## Données

$$N := 135 \ kN$$
  $M_v := 145 \ kN \cdot m$ 

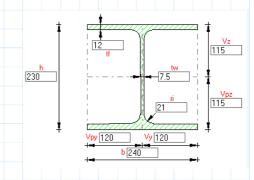
$$\sigma_e := 235 \ \textit{MPa}$$
  $E := 210000 \ \textit{MPa}$ 

$$HEA240 \quad A := 7684 \text{ mm}^2$$

$$I_{v} = 77631800 \ mm$$

$$I_y := 77631800 \text{ mm}^4$$
  $v_y := \frac{230}{2} \text{ mm}$ 

$$I_z := 27688100 \ mm^4$$



## 1. Vérification de la résistance de la section

Contrainte de compression : 
$$\sigma := \frac{N}{4} = 17.6 \ \textit{MPa}$$

Contrainte de flexion maximale : 
$$\sigma_{fy} := \frac{M_y}{\left(\frac{I_y}{v_y}\right)} = 214.8 \ \textit{MPa}$$

Contrainte dans la section :

Ratio 
$$r := \frac{\sigma + \sigma_{fy}}{\sigma_{a}} = 0.99$$

## 2. Vérification de la résistance du poteau au flambement

## Calcul de k1, Coef. d'amplification de la contranite de compression

Rayons de giration

$$i_y := \sqrt{\frac{I_y}{A}} = 100.5 \text{ mm}$$
  $i_z := \sqrt{\frac{I_z}{A}} = 60 \text{ mm}$ 

Longueurs de flamabement

$$l_{kv} \coloneqq 5.4 \, \boldsymbol{m}$$

$$l_{k\tau} \coloneqq 6 \, \boldsymbol{m}$$

Elancements

$$\lambda_y \coloneqq \frac{l_{ky}}{i_y} = 53.7$$

$$\lambda_z \coloneqq \frac{l_{kz}}{i_z} = 100$$

Donc l'élancement maxiamal est :

$$\lambda := \max (\lambda_y, \lambda_z) = 100$$

Contrainte critique d'Euler est :

$$\sigma_k \coloneqq \frac{\pi^2 \cdot E}{\lambda^2} = 207.5 \ MPa$$

$$\mu_I := \frac{\sigma_k}{\sigma} = 11.8$$

$$k_1 := \frac{\mu_1 - 1}{\mu_1 - 1.3} = 1.03$$

Calcul de kf, Coef. d'amplification de la contranite de flexion

Flexion par rapport à l'axe (local) y

$$\sigma_{ky} \coloneqq \frac{\pi^2 \cdot E}{\lambda_y^2} = 718.1 \text{ MPa}$$

$$\mu \coloneqq \frac{\sigma_{ky}}{\sigma} = 40.9$$

$$k_f = \frac{\mu + 0.25}{\mu - 1.3} = 1.04$$

Finalement

$$k_1 \cdot \sigma + k_f \cdot \sigma_{fy} = 241.3 \ MPa$$

$$\sigma_e = 235 MPa$$

Ratio 
$$r := \frac{k_I \cdot \sigma + k_f \cdot \sigma_{fy}}{\sigma_e} = 1.03$$

Il faut donc:

- 1. augmenter la section du poteau
- 2. ou changer le matériau --> S275