

# Machines électriques

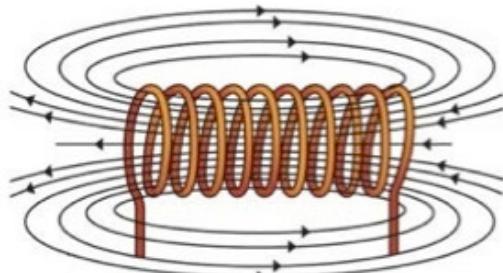
Circuit magnétique

André Hodder

# Sommaire

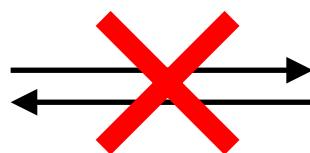
- Introduction
- Circuit magnétique
- Transformateur
- Eléments de base des machines
- Machine asynchrone
- Machine à courant continu
- Machine synchrone
- Moteur synchrone à aimants permanents
- Moteur pas à pas

# Inductances

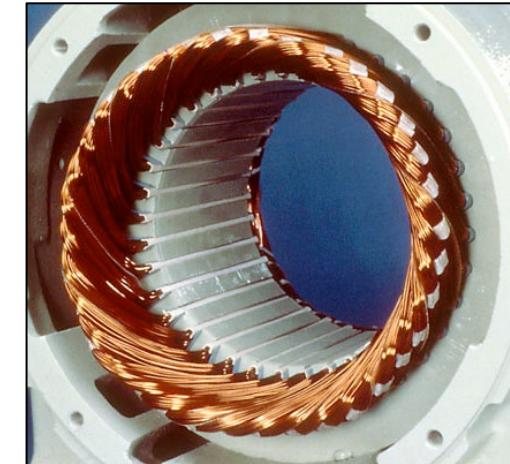


Magnétique

Electrique



Mécanique



Electrique



Mécanique

$P_j$

$P_{f+v}$

$P_{fer}$

# Inductances



Stator  
(partie fixe)

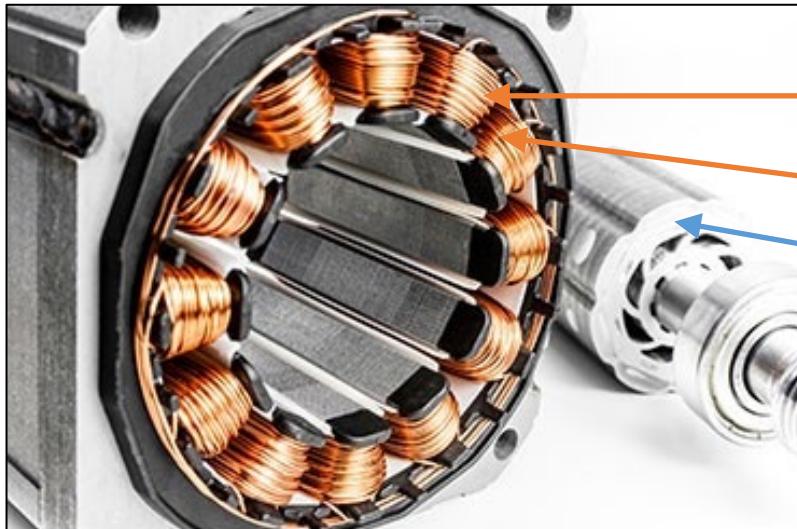
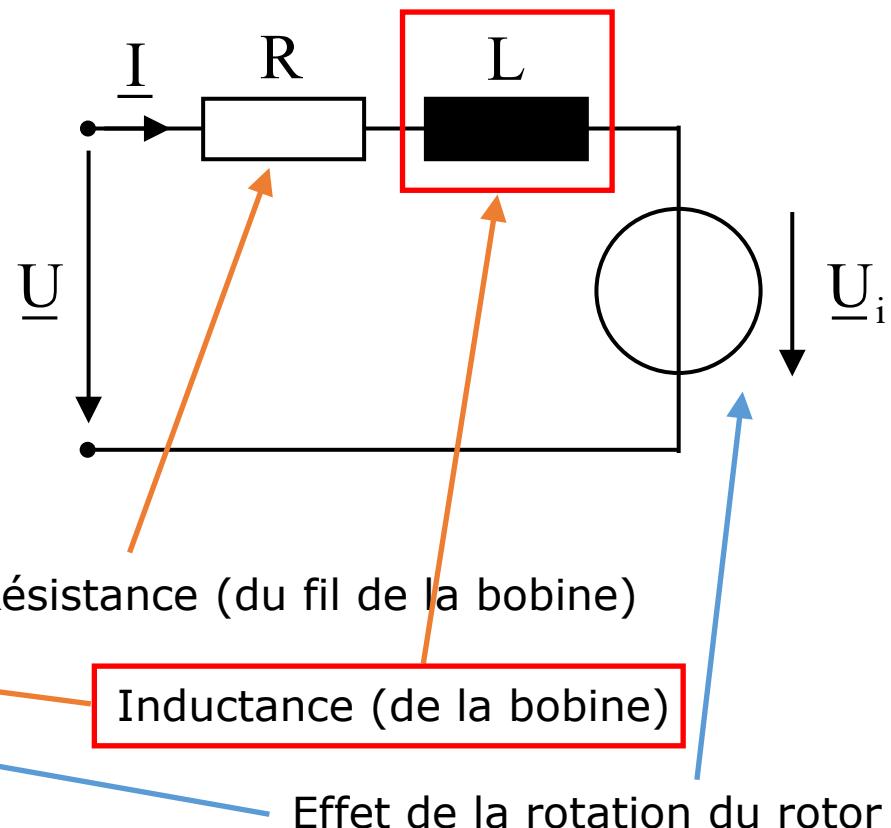


Schéma équivalent d'un moteur synchrone à aimants permanents



# Inductances

Schéma équivalent d'une machine à courant continu

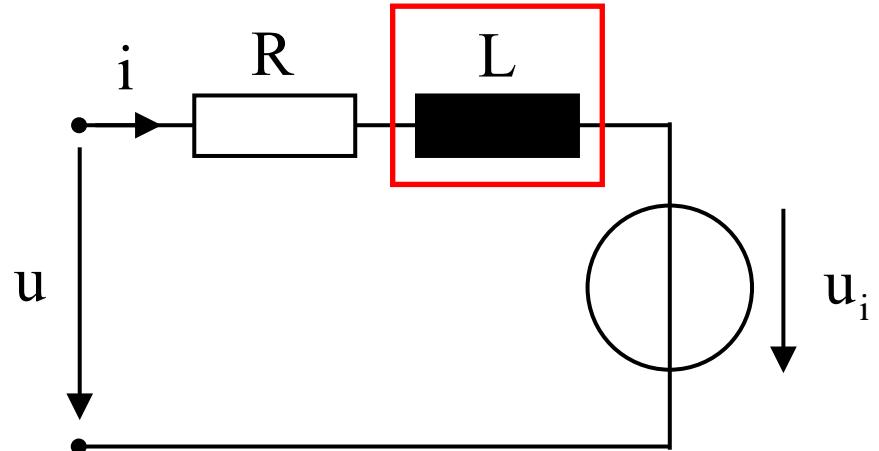
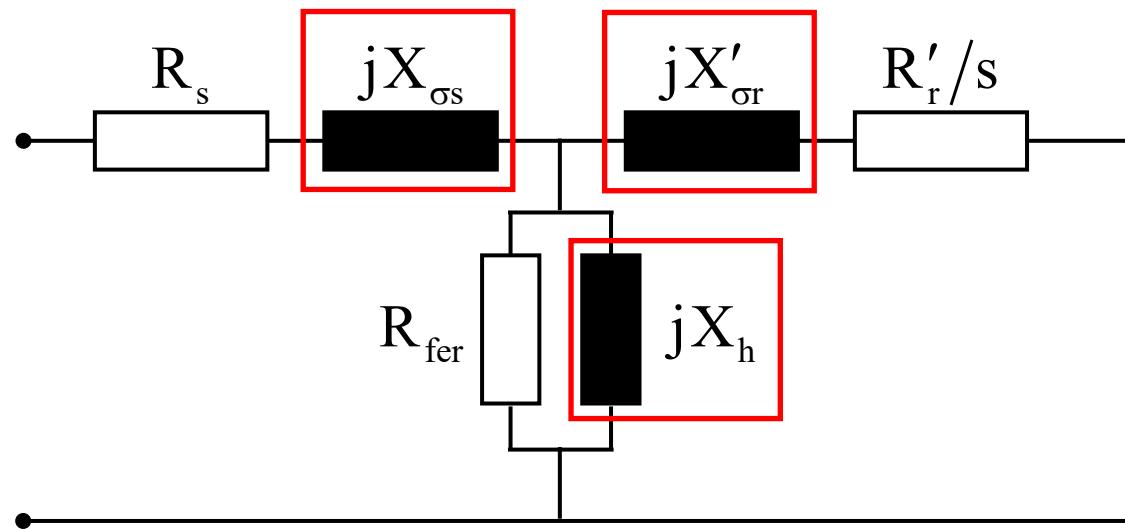


Schéma équivalent d'une machine asynchrone



$$X = \omega L \quad [\Omega]$$

# Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Caractéristique B-H et pertes fer
- Tension induite généralisée

# Équations de Maxwell (quasi-statique)

$$\text{rot } \mathbf{H} = \mathbf{J}$$

$$\text{rot } \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

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

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$

$$\mathbf{E} = \rho \mathbf{J}$$

forme intégrale (Stockes)

*S'il y a un courant il y a un champ magnétique*

$$\oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_j i_j \quad (\text{loi d'Ampère})$$

*S'il y a une variation du flux il y a une tension induite*

$$\oint_C \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = - \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \quad (\text{loi de Lenz-Faraday})$$

*Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles*

$$\oint_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

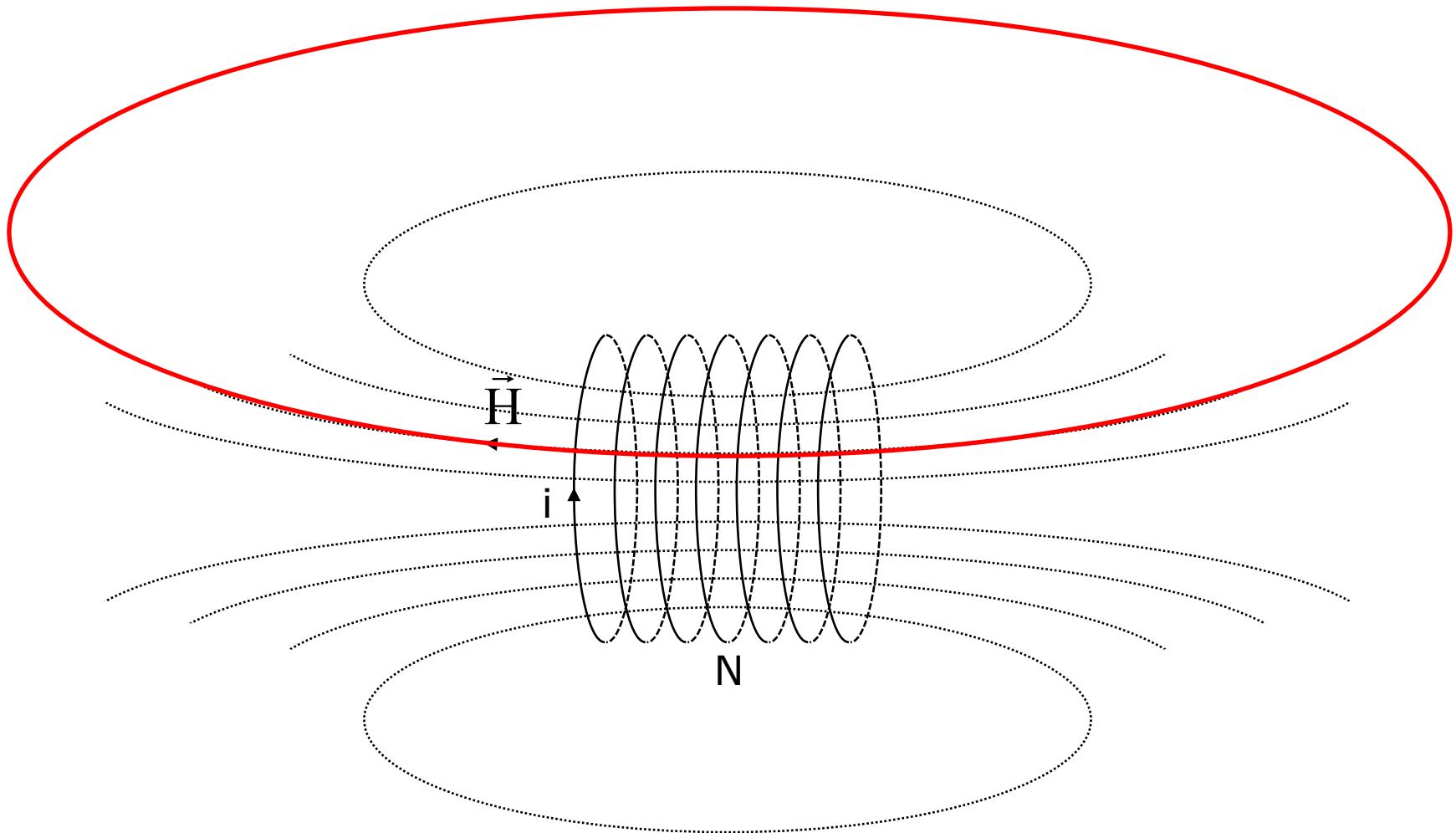
équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

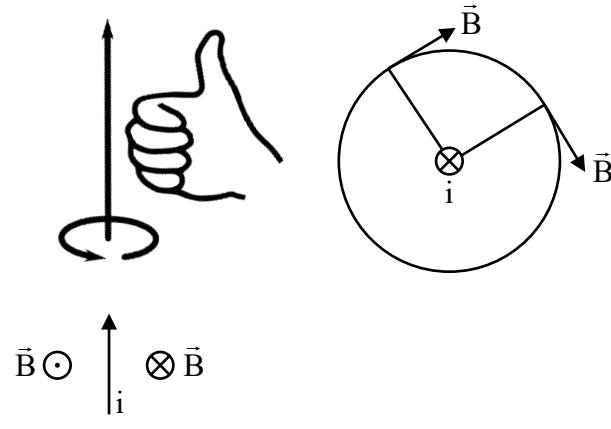
- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance ( $\text{résistance}^{-1}$ )

# Potentiel magnétique scalaire (loi d'Ampère)

$$\Theta = \sum_j i_j = \oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} \quad [A] \longrightarrow \boxed{\Theta = Ni}$$



# Champ d'induction magnétique



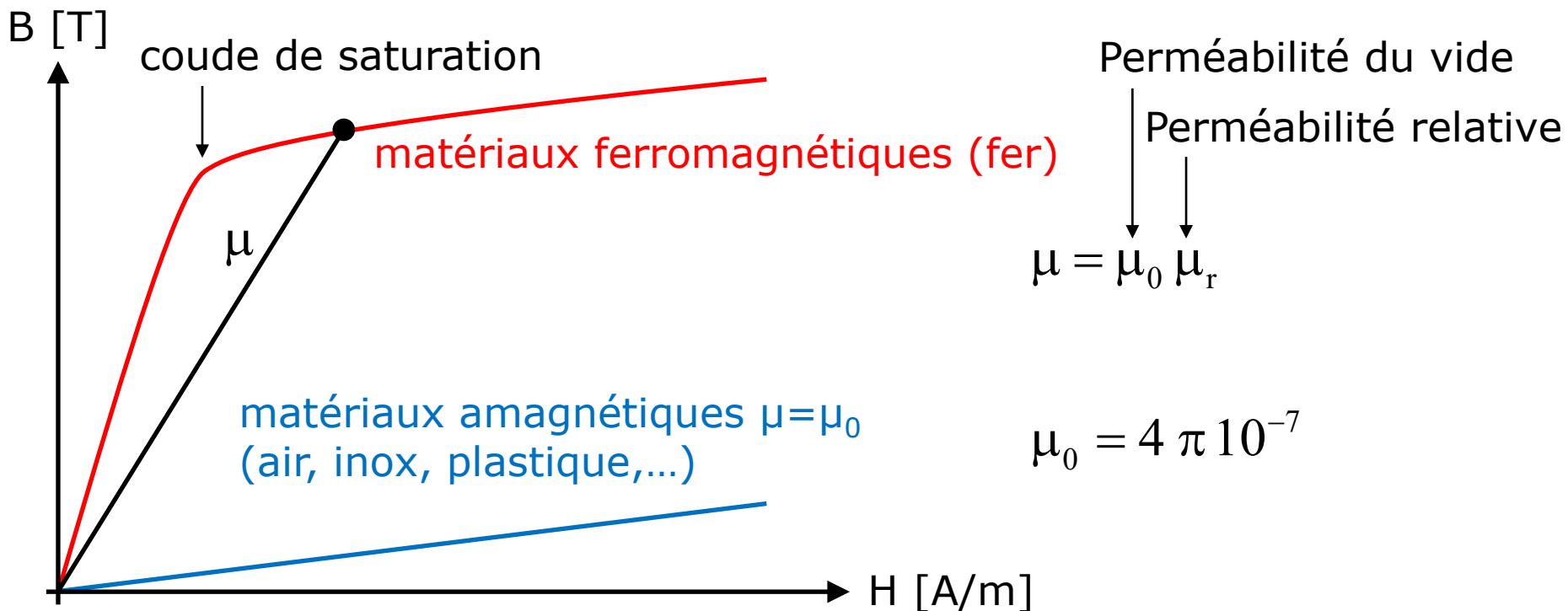
Champ d'induction magnétique

Perméabilité du matériau

Champ magnétique

(indépendant du milieu)

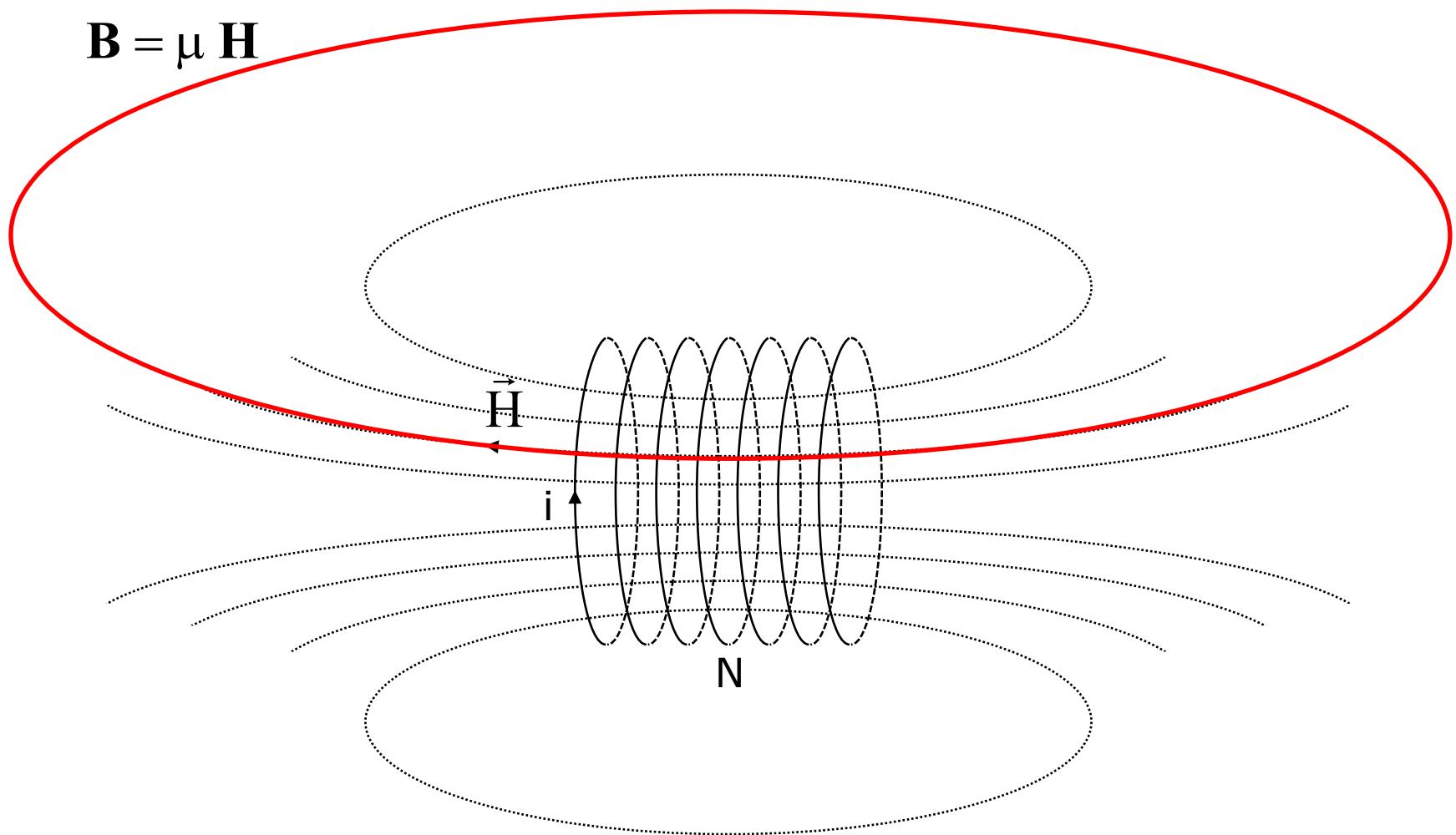
$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$



# Potentiel magnétique scalaire (loi d'Ampère)

$$\Theta = \sum_j i_j = \oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} \quad [A] \longrightarrow \boxed{\Theta = Ni}$$

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$



# Équations de Maxwell (quasi-statique)

$$\text{rot } \mathbf{H} = \mathbf{J}$$

$$\text{rot } \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

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

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$

$$\mathbf{E} = \rho \mathbf{J}$$

forme intégrale (Stockes)

*S'il y a un courant il y a un champ magnétique*

$$\oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_j i_j \quad (\text{loi d'Ampère})$$

*S'il y a une variation du flux il y a une tension induite*

$$\oint_C \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = - \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \quad (\text{loi de Lenz-Faraday})$$

*Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles*

$$\oint_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

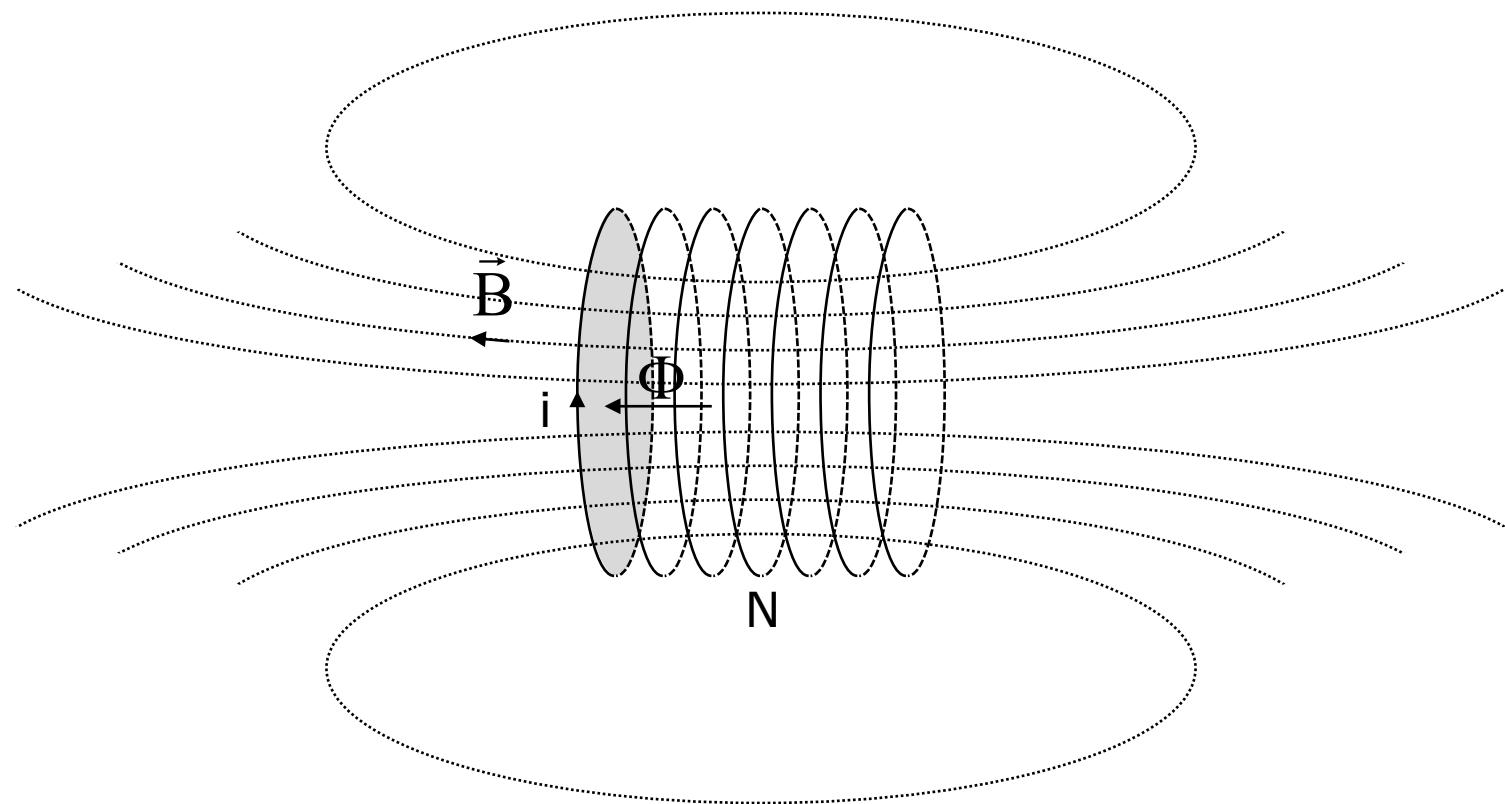
- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance<sup>-1</sup>)

# Flux d'induction magnétique

$$\Phi = \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} \quad [\text{Wb}] \text{ ou } [\text{Vs}]$$

flux totalisé

$$\Psi = N \Phi$$



# Équations de Maxwell (quasi-statique)

$$\text{rot } \mathbf{H} = \mathbf{J}$$

$$\text{rot } \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

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

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$

$$\mathbf{E} = \rho \mathbf{J}$$

forme intégrale (Stockes)

*S'il y a un courant il y a un champ magnétique*

$$\oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_j i_j \quad (\text{loi d'Ampère})$$

*S'il y a une variation du flux il y a une tension induite*

$$\oint_C \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = - \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \quad (\text{loi de Lenz-Faraday})$$

*Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles*

$$\oint_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- **Perméance (résistance<sup>-1</sup>)**

# Réductance et perméance magnétique

En appliquant l'équation du potentiel magnétique à un tube de flux partiel.

$$\Theta_{AB} = \Phi \int_A^B \frac{dl}{\mu_0 \mu_r S}$$

$$\Theta_{AB} = R_m \Phi$$

$$\boxed{\Phi = \Lambda \Theta}$$

$$R_m = \int_A^B \frac{dl}{\mu_0 \mu_r S}$$

↑  
Réductance magnétique

$$\Lambda = 1/R_m$$

↑  
Perméance magnétique

$$\boxed{\Lambda = \mu \frac{S}{l}}$$

↑  
Perméance magnétique

Mise en parallèle de perméances

---

$$\Phi = \Phi_1 + \Phi_2 = \Lambda_1 \Theta + \Lambda_2 \Theta = (\Lambda_1 + \Lambda_2) \Theta$$

$$\boxed{\Lambda_{eq \text{ parallèle}} = \sum_k \Lambda_k}$$

Mise en série de perméances

---

$$\Theta = \Theta_1 + \Theta_2 = \frac{1}{\Lambda_1} \Phi + \frac{1}{\Lambda_2} \Phi = \left( \frac{1}{\Lambda_1} + \frac{1}{\Lambda_2} \right) \Phi$$

$$\boxed{\Lambda_{eq \text{ série}} = \frac{1}{\sum_k \frac{1}{\Lambda_k}}}$$

# Résumé et exemple

$$\Theta = Ni$$

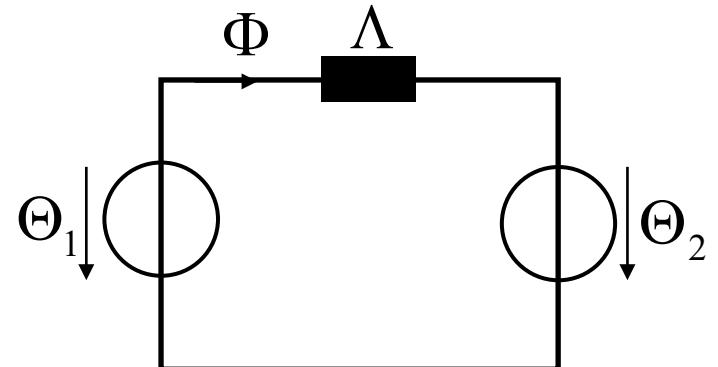
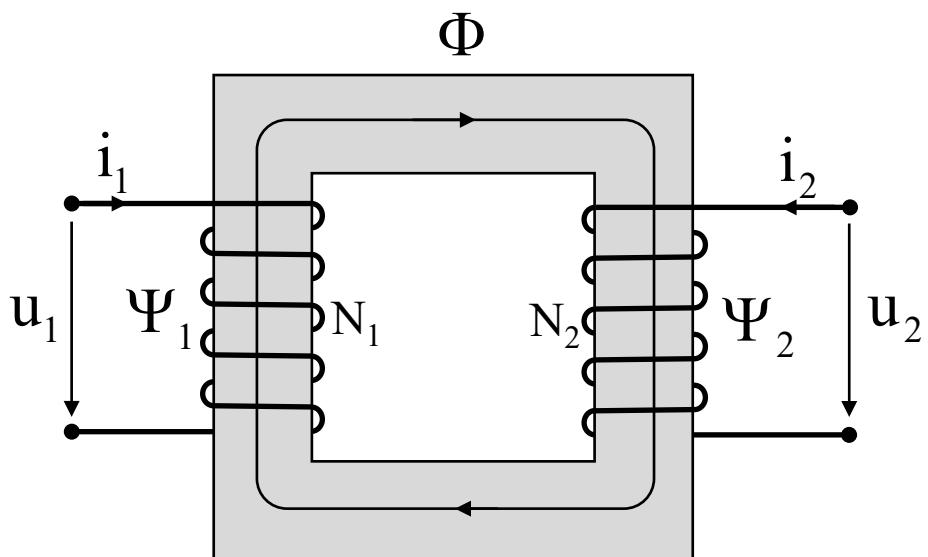
$$\Phi = \Lambda \Theta$$

$$\Lambda = \mu \frac{S}{l}$$

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

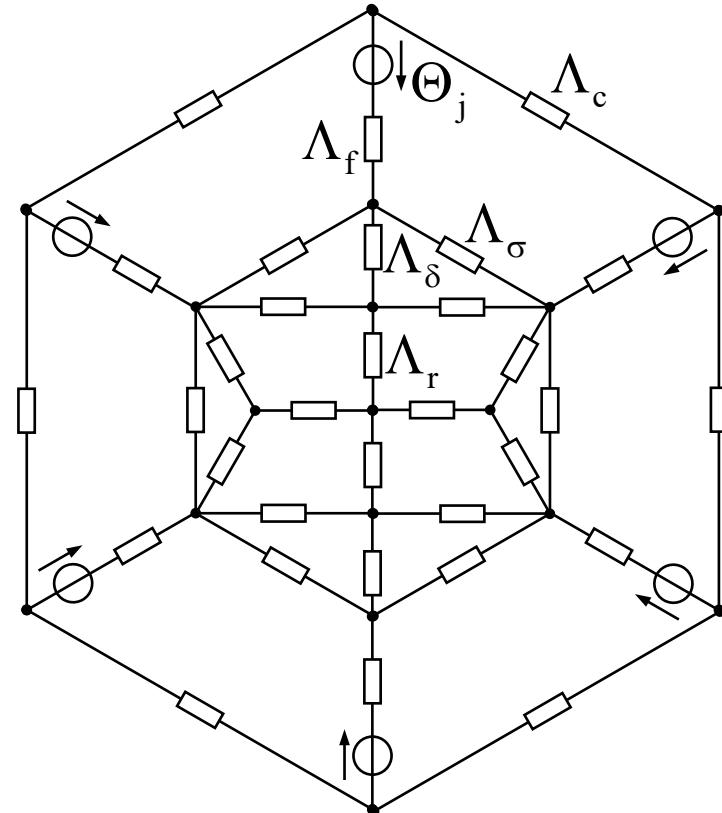
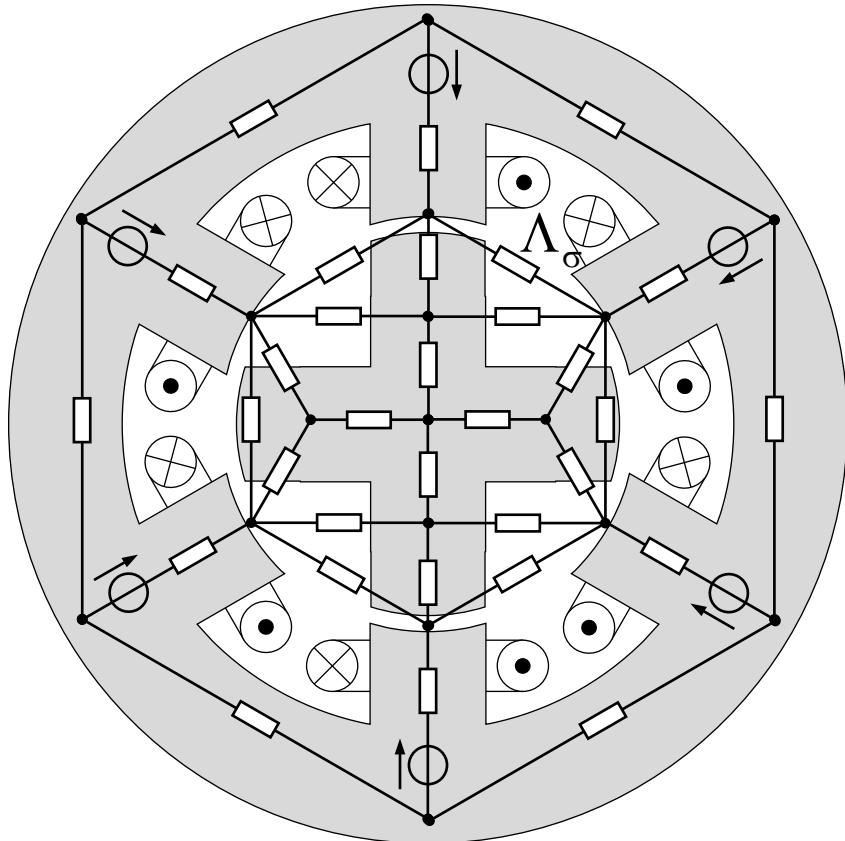
Modèle de Kirchhoff

- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance ( $\text{résistance}^{-1}$ )



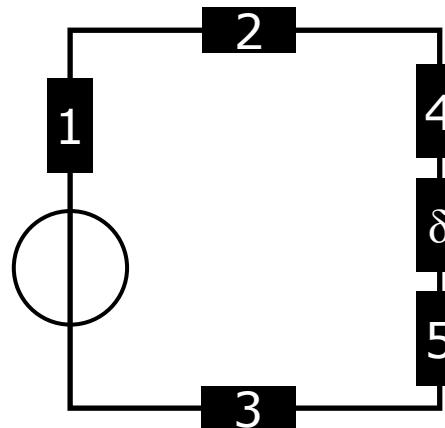
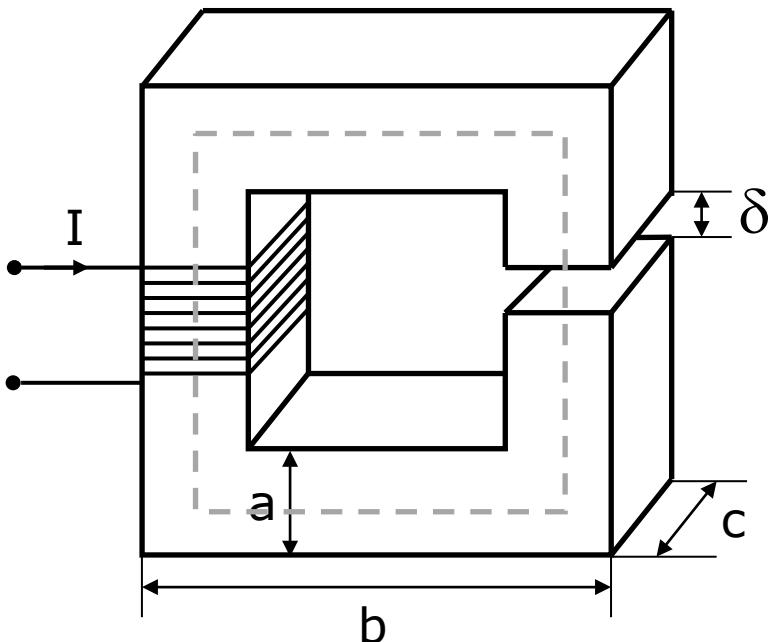
# Exemple :

## Modélisation d'un moteur pas à pas réluctant



# Exercice

Que vaut le flux d'induction magnétique circulant dans la bobine avec et sans entrefer ?



$$\Phi = \Lambda_{\text{eq}} \Theta \quad \Theta = Ni = 100 [\text{A}]$$

$$\Theta = Ni$$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

$$\Lambda = \mu \frac{S}{1}$$

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

$$\mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_k \frac{1}{\Lambda_k}}$$

$$a = 0.01 \text{m}$$

$$b = 0.1 \text{m}$$

$$c = 0.05 \text{m}$$

$$I = 1 \text{A}$$

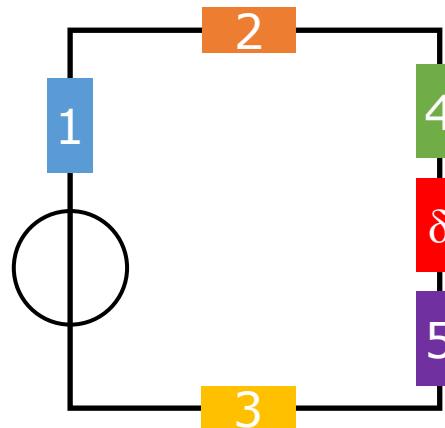
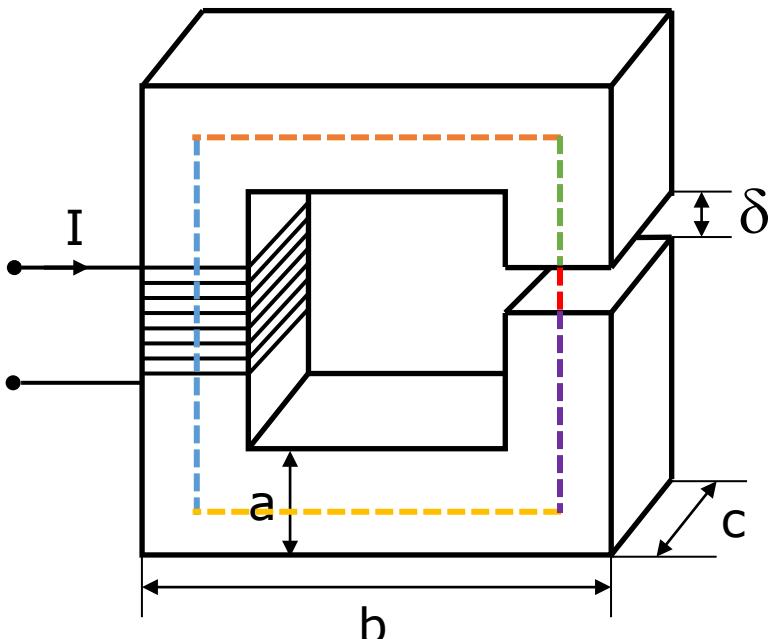
$$N = 100$$

$$\mu_{\text{fer}} = 1000 \mu_0$$

$$\delta = 1 \text{mm}$$

# Exercice

Que vaut le flux d'induction magnétique circulant dans la bobine avec et sans entrefer ?



$$\Phi = \Lambda_{\text{eq}} \Theta \quad \Theta = Ni = 100 [\text{A}]$$

$$\frac{1}{\Lambda_{\text{eq}}} = \sum_k \frac{1}{\Lambda_k}$$

$$= \frac{l_1}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_2}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_3}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_4}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{\delta}{\mu_0 S} + \frac{l_5}{\mu_{\text{fer}} S}$$

$$= \frac{(l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + l_5)}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{\delta}{\mu_0 S}$$

$$\Theta = Ni$$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

$$\Lambda = \mu \frac{S}{1}$$

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

$$\mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_k \frac{1}{\Lambda_k}}$$

$$a = 0.01 \text{ m}$$

$$b = 0.1 \text{ m}$$

$$c = 0.05 \text{ m}$$

$$I = 1 \text{ A}$$

$$N = 100$$

$$\mu_{\text{fer}} = 1000 \mu_0$$

$$\delta = 1 \text{ mm}$$

# Exercice

Que vaut le flux d'induction magnétique circulant dans la bobine avec et sans entrefer ?

$$\begin{aligned}\Phi &= \Lambda_{\text{eq}} \Theta \quad \Theta = Ni = 100[\text{A}] \quad \frac{1}{\Lambda_{\text{eq}}} = \sum_k \frac{1}{\Lambda_k} \\ &= \frac{l_1}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_2}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_3}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{l_4}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{\delta}{\mu_0 S} + \frac{l_5}{\mu_{\text{fer}} S} \\ &= \frac{(l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + l_5)}{\mu_{\text{fer}} S} + \frac{\delta}{\mu_0 S} \quad \frac{\delta}{\mu_0 S} \frac{\mu_{\text{rfer}}}{\mu_{\text{rfer}}} = \frac{\mu_{\text{rfer}} \delta}{\mu_{\text{fer}} S} \\ &= \frac{(l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + \mu_{\text{rfer}} \delta + l_5)}{\mu_{\text{fer}} S}\end{aligned}$$

$$S = a \cdot c = 5 \cdot 10^{-4} [\text{m}] \quad \mu_{\text{fer}} = 1.26 \cdot 10^{-3} \left[ \frac{\text{Vs}}{\text{Am}} \right]$$

$$\Lambda_{\text{eq}, \delta=0\text{mm}} = 17.5 \cdot 10^{-7} [\text{H}]$$

$$\Lambda_{\text{eq}, \delta=1\text{mm}} = 4.625 \cdot 10^{-7} [\text{H}]$$

$$\boxed{\Phi_{\delta=0\text{mm}} = 175 \cdot 10^{-6} [\text{Wb}]}$$

$$\boxed{\Phi_{\delta=1\text{mm}} = 46.25 \cdot 10^{-6} [\text{Wb}]}$$

$$\Theta = Ni$$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

$$\Lambda = \mu \frac{S}{1}$$

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

$$\mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$

$$\Lambda_{\text{eq série}} = \frac{1}{\sum_k \frac{1}{\Lambda_k}}$$

$$a = 0.01\text{m}$$

$$b = 0.1\text{m}$$

$$c = 0.05\text{m}$$

$$I = 1\text{A}$$

$$N = 100$$

$$\mu_{\text{fer}} = 1000 \mu_0$$

$$\delta = 1\text{mm}$$

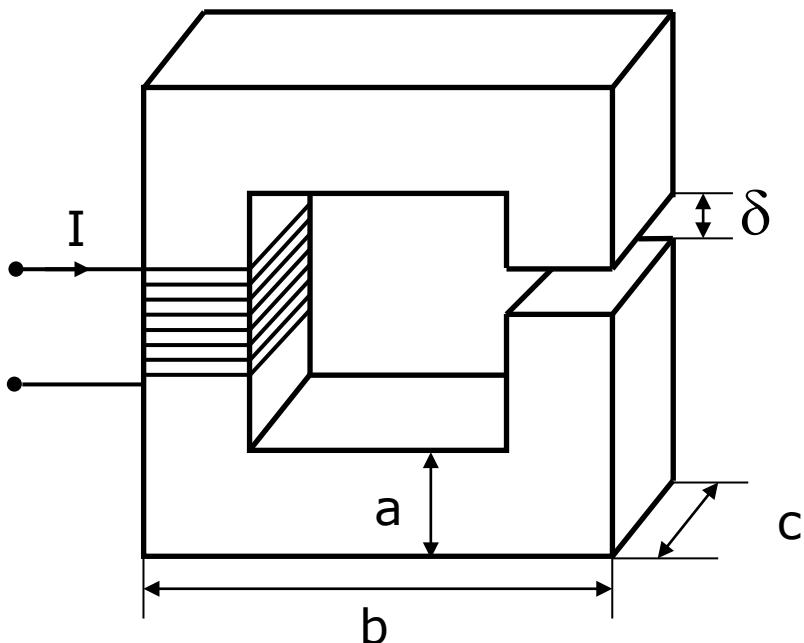
# Exercice

Comparaison des valeurs du flux avec et sans entrefer.

$$\Phi_{\delta=0\text{mm}} = 175 \cdot 10^{-6} [\text{Wb}]$$

$$\Phi_{\delta=1\text{mm}} = 46.25 \cdot 10^{-6} [\text{Wb}]$$

~4x moins ! En ajoutant 1mm d'air.



$$\mu_{\text{fer}} = 1000 \mu_0$$

$$\frac{1}{\Lambda_{\text{eq série}}} = \frac{(l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + \mu_{\text{rfer}} \delta + l_5)}{\mu_{\text{fer}} S}$$

Pour  $\mu_r=1000$  quand on ajoute 1mm d'air c'est comme si l'on ajoute 1mètre de fer dans le circuit magnétique (longueur équivalente).

$$l_{\text{eq pour } \delta=0\text{mm}} = 36 \text{ cm}$$

$$l_{\text{eq pour } \delta=1\text{mm}} = 1.359 \text{ m}$$

~4x plus

# Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- **Inductances**
- Caractéristique B-H et pertes fer
- Tension induite généralisée

# Inductances

$$\Psi_1 = N_1 \Phi_1 = N_1^2 \Lambda_{11} i_1$$

$$\left. \begin{array}{l} \Phi_1 = \Lambda_{11} \Theta_1 \\ \Theta_1 = N_1 i_1 \end{array} \right\}$$

$$\Phi = \int_s \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S}$$

$\Psi$  = flux totalisé  
 $\Lambda$  = perméance  
 $N$  = nombre de spires

$$\boxed{\Psi = L i}$$

inductance propre  $L_{11} = \frac{\Psi_1}{i_1} = L_{h1} + L_{\sigma 1}$

$$\boxed{L_{h1} = N_1^2 \Lambda_{h1} = \text{inductance de champ principal}}$$

$$\boxed{L_{\sigma 1} = N_1^2 \Lambda_{\sigma 1} = \text{inductance de fuite}}$$

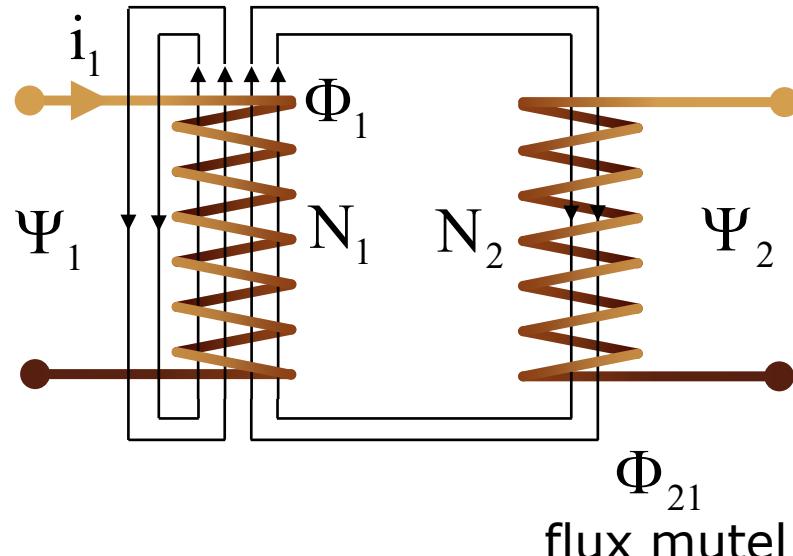
$$\Psi_2 = N_2 \Phi_{21} = N_1 N_2 \Lambda_{21} i_1$$

$$\Phi_{21} = \Lambda_{21} \Theta_1$$

inductance mutuelle

$$\boxed{L_{21} = \frac{\Psi_2}{i_1} = N_1 N_2 \Lambda_{21}}$$

flux de fuite  $\Phi_{\sigma 1}$       flux de champ principal  $\Phi_{h1}$



$$\begin{aligned} \Lambda_{21} &= \Lambda_{12} \\ L_{21} &= L_{12} \end{aligned}$$

# Facteur de couplage

Pour un système sans flux de fuite

$$L_{11} = N_1^2 \Lambda_h$$

$$L_{12} = N_1 N_2 \Lambda_h$$

$$L_{22} = N_2^2 \Lambda_h$$

$$L_{12} = \sqrt{L_{11} L_{22}} \quad \xrightarrow{\text{en généralisant}} \quad L_{12} \leq \sqrt{L_{11} L_{22}}$$

Facteur de couplage

$$k = \frac{L_{12}}{\sqrt{L_{11} L_{22}}} \leq 1$$

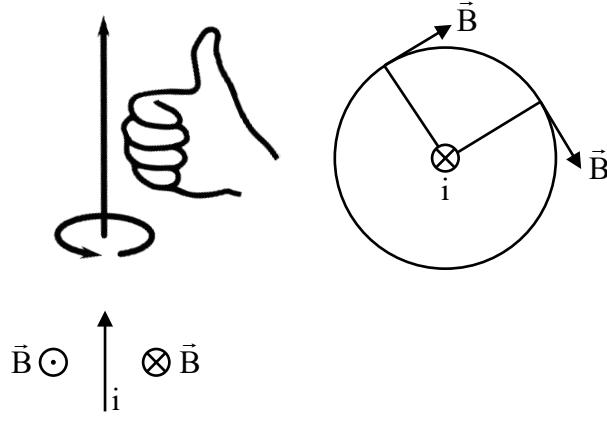
Facteur de dispersion

$$\sigma = 1 - k^2 = 1 - \frac{L_{12}^2}{L_{11} L_{22}} \leq 1$$

# Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Caractéristique B-H et pertes fer
- Tension induite généralisée

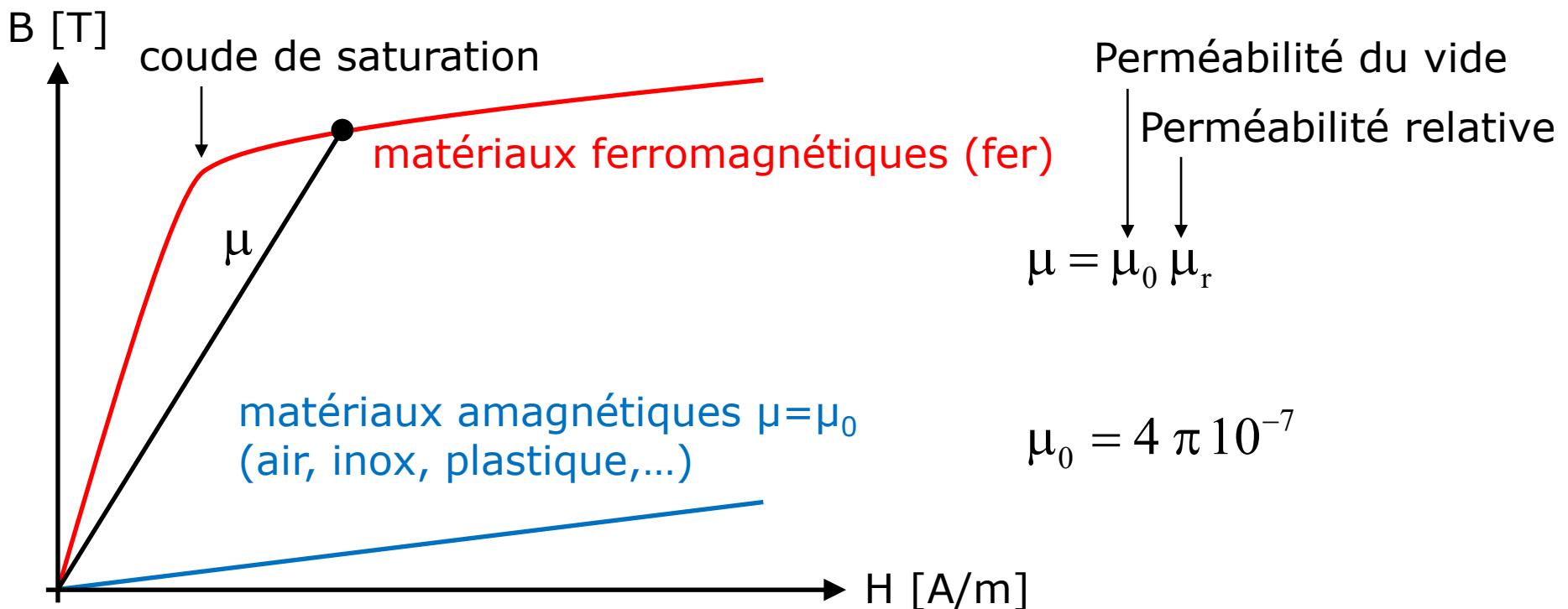
# Champ d'induction magnétique



Champ d'induction magnétique  
Perméabilité du matériau  
Champ magnétique  
(indépendant du milieu)

$\downarrow$

$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$



# Propriétés des matériaux ferromagnétiques

Caractéristique B-H

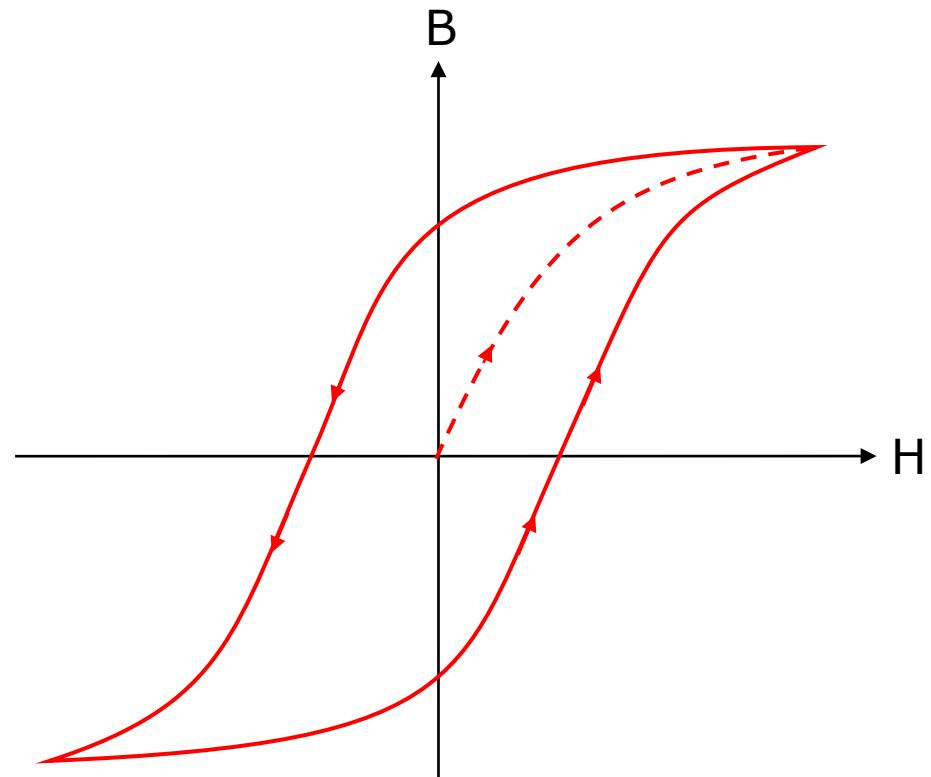
$$\Phi = \Theta \frac{\mu_0 \mu_r S}{1}$$

$$\rightarrow \Theta = \oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = Ni$$

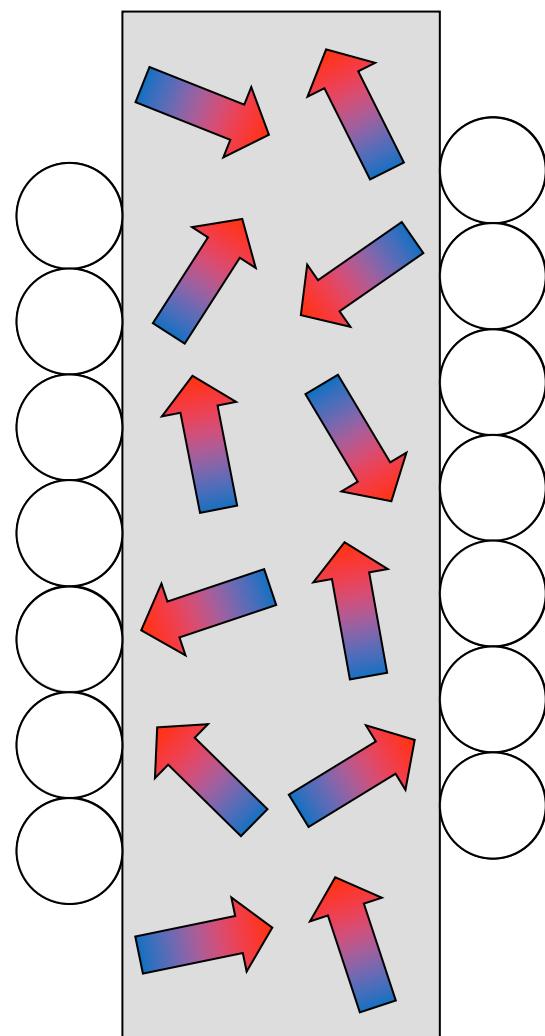
$$\rightarrow \Phi = \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S}$$

2 non-linéarités :

- Hystérésis
- Saturation

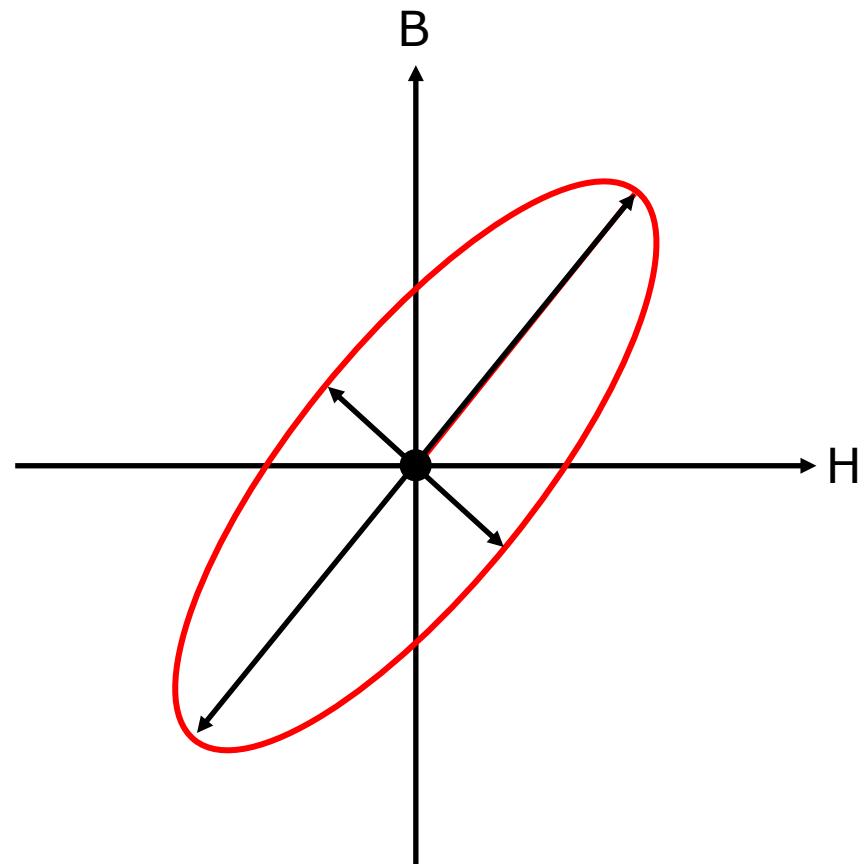


# Pertes par hystérésis



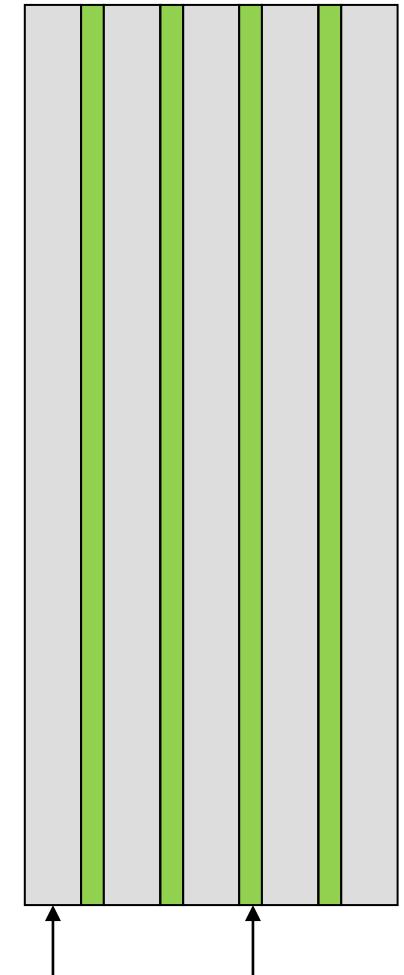
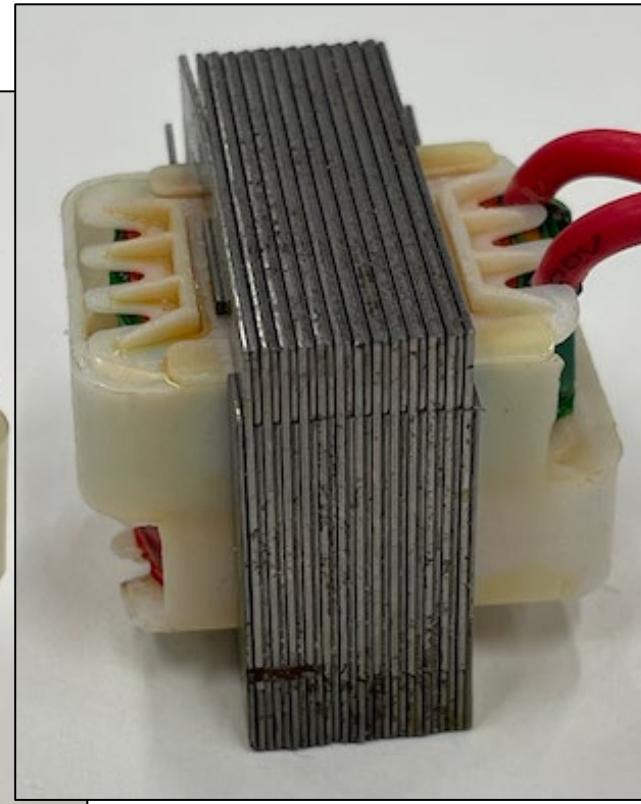
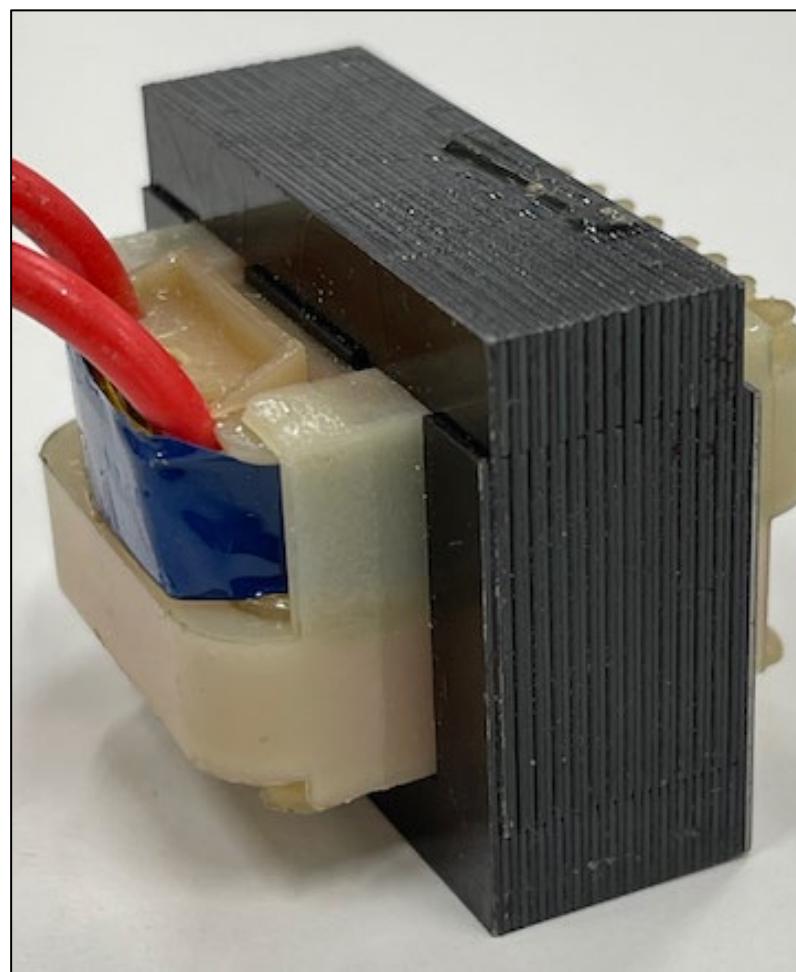
induction permanente

$$P_H \sim (f, \hat{B}^2)$$



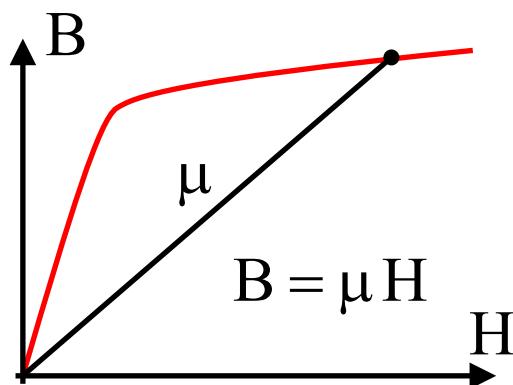
# Introduction des pertes fer

$$P_{\text{fer}} = P_{\text{hystérésis}} + P_{\text{courants de Foucault}}$$



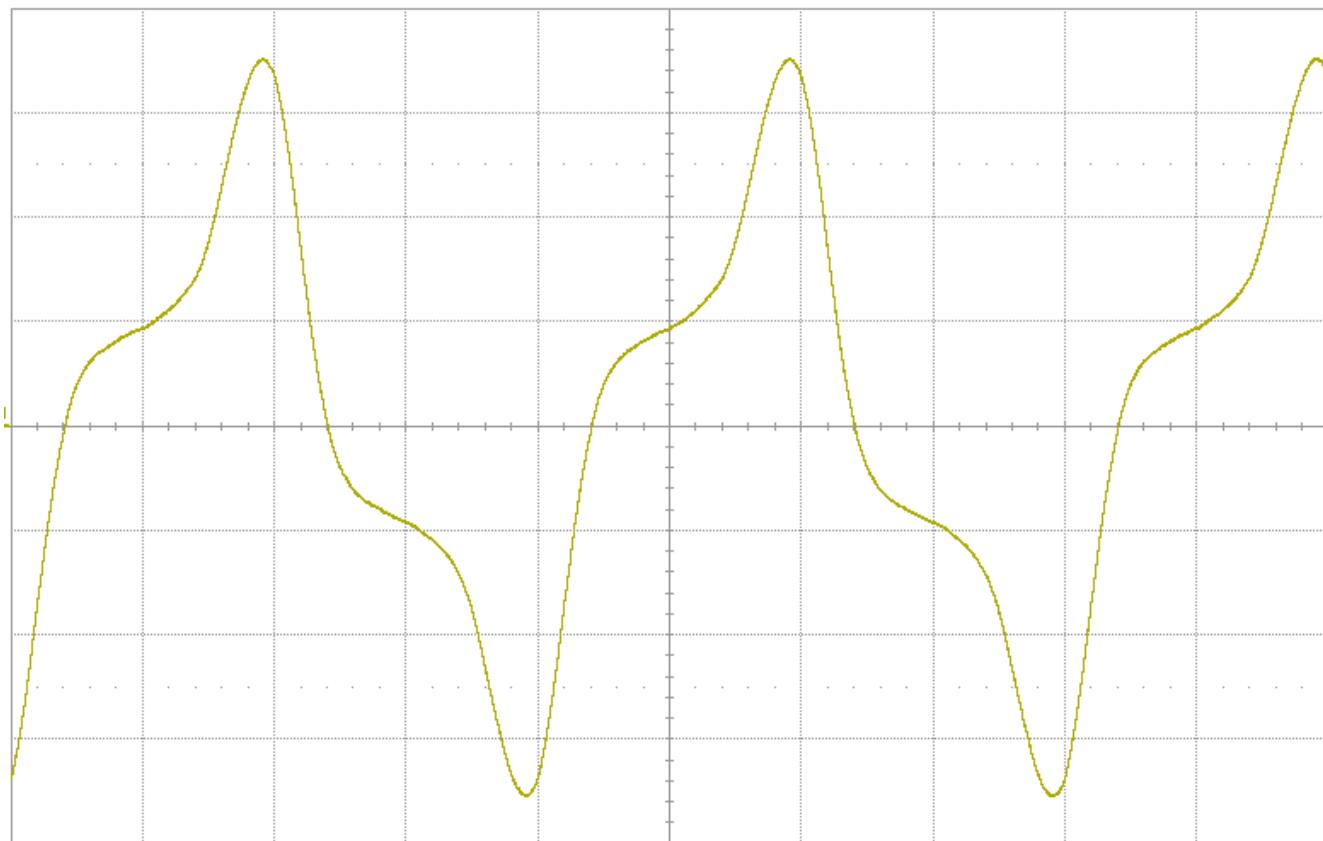
Tôle      Isolant

# Influence de la saturation sur l'inductance



$$L = N^2 \Lambda = N^2 \mu \frac{S}{l}$$

$$L \sim \Lambda \sim \mu$$



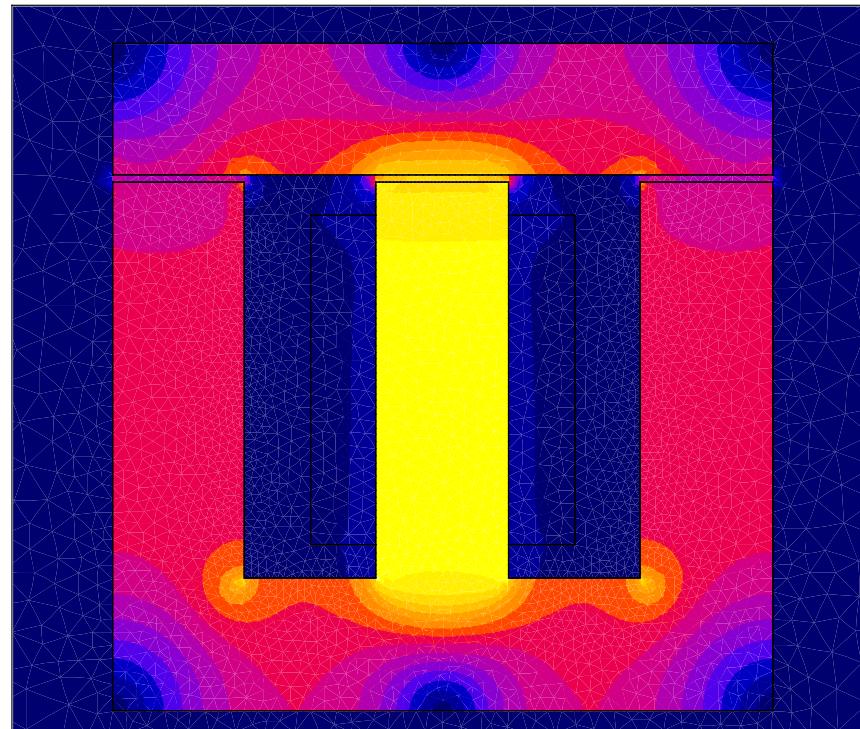
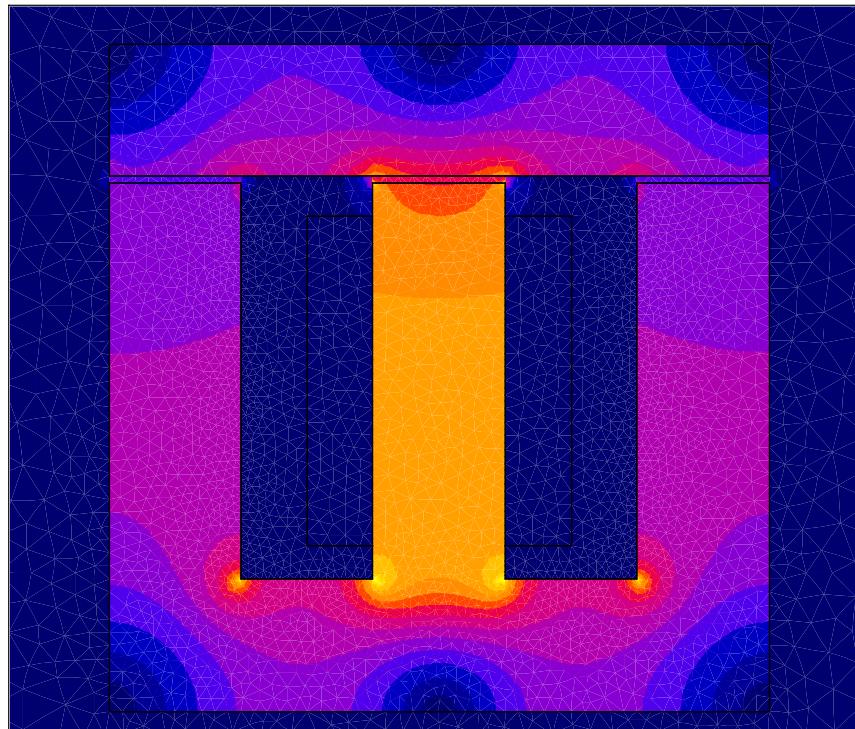
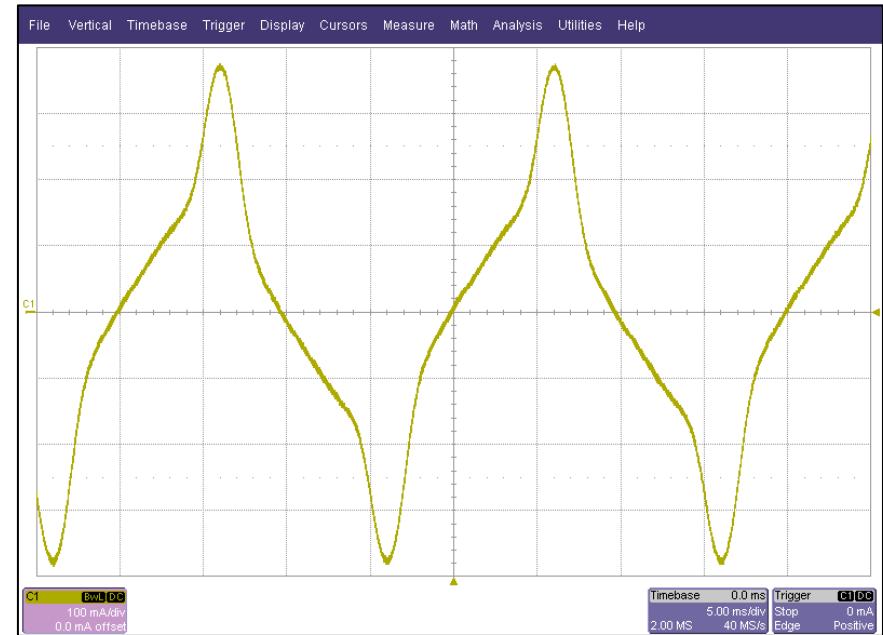
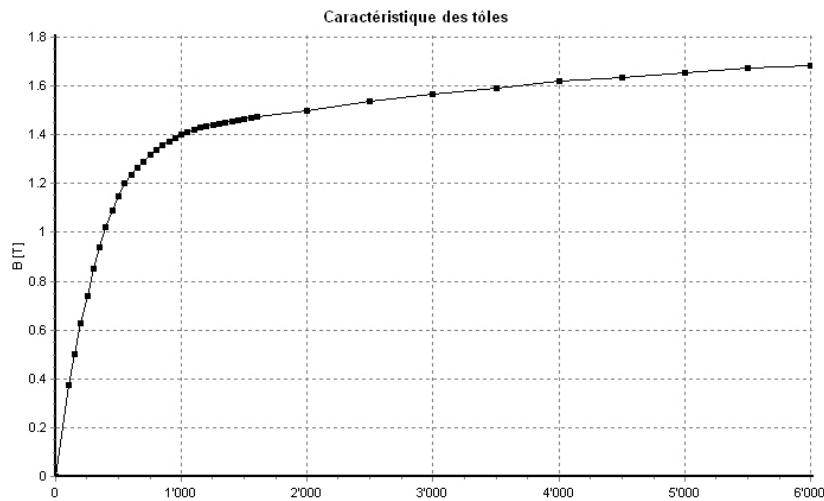
S'il y a saturation l'inductance diminue !

Inductance = facilité du flux à passer.

Le flux passe moins facilement, l'inductance diminue.

Quand on sature on Henry moins (C. Koechli).

# Exemple



# Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Caractéristique B-H et pertes fer
- Tension induite généralisée

# Équations de Maxwell (quasi-statique)

$$\text{rot } \mathbf{H} = \mathbf{J}$$

$$\text{rot } \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t}$$

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

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}$$

$$\mathbf{E} = \rho \mathbf{J}$$

forme intégrale (Stockes)

*S'il y a un courant il y a un champ magnétique*

$$\oint_C \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_S \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_j i_j \quad (\text{loi d'Ampère})$$

*S'il y a une variation du flux il y a une tension induite*

$$\oint_C \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = - \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \quad (\text{loi de Lenz-Faraday})$$

*Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles*

$$\oint_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance ( $\text{résistance}^{-1}$ )

# Loi de la tension induite (loi de Lenz-Faraday)

$$\oint_C \mathbf{E} \cdot d\mathbf{l} = - \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S}$$

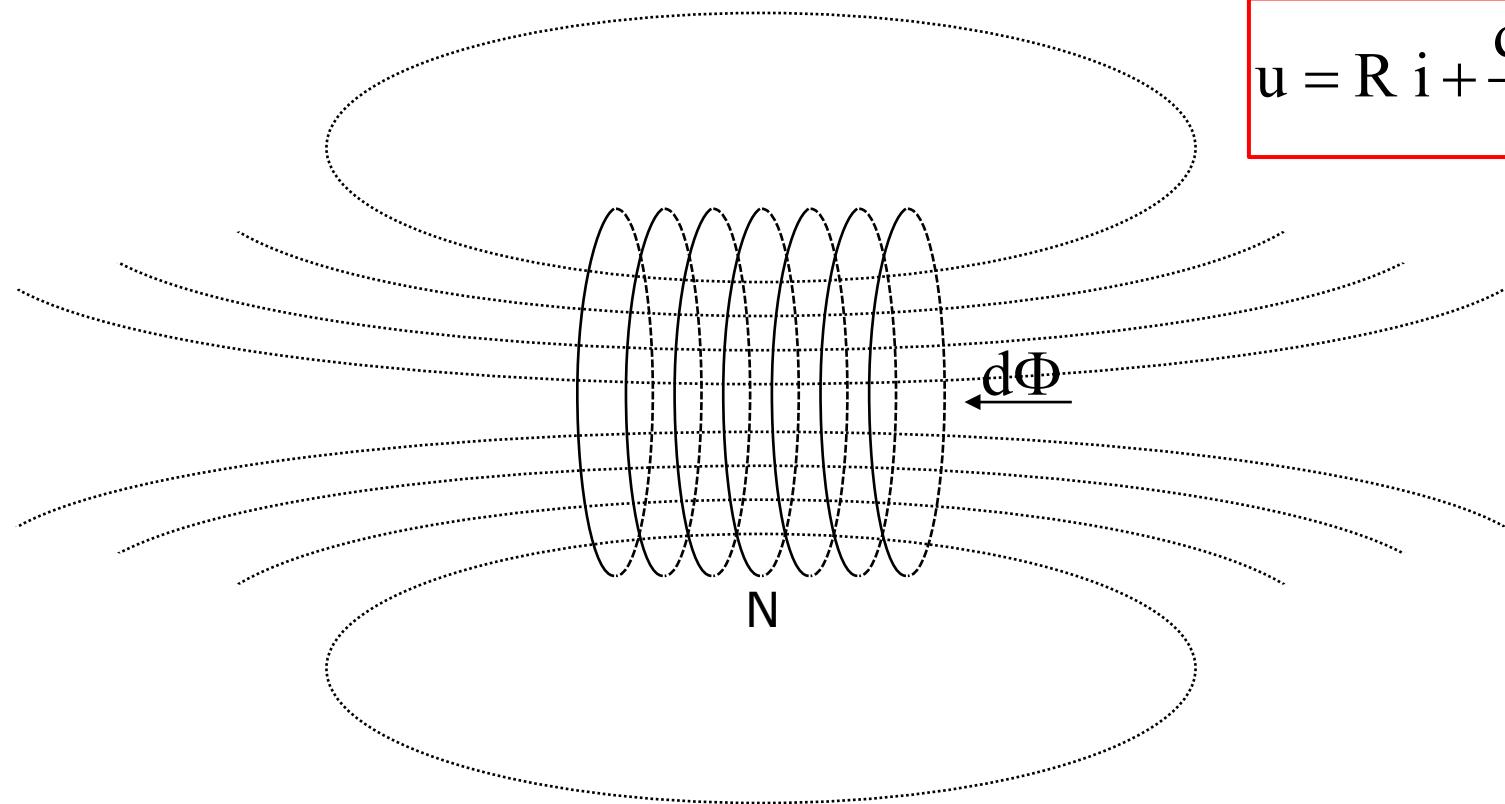
$$-u + R i = - \frac{d(N\Phi)}{dt} \rightarrow u = R i + \frac{d(N\Phi)}{dt}$$

flux totalisé

$$\Psi = N \Phi$$

loi d'Ohm généralisée

$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt}$$

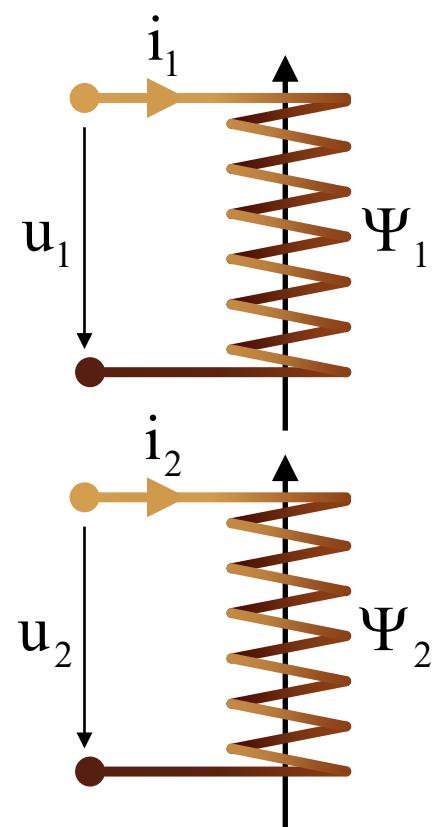


# Tension induite généralisée

$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt}$$

$$u_1 = R_1 i_1 + L_{11} \frac{di_1}{dt} + L_{12} \frac{di_2}{dt}$$

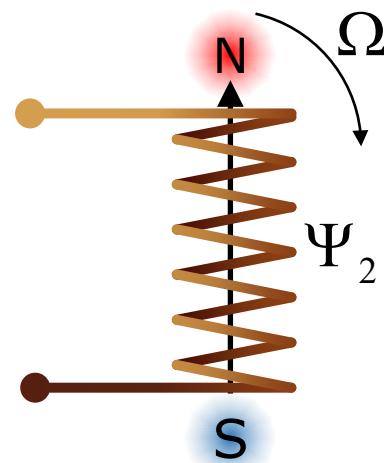
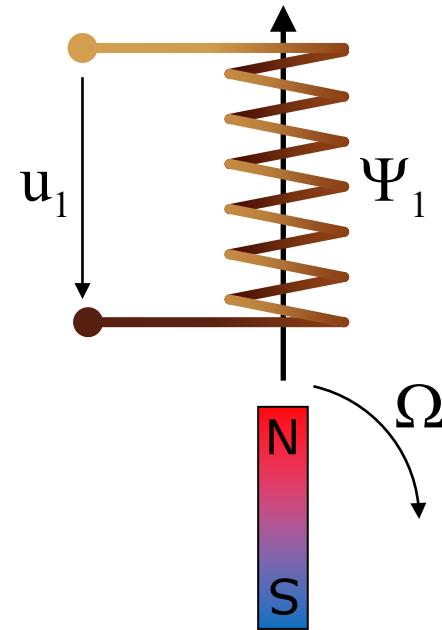
$$u_1 = R_1 i_1 + (L_{h1} + L_{\sigma 1}) \frac{di_1}{dt} + L_{12} \frac{di_2}{dt}$$



# Tension induite généralisée

$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt} \quad \downarrow \quad \Omega(t)$$

$$u_1 = R_1 i_1 + L_{11} \frac{di_1}{dt} + k_\Phi \frac{d\alpha}{dt}$$



# Tension induite généralisée

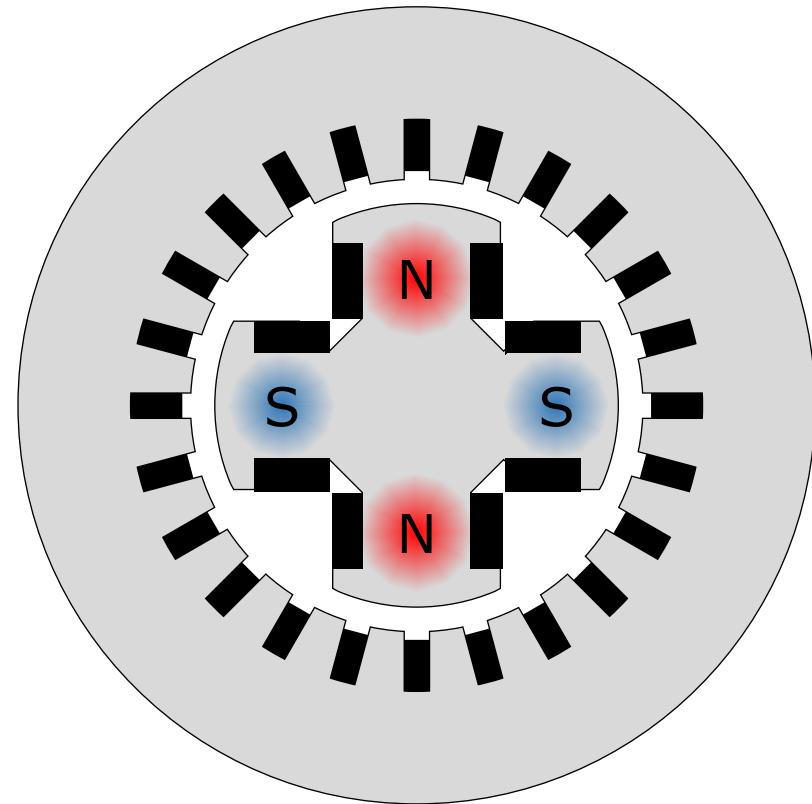
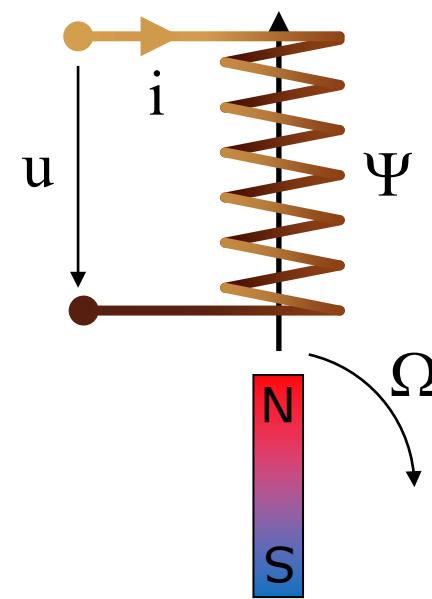
$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt}$$

Tension induite de saturation

$$u = R i + L \frac{di}{dt} + k_{\Phi} \Omega + i \underbrace{\frac{\partial L}{\partial i}}_{\Omega} \frac{di}{dt}$$

Tension induite de transformation

Tension induite de mouvement



# Sommaire

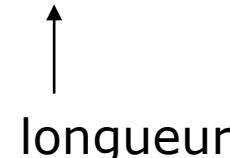
- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Caractéristique B-H et pertes fer
- Tension induite généralisée
- Résumé

# Résumé

## Analogie entre circuits électriques et magnétiques

Potentiel magnétique (tension)

$$\Theta = Ni = Hl$$



Flux d'induction magnétique (courant)

$$\Phi = BS$$

Flux totalisé

$$\Psi = N\Phi$$

Perméance (résistance<sup>-1</sup>)

$$\Lambda = \mu \frac{S}{l}$$

Perméabilité

$$\mu = \mu_0 \mu_r \longrightarrow \mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$

Loi d'Ohm

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

Mise en parallèle de perméances

$$\Lambda_{\text{eq parallèle}} = \sum_k \Lambda_k$$

Mise en série de perméances

$$\Lambda_{\text{eq série}} = \frac{1}{\sum_k \frac{1}{\Lambda_k}}$$

# Résumé

Flux totalisé

$$\Psi = N \Phi = L i$$

Loi d'Ohm généralisée

$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt} = R i + L \frac{di}{dt} + k_\Phi \Omega$$

Inductance propre

$$L_{11} = N_1^2 \Lambda_{11}$$

Inductance de champ principal

$$L_{h1} = N_1^2 \Lambda_h$$

Inductance de fuite

$$L_{\sigma 1} = N_1^2 \Lambda_{\sigma 1}$$

Inductance mutuelle

$$L_{12} = N_1 N_2 \Lambda_{12}$$