

INDUTTANZA
mutua induzione

il campo \vec{B}_1 prodotto da C_1 crea un flusso di campo attraverso C_2

\vec{B}_1 è \propto a $I_1 \Rightarrow$ anche il flusso Φ_2 attraverso $C_2 \propto I_1$

flusso di \vec{B}_1 attraverso circuito C_2

$$\Phi_2 \stackrel{\text{def}}{=} M_{21} I_1$$

coefficiente di mutua induzione

$$M_{21} \stackrel{\text{B.S.}}{=} \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{C_1} \int_{C_2} \frac{d\vec{r}_1 \cdot d\vec{r}_2}{|\vec{r}_1 - \vec{r}_2|} = M_{12}$$

formula è simmetrica per scambio di 1 \leftrightarrow 2

$$\vec{B}_1(\vec{r}) \stackrel{\text{def Flusso}}{=} \frac{\mu_0}{4\pi} I_1 \int_{C_1} d\vec{r}_1 \times \frac{(\vec{r} - \vec{r}_1)}{|\vec{r} - \vec{r}_1|^3}$$

$$\Phi_2 \stackrel{\text{def}}{=} \int_S d^2\vec{r}_2 \vec{n} \cdot \vec{B}_1(\vec{r}_2) = \int_S d^2\vec{r}_2 \vec{n} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A}_1(\vec{r}_2) =$$

$$= \int_S d^2\vec{r}_2 \vec{n} \cdot \vec{\nabla} \times \left(\frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{C_1} \frac{d\vec{r}_1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|} \right)$$

sezione del filo C_1
costante

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{C_1} \frac{d\vec{r}_1}{|\vec{r} - \vec{r}_1|} \quad \vec{I} = \int da_2, \quad d\vec{r}_1 = da_2 d\vec{r}_1$$

corrente passa solo nel circuito C_1

$$= \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_S d^2\vec{r}_2 \vec{n} \cdot \vec{\nabla} \times \left(\int_{C_1} d\vec{r}_1 \frac{1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|} \right) \stackrel{\text{Stokes}}{=} \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_{C_2} d\vec{r}_2 \cdot \int_{C_1} d\vec{r}_1 \frac{1}{|\vec{r}_2 - \vec{r}_1|}$$

$\vec{I} \parallel d\vec{r}_1$

$$f_2 = I M_{21}$$

fem indotta sul circuito 2 da una variazione di corrente I_1

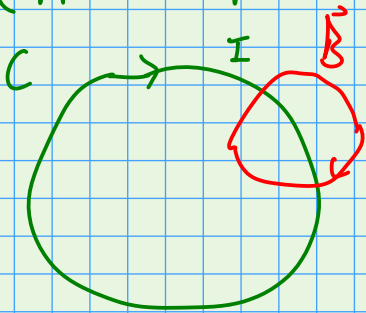
$$\mathcal{E}_2 = - \frac{d\Phi_2}{dt} = - M \frac{dI_1}{dt} - I_1 \frac{dM}{dt}$$

↑ induz di Faraday M costante → dipende dalla geometria circuito

(vedremo: il trasformatore → oggetto che trasforma una ddp in un'altra)

INDUTTANZA: ho mutua induzione di una spira su se stessa

variaz di corrente I in una spira genera una fem (opposta per legge Lenz) nella spira stessa



$$F_1 = \int_S d\vec{n} \cdot \vec{B} \stackrel{\text{Biot Savart}}{=} \frac{\mu_0}{4\pi} \int_S d\vec{r} \cdot \vec{n} \cdot \int_C d\vec{r}' \times \frac{(\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

↑ flusso attraverso S_1 che chiude C_1
def $= LI$ ↑ || def L

def L induttanza (o auto-induzione)

unità di misura Henry = $\frac{\text{Volt} \cdot \text{secondo}}{\text{Ampere}}$

variaz di corrente attraverso circuito genera una fem opposta nel circuito stesso

$$fem = \mathcal{E} = - \frac{d\Phi_1}{dt} = - L \frac{dI}{dt}$$

↑ induz di Faraday suppongo L costante

ENERGIA campo MAGNETO STATICO

campo magnetico non produce lavoro $\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}$

$$dW = \vec{F} \cdot d\vec{m} \quad d\vec{m} \parallel \vec{v} \perp \vec{B} \\ \perp \vec{F}$$

⇒ sembrerebbe che energia campo mag = 0? → NO!

è vero che campo statico non compie lavoro ma creare un campo mag dal nulla, ha una variaz (nel tempo) di \vec{B} ⇒ campo el indotto ⇒ posso compiere lavoro
↑ legge di induzione ↪ ELETTRIMOTORE

Energia immagazzinata dal campo finale = all'energia richiesta per crearlo da zero
↑ conserva energia

$$W_{\text{tot}} = \frac{1}{2\mu_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3r B^2$$

Potenza di un circuito → $\frac{dW}{dt} = VI$ ^{↑ W} lavoro compiuto dal circuito per unità di t
compiuto SUL circuito $\frac{dW}{dt} = -VI$ _{ddp corrente} $= L I \frac{dI}{dt}$
↑ $V = \text{fem} = -L \frac{dI}{dt}$

$$W = \int_0^{T_{\text{finale}}} dt \frac{dW}{dt} = \int_0^{T_{\text{finale}}} dt L I \frac{dI}{dt} = L \int_0^{I_{\text{finale}}} dI I =$$

$$= L \frac{I_{\text{finale}}^2}{2}$$

⇒ induttanza (bobina, solenoide) è uno strumento che immagazzina energia sotto forma di campo magnetico

$$\int d^3r \vec{m} \cdot \vec{B} = LI \uparrow$$

$$W = \frac{1}{2} \int_S d^2r \vec{n} \cdot \vec{B} = \frac{1}{2} \int_S d^2r \vec{n} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{1}{2} \int_{C=\partial S} d\vec{r} \cdot \vec{A} =$$

$$= \frac{1}{2} \int_{C_i} d\vec{r}_i \cdot \vec{A} = \frac{1}{2} \int d^3r \vec{j} \cdot \vec{A}$$

$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$
 $\vec{j} = 0$ fuori dal circuito
 $\vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$
 l. Stokes
 l. eq Maxwell magnetost
 $I = |\vec{j}| da_2$ sez filo

1° magnetost → perché ci interessa il caso di \vec{B} finale: stazionario

$$= \frac{1}{2} \int d^3r \left(\frac{\vec{\nabla} \times \vec{B}}{\mu_0} \right) \cdot \vec{A} = \frac{1}{2\mu_0} \int d^3r \left[\vec{\nabla} \cdot (\vec{B} \times \vec{A}) + \vec{B} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A} \right]$$

t. di Gauss
 $\vec{\nabla} \cdot (\vec{a} \times \vec{b}) = \vec{b} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{a} - \vec{a} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{b}$
 derivaz del prodotto
 $\vec{b} = \vec{A} \quad \vec{a} = \vec{B}$

$$= \frac{1}{2\mu_0} \int_{S=\partial V} d^2r \vec{n} \cdot (\vec{B} \times \vec{A}) +$$

$$+ \frac{1}{2\mu_0} \int_V d^3r \vec{B} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

$\vec{B} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A} = B^2$
 $\vec{B} \cdot \vec{\nabla} \times \vec{A} = 0$

$V \rightarrow \mathbb{R}^3$
 $V = \text{sfera di raggio } R$
 $R \rightarrow \infty$
 $\Rightarrow V \rightarrow \mathbb{R}^3$

$$\int_S d^2r \rightarrow R^2 \quad A \rightarrow \frac{1}{R}$$

$$B \rightarrow \frac{1}{R^2}$$

$$W = \frac{1}{2\mu_0} \int_{\mathbb{R}^3} d^3r B^2$$

analogo elast → $W = \frac{\epsilon_0}{2} \int_{\mathbb{R}^3} d^3r E^2$

EQ MAXWELL in EL DINAMICA

↳ postulati \Leftrightarrow principi fisici $\stackrel{\text{induzione}}{\Leftrightarrow}$ esperimenti

⇓
teoria: elettromagnetismo si ricava come teoremi dalle eq max

Principi fisici:

① Forza di Lorentz → definizione di \vec{E} , \vec{B} dalla forza su carica di prova q
 $\vec{F} \stackrel{\text{def}}{=} q(\vec{E} + \vec{v} \times \vec{B})$

② Cariche elettriche sono le uniche sorgenti del campo \vec{E} (legge di Coulomb) $\Leftrightarrow \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$
↑ densità di carica
↑ t. di Gauss (vale anche in eldinamica)

③ non esistono sorgenti di campo \vec{B} (no cariche magnetiche)
 $\nabla \cdot \vec{B} = 0$ (vale anche in eldin)

④ legge di indiz di Faraday ← per induzione (logica) dagli esperimenti di Faraday

$$\text{fem} \stackrel{\text{def}}{=} \int_{C=\partial S} d\vec{r} \cdot \vec{E} = - \frac{d}{dt} \int_S d\vec{r} \cdot \vec{B}$$

↑ chiuso

finora abbiamo considerato C con spire → vale la stessa legge anche se C è un circuito astratto (senza conduttori)
↑ induzione e logica

⑤ Legge di continuità della carica \equiv non posso creare o distruggere cariche elettriche

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot \vec{j} = 0$$

← la variaz di carica è data solo dalla corrente

⑥ legge di OERSTEDT (0 4° eq Maxwell per magnetost) $\rightarrow \nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$

NON vale in el dinamica $\text{div rot} = 0$

\Rightarrow div ambo i membri $\nabla \cdot (\nabla \times \vec{B}) = \nabla \cdot (\mu_0 \vec{j}) \stackrel{\text{continuità della carica}}{=} -\mu_0 \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$

\Rightarrow legge di Oers vale solo nel caso statico

⑦ PRIN di SOVRAPPOSIZ

① \rightarrow def di \vec{E}, \vec{B}

② - ⑦ \Leftrightarrow eq Maxwell el din

② \rightarrow 1° eq Maxwell $\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$
 \uparrow in els

③ + ④ \Leftrightarrow 2° eq Maxwell $\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$

$\int_{C=\partial S} d\vec{r} \cdot \vec{E} = -\frac{d}{dt} \int_{S} d\vec{r} \cdot \vec{B}$
Faraday
" & t. Stokes

stessa sup (viene da $\nabla \cdot \vec{B} = 0$)

$\int_S d\vec{r} \cdot \vec{n} \cdot \left(\nabla \times \vec{E} + \frac{d\vec{B}}{dt} \right) = 0 \quad \forall S \Leftrightarrow$ integrando è nullo

" \Rightarrow 2° eq Maxwell

2° eq Maxwell
 3° eq Maxwell $\nabla \cdot \vec{B} = 0 \Rightarrow$ ③

④ $\Leftrightarrow \nabla \cdot \vec{B} = 0$ t. Gauss

② + ⑤ + ⑥ overstedt \Rightarrow 4 eq Maxwell $\vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$

giustificaz a posteriori: vogliamo un'eq che contenga la ⑤ e che si riduca ⑥ in caso stazionario

$$\vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{B}) = \vec{\nabla} \cdot \left(\mu_0 \vec{j} + \mu_0 \epsilon_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right) = \mu_0 (\vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial t} (\vec{\nabla} \cdot \vec{E}))$$

$= \mu_0 \left(\vec{\nabla} \cdot \vec{j} + \frac{\partial \rho}{\partial t} \right)$

se $\frac{\partial \vec{E}}{\partial t} = 0$ (caso staz) \Rightarrow legge overstedt $\vec{\nabla} \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j}$

prin fisici \Leftrightarrow eq Maxwell
 e un set di 4 eq differenziali
 linearis al primo ordine
 eq diff ACCOPPIATE

le prime 2 contengono \vec{B}
 le ultime 2 contengono \vec{E}

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \cdot \vec{E} &= \rho / \epsilon_0 \\ \vec{\nabla} \times \vec{E} &= -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \\ \vec{\nabla} \cdot \vec{B} &= 0 \\ \vec{\nabla} \times \vec{B} &= \mu_0 \vec{j} + \epsilon_0 \mu_0 \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \end{aligned}$$

assiomis

incognite $\left. \begin{matrix} \vec{E}(\vec{r}, t) \\ \vec{B}(\vec{r}, t) \end{matrix} \right\} 6$ campi scalari

dati ρ, \vec{j}

prin sovrapp e nella linearita: somma di soluzioni e soluzione

E_x, E_y, E_z
 B_x, B_y, B_z