

Corrigé type - contrôle de la température
2^e année génie climatique IST
chauffage - cl-

Exo1

1) - La puissance installée pour chaque local

$$Q_{\text{local}} = \frac{\text{Puissance totale}}{3} = \frac{3250}{3} = 1083,33 \text{ watts} \quad (0,5)$$

la puissance dissipée par un élément :

$$q_{\text{el}} = \frac{Q_{\text{local}}}{N} = \frac{1083,33}{10} = 108,33 \text{ watts / par élément.} \quad (0,5)$$

Calcul de ΔT :

$$q_{\text{el}} = q_N \left(\frac{\Delta T}{\Delta T_N} \right)^{4/3} \Rightarrow \Delta T = \Delta T_N \cdot \left(\frac{q_{\text{el}}}{q_N} \right)^{3/4} \quad (1,0)$$

$$\Delta T = 60 \cdot \left(\frac{108,33}{150} \right)^{3/4} = 47^\circ \text{C} \quad (0,5)$$

calcul de la température moyenne de l'eau :

$$\Delta T = T_m - T_i \Rightarrow T_m = \Delta T + T_i = 47 + 18 = 65^\circ \text{C} \quad (0,5) \quad (0,5)$$

2) calcul des Températures entrée et sortie :

$$T_m = \frac{T_e + T_s}{2} \quad (0,5) \quad \text{et} \quad T_e = T_s + 10 \quad (0,5)$$

$$\Rightarrow T_m = \frac{T_s + 10 + T_s}{2} \Rightarrow T_s = \frac{2T_m - 10}{2} = 60^\circ \text{C} \quad (0,5)$$

$$T_e = T_s + 10 = 60 + 10 = 70^\circ \text{C.} \quad (0,5)$$

Exo2 :

1) calcul de la résistance thermique de la paroi

$$q = \frac{(T_i - T_e)}{R_{Th}} \Rightarrow R_{Th} = \frac{T_i - T_e}{q} \quad (0,5)$$

$$R_{Th} = \frac{22 - 0}{4,15} = 0,308 \frac{\text{m}^2 \text{C}}{\text{W}} \quad (0,5)$$

Calcul de la résistance minimale exigée :

$$q = \frac{6,5 \times R_{exg}}{r_i \times R_{Th}} \Rightarrow R_{exg} = \frac{q \cdot r_i \times R_{Th}}{6,5} \quad (1)$$

$$R_{exg} = \frac{71,5 \times 0,11 \times 0,308}{6,5} = 0,373 \frac{m^2 K}{W} \quad (0,1)$$

3) $R_{exg} = 0,373, R_{Th} = 0,308 \Rightarrow R_{Th} < R_{exg}$ (9,5)
La condition de la résistance thermique exigée n'est pas vérifiée :

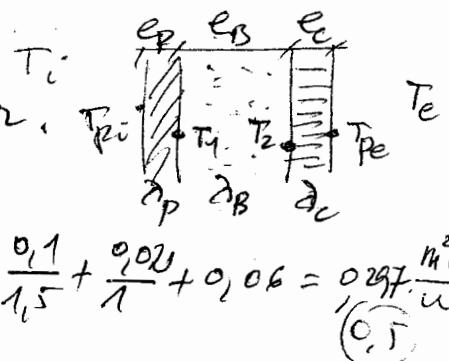
$$R_{exg} - R_{Th} = \frac{\sigma_{is}}{\lambda_{is}} \Rightarrow \sigma_{is} = \frac{\lambda_{is} \quad (0,5)}{R_{exg} - R_{Th}}$$

$$\sigma_{is} = \frac{0,02}{0,373 - 0,308} = 0,308 \frac{W}{m \cdot ^\circ C} \quad (0,5)$$

Exo 3 : (10 pts)

1) condensation superficielle :

Calcul de la résistance thermique du mur.



$$R = r_i + \frac{e_p}{\lambda_p} + \frac{e_B}{\lambda_B} + \frac{e_C}{\lambda_C} + r_e = 0,11 + \frac{0,02}{0,15} + \frac{0,1}{1,5} + \frac{0,02}{1} + 0,06 = 0,297 \frac{m^2}{W} \quad (0,5)$$

Température de la paroi intérieure :

$$\frac{T_i - T_e}{R} = \frac{T_i - T_{pc}}{r_i} \Rightarrow T_{pc} = T_i - \frac{r_i}{R} (T_i - T_e) \quad (0,5)$$

$$T_{pc} = 18 - \frac{0,11}{0,297} (18 - 0) = 11,33^\circ C \quad (0,5)$$

$$T_{roseé} = 12^\circ C \Rightarrow T_{pc} < T_{roseé} donc il y a$$

Verification du risque de la condensation dans la masse :

Temperatures des différents interfaces :

$$\frac{T_{Pi} - T_1}{\frac{\partial P}{\partial T}} = \frac{T_c - T_e}{R}, T_1 = T_{Pi} - \frac{\frac{\partial P}{\partial T}}{R} \frac{T_c - T_e}{R} = 11,33 - \frac{0,02}{0,5} \cdot \frac{18}{9,297} = 8,9^{\circ} \text{C}$$

$$T_2 = T_1 - \frac{\frac{\partial P}{\partial T}}{R} \frac{T_c - T_e}{R} = 8,9 - \frac{0,1}{1,5} \cdot \frac{18}{9,297} = 4,87^{\circ} \text{C}$$

$$T_{Pe} = T_e + \frac{\frac{\partial P}{\partial T}}{R} = 0 + \frac{0,06 \times 18}{9,297} = 3,64^{\circ} \text{C}$$

Pressions de saturation

T [°C]	18	11,33	8,9	4,87	3,64	0	
P _s [Pa]	2063	1339	1145,5	864,33	703,2	611,	①

Pressions partielles de vapeur :

$$P_{Vi} = P_{sc} \times \varphi_i = 2063 \times 0,8 = 1650,4 \text{ Pa.} \quad ⑤$$

$$P_{Ve} = P_{se} \times \varphi_e = 611 \times 0,5 = 305,5 \text{ Pa.}$$

$$\frac{P_{Vi} - P_{Ve}}{\frac{\partial P}{\partial T}} = \frac{P_{Vi} - P_{Ve}}{\frac{\partial P}{\partial T}} \Rightarrow P_{v1} = P_{Vi} - \frac{\frac{\partial P}{\partial T}}{\frac{\partial P}{\partial T} + \frac{\partial P}{\partial B} + \frac{\partial P}{\partial C}}$$

$$P_{v1} = 1650,4 - \frac{0,02}{20 \cdot 10^{-12}} \cdot \frac{1650,4 - 305,5}{\frac{0,02}{20 \cdot 10^{-12}} + \frac{91}{1,5 \cdot 10^{-2}} + \frac{0,02}{20 \cdot 10^{-12}}} = 1630,81 \text{ Pa.} \quad ⑤$$

$$P_{v2} = P_{v1} - \frac{\frac{\partial P}{\partial T}}{\frac{\partial P}{\partial T} + \frac{\partial P}{\partial B} + \frac{\partial P}{\partial C}} \cdot \frac{P_{v2} - P_{ve}}{\frac{\partial P}{\partial T} + \frac{\partial P}{\partial B} + \frac{\partial P}{\partial C}} = 1630,81 - \frac{91}{18 \cdot 10^{-12}} \left(\frac{1650,4 - 305,5}{\frac{0,02}{20 \cdot 10^{-12}} \times 2 + \frac{91}{1,5 \cdot 10^{-2}}} \right)$$

$$P_{v2} = 325,08 \text{ Pa.} \quad ⑤$$

