Machines électriques

pour Génie Mécanique

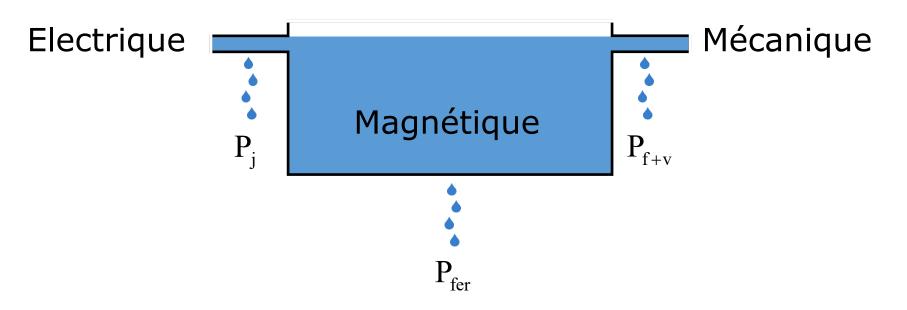
Circuit magnétique

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



Inductances



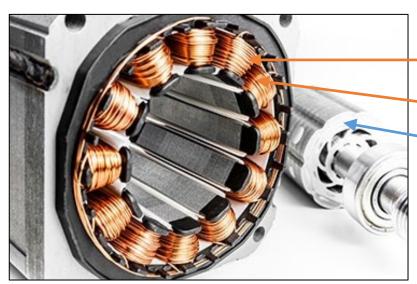
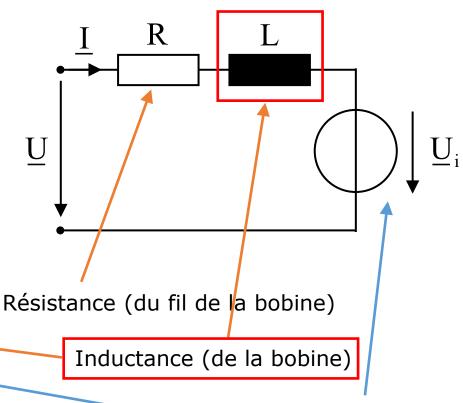


Schéma équivalent d'un moteur synchrone à aimants permanents

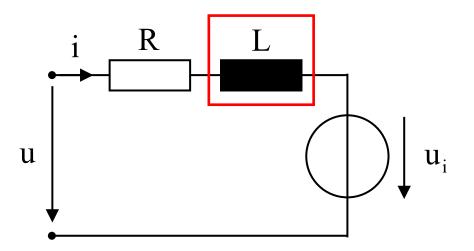


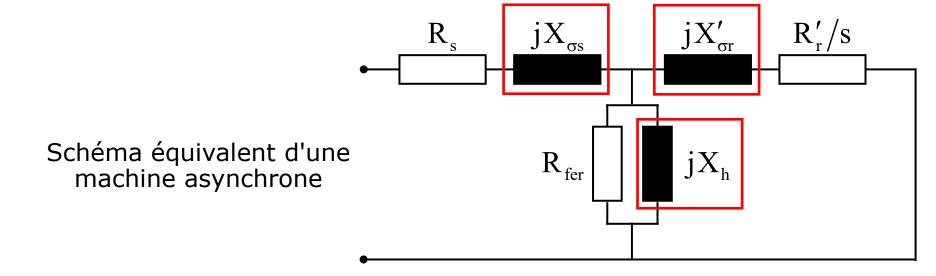
Effet de la rotation du rotor

Source : robots-et-compagnie.com rs-online.com

Inductances

Schéma équivalent d'une machine à courant continu





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

Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Tension induite généralisée

Equations de Maxwell (quasi-statique)

forme intégrale (Stockes)

$$rot H = J$$

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

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

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

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

$$\oint_{C} \mathbf{H} \cdot \mathbf{dl} = \int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{dS} = \sum_{j} i_{j}$$
 (loi d'Ampère)

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

$$\oint_{C} \mathbf{E} \cdot \mathbf{dl} = -\int_{S} \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot \mathbf{dS}$$
 (loi de Lenz-Faraday)

Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles

$$\oint_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

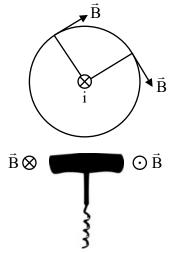
modèle de Kirchhoff

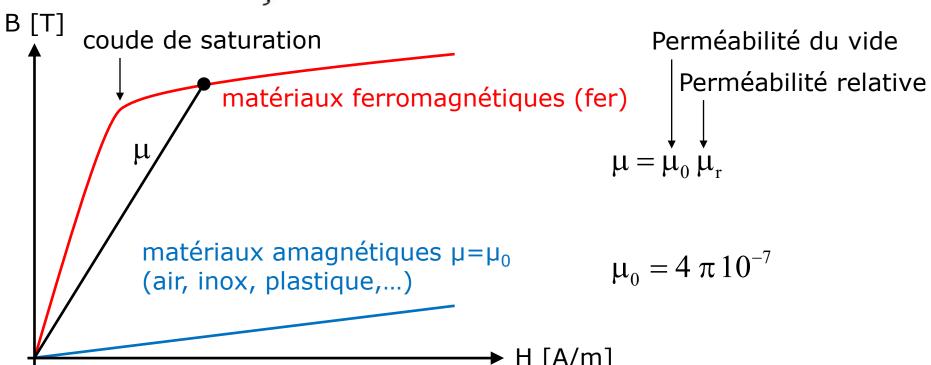
- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance⁻¹)

Potentiel magnétique scalaire (loi d'Ampère)

$$\Theta = \sum_{j} i_{j} = \oint_{C} \mathbf{H} \cdot \mathbf{dl} \qquad [A] \longrightarrow \Theta = Ni$$

Champ d'induction magnétique





Potentiel magnétique scalaire (loi d'Ampère)

$$\Theta = \sum_{j} i_{j} = \oint_{C} \mathbf{H} \cdot \mathbf{dl} \quad [A] \longrightarrow \Theta = Ni$$

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

Equations de Maxwell (quasi-statique)

forme intégrale (Stockes)

$$rot H = J$$

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

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

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

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

$$\oint_{C} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_{S} \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_{j} i_{j}$$
 (loi d'Ampère)

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

$$\oint_{C} \mathbf{E} \cdot \mathbf{dl} = -\int_{S} \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot \mathbf{dS}$$
 (loi de Lenz-Faraday)

Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles

$$\oint_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

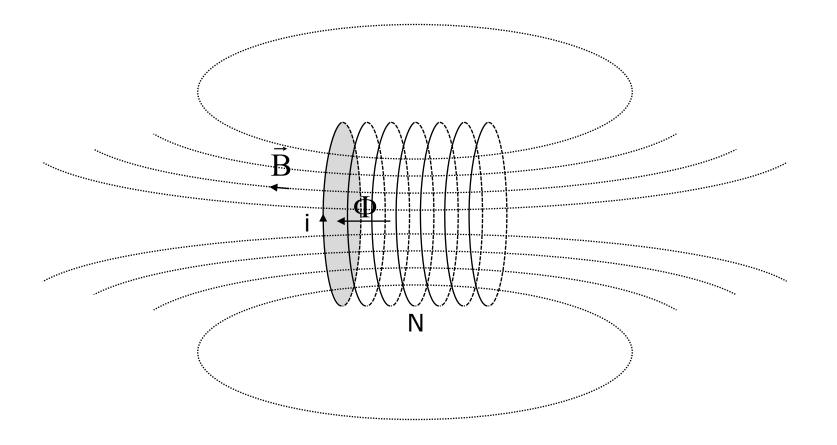
- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance⁻¹)

Flux d'induction magnétique

$$\Phi = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS} \qquad [Wb] ou[Vs]$$

flux totalisé

$$\Psi = N \Phi$$



Equations de Maxwell (quasi-statique)

forme intégrale (Stockes)

$$rot H = J$$

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

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

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

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

$$\oint_{C} \mathbf{H} \cdot \mathbf{dl} = \int_{S} \mathbf{J} \cdot \mathbf{dS} = \sum_{j} i_{j}$$
 (loi d'Ampère)

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

$$\oint_{C} \mathbf{E} \cdot \mathbf{dl} = -\int_{S} \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot \mathbf{dS}$$
 (loi de Lenz-Faraday)

Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles

$$\oint_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance⁻¹)

Réluctance et perméance magnétique

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

$$\Theta_{AB} = \Phi \int_{A}^{B} \frac{dl}{\mu_{0} \ \mu_{r} \ S} \qquad \Theta_{AB} = R_{m} \ \Phi \qquad \Phi = \Lambda \ \Theta$$

$$R_{m} = \int_{A}^{B} \frac{dl}{\mu_{0} \ \mu_{r} \ S} \qquad \Lambda = 1/R_{m} \qquad \Lambda = \mu \frac{S}{1}$$
 Réluctance magnétique

Mise en parallèle de perméances

$$\Phi = \Phi_1 + \Phi_2 = \Lambda_1 \Theta + \Lambda_2 \Theta = (\Lambda_1 + \Lambda_2) \Theta \qquad \qquad \Lambda_{\text{eq parallèle}} = \sum_k \Lambda_k$$

Mise en série de perméances

$$\Theta = \Theta_1 + \Theta_2 = \frac{1}{\Lambda_1} \Phi + \frac{1}{\Lambda_2} \Phi = \left(\frac{1}{\Lambda_1} + \frac{1}{\Lambda_2}\right) \Phi \qquad \Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_{i=1}^{N} \frac{1}{\Lambda_i}}$$

Résumé et exemple

$$\Theta = Ni$$

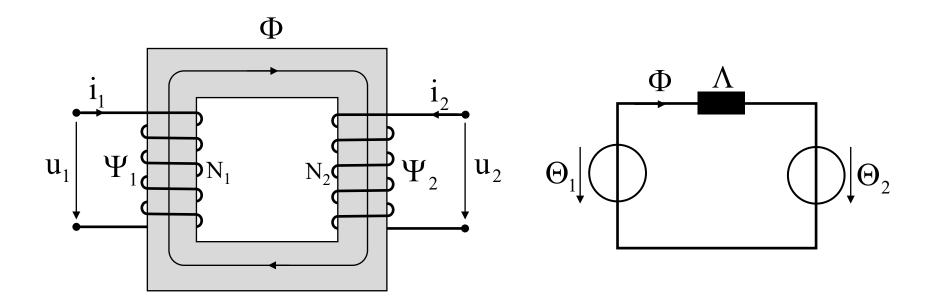
$$\Phi = \Lambda \Theta$$

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

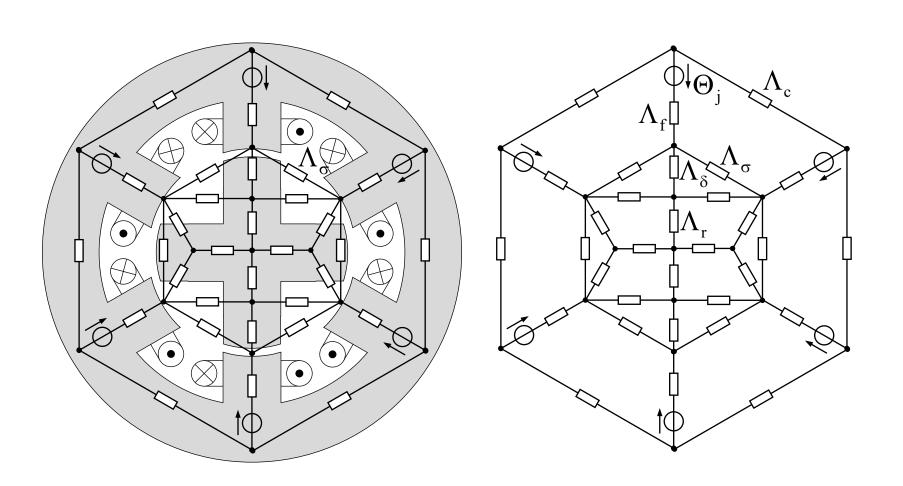
$$\mu = \mu_0 \mu_1$$

Modèle de Kirchhoff

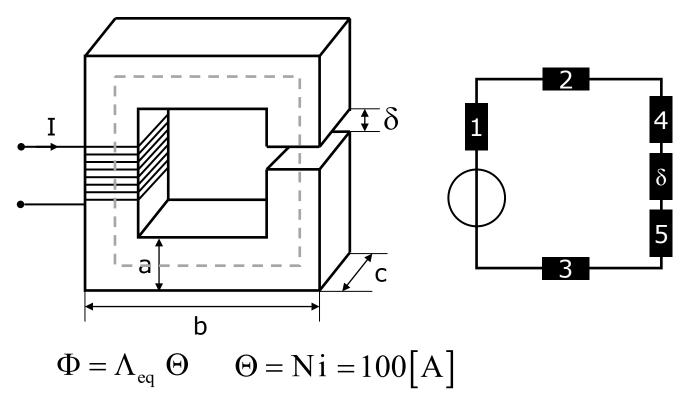
- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance⁻¹)



Exemple : Modélisation d'un moteur pas à pas réluctant



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



$$\Theta = Ni$$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

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

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

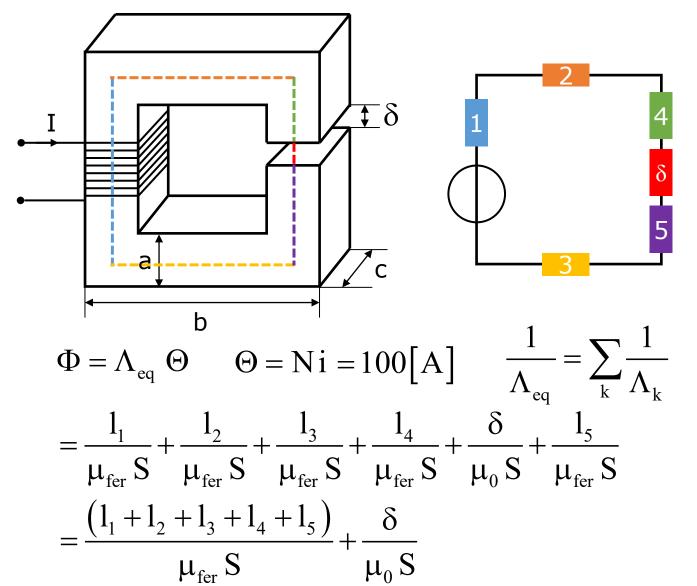
$$\mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{2}$$

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_{k} \frac{1}{\Lambda_{k}}}$$

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

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



 $\Theta = Ni$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

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

$$\mu = \mu_0 \, \mu_r$$

$$\mu_0 = 4 \pi 10^{-7}$$
 $\Lambda = -\frac{1}{1}$

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_{k} \frac{1}{\Lambda_{k}}}$$

a = 0.01m

b = 0.1 m

c = 0.05 m

I=1A

N = 100

 μ_{fer} =1000 μ_0

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

a bobine avec et sans entrefer ?
$$\Phi = \Lambda_{eq} \Theta \quad \Theta = Ni = 100 [A] \quad \frac{1}{\Lambda_{eq}} = \sum_{k} \frac{1}{\Lambda_{k}}$$

$$= \frac{l_{1}}{G} + \frac{l_{2}}{G} + \frac{l_{3}}{G} + \frac{l_{4}}{G} + \frac{\delta}{G} + \frac{l_{5}}{G}$$

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

$$(1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1) \qquad S$$

$$= \frac{\left(l_{1} + l_{2} + l_{3} + l_{4} + l_{5}\right)}{\mu_{fer} S} + \frac{\delta}{\mu_{0} S} - \frac{\delta}{\mu_{0} S} \frac{\mu_{rfer}}{\mu_{rfer}} = \frac{\mu_{rfer}}{\mu_{fer} S} - \frac{\left(l_{1} + l_{2} + l_{3} + l_{4} + \mu_{rfer} \delta + l_{5}\right)}{\mu_{0} S \mu_{rfer}} = \frac{\mu_{rfer}}{\mu_{fer} S}$$

$$\frac{+1_4 + \mu_{\text{rfer}} \circ + 1_5}{\mathsf{S}}$$

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

$$\begin{split} & \Lambda_{eq\,\delta=0\,mm} = 17.5 \cdot 10^{-7} \big[H \big] & \Phi_{\delta=0\,mm} = 175 \cdot 10^{-6} \big[Wb \big] \\ & \Lambda_{eq\,\delta=1\,mm} = 4.625 \cdot 10^{-7} \big[H \big] & \Phi_{\delta=1\,mm} = 46.25 \cdot 10^{-6} \big[Wb \big] \end{split}$$

$$\Theta = Ni$$

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

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

$$\mu = \mu_0 \mu_r$$

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

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

c=0.05m I=1A

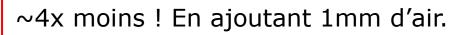
N=100

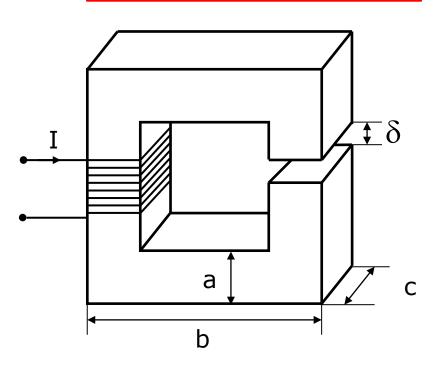
 $\mu_{fer} = 1000 \ \mu_0$ $\delta = 1 mm$

Comparaison des valeurs du flux avec et sans entrefer.

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

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





$$\begin{split} \mu_{\text{fer}} = & \boxed{1000} \, \mu_0 \\ & \frac{1}{\Lambda_{\text{eg s\'erie}}} = & \frac{\left(l_1 + l_2 + l_3 + l_4 + \mu_{\text{rfer}} \, \delta + l_5\right)}{\mu_{\text{fer}} \, S} \end{split}$$

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

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

 $l_{eq pour \delta=1 mm} = 1.359 m$
~4x plus

Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Tension induite généralisée

Inductances

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

$$\Phi_1 = \Lambda_{11} \Theta_1$$

$$\Phi_1 = \Lambda_{11} \Theta_1$$

$$\Phi_1 = N_1 i_1$$

$$\Psi = \text{flux totalisé}$$

$$\Lambda = \text{perméance}$$

$$N = \text{nombre de spires}$$

$$\Psi = \text{flux totalisé}$$

$$\Lambda=$$
 perméance

$$\Phi = \int_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS}$$

 $\Psi = Li$

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

$$L_{11} = \frac{\Psi_1}{i} =$$

$$=L_{h1}+L_{\sigma 1}$$

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

$$\Psi_1$$

$$\Psi_1$$

$$N_1$$

$$N_2$$

$$\Psi_2$$

flux mutel

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

 $L_{\sigma_1} = N_1^2 \Lambda_{\sigma_1} = inductance de fuite$

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

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

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

$$\Lambda_{21} = \Lambda_{12}$$

$$L_{21} = L_{12}$$

Sommaire

- Circuit magnétique équivalent
- Inductances
- Tension induite généralisée

Equations de Maxwell (quasi-statique)

forme intégrale (Stockes)

$$rot H = J$$

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

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

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

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

$$\oint_{C} \mathbf{H} \cdot d\mathbf{l} = \int_{S} \mathbf{J} \cdot d\mathbf{S} = \sum_{j} i_{j}$$
 (loi d'Ampère)

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

$$\oint_{C} \mathbf{E} \cdot \mathbf{dl} = -\int_{S} \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot \mathbf{dS}$$
 (loi de Lenz-Faraday)

Pas de monopôle magnétique mais des paires de pôles

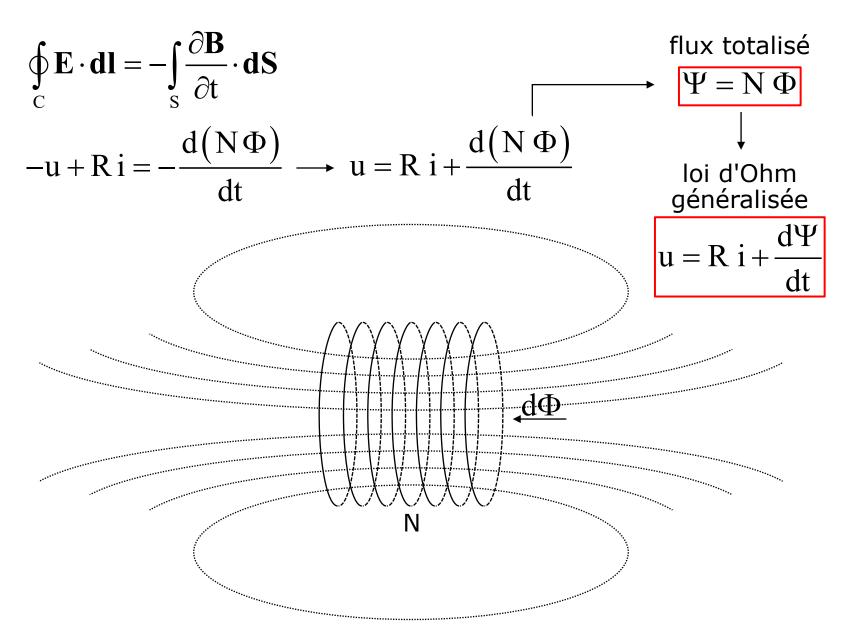
$$\oint_{S} \mathbf{B} \cdot \mathbf{dS} = 0$$

équations de Maxwell sous forme intégrale ?

modèle de Kirchhoff

- Potentiel magnétique (tension)
- Flux d'induction magnétique (courant)
- Perméance (résistance⁻¹)

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

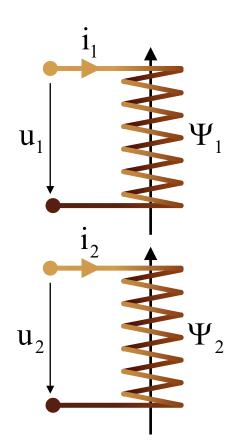


Tension induite généralisée

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

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

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

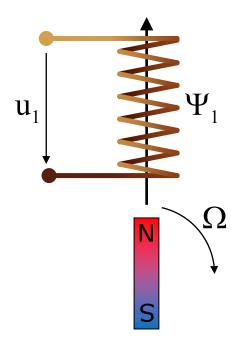


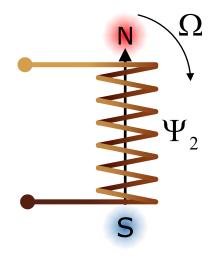
Tension induite généralisée

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

$$Q(t)$$

$$U_1 = R_1 i_1 + L_{11} \frac{di_1}{dt} + k_{\Phi} \frac{d\alpha}{dt}$$





Tension induite généralisée

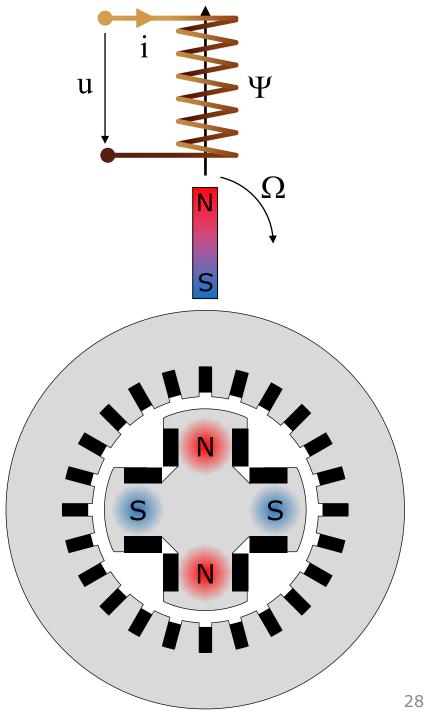
$$u = R i + \frac{d\Psi}{dt}$$

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

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)

$$\Theta = Ni = H1$$

Flux d'induction magnétique (courant) $\Phi = BS$

$$\Phi = BS$$
 | longueur

Flux totalisé

$$\Psi = N \Phi$$

Perméance (résistance⁻¹)

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

Perméabilité

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

Loi d'Ohm

$$\Phi = \Lambda \Theta$$

Mise en parallèle de perméances

$$\Lambda_{\text{eq parallèle}} = \sum_{\mathbf{k}} \Lambda_{\mathbf{k}}$$

Mise en série de perméances

$$\Lambda_{\text{eq s\'erie}} = \frac{1}{\sum_{k} \frac{1}{\Lambda_{k}}}$$

Résumé

— 1	L - L - 1	/
FIUX	tota	iise

$$\Psi = N \Phi = Li$$

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

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

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

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

$$\mathbf{L}_{12} = \mathbf{N}_1 \mathbf{N}_2 \mathbf{\Lambda}_{12}$$