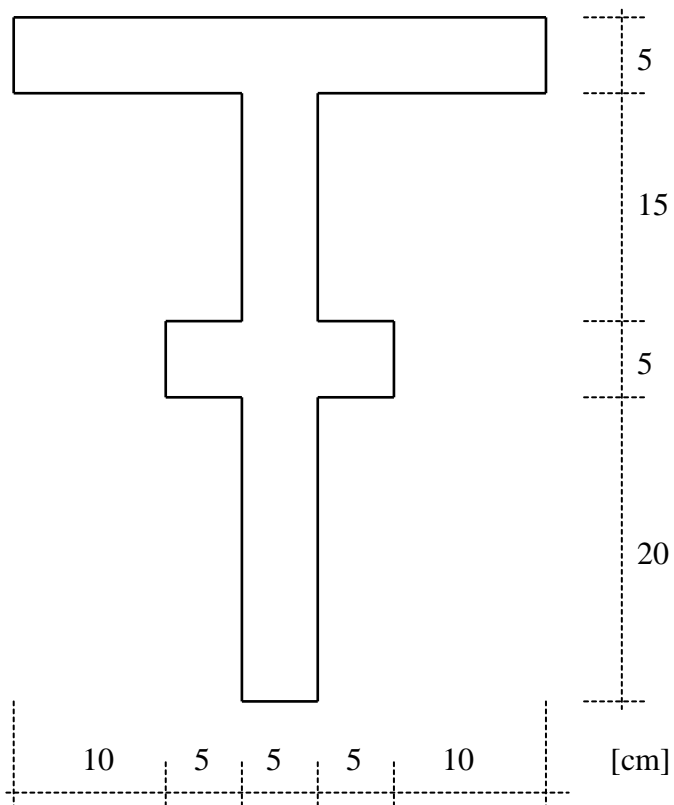
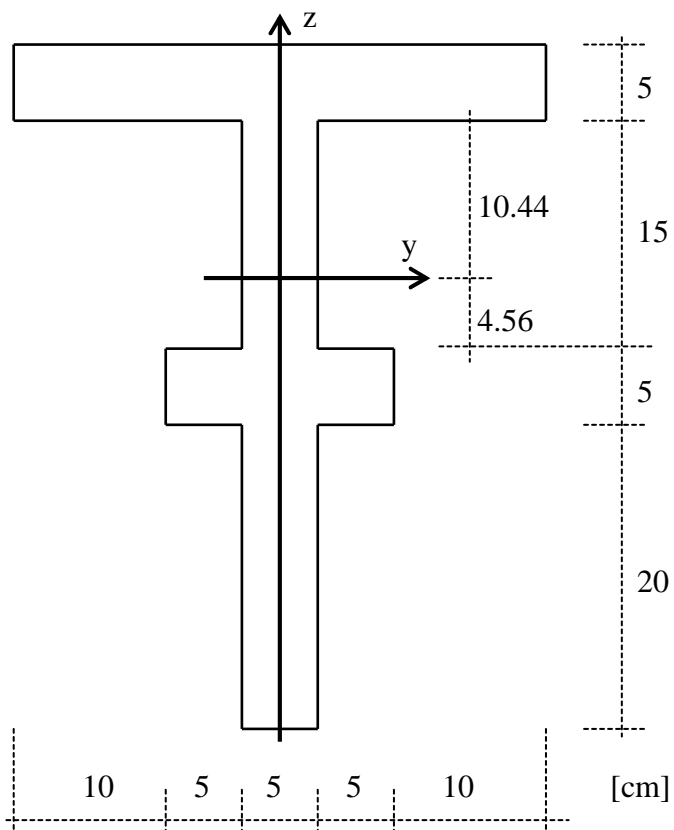


Sporządzić rysunek pokazujący rozkład naprężeń stycznych  $\tau_{xz}$   
 W podanym przekroju poprzecznym siła poprzeczna  $Q = 150 \text{ kN}$

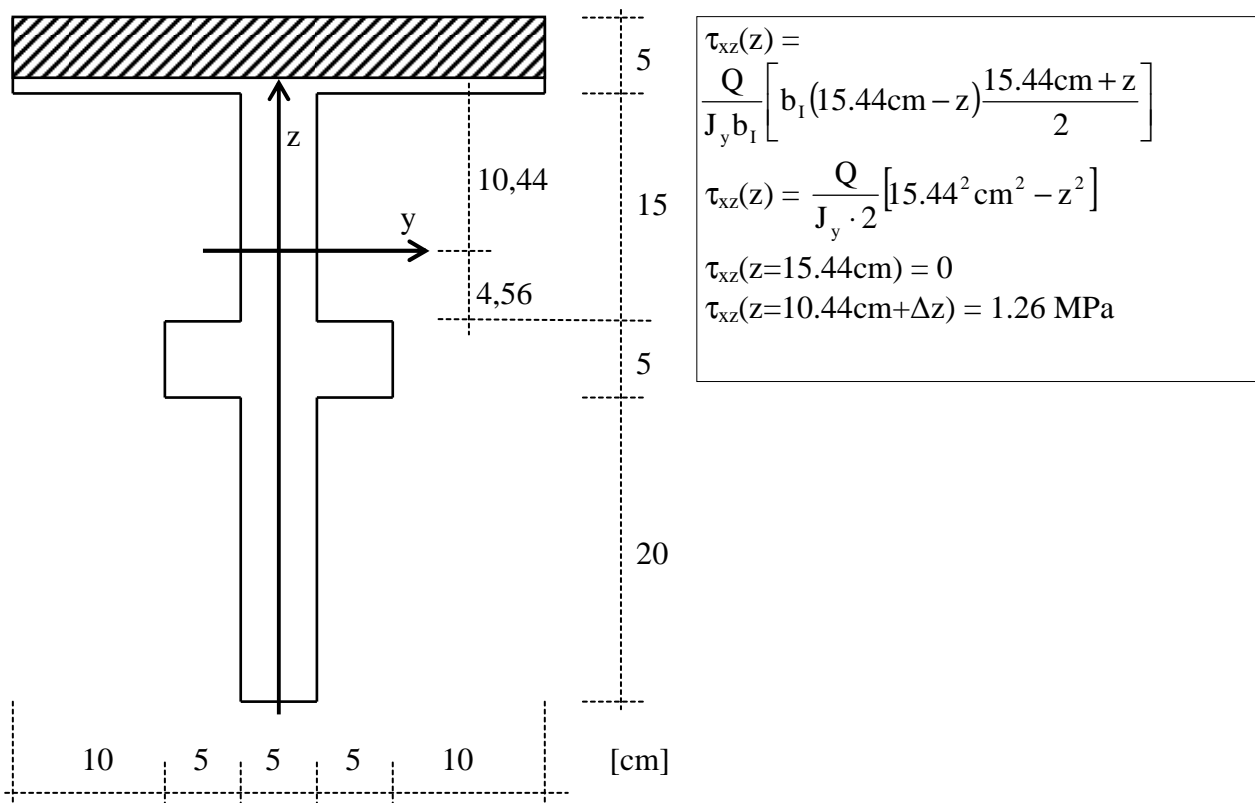


Charakterystyki geometryczne w osiach centralnych głównych:

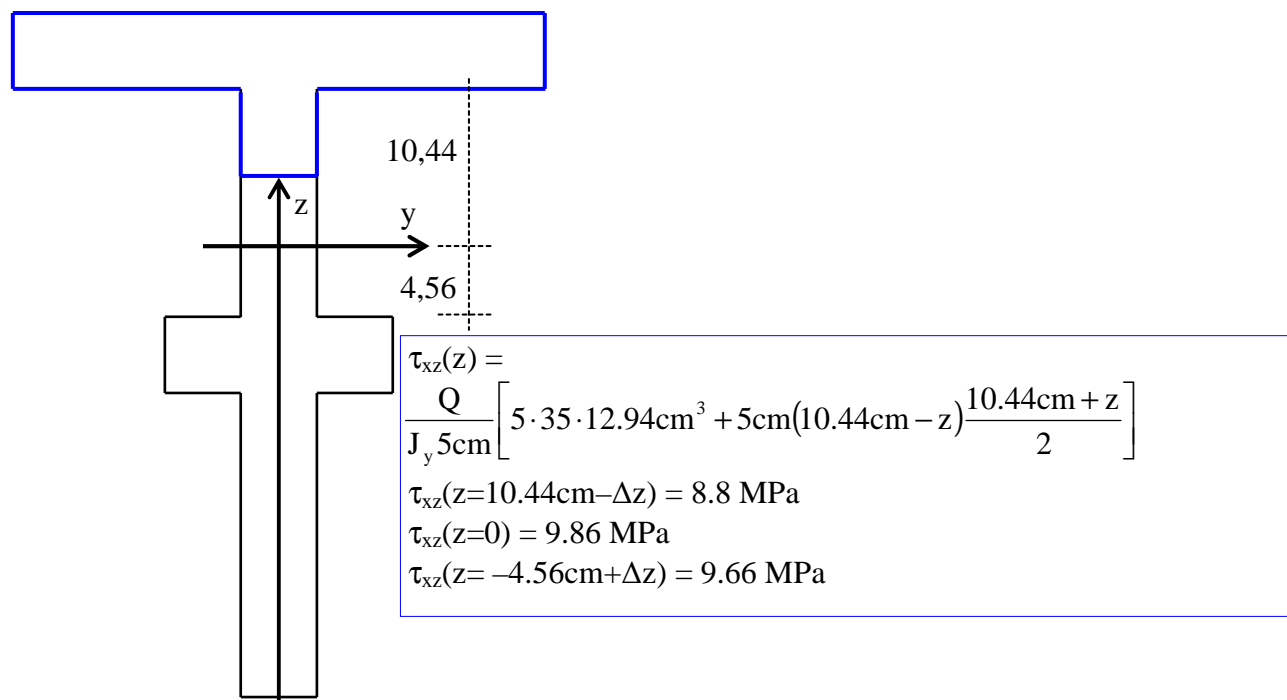


$$J_y = 77209 \text{ cm}^4$$

I. Rozkład naprężeń stycznych  $\tau_{xz}$  w górnej półce:  $z \in (10.44 ; 15.44)\text{cm}$  , szerokość  $b_I=35\text{cm}$



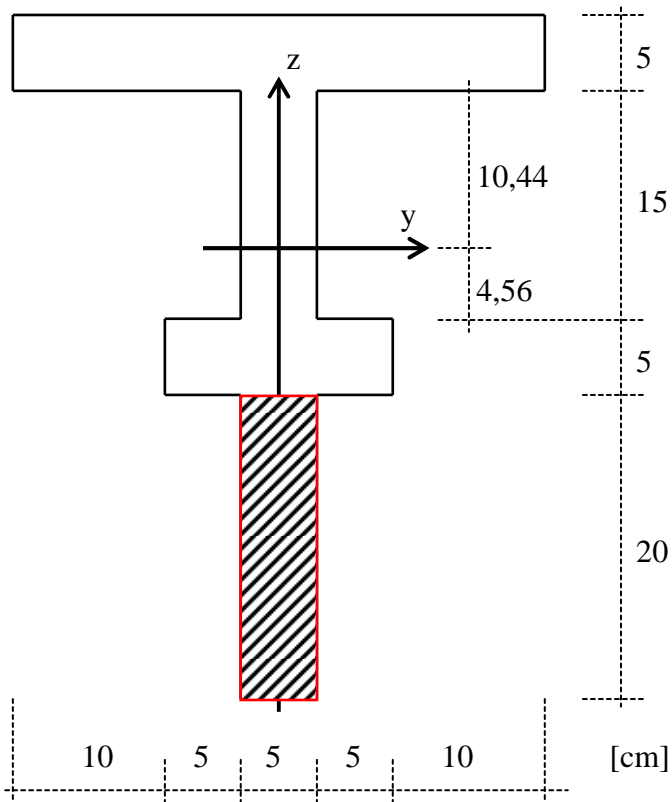
II. Rozkład naprężeń stycznych  $\tau_{xz}$  w górnej części środnika:  $z \in (-4.56 ; 10.44)\text{cm}$  , szerokość  $b_{II}=5\text{cm}$



III. Naprężenia styczne  $\tau_{xz}$  w poszerzeniu:  $z \in (-9.56 ; -4.56)\text{cm}$  , szerokość  $b_{III}=15\text{cm}$

Dla  $z=-4.56\text{cm}-\Delta z$  szerokość  $b$  jest 3 razy większa niż dla  $z=-4.56\text{cm}+\Delta z$  , więc naprężenia  $\tau_{xz}$  będą 3 razy mniejsze bo pozostałe wielkości występujące we wzorze nie zmieniły się.

$$\tau_{xz}(z= -4.56\text{cm}-\Delta z) = 9.66 \text{ MPa}/3 = 3,22 \text{ MPa}$$



Dla współrzędnej  $z = -9.56\text{cm}$  czyli dla miejsca w którym łączy się poszerzenie z dolną częścią środnika, obliczymy wartość bezwzględną momentu statycznego części poniżej tego  $z = -9.56\text{cm}$

$$|S_y^{A^2}(z = -9.56\text{cm})| = 20 \cdot 5 \cdot 19.56\text{ cm}^3 = 1956\text{ cm}^3$$

Wartości naprężeń wyniosą:

$$\tau_{xz}(z = -9.56\text{cm} + \Delta z) =$$

$$\frac{150\text{ kN} \cdot 1956\text{ cm}^3}{77209\text{ cm}^4 \cdot 15\text{ cm}} =$$

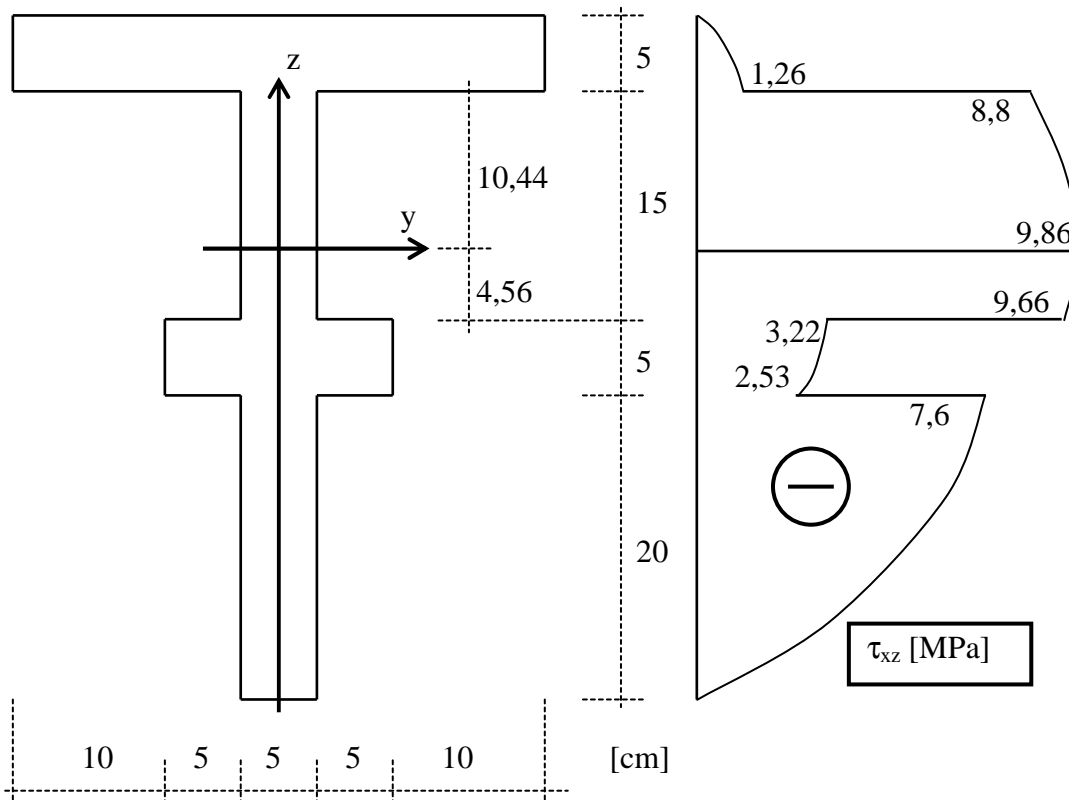
$$0.253\text{ kN/cm}^2 = 2.53\text{ MPa}$$

$$\tau_{xz}(z = -9.56\text{cm} - \Delta z) =$$

$$\frac{150\text{ kN} \cdot 1956\text{ cm}^3}{77209\text{ cm}^4 \cdot 5\text{ cm}} =$$

$$0.76\text{ kN/cm}^2 = 7.6\text{ MPa}$$

Ostatecznie można wykonać rysunek pokazujący rozkład naprężeń stycznych  $\tau_{xz}$



Uwaga: Powyżej obliczono wartości naprężeń stycznych  $\tau_{xz}$ . Ich znaki będą ujemne - naprężenia styczne  $\tau_{xz}$  mają przeciwne znaki niż siła poprzeczna  $Q$  która była dodatnia.