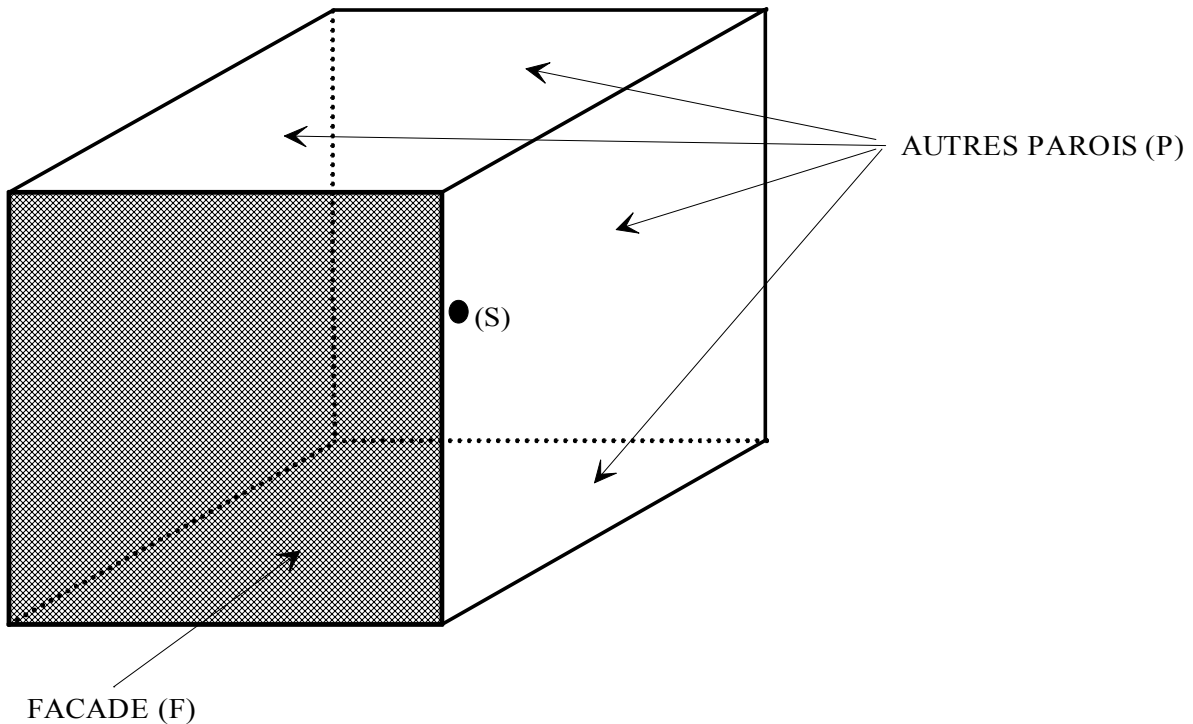


ECHANGES RADIATIFS DANS UN LOCAL DE FORME CUBIQUE

- On appelle température radiante la température d'équilibre d'une très petite sphère noire soumise uniquement au rayonnement (pas de convection).
Considérons une pièce carrée possédant une façade F à la température de 0°C et les autres parois P à la température de 20°C . La sphère S permettant de mesurer la température radiante est située au centre de gravité de la pièce.



Dans tout le problème, on suppose que la surface S étant infiniment petite, elle ne perturbe pas les échanges entre la façade et les autres parois.

1 - Toutes les surfaces ont noires.

a) Déterminer les facteurs de forme entre les surfaces S, S_F et S_P et calculer la température moyenne radiante.

b) Tracer le réseau analogique du système traduisant les échanges entre les 3 surfaces. En déduire le flux net parois-façade (ce flux sera rapporté à l'unité de surface de la façade). On tiendra compte du fait que la sphère a une surface infiniment petite et ne perturbe pas les échanges entre la façade et les autres parois.

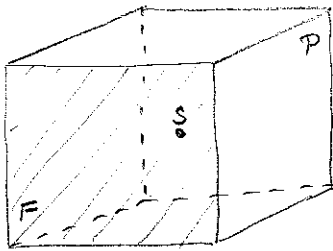
2 - La façade est maintenant grise ($\epsilon_F = 0.5$). Les autres parois sont également grises ($\epsilon_P = 0.9$). La sphère est toujours noire.

a) Tracer le réseau analogique du système et en déduire le flux net parois \rightarrow façade (comme précédemment ce flux sera rapporté à l'unité de surface de la façade et la sphère sera supposée infiniment petite).

b) Calculer la température radiante moyenne.

Echanges radiatifs dans un local de forme cubique

①



$$\begin{cases} F_{SF} + F_{SP} = 1 & \text{(la sphère est entourée par les parois du cube)} \\ 5F_{SF} = F_{SP} & \text{(à cause de la symétrie)} \end{cases}$$

$$F_{SF} = \frac{1}{6} \quad F_{SP} = \frac{5}{6}$$

Bilan pour la sphère:

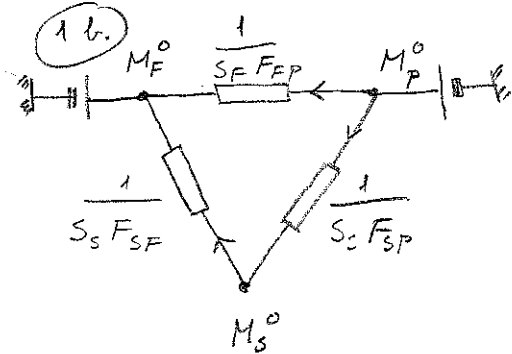
$$\underbrace{F_{FS} \cdot M_F^{\circ} S_F + F_{PS} M_P^{\circ} S_P}_{\text{flux reçu}} = \underbrace{M_S^{\circ} S_S}_{\text{flux émis}}$$

$$F_{SF} \cdot S_S M_F^{\circ} + F_{SP} \cdot S_S M_P^{\circ} = M_S^{\circ} S_S$$

$$F_{SF} T_F^4 + F_{SP} T_P^4 = T_S^4$$

$$\frac{1}{6} T_F^4 + \frac{5}{6} T_P^4 = T_S^4$$

$$T_S = \left(\frac{1}{6} T_F^4 + \frac{5}{6} T_P^4 \right)^{1/4} = \left(\frac{1}{6} (273)^4 + \frac{5}{6} (293)^4 \right)^{1/4} = 290 \text{ K} = 17^{\circ} \text{C}$$



$$\Phi_{\text{net PF}} = S_P \cdot F_{PF} (M_P^{\circ} - M_F^{\circ}) = S_F F_{FP} (M_P^{\circ} - M_F^{\circ})$$

$$\Phi_{\text{net PF}} = \frac{\Phi_{\text{net PF}}}{S_F} = F_{FP} (M_P^{\circ} - M_F^{\circ})$$

$$= F_{FP} \sigma (T_P^4 - T_F^4)$$

$$= 1 \times 5.67 \cdot 10^{-8} (293^4 - 273^4) = 103 \frac{\text{W}}{\text{m}^2}$$

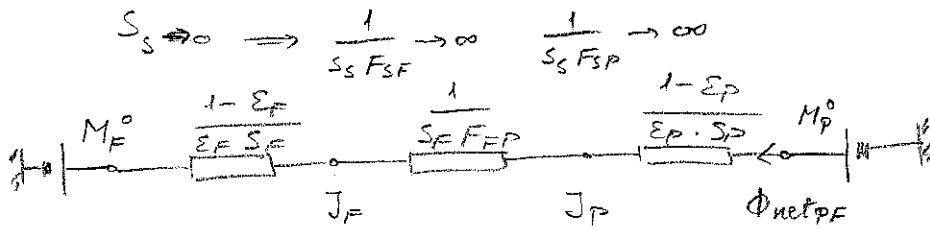
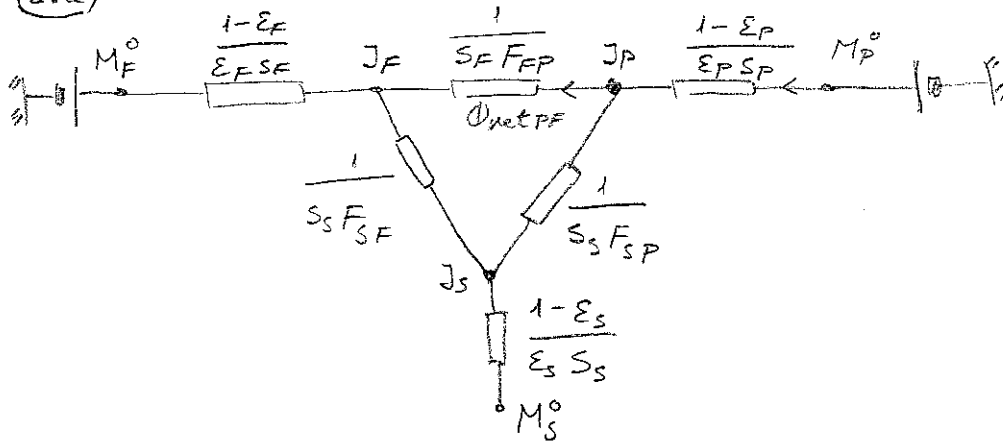
note:

$$\Phi_{\text{net P}} = \Phi_{\text{net PF}} + \Phi_{\text{net PS}}$$

$$\Phi_{\text{net PS}} = S_S \cdot F_{SP} (M_P^{\circ} - M_S^{\circ}) = 0 \quad (S_S = 0)$$

(2) Surfaces grises et opaques

(2.a)



$$F_{FP} S_F = F_{PF} S_P$$

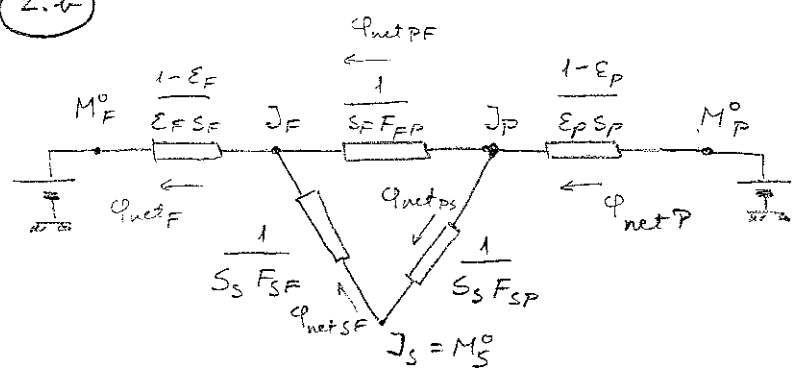
$$\frac{F_{PF}}{F_{FP}} = \frac{S_F}{S_P} = \frac{1}{5}$$

$$\phi_{net PF} = \frac{M_P^0 - M_F^0}{\frac{1 - \epsilon_F}{\epsilon_F S_F} + \frac{1}{S_F F_{FP}} + \frac{1 - \epsilon_P}{\epsilon_P S_P}} = \frac{M_P^0 - M_F^0}{\frac{1 - \epsilon_F}{\epsilon_F} + \frac{1}{F_{FP}} + \frac{1 - \epsilon_P}{\epsilon_P \cdot \frac{F_{FP}}{S_F}}}$$

$$\phi_{net PF} = \frac{\phi_{net PF}}{S_F} = \frac{\sigma (T_P^4 - T_F^4)}{\frac{1 - \epsilon_F}{\epsilon_F} + \frac{1}{F_{FP}} + \frac{1 - \epsilon_P}{\epsilon_P} \cdot \frac{F_{FP}}{F_{FP}}}$$

$$= \frac{5.68 \cdot 10^{-8} (293^4 - 273^4)}{\frac{1 - 0.5}{0.5} + \frac{1}{1} + \frac{1 - 0.9}{0.9} \cdot \frac{1}{5}} = 51 \frac{W}{m^2}$$

2.4



Calcul J_P et J_F

$$\Phi_{net P} = \frac{M_P^0 - J_P}{\frac{1-\epsilon_P}{\epsilon_P}} \Rightarrow J_P = M_P^0 - \frac{1-\epsilon_P}{\epsilon_P} \Phi_{net P} \approx \sigma T_P^4 - \frac{1-\epsilon_P}{\epsilon_P} \Phi_{net PF}$$

$$J_P = 5.68 \cdot 10^{-8} \cdot 293^4 - \frac{1-0.9}{0.9} \times 10.2 = 417.48 \frac{W}{m^2}$$

$$\Phi_{net F} = \frac{J_F - M_F^0}{\frac{1-\epsilon_F}{\epsilon_F}} \Rightarrow J_F = M_F^0 + \frac{1-\epsilon_F}{\epsilon_F} \Phi_{net F} \approx \sigma T_F^4 + \frac{1-\epsilon_F}{\epsilon_F} \Phi_{net PF}$$

$$J_F = 5.68 \cdot 10^{-8} \cdot 273^4 + \frac{1-0.5}{0.5} \times 10.2 = 305.30 \frac{W}{m^2}$$

Bilan des flux sur la sphère (la sphère est en équilibre thermique)

$$S_P F_{PS} (J_P - M_S^0) - S_F F_{FS} (M_S^0 - J_F) = 0$$

$$S_S F_{SP} (J_P - M_S^0) - S_S F_{SF} (M_S^0 - J_F) = 0$$

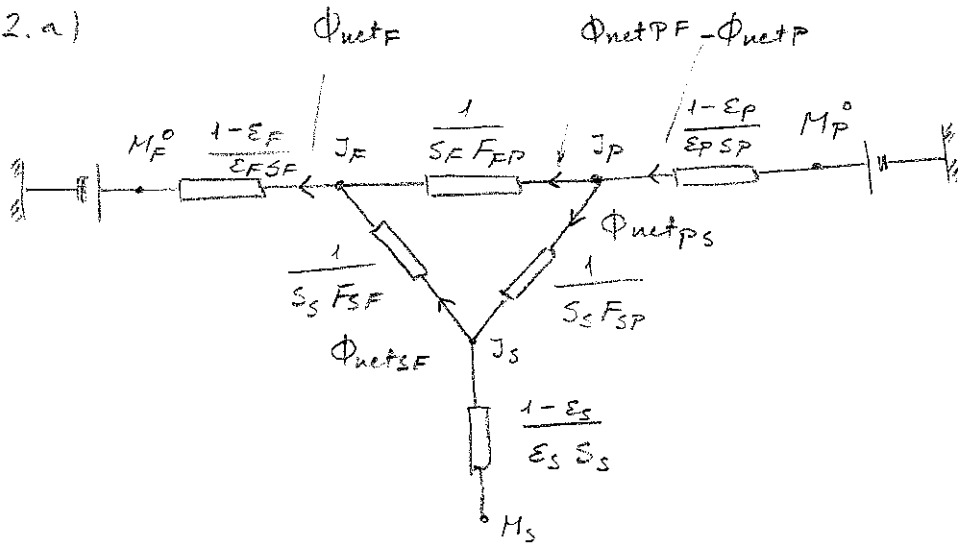
$$F_{SP} J_P + F_{SF} J_F = (F_{SP} + F_{SF}) M_S^0$$

$$F_{SP} J_P + F_{SF} J_F = \sigma T_S^4$$

$$T_S = \left[\frac{1}{\sigma} (F_{SP} J_P + F_{SF} J_F) \right]^{1/4}$$

$$= \left[\frac{1}{5.68 \cdot 10^{-8}} \left(\frac{5}{6} \times 417.68 + \frac{1}{5} \times 305.30 \right) \right]^{1/4} = 289.46 K = 16.46 ^\circ C$$

2. a)



$$\Phi_{net PF} = S_P F_{PF} (J_P - J_F)$$

$$\Phi_{net PS} = S_S F_{SP} (J_P - J_S)$$

$$\Phi_{net SF} = S_S F_{SF} (J_S - J_F)$$

$$\Phi_{net F} = \Phi_{net PF} + \Phi_{net SF}$$

$$\Phi_{net P} = \Phi_{net PF} + \Phi_{net PS}$$

$$\Phi_{net P} = \frac{\epsilon_P S_P}{1 - \epsilon_P} (J_P - M_P^0)$$

$$\Phi_{net F} = \frac{\epsilon_F S_F}{1 - \epsilon_F} (J_F - M_F^0)$$

$$\Phi_{net S} = \frac{\epsilon_S S_S}{1 - \epsilon_S} (J_S - M_S^0)$$

Simplifications:

1) $\Phi_{net S} = 0$ (sphère en équilibre thermique) $\Rightarrow J_S = M_S^0$

2) $S_S \rightarrow 0 \Rightarrow \Phi_{net PS} \rightarrow 0 ; \Phi_{net SF} \rightarrow 0$

$$\Rightarrow \Phi_{net F} = \Phi_{net PF}$$

$$\Phi_{net P} = -\Phi_{net PF}$$

$$\Phi_{net F} = \Phi_{net PF} = -\Phi_{net P}$$

$$\Phi_{net PF} = \frac{J_F - M_F^0}{\frac{1 - \epsilon_F}{\epsilon_F S_F}} = \frac{J_P - J_F}{\frac{1}{S_P F_{PF}}} = \frac{-J_P + M_P^0}{\frac{1 - \epsilon_P}{\epsilon_P S_P}} \Rightarrow \frac{M_P^0 - M_F^0}{\frac{1 - \epsilon_F}{\epsilon_F S_F} + \frac{1}{S_P F_{PF}} + \frac{1 - \epsilon_P}{\epsilon_P S_P} \cdot \frac{F_{PF}}{F_{FP}}}$$