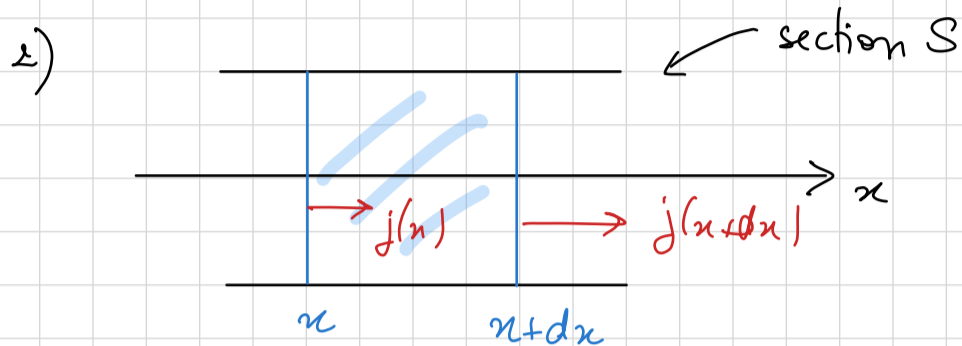


# Interrogation de cours - EM - Ch 4 et 5

1)  $\vec{j}$  = vecteur densité de courant ( $A \cdot m^{-2}$ )

$$i = \iint_S \vec{j} \cdot d\vec{S}$$



$$\vec{j} = j(x,t) \vec{u}_x$$

$$\left( j \cdot S \, dt = \text{charge dq traversant } S \text{ pendant } dt \right)$$

Charge dans  $\mathcal{D}$  à  $t+dt$  = charge dans  $\mathcal{D}$  à  $t$  + charge entrée en  $x$  pendant  $dt$  - charge sortie en  $x+dx$  pendant  $dt$

$$\rho(t+dt, x) S dx = \rho(t, x) S dx + j(x, t) S dt - j(x+dx, t) S dt$$

Soit

$$\underbrace{\left( \rho(t+dt, x) - \rho(t, x) \right)}_{\frac{\partial \rho}{\partial t} dt} S dx = - \underbrace{\left( j(x+dx, t) - j(x, t) \right)}_{\frac{\partial j}{\partial x} dx} S dt$$

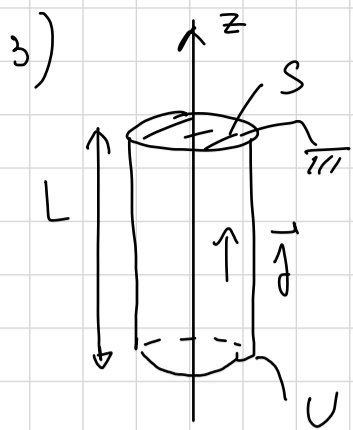
On obtient donc :

$$\boxed{\frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\partial j}{\partial x} = 0}$$

Dans le cas général, l'équation locale de conservation de la charge s'écrit :

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div } \vec{j} = 0$$

En régime statique on obtient  $\text{div } \vec{j} = 0$  ce qui correspond à la loi des nœuds.



Cylindre de section  $S$  de hauteur  $L$  parcouru

par  $\vec{j} = j \vec{u}_z$  uniforme

$$\left\{ \begin{array}{l} i = j S \quad \text{soit} \quad i = \gamma E S \\ \vec{j} = \gamma \vec{E} \Rightarrow \vec{E} \text{ uniforme} : \vec{E} = E \vec{u}_z \end{array} \right.$$

$$\vec{E} = -\text{grad} V \Rightarrow \frac{dV}{dx} = -E \quad \text{soit} \quad V(x) = -E x + V_0$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} U = V(0) - V(L) = EL \\ E = \frac{i}{\gamma S} \end{array} \right.$$

Enfinement :  $U = \frac{L}{\gamma S} i$

$$\Rightarrow R = \frac{L}{\gamma S} \text{ résistance du cylindre}$$

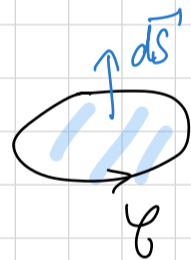
$\gamma \sim 10^7 \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$  pour un conducteur métallique.

4) Maxwell Thomson :  $\text{div} \vec{B} = 0 \Leftrightarrow \oint_{\mathcal{V}} \vec{B} \cdot d\vec{S} = 0$   
 $\vec{B}$  est  $\circ$  flux conservatif

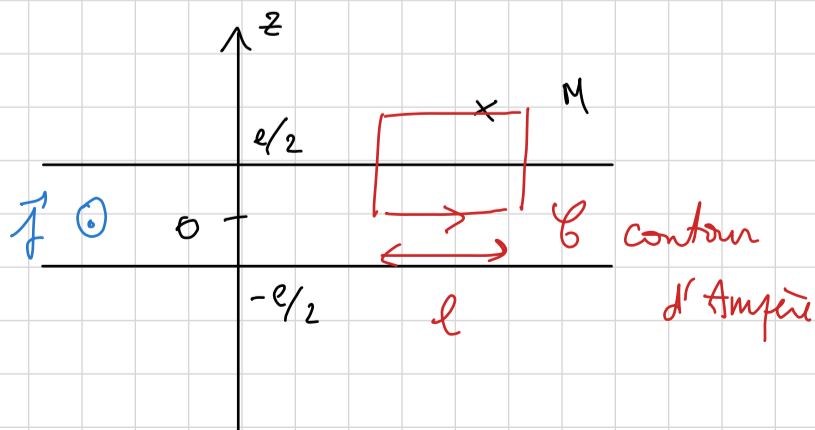
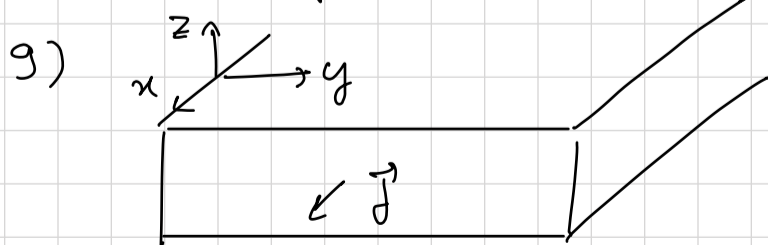
5) Maxwell - Ampère :  $\text{rot} \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$

$$\oint_{\mathcal{C}} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \iint_{\mathcal{S}} (\text{rot} \vec{B}) \cdot d\vec{S} \quad (\text{th. de Stokes})$$

$$= \mu_0 \underbrace{\iint_{\mathcal{S}} \vec{j} \cdot d\vec{S}}_{I_{\text{enc}}}$$



6) 7) et 8) cf cours



Symétrie : le plan  $(M, \vec{u}_x, \vec{u}_z)$  est un plan de symétrie

$$\Rightarrow \vec{B}(M) = B(M) \vec{u}_y$$

Le plan  $(O, \vec{u}_x, \vec{u}_y)$  est un plan de symétrie

$\Rightarrow \vec{B}$  s'annule en tout point de ce plan (2 plans de symétrie)

Invariances : la distribution de courant est invariante par translation suivant  $\vec{u}_x$  et  $\vec{u}_y$  (plan infini)  $\Rightarrow B(M) = B(z)$

Finalement  $\vec{B}(M) = B(z) \vec{u}_y$

a) À l'aide de l'équation de Maxwell Ampère  $\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$

$$\text{rot } \vec{B} = \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} 0 \\ B(z) \\ 0 \end{pmatrix} = -B'(z) \vec{u}_x$$

$$* z \in \left[-\frac{e}{2}, \frac{e}{2}\right] \Rightarrow B'(z) = -\mu_0 j$$

$$\text{soit } B(z) = -\mu_0 j z \text{ car } B(0) = 0$$

$$* |z| \geq \frac{e}{2} \Rightarrow B'(z) = 0$$

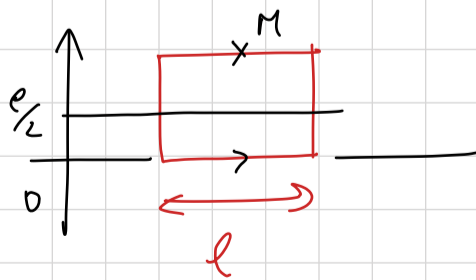
$$z \geq \frac{e}{2} \quad B(z) = -\mu_0 j \frac{e}{2}$$

$$z \leq -\frac{e}{2} \quad B(z) = \mu_0 j \frac{e}{2}$$

b) Avec le théorème d'Ampère

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{\text{enc}}'$$

$$-B(z) l \text{ car } B(0) = 0$$



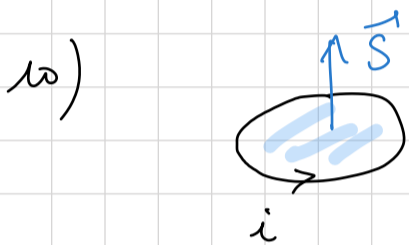
1<sup>er</sup> cas  $0 < z < \frac{e}{2}$   $I_{enc} = j l z$

$\Rightarrow B(z) = -\mu_0 j z$

2<sup>e</sup> cas  $\frac{e}{2} < z$   $I_{enc} = j l \frac{e}{2}$

$\Rightarrow B(z) = -\mu_0 j \frac{e}{2}$

(Oxy) est un plan de symétrie donc B(z) est impair.



$\vec{M} = i \vec{S}$  en  $A \cdot m^2$

$\vec{V} = \vec{J} \cdot \vec{B}_{ext}$   $E_p = -\vec{M} \cdot \vec{B}_{ext}$  dans un champ  $\vec{B}_{ext}$