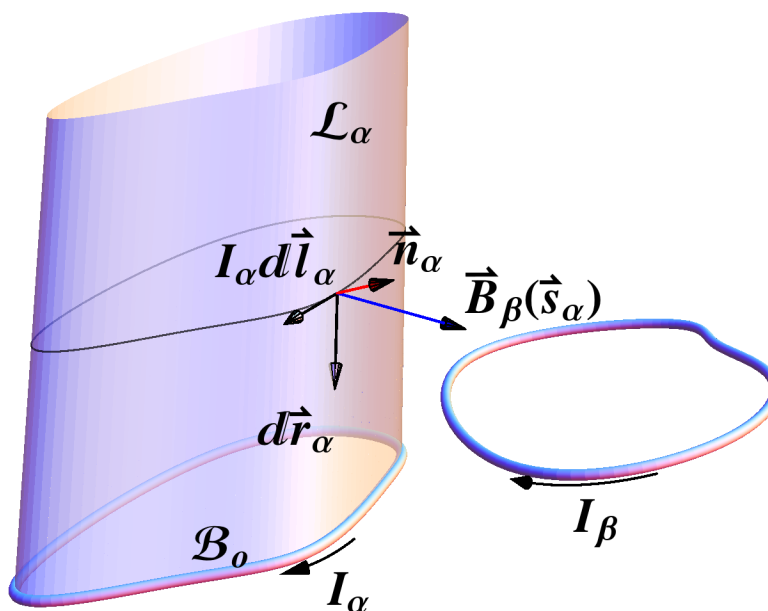


Electromagnetismo e Óptica

Quarta, 20 Novembro, 2013
MEC LEGM

Energia no campo magnético

Energia Magnética de Translação:



$$(U_m)_{tr} = \frac{1}{2} \sum_{\alpha} I_{\alpha} \sum_{\beta \neq \alpha} \Phi_{\alpha\beta}$$

- ◆ Consideremos que os circuitos são transportados, um a um, do infinito para a sua posição final. O primeiro circuito desloca-se num espaço sem outros campos que o seu próprio, mas os seguintes têm que se deslocar no campo gerado pelas correntes que já se encontram em posição.
- ◆ Cada circuito α pode ser descrito por uma parametrização conveniente $\gamma_{\alpha}: \theta \in [0, 2\pi] \rightarrow \vec{r}_{\alpha}(\theta)$ representando a posição final do circuito.
- ◆ Designando por $\Gamma_{\alpha}: s \in \mathbb{R}_+ \rightarrow \vec{r}_{\alpha}(s)$ uma curva do ∞ até à origem, então $\vec{s}_{\alpha}(s, \theta) = \vec{r}_{\alpha}(s) + \vec{r}_{\alpha}(\theta)$ representa um ponto de um tubo que o circuito α descreve quando é transladado desde o infinito até à sua posição final. Veremos adiante que a escolha do caminho Γ_{α} é irrelevante para o resultado final.
- ◆ Note que o deslocamento dos circuitos é feito de forma infinitamente lenta, isto é não é necessária energia adicional para combater forças electromotrizes induzidas nos circuitos pela Lei de Faraday e manter as respectivas correntes constantes à medida que cada circuito é colocado em posição.
- ◆ Teremos contudo que contabilizar separadamente a energia gasta a estabelecer a corrente I_{α} em cada circuito inicialmente.

Por outro lado, para cada par de circuitos é irrelevante se um é colocado na posição final primeiro que o outro, ou seja o trabalho $U_{\alpha\beta}$ necessário para colocar o circuito α em posição no campo de β quando β já está fixo é o mesmo que o trabalho $U_{\beta\alpha}$ de colocar β em posição no campo de α quando α já está fixo. Assim

$$(U_m)_{tr} = \sum_{\alpha} U_{\alpha} = \sum_{\alpha} \sum_{\beta < \alpha} U_{\alpha\beta} = \frac{1}{2} \sum_{\alpha} \sum_{\beta \neq \alpha} U_{\alpha\beta}$$

Designando por $\vec{F}_{\alpha\beta}(s)$ a força total sentida por α quando se encontra na posição parametrizada por s

$$\begin{aligned} U_{\alpha\beta} &= \int_{\Gamma_{\alpha}} \vec{F}_{\alpha\beta} \cdot d\vec{r}_{\alpha} = \int_{\Gamma_{\alpha}} \left(\oint_{\gamma_{\alpha}} I_{\alpha} d\vec{l}_{\alpha} \times \vec{B}_{\beta} \right) \cdot d\vec{r}_{\alpha} = \\ &= I_{\alpha} \int_{\Gamma_{\alpha}} \oint_{\gamma_{\alpha}} (d\vec{r}_{\alpha} \times d\vec{l}_{\alpha}) \cdot \vec{B}_{\beta} \\ U_{\alpha\beta} &= -I_{\alpha} \iint_{\mathcal{L}} \vec{B}_{\beta} \cdot d\vec{S} = I_{\alpha} \left(\int_{\mathcal{G}} \vec{B}_{\beta} \cdot d\vec{S} + \int_{\mathcal{G}} \vec{B}_{\beta} \cdot d\vec{S} \right) \\ U_{\alpha\beta} &= I_{\alpha} \int_{\mathcal{G}} \vec{B}_{\beta} \cdot d\vec{S} = I_{\alpha} \Phi_{\alpha\beta} \end{aligned}$$

Energia Magnética individual

- ◆ Consideremos um circuito RLC com uma bateria proporcionando uma q.d.p. V e uma indutância criando uma força electromotriz de indução magnética $\mathcal{E}_{em} = -L \frac{dI}{dt}$. A equação do circuito é então

$$V + \mathcal{E}_{em} = IR + \frac{Q}{C}$$

A potência dispendida pela bateria é

$$\mathcal{P}_b = IV = RI^2 + I \frac{Q}{C} - I \mathcal{E}_{em} = RI^2 + \frac{Q}{C} I + I \frac{d\Phi}{dt}$$

A energia fornecida ao circuito é dada pelo integral no tempo da potência:

$$\begin{aligned} \Delta U_b &= \int_0^t \mathcal{P}_b dt = \int_0^t RI^2 dt + \int_0^t \frac{Q}{C} \frac{dQ}{dt} dt + \int_0^t I \frac{d\Phi}{dt} dt = \\ &= \int_0^t \mathcal{P}_d dt + \frac{1}{2} \frac{Q^2(t)}{C} + \int_0^{\Phi_t} I d\Phi \end{aligned}$$

O termo RI^2 representa a perda ohmica da resistência. O termo $\frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$ é a energia eléctrica armazenada no condensador C , e o último termo representa a energia magnética armazenada na indutância L .

Como $\Phi = LI$, esta energia magnética pode ser escrita em termos da corrente

$$U_{mL} = \int_0^{\Phi_t} I d\Phi = \frac{1}{2} LI^2(t) = \frac{1}{2} I(t) \Phi(t)$$

Energia Magnética Total:

$$\begin{cases} U_{m_{tr}} = \frac{1}{2} \sum_{\alpha} I_{\alpha} \sum_{\beta \neq \alpha} \Phi_{\alpha\beta} \\ U_{m_{def}} = \frac{1}{2} \sum_{\alpha} I_{\alpha} \Phi_{\alpha\alpha} \end{cases} \Rightarrow U_m = \frac{1}{2} \sum_{\alpha} I_{\alpha} \Phi_{\alpha}$$

$$\left(\Phi_{\alpha} = \Phi_{\alpha\alpha} + \sum_{\beta \neq \alpha} \Phi_{\alpha\beta} \right)$$

Densidade de Energia Magnética

Densidade de Energia Magnética u_m no campo de um solenóide

Se a indutância fôr um solenóide com N espiras, secção A e comprimento $h \gg \sqrt{A}$, a densidade de energia armazenada dentro deste

pode ser vista como

$$u_m = \frac{U_m}{Ah} = \frac{\frac{1}{2} L I^2}{Ah} = \frac{1}{2} (\mu_0 N^2 Ah) \frac{I^2}{Ah} = \frac{1}{2} \frac{(\mu_0 N I)^2}{\mu_0} = \frac{1}{2} \frac{B^2}{\mu_0}$$

ou seja

$$u_m = \frac{1}{2} \mu_0 H^2$$

Densidade de energia magnética no caso geral.

Identidade matemática: Fluxo Magnético em termos do potencial vector.

$$\Phi_S = \iint_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = \iint_S \nabla \times \vec{A} \cdot d\vec{S} = \oint_{\partial S} \vec{A} \cdot d\vec{r}$$

Energia armazenada no campo magnético gerado por um conjunto arbitrário de correntes \vec{I}_α

$$U_m = \frac{1}{2} \sum_\alpha I_\alpha \Phi_\alpha = \frac{1}{2} \sum_\alpha \oint_\alpha \vec{A}(\vec{r}_\alpha) \cdot (I_\alpha d\vec{r}_\alpha) \quad \Rightarrow \quad U_m = \frac{1}{2} \iiint \vec{A} \cdot \vec{J} dV$$

Identidade matemática: $\vec{a} \cdot (\nabla \times \vec{b}) = \nabla \cdot (\vec{a} \times \vec{b}) + \vec{b} \cdot (\nabla \times \vec{a})$

Usando a Lei de Ampère local $\nabla \times \vec{H} = \vec{J}$ obtém-se

$$\vec{A} \cdot \vec{J} = \vec{A} \cdot (\nabla \times \vec{H}) = \nabla \cdot (\vec{H} \times \vec{A}) + \vec{H} \cdot (\nabla \times \vec{A}) = \nabla \cdot (\vec{H} \times \vec{A}) + \vec{H} \cdot \vec{B}$$

Substituindo na expressão da energia do campo magnético e usando a definição de divergência para o campo $\vec{H} \times \vec{A}$

$$U_m = \frac{1}{2} \iiint \vec{H} \cdot \vec{B} dV + \frac{1}{2} \iiint_{\infty} (\vec{H} \times \vec{A}) \cdot d\vec{S}_\infty$$

Assumindo que no infinito o campo é nulo, o fluxo de $\vec{H} \times \vec{A}$ na superfície no infinito também se anula, e esta expressão reduz-se a

$$U_m = \frac{1}{2} \iiint \vec{H} \cdot \vec{B} dV = \frac{1}{2} \iiint u_m dV$$

Assim a densidade de energia armazenada no campo magnético em cada ponto dum espaço com permeabilidade magnética μ é

$$u_m = \frac{1}{2} \vec{H} \cdot \vec{B} = \frac{1}{2} \frac{B^2}{\mu} = \frac{1}{2} \mu H^2$$

Pressão Magnética na interface entre dois meios

Pressão Magnética na interface entre dois meios

Mantendo os fluxos constantes

Variação de Energia magnética com a introdução de um meio de volume V_1 e permeabilidade μ_1 num campo pré-existente \vec{B}_o num meio μ_o

$$(\Delta U_m)_\Phi = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_1 - \vec{B}_o \cdot \vec{H}_o) dV_1 = \\ - \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_o - \vec{B}_o \cdot \vec{H}_1) dV_1 + \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \cdot (\vec{H}_1 + \vec{H}_o) dV_1$$

Na ausência de correntes de condução \vec{J}_c no volume V_1

$$\nabla \times (\vec{H}_1 + \vec{H}_o) = 0 \iff \exists \psi: \vec{H}_1 - \vec{H}_o = \nabla \psi$$

Então, usando a identidade

$$\nabla \cdot (\psi \vec{a}) = \vec{a} \cdot \nabla \psi + \psi \nabla \cdot \vec{a}$$

$$(\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \cdot (\vec{H}_1 + \vec{H}_o) = (\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \cdot \nabla \psi = \nabla \cdot (\psi (\vec{B}_1 - \vec{B}_o)) - \psi \nabla \cdot (\vec{B}_1 - \vec{B}_o)$$

Mas $\nabla \cdot (\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \equiv 0$ sempre, pelo que

$$\iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \cdot (\vec{H}_1 + \vec{H}_o) dV_1 = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} \nabla \cdot (\psi (\vec{B}_1 - \vec{B}_o)) dV_1 = \\ = \iint_{\partial V_1} \frac{1}{2} \psi (\vec{B}_1 - \vec{B}_o) \cdot d\vec{S} = 0$$

devido à continuidade da componente normal de \vec{B} na passagem entre os dois meios.

Para um sistema isolado, o trabalho realizado pelos campos deve verificar

$$\Delta W_{mec} + (\Delta U_m)_\Phi = 0$$

$$\Delta W_{mec} = -(\Delta U_m)_\Phi = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_o - \vec{B}_o \cdot \vec{H}_1) dV_1 = \\ = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_o) \vec{H}_1 \cdot \vec{H}_o dV \\ = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} \left(\frac{\mu_1 - \mu_o}{\mu_1 \mu_o} \right) \vec{B}_1 \cdot \vec{B}_o dV$$

Mantendo as Correntes Constantes

Contudo, na presença de correntes de condução no volume V_1 , para manter constantes as correntes é também necessário realizar trabalho contra as forças electromotrizes de indução magnética ΔW_{fem} , que em geral são o dobro da variação de energia armazenada no campo $(\Delta U_m)_J$.

$$(\Delta U_m)_J = \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_1 - \vec{B}_0 \cdot \vec{H}_0) dV_1 =$$

$$\iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_0 - \vec{B}_0 \cdot \vec{H}_1) dV_1 + \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 + \vec{B}_0) \cdot (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) dV_1$$

Como $\nabla \cdot (\vec{B}_1 + \vec{B}_0) = 0$ existe um campo \vec{A} tal que $\vec{B}_1 + \vec{B}_0 = \nabla \times \vec{A}$, pelo que

$$\nabla \cdot (\vec{a} \times \vec{b}) = \vec{b} \cdot (\nabla \times \vec{a}) - \vec{a} \cdot (\nabla \times \vec{b})$$

$$(\vec{B}_1 + \vec{B}_0) \cdot (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) = (\nabla \times \vec{A}) \cdot (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) = \vec{A} \cdot (\nabla \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0)) + \nabla \cdot (\vec{A} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0))$$

Se as correntes se mantêm constantes após a introdução do meio de permeabilidade μ_1 então $\nabla \times \vec{H}_0 = \vec{J}_c = \nabla \times \vec{H}_1$

$$\nabla \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) = 0$$

pelo que

$$\begin{aligned} \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 + \vec{B}_0) \cdot (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) dV_1 &= \\ \iiint_{V_1} \frac{1}{2} \nabla \cdot (\vec{A} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0)) dV_1 &= \iint_{\partial V_1} \frac{1}{2} \vec{A} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) \cdot d\vec{S}_1 = 0 \end{aligned}$$

porque, decompondo \vec{H} em componentes tangenciais e normais à superfície ∂V_1 , e dada a continuidade das componentes tangenciais na fronteira, obtém-se

$$\vec{A} \times (\vec{H}_1 - \vec{H}_0) \cdot d\vec{S}_1 = \vec{A} \times (\vec{H}_1^+ - \vec{H}_0^+) \cdot d\vec{S}_1 = 0$$

já que $\vec{A} \times (\vec{H}_1^+ - \vec{H}_0^+)$ resulta perpendicular a $d\vec{S}_1$ qualquer que seja \vec{A} .

Assim

$$\begin{aligned} (\Delta U_m)_J &= \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\vec{B}_1 \cdot \vec{H}_0 - \vec{B}_0 \cdot \vec{H}_1) dV_1 \\ &= \iiint_{V_1} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) \vec{H}_1 \cdot \vec{H}_0 dV_1 \\ &= \iiint_{V_1} \frac{1}{2} \left(\frac{\mu_1 - \mu_0}{\mu_1 \mu_0} \right) \vec{B}_1 \cdot \vec{B}_0 dV \end{aligned}$$

Para um sistema isolado contendo as fontes necessárias para contrariar os efeitos das forças de indução magnética nas correntes, a variação total de energia verifica

$$\Delta W_{mec} + (\Delta U_m)_J + \Delta W_{fem} = 0$$

∴

$$\Delta W_{mec} + (\Delta U_m)_J - 2(\Delta U_m)_J = 0 \implies \Delta W_{mec} = (\Delta U_m)_J$$

Pressão electrostática

No limite em que o volume V_1 introduzido corresponde a um deslocamento infinitesimal $d\vec{r}$ de uma fronteira entre dois meios semi-infinitos de permeabilidades diferentes $dV_1 = d\vec{S} \cdot d\vec{r}$ então podemos considerar que

$$\begin{aligned}
(\Delta U_m)_J &= \iint_{\mathcal{S}} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) \vec{H}_1 \cdot \vec{H}_0 d\vec{S} \cdot d\vec{r} \\
&= \iint_{\mathcal{S}} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) (\vec{H}_1^{\parallel} \cdot \vec{H}_0^{\parallel} + \vec{H}_1^{\perp} \cdot \vec{H}_0^{\perp}) d\vec{S} \cdot d\vec{r}
\end{aligned}$$

Devido à continuidade das componentes tangenciais de \vec{H} e normais de \vec{B} na superfície \mathcal{S} podemos escrever

$$(\Delta U_m)_J = \iint_{\mathcal{S}} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) \left(|\vec{H}_0^{\parallel}|^2 + \frac{1}{\mu_1 \mu_0} |\vec{B}_0^{\perp}|^2 \right) d\vec{S} \cdot d\vec{r}$$

pelo que, designando por p_m a pressão magnética na superfície fronteira

$$\Delta W_{mec} = \iint_S p_m \vec{n} \cdot d\vec{r} dS = \iint_{\mathcal{S}} \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) \left(|\vec{H}_0^{\parallel}|^2 + \frac{1}{\mu_1 \mu_0} |\vec{B}_0^{\perp}|^2 \right) \vec{n} \cdot d\vec{r} dS$$

Conclui-se assim que na fronteira entre dois meios de permeabilidade diferentes existe uma pressão no sentido do meio de mais fraca permeabilidade:

$$p_m = \frac{1}{2} (\mu_1 - \mu_0) \left(|\vec{H}_0^{\parallel}|^2 + \frac{1}{\mu_1 \mu_0} |\vec{B}_0^{\perp}|^2 \right)$$

Para um campo de 1 T essencialmente perpendicular à superfície de V_1 , com $\mu_1 \gg \mu_0$, a pressão obtida sobre o material é de quase 4 atmosferas!

$$p_m \simeq \frac{1}{2 \mu_0} |\vec{B}_0^{\perp}|^2 = \frac{10^7}{8 \pi} \frac{N}{m^2} = 3.92 \text{ Atm}$$