płyty podstawy i łożyska Formuły ↗
- Konstrukcje stalowe formowane na zimno lub lekkie Formuły ↗
- Środniki pod obciążeniem skoncentrowanym Formuły ↗

Nie krępuj się UDOSTĘPNIJ ten dokument swoim znajomym!

PDF Dostępne w

[English](#) [Spanish](#) [French](#) [German](#) [Russian](#) [Italian](#) [Portuguese](#) [Polish](#) [Dutch](#)

3/11/2024 | 5:26:09 AM UTC

[Zostaw swoją opinię tutaj...](#)

