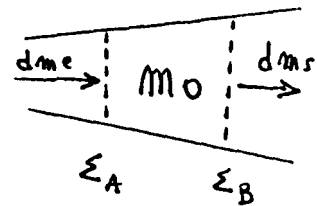


Exercice

1- on considère une masse de fluide comprise entre les deux sections fixes  $\Sigma_1$  et  $\Sigma_2$ .

$dm_e = D_m dt$  : masse qui entre pendant  $dt$

$dm_s = D_m dt$  : masse qui sort pendant  $dt$



En régime permanent,  $m_0 = \text{cte} \Rightarrow dm_e = dm_s \Rightarrow D_{mA} = D_{mB} = D_m$

2.a -  $E_m(t) = E_{m,t}(A_1 A_2) = E_{m,t}(B_1 A_2) + dE_1$

$$E_m(t+dt) = E_{m,t+dt}(B_1 A_2) = E_{m,t+dt}(B_1 A_2) + dE_2$$

En régime permanent  $E_{m,t}(B_1 A_2) = E_{m,t+dt}(B_1 A_2) = E_0 = \text{cte}$

$$\Rightarrow E_m(t+dt) - E_m(t) = dE_2 - dE_1$$

2.b -  $dE_2 = D_m dt (u_2 + \frac{1}{2} c_2^2)$

$$dE_1 = D_m dt (u_1 + \frac{1}{2} c_1^2)$$

2.c -  $\delta W_{\text{pression}} = \delta W_{\text{amont}} + \delta W_{\text{aval}}$

$$\delta W_{\text{amont}} = -P_1 (V_f - V_i) = -P_1 (-dm u_1) = D_m P_1 u_1 dt$$

$$\delta W_{\text{aval}} = -P_2 (V_f - V_i) = -P_2 (dm u_2) = -D_m P_2 u_2 dt$$

$$P_{\text{pression}} = \frac{\delta W}{dt} = D_m (P_1 u_1 - P_2 u_2)$$

2.d -  $dE_m = E_m(t+dt) - E_m(t) = dE_2 - dE_1 = \delta Q + \delta W_u + \delta W_{\text{pression}}$

$$D_m \left[ (u_2 + \frac{1}{2} c_2^2) - (u_1 + \frac{1}{2} c_1^2) \right] = P_{1h} + P_u + D_m (P_1 u_1 - P_2 u_2)$$

avec  $h_2 = u_2 + P_2 u_2$  et  $h_1 = u_1 + P_1 u_1$ , il vient :

$$D_m \left[ (h_2 - h_1) + \frac{1}{2} (c_2^2 - c_1^2) \right] = P_{1h} + P_u$$

3 -  $P_u = D_m c_p (T_2 - T_1)$  ;  $c_p = \frac{\gamma R}{(\gamma - 1)M}$  ;  $T_2 = T_1 \left( \frac{P_1}{P_2} \right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}$

$$c_p = 1001,7 \text{ J kg}^{-1} \text{ K}^{-1} ; T_2 = 631,38 \text{ K}$$

$$P_u = -3,69 \cdot 10^4 \text{ W} . \text{ Le fluide fournit donc à la machine la puissance } P = 3,69 \cdot 10^4 \text{ W} .$$

# Problème 1

1/ MF  $\Rightarrow \left( \vec{\nabla} \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right) \cdot \left( \frac{\vec{B}}{\mu_0} \right) \quad (1)$

MA  $\Rightarrow \left( \vec{\nabla} \times \frac{\vec{B}}{\mu_0} = \vec{J} + \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right) \cdot \vec{E} \quad (2)$

(1) - (2)  $\Rightarrow \frac{\vec{B}}{\mu_0} \vec{\nabla} \times \vec{E} - \vec{E} \vec{\nabla} \times \frac{\vec{B}}{\mu_0} = -\vec{J} \cdot \vec{E} - \frac{\partial}{\partial t} \left( \frac{\epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_0} \right) = \text{div} \left( \frac{\vec{E} \wedge \vec{B}}{\mu_0} \right)$

on obtient, par identification,  $u_{em} = \frac{\epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_0}$  et  $\vec{R} = \frac{\vec{E} \wedge \vec{B}}{\mu_0}$

2/ En intégrant cette formule sur le volume fixe (V) et en utilisant la relation de Green-Ostrogradsky, on obtient:

$$-\frac{d}{dt} \iiint_{(V)} \left( \frac{\epsilon_0 E^2}{2} + \frac{B^2}{2\mu_0} \right) d\tau = \iiint_{(V)} \vec{J} \cdot \vec{E} d\tau + \iint_{(S)} \vec{R} \cdot d\vec{S}$$

En régime permanent, on trouve :  $\iiint_{(V)} \vec{J} \cdot \vec{E} d\tau + \iint_{(S)} \vec{R} \cdot d\vec{S} = 0$

$\iint_{(S)} \vec{R} \cdot d\vec{S}$  : puissance qui sort à travers S ( $\vec{n}$  vers l'extérieur)

$\iiint_{(V)} \vec{J} \cdot \vec{E} d\tau$  : puissance cédée par  $(\vec{E}, \vec{B})$  à la matière, dissipée sous forme de chaleur (effet Joule).

3)  $\vec{J} = \gamma \vec{E} \Rightarrow \vec{E} = \left( \frac{J_0}{\gamma} \right) \vec{e}_z$

4) La distribution de courant est invariante par translation le long de Oz et par rotation autour de cet axe  $\Rightarrow \vec{B} = \vec{B}(\rho)$ .

Le plan contenant  $\vec{n}$  et l'axe (Oz) ( $\vec{n}, \vec{e}_\rho, \vec{e}_z$ ) est de symétrie pour la distribution de courant ; il en résulte que  $\vec{B}$  est orthogonal à ce plan  $\vec{B} = B \vec{e}_\theta \Rightarrow \vec{B}(\rho) = B(\rho) \vec{e}_\theta$

5) L'application du théorème d'Ampère, à un contour circulaire de rayon  $\rho$ , centré sur l'axe, donne :

Pour  $\rho \leq a$   $\vec{B} = \frac{\mu_0 J_0 \rho}{2} \vec{e}_\theta$

Pour  $\rho \geq a$   $\vec{B} = \frac{\mu_0 J_0}{2\rho} a^2 \vec{e}_\theta$

6)  $\vec{R} = \frac{\vec{E} \wedge \vec{B}}{\mu_0} = -\frac{J_0^2 \rho}{2\gamma} \vec{e}_\rho$  ; à la surface  $\vec{R} = -\frac{J_0^2 a}{2\gamma} \vec{e}_\rho$   
 (le surface latérale)  
 $P_{\text{exterieur}} = \iint_{(S)} \vec{R} \cdot d\vec{S} = \frac{J_0^2 \pi a^2 L}{\gamma}$

0,75

0,75

0,5

0,5

0,75

0,75

$$7- P_{\text{entree}} = \frac{J_0^2 \pi a^2 L}{\gamma} = R_e I^2 = R_e (J_0 \pi a^2)^2$$

$$\Rightarrow R_e = \frac{1}{\gamma} \frac{L}{\pi a^2}$$

$$8- dU = \delta Q_e + \delta Q_J - \delta Q_s$$

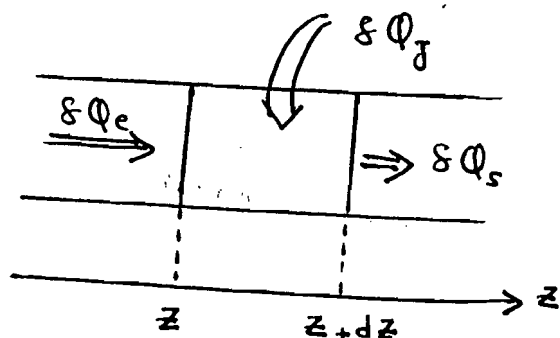
$$dU = \rho c s dz \frac{\partial T}{\partial t} dt$$

$$\delta Q_e = \left( -\lambda \frac{\partial T}{\partial z} \right)_z s dt$$

$$\delta Q_s = \left( -\lambda \frac{\partial T}{\partial z} \right)_{z+dz} s dt$$

$$\delta Q_e - \delta Q_s = \lambda \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} s dz dt$$

$$\delta Q_J = \frac{J_0^2}{\gamma} s dz dt$$



$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} + \frac{J_0^2}{\gamma}$$

$\frac{J_0^2}{\gamma}$  : puissance volumique cédée par le champ électromagnétique au matériau

9 - En régime permanent, l'équation devient :  $\frac{d^2 T}{dz^2} = -\frac{J_0^2}{\lambda \gamma}$

$$\left. \begin{array}{l} T(z=0) = T_1 \\ T(z=L) = T_2 \end{array} \right\} \Rightarrow T(z) = -\frac{J_0^2}{2\lambda\gamma} z^2 + \left( T_2 - T_1 + \frac{J_0^2 L^2}{2\lambda\gamma} \right) \frac{z}{L} + T_1$$

10 - Pour  $J_0 = 0$ ,  $T(z) = T_1 + (T_2 - T_1) \frac{z}{L}$

$$\vec{J}_{1h} = -\lambda \frac{\partial T}{\partial z} \vec{e}_z = (T_1 - T_2) \frac{\lambda}{L} \vec{e}_z$$

$P_{1h} = (T_1 - T_2) \frac{\lambda \pi a^2}{L}$  : puissance traversant une section du cylindre.

$$R_{1h} = \frac{T_1 - T_2}{P_{1h}} = \frac{1}{\lambda} \frac{L}{\pi a^2}$$

$$11 - P(z) = \vec{J}_{1h} \pi a^2 \vec{e}_z = -\lambda \frac{dT}{dz} \pi a^2$$

$$P(z) = -\pi a^2 \left[ -\frac{J_0^2}{\gamma} z + \frac{J_0^2 L}{2\gamma} + \frac{(T_2 - T_1) \lambda}{L} \right]$$

$$12 - P_1 = -P(z=0) = \pi a^2 \left[ \frac{J_0^2 L}{2\gamma} + \frac{(T_2 - T_1) \lambda}{L} \right]$$

$$P_2 = +P(z=L) = -\pi a^2 \left[ -\frac{J_0^2 L}{2\gamma} + \frac{(T_2 - T_1) \lambda}{L} \right]$$

$$P_J = P_1 + P_2 = \frac{J_0^2 L}{\gamma} \pi a^2 = \iiint_V \vec{J} \cdot \vec{E} dz$$

La puissance reçue par le cylindre (par effet Joule) est donnée au deux thermostats.

13- Pour  $T_1 = T_2 = T_0$ , l'expression de  $T(z)$  devient:

$$T(z) = T_0 + \alpha (-z^2 + Lz) \quad \text{avec } \alpha = \frac{J_0^2}{2\lambda\gamma}$$

14- La température en  $z = \frac{L}{2}$  est maximale.

$$T_{\max} = T\left(\frac{L}{2}\right) = T_0 + \frac{J_0^2 L^2}{8\lambda\gamma} = T_0 + \frac{I^2 L^2}{8\lambda\gamma (\pi \epsilon_0)^2}$$

Cette température doit rester inférieure à  $T_F \Rightarrow$

$$I < I_0 = \frac{\pi \epsilon_0^2}{L} \sqrt{8\lambda\gamma (T_F - T_0)} = 10 \text{ A}$$

⊗ Application : fusible

## Problème 2

1-  $\vec{k} = \frac{2\pi}{\lambda} (\cos\theta \vec{e}_z + \sin\theta \vec{e}_n)$ ,  $\vec{OP} = x \vec{e}_n \Rightarrow \vec{k} \cdot \vec{OP} = \frac{2\pi}{\lambda} x \sin\theta$   
 $e^{-i\vec{k} \cdot \vec{OP}} = e^{-\frac{2\pi i}{\lambda} x \sin\theta} = e^{-i2\pi x u}$  avec  $u = \frac{\sin\theta}{\lambda} = \frac{\theta}{\lambda}$

2-  $u$  s'exprime en  $m^{-1}$  : fréquence spatiale.

par analogie avec la fréquence temporelle qui s'exprime en  $s^{-1}$  (ou Hz).

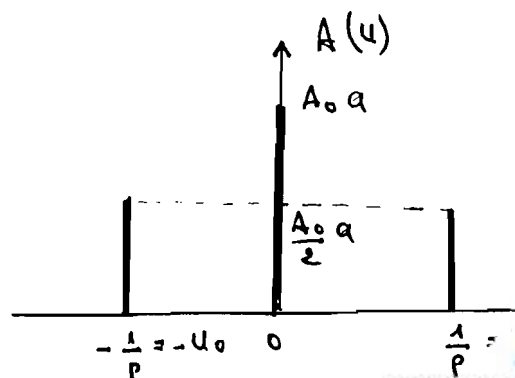
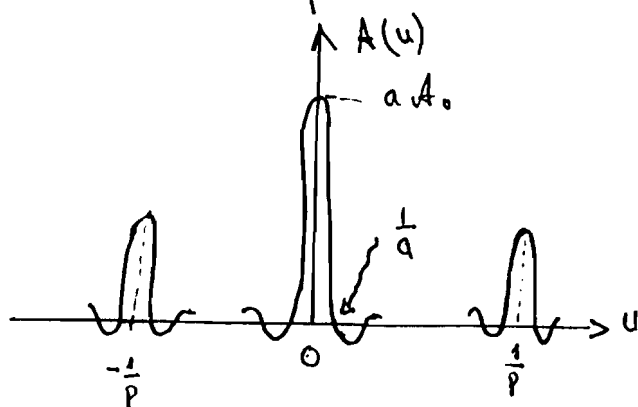
3- La lentille (L) permet d'observer dans son plan focal image la diffraction de Fraunhofer.

$$4) \underline{A}(u) = A_0 \int_{-a/2}^{a/2} \left( 1 + \frac{e^{i2\pi x}}{2} + \frac{e^{-i2\pi x}}{2} \right) e^{-i2\pi x u} dx$$

$$A(u) = aA_0 \left[ \text{Sinc}(\pi a u) + \frac{1}{2} \text{Sinc} \pi a \left(u - \frac{1}{p}\right) + \frac{1}{2} \text{Sinc} \pi a \left(u + \frac{1}{p}\right) \right]$$

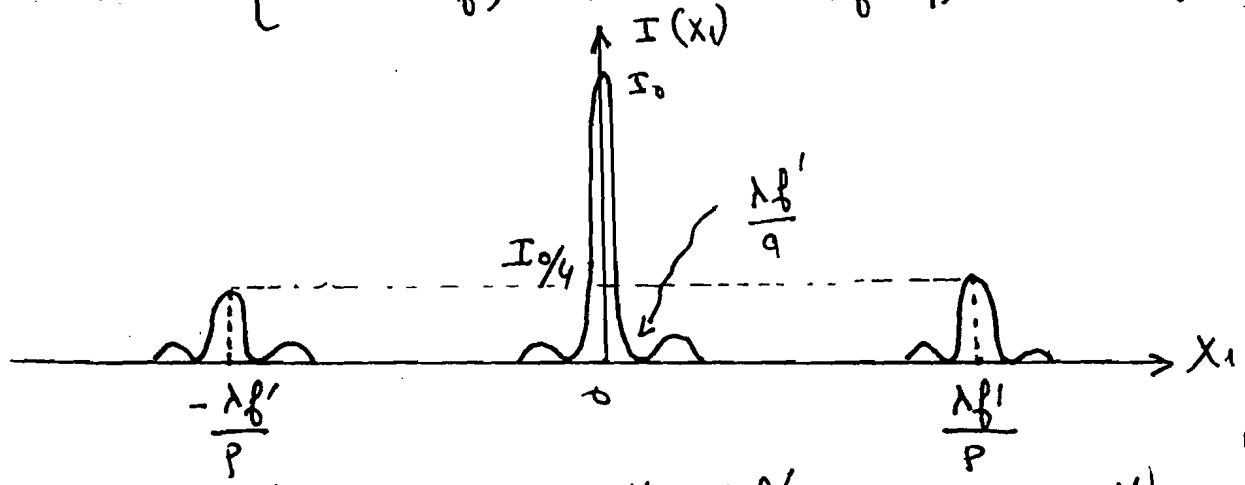
c'est la somme de 3 sinus cardinaux centrés en  $-\frac{1}{p}$ ,  $0$ ,  $\frac{1}{p}$ .

5/ Comme  $\frac{1}{a} \ll \frac{1}{p}$ , les sinus cardinaux ne se superposent pas.



$$6- \chi_1 = f' \tan \theta = f' \theta \Rightarrow u = \frac{\theta}{\lambda} = \frac{\chi_1}{\lambda f'} \quad \begin{matrix} I_1 & I_2 & I_3 \end{matrix}$$

$$I = A^2 = I_0 \left\{ \sin^2 \left( \frac{\pi a \chi_1}{\lambda f'} \right) + \frac{1}{4} \sin^2 \pi a \left( \frac{\chi_1}{\lambda f'} - \frac{1}{p} \right) + \frac{1}{4} \sin^2 \pi a \left( \frac{\chi_1}{\lambda f'} + \frac{1}{p} \right) \right\}$$



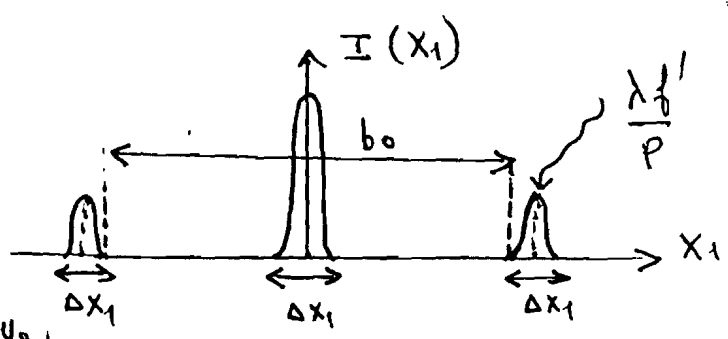
$$7- \frac{1}{\overline{O_L A'}} - \frac{1}{\overline{O_L A}} = \frac{1}{f'} \Rightarrow \overline{O_L A'} = d' = 2f' ; (\overline{O_L A} = -2f')$$

$$\gamma = \frac{\overline{O_L A'}}{\overline{O_L A}} = -1$$

$$8.a - \Delta \chi_1 = \frac{2 \lambda f'}{a}$$

$$8.b - b_0 = \frac{2 \lambda f'}{p} - \Delta \chi_1$$

$$b_0 = 2 \lambda f' \left( \frac{1}{p} - \frac{1}{a} \right)$$



8.c - En occultant les fréquences  $\pm u_0$ , du plan focal image, la figure de diffraction est celle relative à une fente de largeur  $a$  : tout se passe comme si l'objet était une fente de largeur  $a$ . On observe sur l'écran (E) l'image de la fente : bande de largeur  $a$  uniformément éclairée.

8.d - La fréquence nulle est à l'origine de l'éclaircissement uniforme dans l'image.  
Les basses fréquences du spectre correspondent à des éclaircissements uniformes dans l'objet.  
Les H.F correspondent aux détails fins de l'objet.

9-  $\varphi = \frac{2\pi}{\lambda} \delta = \frac{2\pi}{\lambda} p_0 \sin \theta$ .

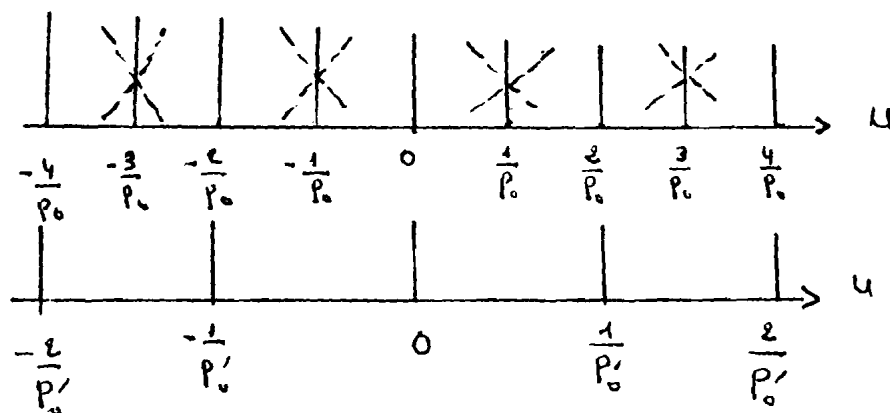
pour  $\theta$  faible,  $\varphi = \frac{2\pi p_0 \theta}{\lambda}$

10- Le maximum principal d'ordre  $k$

correspond à  $\varphi = 2k\pi \Rightarrow \theta_k = \frac{k}{p_0} \lambda$

$u = \frac{\theta}{\lambda} \Rightarrow u_k = \frac{k}{p_0}$ .

11- si on occulte les maxima d'ordre impair dans la figure de diffraction donnée par le réseau de pas  $p_0$ , la figure de diffraction obtenue est alors celle relative à un réseau de pas  $\frac{p_0}{2} = p_1$



tout se passe comme si l'objet était un réseau de pas  $p_1 = \frac{p_0}{2}$ . Sur l'écran (E) on observe l'image d'un réseau de pas  $p_1$ .

12- le premier minimum est correspond à une fréquence égale à  $\frac{\frac{2\pi}{N}}{2\pi p_0} = \frac{1}{N p_0}$

or  $a = N p_0 \Rightarrow$  cette fréquence est égale à  $\frac{1}{a}$ .

Le spectre est celui associé à une fente de largeur  $a$ .

