

# Induction

niveau ~~PXI~~ 2<sup>e</sup>  
CPGE

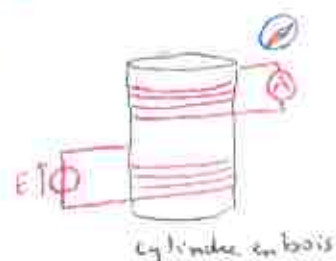
Dunod  $\begin{cases} \text{PCSI} \\ \text{PSI} \end{cases}$

## Introduction

en 1831 Faraday par son expérience  $\begin{cases} \text{bobine liée à } \mathcal{A} + \text{boussole} \\ \text{bobine liée à pile + interrupteur} \\ \text{produit } = \vec{B} \end{cases}$

en allumant interrupteur boussole ds 1 sens  
puis en fermant ds autre sens.

il refait en ajoutant piles et cylindre en fer doux  
il déduit que variations du courant du 1<sup>er</sup> circuit  
q<sup>i</sup> est à l'origine du courant détecté ds le 2<sup>e</sup>

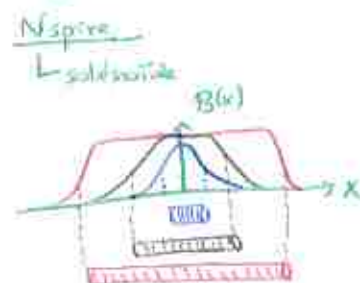


Joseph Henry avait fait m<sup>e</sup> expérience 1 an + tôt mais n'avait pas publié ses résultats

à l'intérieur d'un solénoïde,  $\vec{B} \sim$  uniforme  $= \mu_0 n I \vec{u}_z$   
loin des bords

si courant variable  $i(t) \Rightarrow \vec{B}(t)$  pas stationnaire

+ bobine longue  $\rightarrow$  effet de Bord sont négligeable



Circuit fixe + indéformable,  $\vec{B}$  variable  $\Rightarrow$  Neumann  $\rightarrow$  observateur lié au circuit

Circuit mobile ou déformable,  $\vec{B}$  station.  $\Rightarrow$  Lorentz  $\rightarrow$  observateur lié au src  $\vec{B}$

Par éq<sup>s</sup> Maxwell on étudie ces 2 cas  
et on verra applications

# Induction de Neumann

circuit fixe et indéformable, plongé ds  $\vec{B}$  ext variable ds t  
peut être le siège de courants induits

cadre

ARQS magnétique:

- néglige propage ondes devant variation champ :  $L \ll \tau_c$

pour distances d'ordre  $L=1m$  on considère des  
freq. allant jusqu'à 100 MHz au max

on néglige le retard de propagation des champ EM

$$\text{si } L \ll \lambda \rightarrow \frac{c}{f}$$

$$\Rightarrow \text{à } L=1m \rightarrow f \sim 100 \text{ MHz} \rightarrow \lambda = 3m$$

- on suppose  $|\vec{j}| \gg \rho_c$  c'est la partie magnétique de ARQS magn.

C'est ce qui distingue ARQS magn. de ARQS électrique

$\rightarrow$  courant électrique + important que densité charge  
(avec  $c = v_{\text{émis}})$

$\Rightarrow$  négliger contributions de charges et se concentrer  
sur effets magnétiques inductifs

- on suppose réf galiléen et conductem fixe dans ce réf.

$\pm$  non relativiste

$$\begin{aligned} \vec{E} &= -\vec{\nabla} \phi \\ \vec{B} &= \vec{\nabla} \times \vec{A} \\ \vec{v} &= \vec{0} \Rightarrow \vec{v} \times \vec{B} = \vec{0} \\ \vec{E} &= -\vec{\nabla} \phi \\ \vec{J} &= \sigma \vec{E} \end{aligned}$$

mais  $\vec{E} \cdot \vec{v} = 0$  (car  $\vec{v} = \vec{0}$ )

conséquences:

- électroneutralité des conducteurs (pas d'accumulation de charges)  
 $\rho = 0$

- eq. conserv. charge devient :  $\vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0$   $\rightarrow$  courant conservé localement

(car  $\rho \approx 0$  et  $\frac{\partial \rho}{\partial t}$  varie peu) (pas d'accumulation ni fuite)

$\rightarrow$  cela reflète l'incompressibilité du courant de conductem  
électrique

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{j} = \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = 0$$

$\Rightarrow$  arg: vitesse  $\vec{v}$  est constante sans accumulation

(comme fluide incompressible)

on utilise loi d'Ohm local :  $\vec{j} = \sigma \vec{E}$  avec  $\sigma = 6 \times 10^7 \text{ S/m}$  pour Cu

# Modélisation

en ARQS:  $\text{div } \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$   $\text{rot } \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$   $\text{rot } \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$   $\text{div } \vec{B} = 0$

Max-Flux  $\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 \Rightarrow \exists \vec{A}$  potentiel vecteur tq  $\vec{B} = \vec{\nabla} \wedge \vec{A}$

$\text{div } \vec{B} = 0$

$\vec{B} = \text{rot } \vec{A}$   
par  $\text{div}(\text{rot}) = 0$

Max-Torad  $\vec{\nabla} \wedge \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \Rightarrow \vec{\nabla} \wedge \vec{E} = \vec{\nabla} \wedge -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$   
 $\Rightarrow \vec{\nabla} \wedge (\vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}) = 0$

$\Rightarrow \text{rot}(\vec{E} + \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}) = 0 \Rightarrow \vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$   
 $\swarrow$  terme statique  $\searrow$  variation  $\vec{B}$  et  $\vec{E}$

champ électromoteur de Neumann  $\vec{E}_m = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$

c'est lui qui est responsable de l'induction

$\Rightarrow \vec{j} = \sigma_0 \vec{E} = \sigma_0 (-\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t})$

\* le cas général:  $\vec{j} = \sigma_0 (\vec{E} + \vec{v} \wedge \vec{B})$  qd conducteur bouge à vitesse  $\vec{v}$  ds champ  $\vec{B}$

~~force électromotrice d'origine mécanique~~ présente ds rail mobile par ex

✓ c'est un terme de Hall qu'on obtient d'un modèle de Drude

on cherche bien entre courant passant à travers conducteur et tension aux bornes

$\Rightarrow \vec{\nabla} \cdot \vec{j} = 0 \Rightarrow \vec{j}$  uniforme ds conducteur filiforme  
 $\Rightarrow$  ne dépend pas de  $t$  et  $i_{A \rightarrow B} = jS$

sur morceau conducteur  $\int_A^B \vec{j} \cdot d\vec{\ell} = -\sigma_0 \int_A^B \vec{\nabla}V \cdot d\vec{\ell} - \sigma_0 \int_A^B \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \cdot d\vec{\ell}$   
 $i_{A \rightarrow B} \frac{L}{S} \quad \sigma_0 (V_A - V_B)$



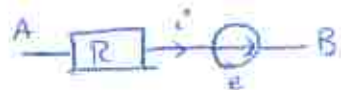
on définit:

$$R_{AB} = \frac{L}{\sigma_0 S}$$

$$e_{AB} = \int_A^B - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \cdot d\vec{P}$$

force électromotrice de Neumann

$$\Rightarrow V_A - V_B = R_{AB} i_{A \rightarrow B} - e_{AB}$$



\* on doit orienter  $e$  et  $ds$  de m même sens pour que  $d\vec{S} \cdot d\vec{t} = \text{élément vol.} > 0$

Si on ferme circuit

$$e = Ri$$

$$\text{car } V_A = V_B$$



en électrostatique classique,  $\vec{E}$  provient de charges  $\rightarrow \vec{E} = -\vec{\nabla}V$   
 = champ conservatif

En induction  $\vec{E}$  provient de la variation de  $\vec{B}$  par  $\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$   
 et ce champ n'est pas conservatif

en général force électrostatique = circulation champ électrique total de circuit

$$\mathcal{E} = \oint_D \vec{E} \cdot d\vec{l}$$

$$\text{en électrostat. } \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

en induction  $\neq 0$  = fem agit comme "tension source" mais sans pile

$$\text{car } = - \frac{d\Phi_B}{dt}$$

\* champ conservatif  $\rightarrow$  circulation le long chemin fermé = 0  $\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$

$\rightarrow$  derive d'un potentiel scalaire  $\vec{E} = -\vec{\nabla}V$

$\rightarrow$  son rotationnel est nul  $\text{rot} \vec{E} = \vec{0}$

tension dépend uniquement du départ et arrive par chemin

Donc on peut avoir tension de circuit fermé sans pile  
 uniquement par ce champ non conservatif

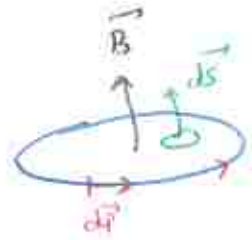
$\therefore$  on a utilisé Maxwell pour réécrire loi d'Ohm à l'échelle conducteur (forme intégrale). Si on ferme conducteur, circulation  $\vec{E}$  pas conservative

$\vec{E}$  pas conservatif du à un terme provenant des variations temporelle de  $\vec{B}$

$\vec{A}$  pas très pratique = on préfère la force électromotrice ou flux  $\vec{B}$

Loi de Lenz soit conduct. filiforme fermé immobile:

par Thm Stokes: 
$$\begin{aligned} \mathcal{E} &= \oint \vec{E}_m \cdot d\vec{l} \\ &= - \oint \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \cdot d\vec{l} \\ &= - \frac{\partial}{\partial t} \oint \vec{B} \cdot d\vec{S} = - \frac{\partial}{\partial t} \Phi_B \end{aligned}$$
 Flux du champ  $\vec{B}$



Lenz: les phénomènes d'induction ont tendance, par leurs effets, à s'opposer aux causes qui leur ont donné naissance  
 $\Rightarrow$  une loi de modération

ex de l'expérience de départ, flux  $\nearrow$  qd on approche aimant  
 $\therefore > 0$  alors force électromotrice  $< 0 \therefore I < 0$   
 $\therefore$  ce courant  $\vec{B}_{ind}$  qui s'oppose à  $\vec{B}$  aimant

