

CAMPO MAGNETICO

VEETTORE CAMPO E VETTORE INDUZIONE

Campo e induzione sono due cose distinte, ma si relazionano tra loro, rispettivamente:

- \vec{B} = INDUZIONE MAGNETICA o anche DENSITA' DI FLUSSO.
- \vec{H} [A/M] = CAMPO MAGNETICO

Si relazionano secondo:

$$\vec{B} = \mu_0 \mu_r \vec{H}$$

con μ_r = Permeabilità relativa del materiale (può essere $\gg 1$)

LEGGE DI AMPERE

In qualsiasi sistema, vale la relazione per cui:

$$\oint \vec{H} d\vec{l} = I$$

In sistemi in cui il vettore \vec{H} ha modulo costante lungo la curva \mathcal{M} , allora si può scrivere

$$\vec{H} = \frac{I}{2\pi r} \hat{\theta}$$

CONCETTI DA RICORDARE

- $\Phi(\vec{B}) = \int_{\Sigma} \vec{B} d\vec{S}$ [Wb] (in percorsi chiusi e nullo $\oint \vec{B} d\vec{S} = 0$)
- $w = \frac{1}{2} \vec{B} \cdot \vec{H}$ (DENSITA' DI ENERGIA MAGNETICA) [J/m³]
- $\mathcal{E}(t) = - \frac{d\Phi(t)}{dt}$
- $\vec{F} = q\vec{v} \wedge \vec{B} = i\vec{l} \wedge \vec{B}$

CONDIZIONI DI INTERFACCIA (RIFRAZIONE)

Quando si ha un'interfaccia tra due materiali con μ_r diverso, il campo varia mantenendo la componente normale di \vec{B} e quella tangenziale di \vec{H} costanti.

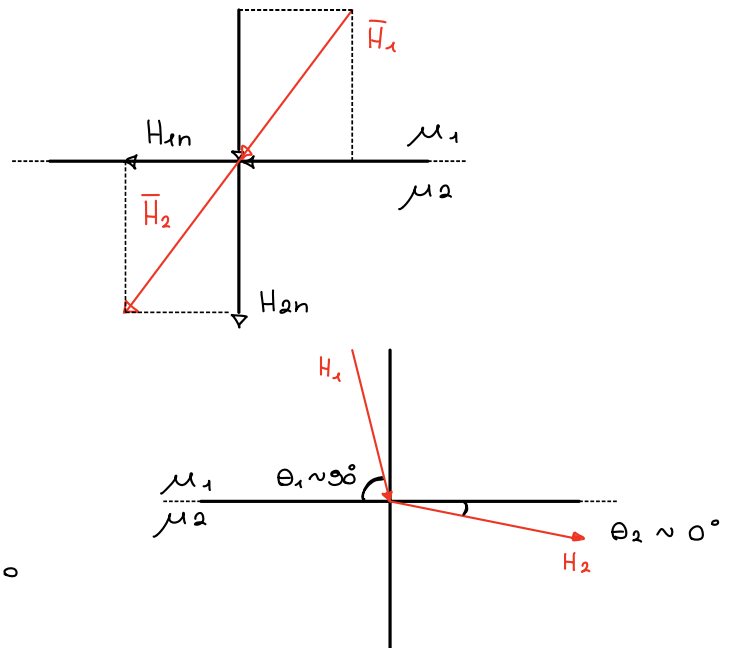
$$\left. \begin{aligned} \tan \theta_1 &= \frac{B_{1t}}{B_{1n}} = \frac{\mu_1 H_{1t}}{H_{1n}} \\ \tan \theta_2 &= \frac{B_{2t}}{B_{2n}} = \frac{\mu_2 H_{2t}}{H_{2n}} \end{aligned} \right\} \text{Legge di Snell}$$

$$\frac{\tan \theta_1}{\tan \theta_2} = \frac{\mu_1}{\mu_2}$$

Quindi per $\mu_1 \gg \mu_2 \Rightarrow \tan \theta_1 \rightarrow \infty$

$$\left\{ \begin{aligned} \theta_1 &\rightarrow \pi/2 \\ \theta_2 &\rightarrow 0 \end{aligned} \right.$$

▽ Più $\mu_1 \neq \mu_2$ e più il vettore viene deviato da un mezzo a un altro, per cui



MATERIALI FERROMAGNETICI

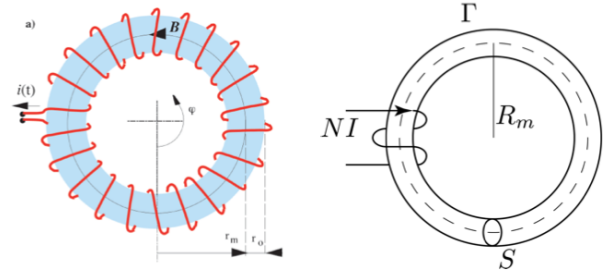
Sono materiali con μ_r molto elevato ($10^3 \sim 10^4$) che convogliano le linee di campo al loro interno, per cui alterano lo spazio vettoriale adiacente. Si comportano come i conduttori, che attirano le cariche all'interno, solo con le linee di campo.

Questa proprietà è alla base dei **CIRCUITI MAGNETICI**, consideriamone uno composto da un toro (ciambella) avvolto da un certo numero di spire N in cui passa corrente. Ipotizziamo che per μ_r molto grande: $B \simeq \text{costante}$ su Σ e su γ , applichiamo la legge di Ampere:

$$\oint_{\gamma} \vec{H} \cdot d\vec{\ell} = I = 2\pi R_m H \Rightarrow H = \frac{I}{2\pi R_m}$$

$$B = \mu_0 \mu_r \frac{I}{2\pi R_m}$$

$$\Phi = \int_{\Sigma} \vec{B} \cdot d\vec{S} = \frac{\mu_0 \mu_r S}{2\pi R_m} NI$$



▽ Vale solo per le ipotesi fatte, che osservando con un software si rivelano vere. Abbiamo quindi confermato che il campo è confinato nel materiale.

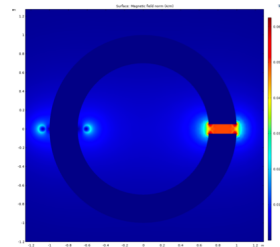
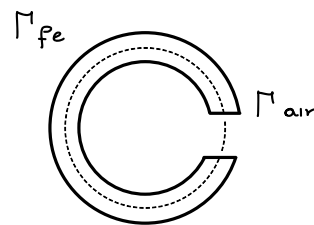
CASO DI VUOTO D'ARIA O TRAFERRO

In presenza di un traferro, l'ipotesi di \vec{B} costante non è più valida; tuttavia si può supporre che $\vec{B}_{fe} = \vec{B}_{air}$, mostrando che: (divido Γ in Γ_{fe} e Γ_{air})

$$\mu_0 \mu_{fe} H_{fe} = \mu_0 H_{air} \quad \mu_{fe} \gg \mu_0 \Rightarrow H_{fe} \simeq 0$$

$$H_{air} = \frac{I}{d} \text{ (da ampere)}, H_{fe} = 0, B_{fe} = 0$$

$$B_{air} = \frac{\mu_0 \mu_r I}{d}$$



VANTAGGI DEI FERROMAGNETICI

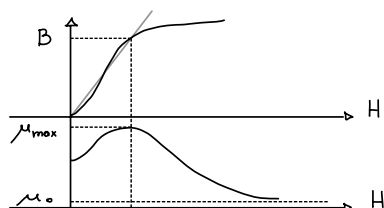
1. Concentrano il campo in zone specifiche, così da generare elevati valori di campo
2. Concentrano l'energia nei traferri

ESEMPIO NUMERICO

$I = 10 \text{ A}$, $d = 1 \text{ mm}$ da cui $H_{air} = 10 \text{ kA} \cdot \text{m}^{-1}$ nel vuoto otterrei lo stesso valore ponendoci ad una distanza molto piccola da un filo infinito ($0,1 \text{ cm}$). Quindi con un traferro è possibile avere valori alti di \vec{H} con basse correnti.

PROBLEMATICHE DEI MATERIALI F.M.

1. Non LINEARITA', ossia da un certo valore di μ_r in poi, B non è lineare, per cui è conveniente operare in condizioni di linearità.

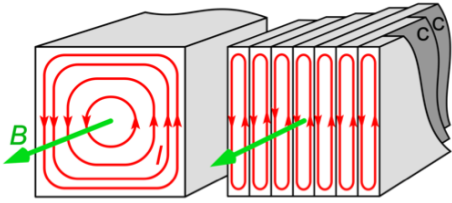


2. ISTERESI, ossia un ciclo di magnetizzazione, per cui quando si applica una corrente a un F.M., questo si magnetizza, ma ciò significa che per smagnetizzarsi richiederà una corrente opposta per cui, come intuibile, il ciclo consuma energia.

3. CORRENTI PARASSITE O DI FOCOL

Al variare del campo nel materiale si inducono correnti **vorticosi** che cercano di opporsi a tale variazione per cui dissipano energia.

Un modo per ridurre questo effetto è usare **laminati**, al posto di ferro massiccio, in modo da ridurre la sezione



LEGGE DI HOPKINSON E RILUTTANZA

Come avevamo visto, campo e vettore di induzione erano legati, per la legge di Ampere, con l'espressione:

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = I \Rightarrow I = \oint \frac{\vec{B}}{\mu_0 \mu_r} \cdot d\vec{l}$$

Considerando l'ipotesi di \vec{B} uniforme e sezione S del materiale si ha inoltre che:

$$\Phi(\vec{B}) = \int_S \vec{B} \cdot \vec{S} = B \cdot S \Rightarrow B = \Phi / S$$

sostituendo nella legge di Ampere:

$$I = \oint \frac{\Phi}{\mu_0 \mu_r S} dl = \Phi \frac{l}{\mu_0 \mu_r S}$$

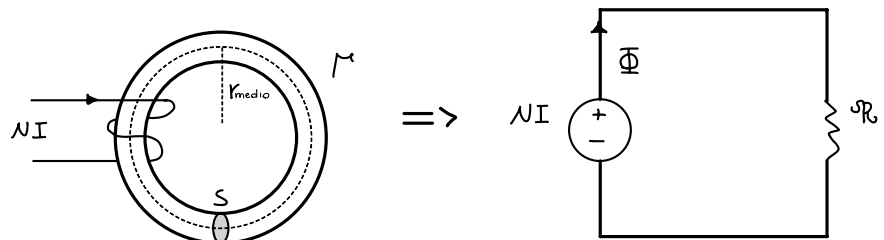
Definiamo il coefficiente moltiplicato per Φ come **RILUTTANZA** (\mathcal{R}).

$$\mathcal{R} = \frac{l}{\mu_0 \mu_r S} \quad [A/Wb]$$

da cui, considerando un sistema di solenoidi con N_i spire su un supporto costituito da m tronchi con diverso \mathcal{R} si ottiene:

$$\sum_{i=1}^n I_i N_i = \sum_{i=1}^m \Phi_i \mathcal{R}_i$$

$NI = \text{Forza magnetomotrice [Ampere} \cdot \text{Spire]}$



$$I = \Phi \cdot \mathcal{R} \quad \text{LEGGES DI HOPKINSON}$$

⚠ Nota la similitudine tra \mathcal{R} e R :

$$R = \frac{l}{\sigma S} \quad \sim \quad \mathcal{R} = \frac{l}{\mu_0 \mu_r S}$$

$$V = RI \quad \sim \quad I = \Phi \cdot \mathcal{R}$$

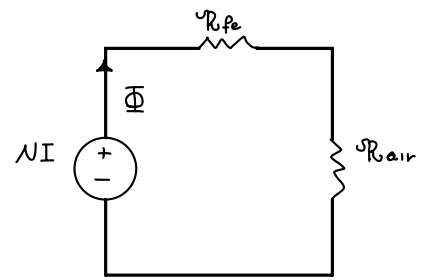
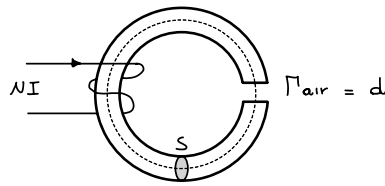
- TRONCHI \cong Rami con resistenza pari a \mathcal{R}
- SOLENOIDI \cong Generatori di tensione (NI)

CASO DI CIRCUITO CON TRAFERRO

E' necessario contare anche la riluttanza dell'aria

$$R_{fe} = \frac{l_{fe}}{\mu_0 \mu_r S} \quad R_{air} = \frac{d}{\mu_0 S}$$

$$\Phi = \frac{NI}{R_{fe} + R_{air}} \approx \frac{NI}{R_{air}} = \frac{NIS\mu_0}{d}$$



$$\Phi = \frac{NI \cdot S \mu_0}{d}$$

$$B = \mu_0 \frac{NI}{d} \text{ (N.B. analogo a quanto dimostrato prima)}$$

CALCOLO COEFFICIENTI AUTO E MUTUA INDUZIONE

Consideriamo un caso con piu' di un avvolgimento, in questo caso si ha che:

1. I versi delle correnti di prova determinano la posizione dei contrassegni nell'equivalente circuito elettrico (ossia dove sta il pallino •)

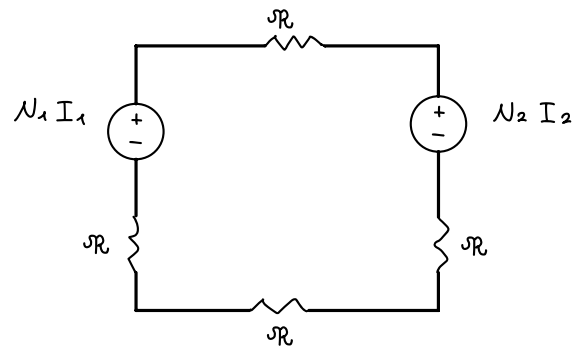
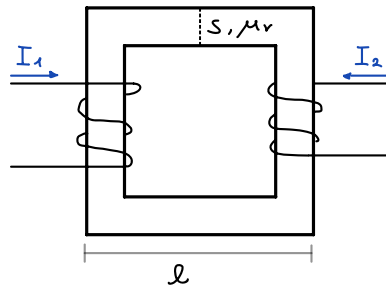
2. I versi delle correnti di prova, regola della mano destra, ne determinano la polarita'

Calcoliamo L_1 e L_2 considerando gli avvolimenti isolati.

$$L_1 = \frac{\Phi_{c1}}{I_1} = \frac{N_1 I_1}{\mathcal{R}}$$

$$L_1 = \frac{N_1^2}{\mathcal{R}}$$

▽ \mathcal{R} e' il lato del quadrato



Vale lo stesso per L_2 , poiche' il circuito e' simetrico:

$$L_2 = \frac{N_2^2}{\mathcal{R}}$$

▽ I versi di I_1 e I_2 li scelgo io arbitrariamente

$$M_{12} = M_{21} = M = \frac{\Phi_{c2,1}}{I_1} = \frac{\Phi_{c1,2}}{I_2}$$

$\Phi_{c2,1}$ e' il flusso concatenato a 2, prodotto da 1.

$$M = \frac{N_1 N_2}{\mathcal{R}}$$

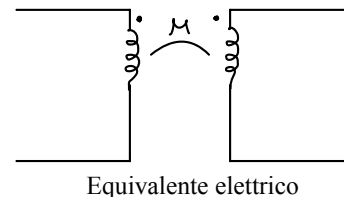
Il segno di M si trova guardando se i flussi hanno versi concordi (+) o discordi (-) delle correnti prodotte.

COEFFICIENTE DI ACCOPPIAMENTO

E' un coefficiente che indica la "bonta'" dell'accoppiamento e va da 0 a 1, per il massimo si ha che tutte le linee di campo di un avvolgimento si concatenano all'altro

$$K = \frac{|M|}{\sqrt{L_1 \cdot L_2}}$$

▽ K non ha segno quindi M va con il valore assoluto



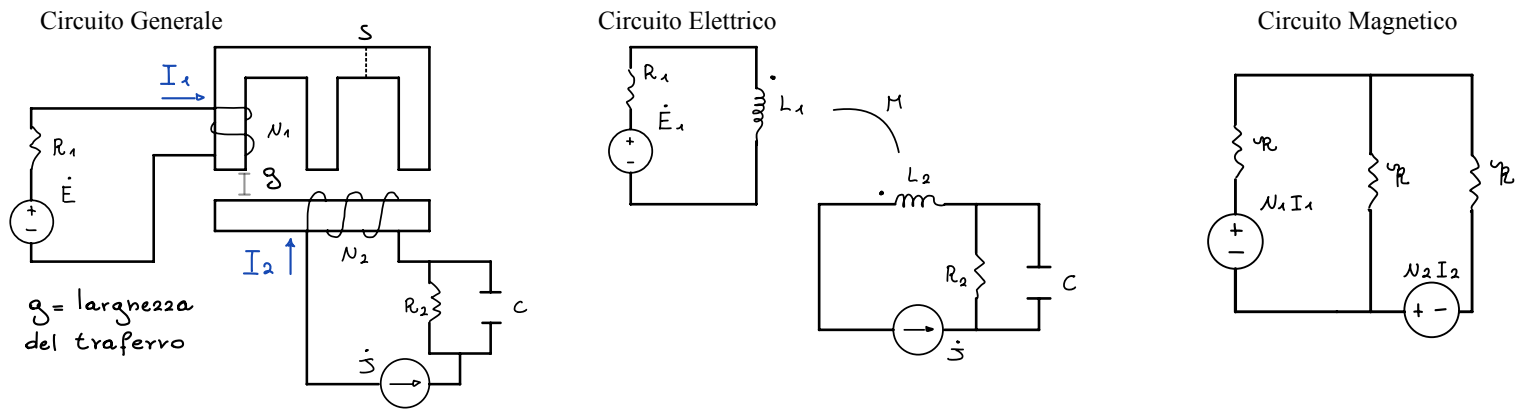
Equivalente elettrico

ESERCIZIO:

Consideriamo il circuito in figura di cui sono noti i seguenti valori:

$$\begin{aligned} \dot{E}_1 &= 30 \text{ V} & X_c &= 5 \Omega & S &= 50 \text{ cm}^2 & g &= 2 \text{ mm} \\ \dot{S} &= -j 2 \text{ A} & N_1 &= 120 & N_2 &= 50 & \mu_r &\sim +\infty \\ R_1 &= 6 \Omega & R_2 &= 2 \Omega & f &= 50 \text{ Hz} \end{aligned}$$

Trovare la potenza attiva e reattiva erogata da \dot{E}_1 .



L'indicazione $\mu_r \sim +\infty$ ci dice di trascurare l'induttanza del ferro:

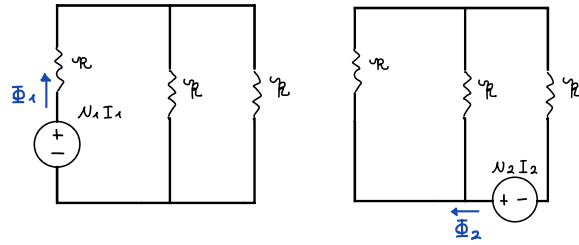
1. Scelgo il verso delle correnti di prova arbitrariamente, quindi completo il circuito con i simboli

2. Considero i circuiti con L_1 e L_2 isolati e li calcolo L_1 , L_2 e M :

$$L_1 = \frac{\Phi_{c1}}{I_1} = \frac{N_1 I_1}{\frac{3}{2} R} = 30,2 \text{ mH}$$

$$L_2 = \frac{\Phi_{c2}}{I_2} = 5,2 \text{ mH}$$

$$M = \frac{\Phi_{c1,2}}{I_2} = \frac{\Phi_1}{3R} = \frac{N_1 N_2}{3R} = 6,3 \text{ mH}$$



Il segno di M è (+) perché i versi di $\Phi_{1,2} = \Phi_{2,1}$

$$K = \frac{M}{\sqrt{L_1 \cdot L_2}} < 1$$

3. Trovo P, Q erogati dal generatore:

$$\dot{E}_1 = \dot{I}_1 (R + j\omega L) - jM\omega \dot{I}_2$$

$$\dot{I}_1 = (1,62 - j2,56) \text{ A}$$

$$\bar{S}_g = \dot{E}_1 \dot{I}_1^* = (48,62 + j66,73) \text{ VA}$$