

Electromagnetismo e Optica (LEIC)

1ºSem. 2007/2008

http://fisica.ist.utl.pt/~leic_f2

Prof. Amaro Rica da Silva
<http://centra.ist.utl.pt/~amaro>

Segunda, 5 Novembro, 2007
20 : 59 : 30

Definições iniciais

Problema 7.1

A catenária de um eléctrico está suspensa a uma altura de 10 m acima do pavimento. Num troço rectilíneo Este-Oeste o fio é percorrido por uma corrente de 100 A na direcção Oeste. Descreva o campo magnético gerado pela corrente e determine o seu valor junto ao pavimento, debaixo do fio. Compare esse valor com o do campo magnético terrestre.

- Orientando a direcção Oeste com \vec{e}_z e a vertical para baixo com \vec{e}_x , ficamos com \vec{e}_y a apontar para o Sul. Esta é também a direcção do campo magnético junto ao chão quando a corrente percorre a catenária na direcção Oeste.
- Usando a Lei de Ampère e aproximando a catenária a um condutor rectilíneo infinito, podemos calcular a magnitude do campo \vec{B} no perímetro de um cilindro de raio r centrado no condutor

$$B_\varphi[r] = \frac{\mu_o}{2\pi} \frac{I}{r}$$

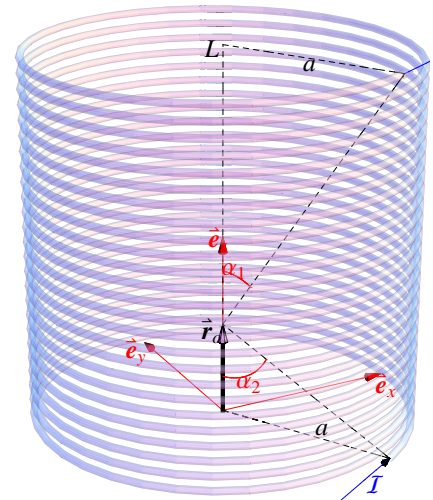
- Junto ao chão este campo tem uma magnitude

$$|\vec{B}| = \frac{\mu_o}{2\pi} \frac{I}{r} = \frac{4\pi \times 10^{-7}}{2\pi} \frac{100}{10} = 2 \times 10^{-6} \text{ (* T *)}$$

- O campo magnético da Terra é de cerca de $B_g = 0.5 \text{ (* Gauss *)} = 50 \times 10^{-6} \text{ (* Tesla *)}$, portanto ainda muito maior que o gerado pela catenária.

Problema 7.3

Um solenóide tem 20 cm de comprimento, 2 cm de diâmetro, e o fio condutor está enrolado em várias camadas de modo a ter um numero total de 4000 espiras. O fio é percorrido por uma corrente de 30 A. Qual é o valor aproximado do campo magnético no centro e nas extremidades do solenóide? (Para ter uma corrente tão alta sem derreter o fio por efeito Joule, esta situação refere-se a um fio supercondutor refrigerado a baixa temperatura.)



■ Campo de uma espira no seu eixo

- O campo magnético num ponto P do eixo \vec{e}_z de uma espira circular de raio a , à distância z_0 do plano da espira é, de acordo com a lei de Biot-Savart, e parametrizando a espira em coordenadas cilíndricas $\{\rho, \varphi, z\}$

$$\vec{e}_\rho[\varphi] == \text{Cos}[\varphi] \vec{e}_x + \text{Sin}[\varphi] \vec{e}_y \quad ; \quad \vec{e}_\varphi[\varphi] == -\text{Sin}[\varphi] \vec{e}_x + \text{Cos}[\varphi] \vec{e}_y$$

$$\vec{r}_c == a \vec{e}_\rho[\varphi] \quad ; \quad \vec{r}_P == z_0 \vec{e}_z$$

$$d\vec{r}_c == a d\varphi \vec{e}_\varphi[\varphi]$$

Calcule o produto vectorial $d\vec{r}_c \times (\vec{r}_P - \vec{r}_c)$

$$d\vec{r}_c \times (z_0 \vec{e}_z) == z_0 a d\varphi \vec{e}_\varphi[\varphi] \times \vec{e}_z == z_0 a d\varphi \vec{e}_\rho[\varphi]$$

$$d\vec{r}_c \times (-\vec{r}_c) == -a^2 d\varphi \vec{e}_\varphi[\varphi] \times \vec{e}_\rho[\varphi] = a^2 d\varphi \vec{e}_z$$

- Lei de Biot-Savart:

Mostre que no integral que se segue o termo em $\vec{e}_\varphi[\varphi]$ é nulo após a integração em φ .

$$\vec{B}_P == \frac{\mu_0}{4\pi} I \oint_{\text{espira}} \frac{d\vec{r}_c \times (\vec{r}_P - \vec{r}_c)}{|\vec{r}_P - \vec{r}_c|^3} == \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{I}{(z_0^2 + a^2)^{3/2}} \int_0^{2\pi} (z_P a \vec{e}_\rho[\varphi] + a^2 \vec{e}_z) d\varphi == \frac{\mu_0}{2} \frac{I a^2}{(z_0^2 + a^2)^{3/2}} \vec{e}_z$$

■ Campo de N espiras iguais com o mesmo eixo

- O campo magnético em P de $N = 4000$ espiras distribuídas de $z = 0$ a $z = L = 0.2 \text{ m}$ pode ser visto como a soma de campos de espiras individuais coaxiais à cota z , com distâncias de $z - z_0$ ao ponto P no eixo \vec{e}_z . Para uma densidade de espiras $\frac{N}{L}$ em z , obtemos

$$\vec{B}[\vec{r}_P] == \int_0^L \frac{\mu_0 I}{2} \frac{a^2}{((z - z_0)^2 + a^2)^{3/2}} \frac{N}{L} dz \vec{e}_z \quad ; \quad \text{mude para variável } \frac{z - z_0}{a} \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 I}{2} \frac{N}{L} \int_{-\frac{z_0}{a}}^{\frac{L-z_0}{a}} \frac{1}{\left(1 + \left(\frac{z-z_0}{a}\right)^2\right)^{3/2}} d\left(\frac{z-z_0}{a}\right) \vec{e}_z \quad ; \quad \text{mude para variável } \text{Tan}[\theta] = \frac{z-z_0}{a} \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 I}{2} \frac{N}{L} \int_{-\frac{z_0}{a}}^{\frac{L-z_0}{a}} \frac{1}{(1 + \text{Tan}[\theta]^2)^{3/2}} d\text{Tan}[\theta] \vec{e}_z \quad ; \quad \text{lembre-se que } 1 + \text{Tan}[\theta]^2 = \frac{1}{\text{Cos}[\theta]^2} \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 I}{2} \frac{N}{L} \int_{-\frac{z_0}{a}}^{\frac{L-z_0}{a}} \text{Cos}[\theta]^3 d\text{Tan}[\theta] \vec{e}_z \quad ; \quad \text{mude para variável } \theta = \text{Tan}\left[\frac{z-z_0}{a}\right] \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 I}{2} \frac{N}{L} \int_{\text{ArcTan}\left[-\frac{z_0}{a}\right]}^{\text{ArcTan}\left[\frac{L-z_0}{a}\right]} \text{Cos}[\theta]^3 \partial_\theta \text{Tan}[\theta] d\theta \vec{e}_z \quad ; \quad \text{use } \partial_\theta \text{Tan}[\theta] = \frac{1}{\text{Cos}[\theta]^2} \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 \mathcal{I} N}{2} \frac{1}{L} \int_{\text{ArcTan}\left[-\frac{z_0}{a}\right]}^{\text{ArcTan}\left[\frac{L-z_0}{a}\right]} \text{Cos}[\theta] d\theta \vec{e}_z \quad ; \quad \text{a primitiva de Cos}[\theta] \text{ é Sin}[\theta] \quad ;$$

$$\frac{\mu_0 \mathcal{I} N}{2} \frac{1}{L} \left(\text{Sin}\left[\text{ArcTan}\left[\frac{L-z_0}{a}\right]\right] - \text{Sin}\left[\text{ArcTan}\left[-\frac{z_0}{a}\right]\right] \right) \vec{e}_z \quad ; \quad \text{use Sin}[\theta] = \frac{\text{Tan}[\theta]}{\sqrt{1 + \text{Tan}[\theta]^2}} \quad ;$$

$$\vec{B}[\vec{r}_P] = \frac{\mu_0 \mathcal{I} N}{2L} \left(\frac{L-z_0}{\sqrt{a^2 + (L-z_0)^2}} + \frac{z_0}{\sqrt{a^2 + z_0^2}} \right) \vec{e}_z \equiv \frac{\mu_0 \mathcal{I} N}{2L} (\text{Cos}[\alpha_1] + \text{Cos}[\alpha_2]) \vec{e}_z$$

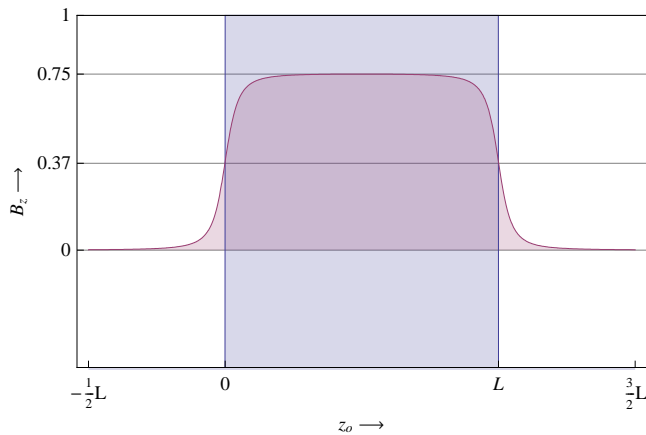
- No centro do fio $z_0 = \frac{L}{2}$ pelo que $\text{Cos}[\alpha_1] = \text{Cos}[\alpha_2] = \frac{L/2}{\sqrt{a^2 + (L/2)^2}}$

$$\vec{B}[\vec{r}_P] = \frac{4\pi \times 10^{-7} \times 30 \times 4000}{2 \times 0.2} \left(2 \times \frac{0.1}{\sqrt{0.01^2 + 0.1^2}} \right) \vec{e}_z = 0.75 \vec{e}_z \text{ (* T *)}$$

- Em cada extremidade $z_0 = 0$ ou $z_0 = L$ pelo que

$$\vec{B}[\vec{r}_P] = \frac{4\pi \times 10^{-7} \times 30 \times 4000}{2 \times 0.2} \left(\frac{0.2}{\sqrt{0.01^2 + 0.2^2}} \right) \vec{e}_z = 0.376 \vec{e}_z \text{ (* T *)}$$

Varição do campo magnético no eixo da bobina



Problema 7.5

Uma bobina fina com 200 espiras tem uma área de 100 cm^2 . A bobina está numa região onde o campo magnético é perpendicular ao plano da bobina e tem um módulo de 0.50 T . Se a fonte do campo é desligada (ou afastada) de modo a que o campo seja reduzido a zero em 200 ms , qual é o valor médio da "força" electromotriz induzida? Se a bobina tiver uma resistência de 25Ω e os seus extremos forem curto-circuitados, qual é a corrente média induzida?

- Dados

$$valores = \begin{cases} n \rightarrow 200 & \text{espiras} \\ S \rightarrow 100 \times 10^{-4} & m^2 \\ B_o \rightarrow 0.5 & T \\ \Delta t \rightarrow 200 \times 10^{-3} & s \end{cases} \quad // \# [1]^T [1] \&;$$

- Se o campo $\vec{B}[t] = B_z[t] \vec{e}_z$ se reduz a zero uniformemente em Δt segundos, então

$$B_z[t] = B_o \left(1 - \frac{t}{\Delta t} \right)$$

- O fluxo na bobina varia no tempo de acordo com

$$\Phi[t] = \iint_S \vec{B}[t] \cdot d\vec{S} = n S B_z[t] = n S B_o \left(1 - \frac{t}{\Delta t} \right)$$

- A força electromotriz instantânea é

$$\varepsilon_{fem}[t] = - \frac{d\Phi[t]}{dt} = n S B_o \frac{1}{\Delta t}$$

- O seu valor médio é

$$\langle \varepsilon_{fem} \rangle = \frac{1}{\Delta t} \int_0^{\Delta t} \varepsilon_{fem}[t] dt = n S B_o \frac{1}{\Delta t}$$

$$\langle \varepsilon_{fem} \rangle = 200 \times 100 \times 10^{-4} \times 0.5 \times \frac{1}{200 \times 10^{-3}} = 5. \quad (* V*)$$

Problema 8.3

Uma bobina com 10 espiras e uma área de $0.12 m^2$ roda a uma frequência de $60 Hz$ num local onde há um campo magnético de $0.40 T$. O eixo de rotação está no plano da bobina e é perpendicular ao campo magnético. Qual a força electromotriz máxima induzida na bobina? Que tipo de corrente produzida, alterna ou contínua?

- Pela Lei de Faraday

$$\varepsilon_{fem} = - \frac{d\Phi}{dt}$$

- O fluxo magnético $\Phi[t]$ através da superfície orientada $\vec{S}[t] = S \vec{n}[t]$ de área $S = 0.12 m^2$ com bordo numa espira é

$$\phi[t] = \iint_S \vec{B}[\vec{r}_s] \cdot d\vec{S}[t] = \iint_S \vec{B}[\vec{r}_s] \cdot \vec{n}[t] dS$$

- Para uma espira cujo eixo é perpendicular a $\vec{B}[\vec{r}_s] = B_z \vec{e}_z = 0.4 \vec{e}_z$ (* T *), deve-se ter

$$\vec{B}[\vec{r}_s] \cdot \vec{n}[t] = B_z \vec{e}_z \cdot \vec{n}[t] = B_z \cos[\omega t + \alpha_o]$$

Podemos então fazer o cálculo para uma espira

$$-\frac{d\phi}{dt} = - \iint_S \frac{\partial}{\partial t} (B_z \cos[\omega t + \alpha_o]) dS = B_z \omega \sin[\omega t + \alpha_o] \iint_S dS = S B_z \omega \sin[\omega t + \alpha_o]$$

- O fluxo que atravessa $n = 10$ espiras é $\Phi = n \phi$ pelo que, lembrando que $\omega = 2\pi f = 2\pi \times 60$ (* $\frac{\text{rad}}{\text{s}}$ *)

$$\mathcal{E}_{fem} = n S B_z \omega \sin[\omega t + \alpha_o]$$

$$\mathcal{E}_{fem} = 10 \times 0.12 \times 0.4 \times 2\pi \times 60 \sin[2\pi \times 60 \times t + \alpha_o]$$

- Esta força electromotriz é máxima quando $\omega t + \alpha_o = (4m + 1) \frac{\pi}{2}$

$$(\mathcal{E}_{fem})_{max} = 10 \times 0.12 \times 0.4 \times 2\pi \times 60 = 180.955 \text{ (* V *)}$$

- A corrente produzida é alterna. Se Z designar a impedância de um circuito ligado à bobina deve-se ter

$$I[t] = \frac{1}{Z} \mathcal{E}_{fem} = \frac{1}{Z} S B_z \omega \sin[\omega t + \alpha_o]$$