N° projet - Projet - Note de calcul

Élément:

Annexe: ANxxDate: 03/10/2022

• Ingénieur : Anthony PARISOT

1. Paramètres

Vérifications

Chargement

	Index	Nom	Action	Type	Charge (daN ou daN/m)	Position (mm)	Axe
0	0	Poids propre	Permanente G	Linéique	-50	0/4000	Z
1	2		Neige normale Sn	Linéique	-200	0/4000	Z

• Appuis

	Index	Type d'appuis	Position (mm)	Largeur d'appuis (mm)
0	1	Rotule	0	40
1	2	Rotule	4000	40

Dalle

$${\rm code}_{INSEE} = 73215 \qquad \qquad {\rm alt} = 1200 \ ({\rm m}) \qquad \qquad {\rm type}_{element} = {\rm \acute{E}l\acute{e}mentstructuraux}$$

$${\rm longueur} = 4.00 \ {\rm m} \qquad {\rm disposition} = {\rm Lat\acute{e}rale} \qquad {\rm classe}_{service} = 1$$

$${\rm humidite}_{initiale} = 12 \ ({\rm pourcent}) \qquad {\rm humidite}_{finale} = 12 \ ({\rm pourcent}) \qquad {\rm recouvrement} = -40 \ ({\rm mm})$$

$${\rm entraxe}_{connecteurs} = 200 \ ({\rm mm})$$

• Planche basse

$$b_{planche_{basse}} = 77.00 \, \mathrm{mm} \qquad h_{planche_{basse}} = 360.00 \, \mathrm{mm} \qquad \mathrm{classe}_{bois_{planche_{basse}}} = \mathrm{C24}$$

	fm0k	ft0k	ft90k	fc0k	fc90k	fvk	E0mean	E005	E90mean	Gmoy	rhok	rhomean
C24	24	14.5	0.4	21	2.5	4	11000	7400	370	690	350	420

• Planche haute

$$b_{planche_{intermediaire}} = 83.00 \; \mathrm{mm} \qquad h_{planche_{intermediaire}} = 120.00 \; \mathrm{mm} \qquad \mathrm{classe}_{bois_{planche_{intermediaire}}} = \mathrm{C24}$$

	fm0k	ft0k	ft90k	fc0k	fc90k	fvk	E0mean	E005	E90mean	Gmoy	rhok	rhomean
C24	24	14.5	0.4	21	2.5	4	11000	7400	370	690	350	420

Connecteurs

$$d = 6.00 \, \text{mm} \qquad d1 = 3.90 \, \text{mm} \qquad ds = 4.30 \, \text{mm}$$

$$dh = 12.00 \, \text{mm} \qquad l = 200.00 \, \text{mm} \qquad \rho_a = 350.00 \, \text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$$

$$fhead = 10.50 \, \text{MPa} \qquad ftensk = 11.30 \, \text{kN} \qquad f_{ax_k} = 11.70 \, \text{MPa}$$

$$MyRk = 9.49 \, \text{N} \cdot \text{m} \qquad \text{alpha1} = 90 \, \left(\begin{smallmatrix} \circ \end{smallmatrix} \right) \qquad \text{alpha2} = 90 \, \left(\begin{smallmatrix} \circ \end{smallmatrix} \right)$$

c:\Users\utilisateur\Documents\Project_code\Eurocode\catalog\eurocode\ECO_Combinaison.py:580: SettingWithCopyWarni
ng:

A value is trying to be set on a copy of a slice from a DataFrame

See the caveats in the documentation: $\label{local-parabolic-par$

self.df_W_inst_Q.iloc[index,0] = name_combi

1512.0

3. Combinaisons d'action

	Combinaison
0	ELS_C G
1	ELS_C G + Sn
2	ELS_QP G
3	ELS_QP G + 0.2Sn
4	ELU_STR 1.35G
5	ELU_STR 1.35G + 1.5Sn
6	ELU_STR G
7	ELU_STR Sn
8	W_inst Sn
9	W_net_fin ELS_C G & ELS_QP G

10 W_net_fin ELS_C G + Sn & ELS_QP G + 0.2Sn

4. Assemblage

• Kser par vis et par plan de cisaillement

$$K_{ser} = (\rho_{mean})^{1.5} \cdot \frac{d}{23} = (420.00)^{1.5} \cdot \frac{4.29}{23} = 1605.47 \text{ (N/mm)}$$

• Kser assemblage

$$\mathrm{kser}_{ass} = K_{ser} \cdot n_{file} \cdot n \cdot n_{Cis} \cdot k_{type} = 1.605 \, \mathrm{MN/m} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 2 \cdot 1 \qquad = 3.211 \, \mathrm{MN/m}$$

• Kser final tenant compte du fluage

Fh,1,k:

$$\mathrm{fhk} = 0.082 \cdot (1 - 0.01 \cdot d) \cdot \rho_k = 0.082 \cdot (1 - 0.01 \cdot 4.29) \cdot 350 \qquad = 27.47 \ \ (\mathrm{MPa})$$

Fh,2,k:

$${\rm fhk} = 0.082 \cdot (1 - 0.01 \cdot d) \cdot \rho_k = 0.082 \cdot (1 - 0.01 \cdot 4.29) \cdot 350 \qquad = 27.47 \ \ ({\rm MPa})$$

$$n_{ef}=1$$

$$eta = rac{f_{h2k}}{f_{h1k}} \ = rac{27.47}{27.47} \ = 1.00$$

$$g = f_{h1k} \cdot t_1 \cdot \text{diam}$$

= 27.47 \cdot 34.00 \cdot 4.29
= 4006.59 (N)

$$h = 0.5 \cdot f_{h2k} \cdot t_2 \cdot \text{diam}$$

= $0.5 \cdot 27.47 \cdot 77.00 \cdot 4.29$
= 4536.88 (N)

$$\begin{split} j &= 1.05 \cdot \frac{g}{2 + \beta} \cdot \left(\sqrt{2 \cdot \beta \cdot (1 + \beta) + \frac{4 \cdot \beta \cdot (2 + \beta) \cdot M_{y_{Rk}}}{f_{h1k} \cdot (t_1)^2 \cdot \text{diam}}} - \beta \right) \\ &= 1.05 \cdot \frac{4006.59}{2 + 1.00} \cdot \left(\sqrt{2 \cdot 1.00 \cdot (1 + 1.00) + \frac{4 \cdot 1.00 \cdot (2 + 1.00) \cdot 9494.00}{27.47 \cdot (34.00)^2 \cdot 4.29}} - 1.00 \right) \\ &= 1681.60 \text{ (N)} \end{split}$$

$$\begin{split} k &= 1.15 \cdot \sqrt{\frac{2 \cdot \beta}{1 + \beta}} \cdot \sqrt{2 \cdot M_{y_{Rk}} \cdot f_{h1k} \cdot \text{diam}} \\ &= 1.15 \cdot \sqrt{\frac{2 \cdot 1.00}{1 + 1.00}} \cdot \sqrt{2 \cdot 9494.00 \cdot 27.47 \cdot 4.29} \\ &= 1720.23 \ \ (\text{N}) \end{split}$$

$$F_{v_{Rk_{iohansen}}} = \min{(g,\ h,\ j,\ k)} = \min{(4.01\ \mathrm{kN},\ 4.54\ \mathrm{kN},\ 1.68\ \mathrm{kN},\ 1.72\ \mathrm{kN})} \\ \phantom{F_{v_{Rk_{iohansen}}}} = 1.68\ \mathrm{kN}$$

$$mode_{rupture} = J$$

$$\begin{split} F_{ax_{Rk_{reel}}} &= \min\left(\frac{F_{ax_{Rk}}}{4}, \text{ coeflimit} \cdot F_{v_{Rk_{johansen}}}\right) = \min\left(\frac{1512.00}{4}, \text{ } 1 \cdot 1.68 \text{ kN}\right) \\ &= 378.00 \end{split}$$

$$= 2.06 \text{ kN}$$

$$F_{v_{Rk_{ass}}} = F_{v_{Rk}} \cdot n_{file} \cdot n_{ef} \cdot n_{cisaillement} = 2.06 \; \text{kN} \cdot 1 \cdot 1 \cdot 2 \qquad = 4.12 \; \text{kN}$$

5. Rigidité efficace de la poutre assemblée mécaniquement

• Gamma, facteur de glissement des connecteurs

$$\gamma_i = \left(1 + (\pi)^2 \cdot E_{mean_{fin}} \cdot A \cdot \frac{\text{entraxe}}{K_{ser_{fin}} \cdot (\text{lo})^2}\right)^{(-1)} = \left(1 + (3.14)^2 \cdot 11000.00 \cdot 9960.00 \cdot \frac{200.00}{3210.95 \cdot (4000.00)^2}\right)^{(-1)} = 0.19$$

$$\gamma_2 = 1$$

• Distance de l'axe de la pièce par rapport à l'axe neutre de l'assemblage

Planche Distance à l'axe neutre

0	Planche haute	2.581 mm
1	Planche intermédiaire/basse	-37.419 mm

• Rigidité efficace en flexion

EI eff 2:

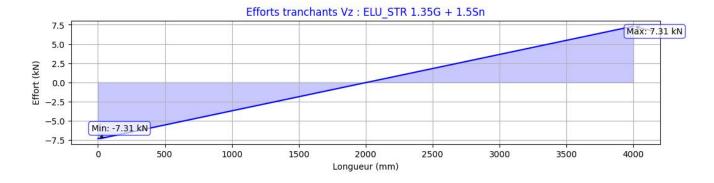
$$\begin{split} \text{EI}_{eff_i} &= E_{mean_{fin}} \cdot \text{inertie} + \gamma_i \cdot E_{mean_{fin}} \cdot \text{aire} \cdot \left(\text{distance}_{ai} \right)^2 \\ &= 11.0 \text{ GPa} \cdot 299376000.0 \text{ mm}^4 + 1 \cdot 11.0 \text{ GPa} \cdot 27720.0 \text{ mm}^2 \cdot \left(2.6 \text{ mm} \right)^2 \\ &= 3.3 \text{ MN} \cdot \text{m}^2 \end{split}$$

EI eff 3:

$$\begin{split} \mathrm{EI}_{eff_i} &= E_{mean_{fin}} \cdot \mathrm{inertie} + \gamma_i \cdot E_{mean_{fin}} \cdot \mathrm{aire} \cdot (\mathrm{distance}_{ai})^2 \\ &= 11.0 \ \mathrm{GPa} \cdot 11952000.0 \ \mathrm{mm}^4 + 0.2 \cdot 11.0 \ \mathrm{GPa} \cdot 9960.0 \ \mathrm{mm}^2 \cdot (-37.4 \ \mathrm{mm})^2 \\ &= 160.9 \ \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m}^2 \\ &= \mathrm{EI}_{eff_{alobal}} = 3.456 \ \mathrm{MN} \cdot \mathrm{m}^2 \ \ \ \text{(Somme des EI efficace)} \end{split}$$

6. Cisaillement

• Diagramme des efforts tranchants Vz



• Contrainte de cisaillement maximale dans l'élément 2 selon Annexe B.4 de l'EN 1995

$$\begin{split} \tau_2 &= V_z \cdot \frac{\gamma_3 \cdot E_{mean_{fin_3}} \cdot \text{aire}_3 \cdot a_3 + 0.5 \cdot E_{mean_{fin_2}} \cdot b_2 \cdot (h)^2}{b_2 \cdot K_{cr} \cdot \text{EI}_{eff}} \\ &= 7.313 \text{ kN} \cdot \frac{0.192 \cdot 11.000 \text{ GPa} \cdot 9960.000 \text{ mm}^2 \cdot -37.419 \text{ mm} + 0.5 \cdot 11.000 \text{ GPa} \cdot 77.000 \text{ mm} \cdot (182.581 \text{ mm})^2}{77.000 \text{ mm} \cdot 0.670 \cdot 3.456 \text{ MN} \cdot \text{m}^2} \\ &= 546.783 \text{ kPa} \end{split}$$

• Capacité résistante en cisaillement de l'élément 2

$$f_{v_d} = rac{f_{v_k} \cdot K_{mod}}{\gamma_M} = rac{4.00 ext{ MPa} \cdot 0.80}{1.30} = 2.46 ext{ MPa}$$

• Taux de travail en cisaillement maximal dans l'élément 2

$$au ext{xaux}_{6_{13}} = rac{ au_d}{f_{v_d}} = rac{546.783 ext{ kPa}}{2.462 ext{ MPa}} \hspace{1.5cm} = 0.222$$

$$au ext{x}_{660} = rac{ au_d}{K_v \cdot f_{v_d}} = rac{546.783 ext{ kPa}}{1 \cdot 2.462 ext{ MPa}} \hspace{0.5cm} = 0.222$$

7. Flexion selon l'axe y

7.1. Flexion dans la planche haute selon l'axe y

• Diagramme du moment My



• Contrainte de flexion le long de l'axe y selon Annexe B.3 de l'EN 1995

$$egin{aligned} \sigma_{m_i} &= 0.5 \cdot M_y \cdot E_{mean_{fin}} \cdot rac{h_i}{ ext{EI}_{eff}} \ &= 0.5 \cdot 7.35 \; ext{kN} \cdot ext{m} \cdot 11.00 \; ext{GPa} \cdot rac{360.00 \; ext{mm}}{3.46 \; ext{MN} \cdot ext{m}^2} \ &= 4.21 \; ext{MPa} \end{aligned}$$

• Résistance de calcul en flexion élément 2

$$f_{m0_d} = k_{sys} \cdot f_{m0_k} \cdot rac{K_{mod}}{\gamma_M} = 1.10 \cdot 24.00 \, \mathrm{MPa} \cdot rac{0.80}{1.30} \qquad = 16.25 \, \mathrm{MPa}$$

• Taux de travail en flexion élément 2

$$\begin{split} \sigma_i &= \mathrm{Mf}_z \cdot \gamma_i \cdot E_{mean_{fin}} \cdot \frac{\mathrm{distance}_{ai}}{\mathrm{EI}_{eff}} \\ &= 7.35 \; \mathrm{kN} \cdot \mathrm{m} \cdot 1 \cdot 11.00 \; \mathrm{GPa} \cdot \frac{2.58 \; \mathrm{mm}}{3.46 \; \mathrm{MN} \cdot \mathrm{m}^2} \\ &= 60.38 \; \mathrm{kPa} \end{split}$$

$$K_h = \min \left(K_{h_y}, K_{h_z} \right) = \min \left(1, 1.143 \right)$$
 = 1
 $\tan x_{6_1} = \frac{\sigma_{t_{0_d}}}{K_h \cdot f_{t_{0_d}}} = \frac{60.376 \text{ kPa}}{1 \cdot 8.923 \text{ MPa}}$ = 0.007 (equ6.1)

$$\begin{aligned} \tan \mathbf{x}_{6_{11}} &= \frac{\sigma_{my_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_y}} + K_m \cdot \frac{\sigma_{mz_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_z}} = \frac{4.211 \, \text{MPa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1} + 0.700 \cdot \frac{0.000 \, \text{Pa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1.143} &= 0.259 \, \text{(equ6.11)} \\ \tan \mathbf{x}_{6_{12}} &= K_m \cdot \frac{\sigma_{my_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_y}} + \frac{\sigma_{mz_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_z}} = 0.700 \cdot \frac{4.211 \, \text{MPa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1} + \frac{0.000 \, \text{Pa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1.143} &= 0.181 \, \text{(equ6.12)} \\ \tan \mathbf{x}_{6_{33y}} &= \frac{\sigma_{my_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_y} \cdot K_{crit}} = \frac{4.211 \, \text{MPa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1 \cdot 0.777} &= 0.334 \, \text{(equ6.33)} \\ \tan \mathbf{x}_{6_{33z}} &= \frac{\sigma_{mz_d}}{f_{m_d} \cdot K_{h_z} \cdot K_{crit}} = \frac{0.000 \, \text{Pa}}{16.246 \, \text{MPa} \cdot 1.143 \cdot 0.777} &= 0.266 \, \text{(equ6.17)} \\ \tan \mathbf{x}_{6_{17}} &= \tan \mathbf{x}_{6_{17}} + \tan \mathbf{x}_{6_{1}} = 0.259 + 0.007 &= 0.266 \, \text{(equ6.18)} \end{aligned}$$

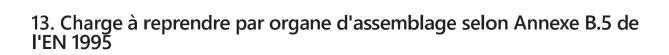
7.2. Flexion dans la planche intermédiaire selon l'axe y

Contrainte de flexion le long de l'axe y selon Annexe B.3 de l'EN 1995

$$\begin{split} \sigma_{m_i} &= 0.5 \cdot M_y \cdot E_{mean_{fin}} \cdot \frac{h_i}{\text{EI}_{eff}} \\ &= 0.5 \cdot 7.35 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot 11.00 \text{ GPa} \cdot \frac{120.00 \text{ mm}}{3.46 \text{ MN} \cdot \text{m}^2} \\ &= 1.40 \text{ MPa} \end{split}$$

• Résistance de calcul en flexion

- Taux de travail en flexion
- 8. Flèche instantanée (Q)
- 9. Flèche nette finale
- 9. Tableau récapitulatif des efforts internes
- 11. Contrainte de compression parallèle au fil selon Annexe B.3 de l'EN 1995



• Taux de travail connecteur