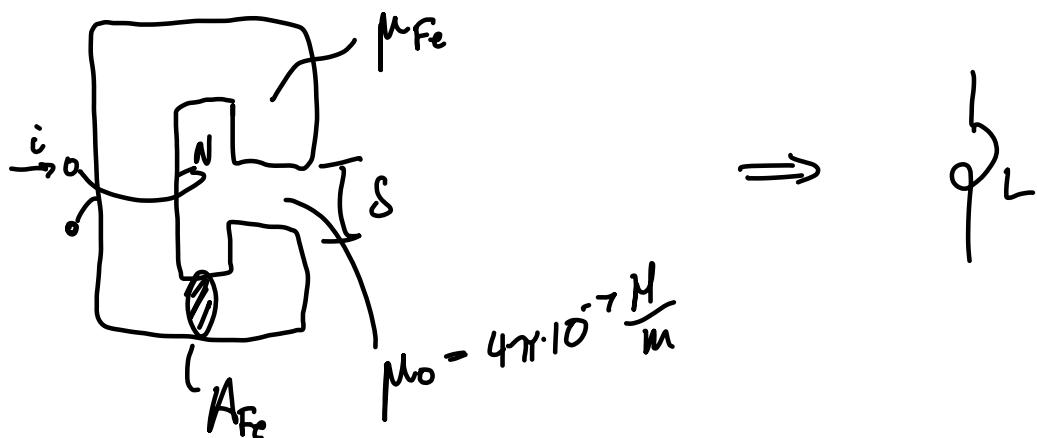


Riserve 18

Studiamo circuiti disegnati così:



Campi che ci interessano

B^{campo} = induzione magnetica

H = campo magnetico

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

} Sono due cose diverse
completamente
e come i è v

Non c'è carica magnetica, se H è la tensione

Siamo nel regime quasi-stazionario

Leggi di Maxwell integrate:

$$\nabla \cdot \vec{H} = \vec{j} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$$

rest \vec{H}

correnti

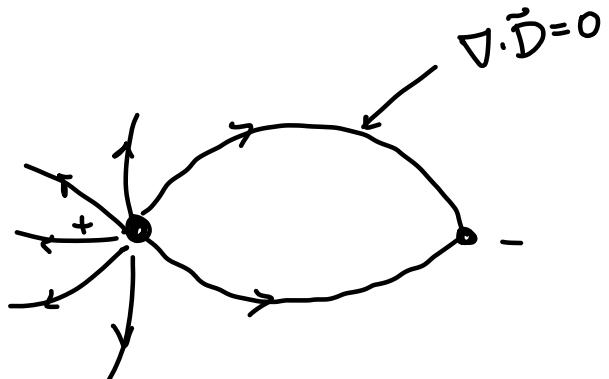
sistema quasi-stazionario

→ Campi magnetici sono derivati dalle correnti

$$\nabla \cdot \vec{B} = 0$$

$\text{div}(\vec{B})$

Il campo di induzione
non ha sorgente



$$\nabla \cdot \vec{D} = 0$$

$$\begin{array}{c} \text{EE} \\ \curvearrowleft \curvearrowright \\ \nabla \cdot \vec{D} = q_{\text{libera}} \end{array}$$

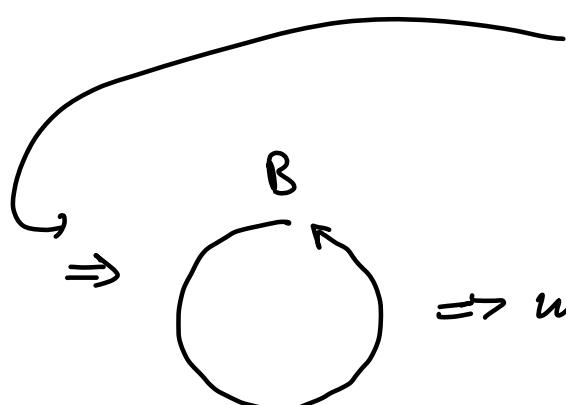
conica

Il campo elettrico
diverge
per le coniche

La conica indirà quanto
diverge

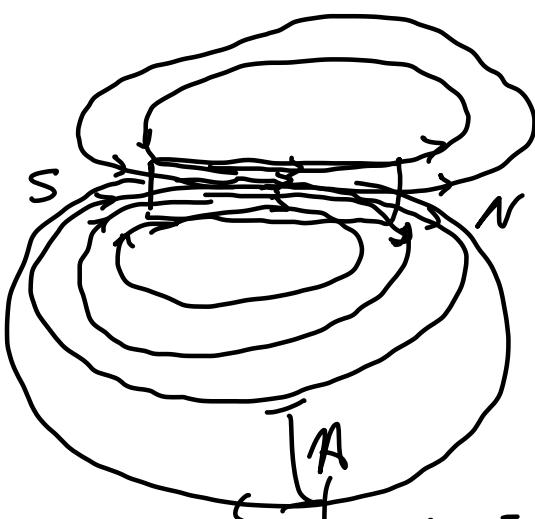
$$\nabla \cdot \vec{B} = 0$$

o indica che non
esce da nessun
ponte



\Rightarrow non esistono campi magnetici
monopolari

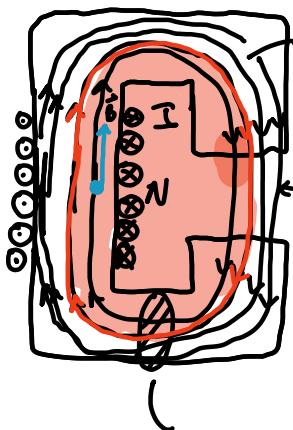
Se c'è
un polo magnetico
deve esistere un
secondo



\hookrightarrow Area è più grande
per avere lo stesso flusso
perché $B \neq \text{cost}$ e $\Phi = \text{cost}$

Come fare il circuito:

Meno interno è \vec{B} più grande
l'area deve essere



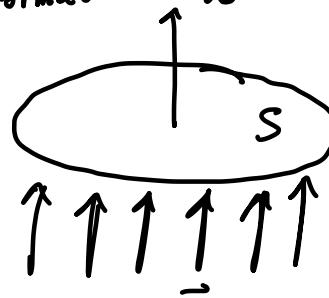
μ_{Fe}

linee di flusso di induzione magnetica
sempre tangenti a \vec{B} , lungo la linea
 $\vec{B} \neq$ costante
è costante il flusso di \vec{B}

Traferro \rightarrow molto piccolo rispetto alla macchina
 \rightarrow 0 deformazioni \hat{n}

$$\text{Flusso di Vettore} = \int_S \vec{V} \cdot \hat{n} dS$$

\hookrightarrow Quanto del campo sta
attraversando \rightarrow volume di acqua
attraverso una sezione



$$\varphi = \int_S \vec{B} \cdot \hat{n} dS = [Wb] \quad \uparrow Wb$$

\hookrightarrow Flusso di induzione



Forme Integrali di Maxwell

Legge di Ampere \rightarrow rotore \rightarrow quanto è rotorenso
Flusso del rotore \rightarrow rotore \rightarrow quanta forze passano per la superficie
 $\vec{\nabla} \times \vec{H} = \vec{J}$

$$\int_S \vec{\nabla} \times \vec{H} \cdot \hat{n} dS = \int_S \vec{J} \cdot \hat{n} dS$$

$\underbrace{\phantom{\int_S \vec{\nabla} \times \vec{H} \cdot \hat{n} dS}}_{\text{Stokes}}$

densità di corrente

S è la superficie
rotore

$$\oint \vec{H} \cdot \vec{dl} = NI$$

\vec{l} tangente
linee dove passa

$$H = \frac{\vec{B}}{\mu}$$

$$\oint_l \frac{\vec{B}}{\mu} \cdot \vec{dl} = NI$$

$$\Rightarrow \frac{B}{\mu_{Fe}} \cdot l_{Fe} + \frac{B}{\mu_0} S = NI$$

$$= U_{Fe} l_{Fe} + U_0 S = NI$$

U_{Fe} U_0

Le vere tensioni magnetiche

Campo · distanza = lavoro

↳ lavori che producono il campo magnetico

Si potrebbe scrivere:

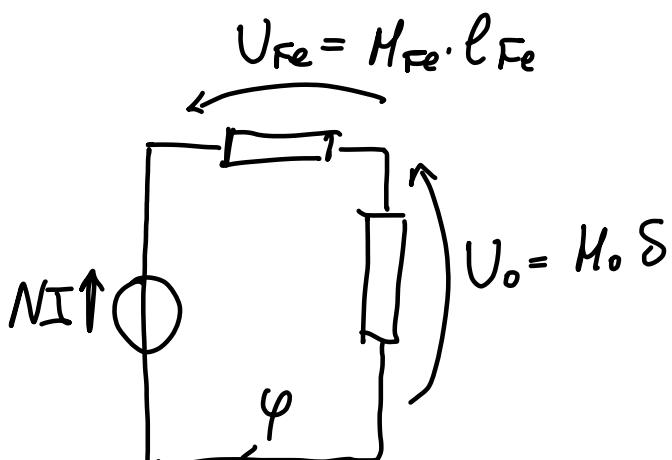
l'integrale attraverso la superficie da I_{Tor} Cioè tutta la corrente che attraversa la superficie, che sono tutte le correnti delle spire, guardando il grafico la corrente che attraversa la superficie è la corrente in ogni spiracioè NI , perché ogni spira ha I passante e ci sono N spire

se facessi i calcoli fuori dalla bobina sarebbe 0, ci sono vertici fra le bobine

legge della Circuazione Magnetica /

legge di Kirchhoff delle Tensioni Magnetiche

Forza Magnetotensile



Potremo disegnare reti magnetiche

dove Φ è il flusso

Forma Integrale di Gauss

$$\int_{\text{cav}} \nabla \cdot \vec{B} = 0$$

Teorema delle Divergenza

$$\int_S \vec{B} \cdot \vec{n} dS = 0$$

$$\Rightarrow \underbrace{\Phi_{\text{TOT}} = 0}_{\text{come } i_{\text{TOT}} = 0}$$

Qualsiasi sia la superficie

Perzzo di spazio in



S superficie del cubo

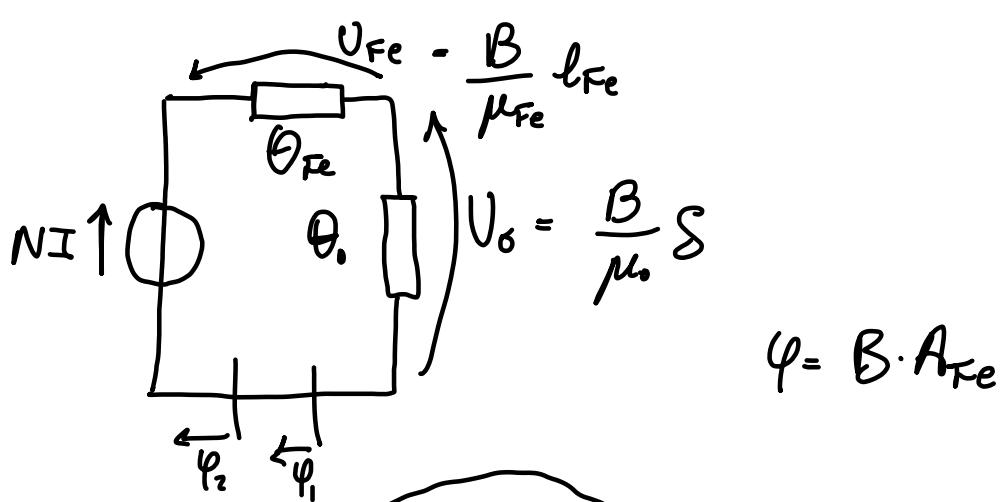
Come formata in legge di Kirchhoff

Sappiamo in 6 superfici S_1, S_2, \dots, S_6

$$\sum_{i=1}^6 \int_{S_i} \vec{B}_i \cdot \vec{n}_i dS = 0$$

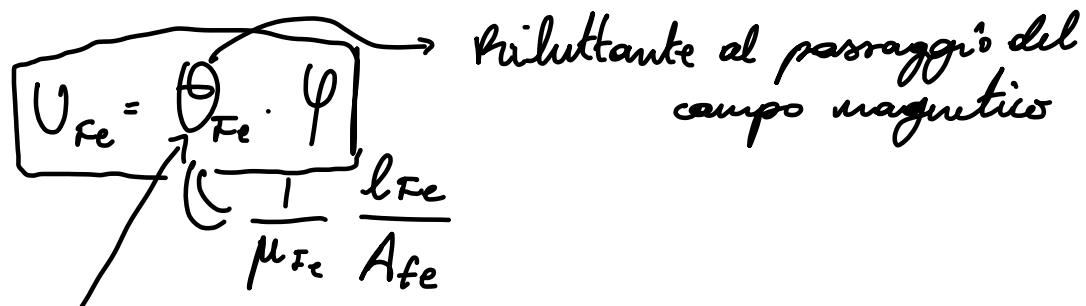
Sappiamo che $S_3, 4, 5, 6 \Rightarrow B = 0$

$$\underbrace{B_1}_{\Phi_1} \underbrace{S_1}_{\Phi_2} + \underbrace{B_2}_{\Phi_1} \underbrace{S_2}_{\Phi_2} = 0$$



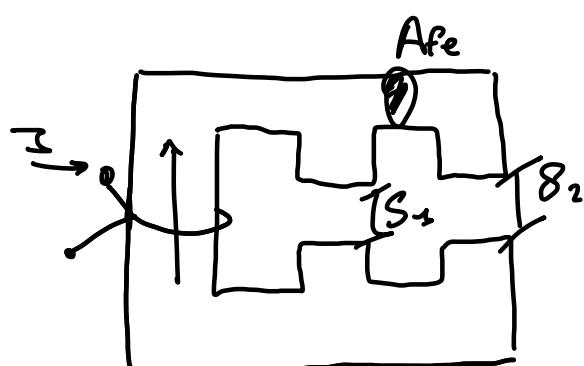
$$U_0 = \frac{B}{\mu_0} \cdot S \cdot \frac{A_{re}}{A_{fe}} = \frac{1}{\mu_0} \cdot \frac{S}{A_{Fe}} \Phi$$

$$U_{Fe} = \frac{B}{\mu_{Fe}} \cdot l_{Fe} \cdot \frac{A_{fe}}{A_{Fe}} = \frac{1}{\mu_{Fe}} \cdot \frac{l_{Fe}}{A_{Fe}} = \varphi$$



Rieltanza come $R = \frac{1}{\rho} \cdot \frac{l}{A}$

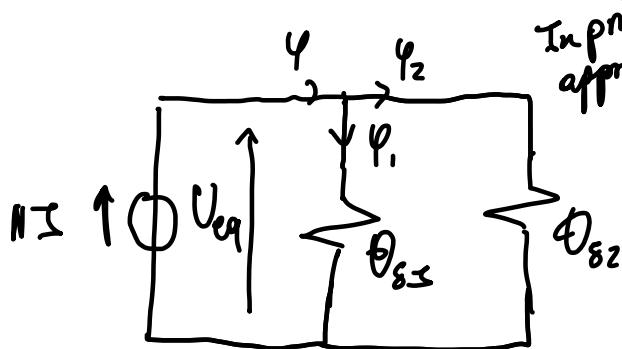
Se prendiamo sistema come:



$$\Theta_{Fe} = \left(\frac{1}{\mu_{Fe}} \right) \frac{l_{Fe}}{A_{Fe}}$$

$$\mu_{Fe} = \infty \Rightarrow \Theta = 0$$

→ metteremo come



In prima approssimazione cortocircuito

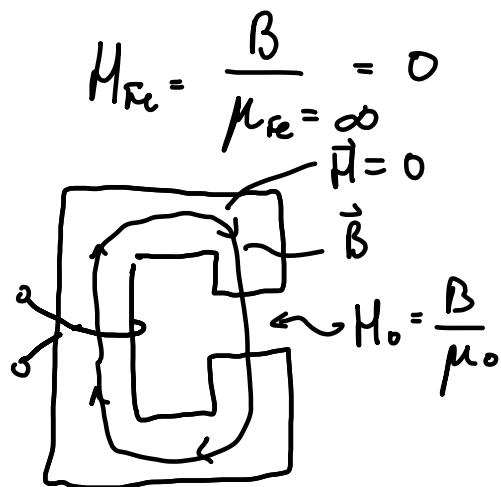
la reltanza del ferro è trascurata come i cari nei circuiti perché è così bassa.

$$\Theta_{81} = \frac{1}{\mu_0} \cdot \frac{S_1}{A_{Fe}} \quad \Theta_{82} = \frac{1}{\mu_0} \cdot \frac{S_2}{A_{Fe}}$$

$$\Psi = \Psi_1 + \Psi_2$$

Ultima osservazione

Il fatto che consideriamo $\mu_{Fe} = \infty$



Il campo di induzione esiste anche se il campo magnetico è 0.

Prendendo $\mu_{Fe} = \infty$, creiamo un campo di induzione senza campo magnetico,
 \Rightarrow come creare corrente senza tensione.

