### Eletromagnetismo I

Prof. Dr. R.M.O Galvão - 2º Semestre 2014

Preparo: Diego Oliveira

## Aula 13

# Exemplos de Cálculo do Campo Magnético através do Potencial Vetor

Na aula passada vimos que as equações de Maxwell para o campo magnético, no caso de correntes estacionárias,

$$\nabla \cdot \vec{B} = 0 \qquad \nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{j} \tag{1}$$

são resolvidas definindo  $\vec{B}$ em termos do potencial vetor,

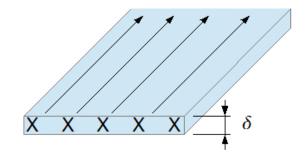
$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A}; \qquad \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d\tau'$$
 (2)

Nesta aula vamos ver alguns exemplos ilustrativos de como utilizar essas equações para obter  $\vec{B}(\vec{r})$ .

Primeiramente, vamos deixar claro que a , <u>densidade de corrente é um vetor</u>, representa fluxo de cargas. Isto é, se por exemplo houver cargas q se movendo com velocidade  $\vec{v}$  e com uma densidade volumétrica  $\rho$ , a densidade de corrente equivalente é dada por

$$\vec{j} = \rho \vec{v} \tag{3}$$

Este vetor tem dimensão de corrente por unidade de área  $[c/(sm^2)]$ . Se a corrente estiver toda concentrada em uma fatia condutora de pequena espessura  $\delta$ , a



densidade superficial de corrente será

$$\vec{K} = \delta \vec{j} = \frac{\rho}{\delta} \vec{v} = \sigma \vec{v} \tag{4}$$

onde  $\sigma$  é a densidade superficial de corrente. No entanto, para não se confundir na resolução de problemas, note que  $\vec{K}$  é a densidade de corrente por unidade de comprimento na direção perpendicular ao sentido de fluxo de cargas.

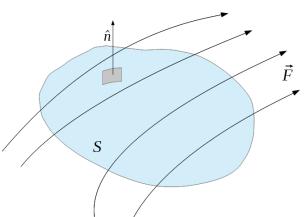
Recomendo àqueles que não se recordam mais desses conceitos lerem com cuidado a seção 5.1.3 do livro texto.

A corrente elétrica, por outro lado, é o fluxo da densidade de corrente através de uma determinada área.

$$I = \int_{S} \vec{j} \cdot \hat{n} dS \tag{5}$$

Portanto a corrente é um escalar e não um vetor!

Se a corrente estiver totalmente fluindo em um superfície de pequena espessura, simplesmente fazemos



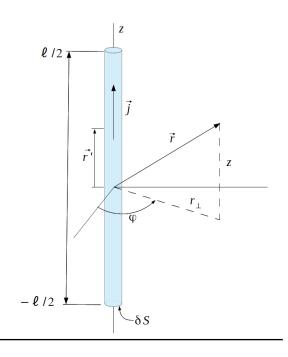
$$\vec{j}(\vec{r}')d\tau' = \vec{K}(\vec{r}')dS' \qquad \Rightarrow \qquad \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_S \frac{\vec{K}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} dS'$$
 (6)

#### Exemplo 1:

Campo de um segmento retilíneo de fio. Consideraremos o segmento de corrente mostrado na figura. Queremos determinar o campo em um ponto  $\vec{r}$  qualquer do espaço.

O potencial vetor é dado por

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d\tau'$$



Naturalmente nesta caso é conveniente utilizar um sistema de coordenadas com o eixo z ao longo do fio. Então

$$\vec{r}' = z'\hat{e}_z$$

 $\mathbf{e}$ 

$$\vec{r} = r_{\perp} cos \varphi \hat{e}_x + r_{\perp} sen \varphi \hat{e}_y + z \hat{e}_z$$

$$|\vec{r} - \vec{r}'| = \left[r_{\perp}^2 cos^2 \varphi + r_{\perp}^2 sen^2 \varphi + (z - z')^2\right]^{1/2} = \left[r_{\perp}^2 + (z - z')^2\right]^{1/2}$$

Por outro lado, como estamos supondo que a área da seção transversal  $\delta S$  do fio é muito pequena, podemos considerar

$$\vec{j}(\vec{r})d\tau' = \vec{j}\delta S dz' = (j\delta S)\hat{e}_z dz' = I\hat{e}_z dz' \tag{7}$$

onde I é a corrente que flui no seguimento de fio. Portanto

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} I \hat{e}_z \int_{-\ell/2}^{\ell/2} \frac{dz'}{\left[r_\perp^2 + (z - z')^2\right]^{1/2}} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \hat{e}_z \int_{z-\ell/2}^{z+\ell/2} \frac{dt}{\left[r_\perp^2 + t^2\right]^{1/2}},\tag{8}$$

onde definimos  $t=z-z^{\prime}$ . Esta integral é tabela, de forma que obtemos

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{e}_z \left[ ln \left( t + \sqrt{r_\perp^2 + t^2} \right) \right]_{z-\ell/2}^{z+\ell/2}$$
(9)

ou

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \hat{e}_z ln \left[ \frac{z + \ell/2 + \sqrt{r_\perp^2 + (z + \ell/2)^2}}{z - \ell/2 + \sqrt{r_\perp^2 + (z - \ell/2)^2}} \right] \hat{e}_z$$
(10)

Deste resultado podemos calcular o campo magnético, lembrando que  $\vec{A}$  está expresso em coordenadas cilíndricas, ou seja,  $r_{\perp}$  é o raio perpendicular ao eixo z. Nessas coordenadas

$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} = \left(\hat{e}_r \frac{\partial}{\partial r_\perp} + \frac{\hat{e}_\varphi}{r_\perp} \frac{\partial}{\partial \varphi} + \hat{e}_z \frac{\partial}{\partial z}\right) \times \vec{A}$$
 (11)

Como  $\vec{A} = A(r_{\perp},z)\hat{e}_z$  e  $\hat{e}_z$  é um versor constante

$$\vec{B} = \frac{\partial A}{\partial r_{\perp}} \hat{e}_r \times \hat{e}_z = -\frac{\partial A}{\partial r_{\perp}} \hat{e}_{\varphi} \tag{12}$$

Para fazer a derivada de  $A_{\perp}$  economizando álgebra, vamos derivar antes de impor os

limites

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \hat{e}_{\varphi} \frac{\partial}{\partial r_{\perp}} \left[ ln \left( t + \sqrt{r_{\perp}^2 + t^2} \right) \right]_{z-\ell/2}^{z+\ell/2}$$
(13)

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \left[ \frac{r_{\perp}}{\sqrt{r_{\perp}^2 + t^2}} \frac{1}{t + \sqrt{r_{\perp}^2 + t^2}} \right]_{z = \ell/2}^{z + \ell/2}$$
(14)

Agora é útil fazer uma pequena transformação algébrica

$$\frac{r_{\perp}}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} \frac{1}{t + \sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} = \frac{r_{\perp}}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} \frac{1}{t + \sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} \times \frac{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}} - t}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}} - t}$$

$$= \frac{r_{\perp}}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} \times \frac{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}} - t}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}} - t} = \frac{1}{r_{\perp}} \left[ 1 - \frac{1}{\sqrt{r_{\perp}^{2} + t^{2}}} \right]$$
(15)

Portanto

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I}{4\pi r_\perp} \left[ 1 - \frac{z + \ell/2}{\sqrt{r_\perp^2 + (z + \ell/2)^2}} - \left( 1 - \frac{z - \ell/2}{\sqrt{r_\perp^2 + (z - \ell/2)^2}} \right) \right] \hat{e}_z$$

$$\therefore \vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi r_\perp} \left[ \frac{z + \ell/2}{\sqrt{r_\perp^2 + (z + \ell/2)^2}} - \frac{z - \ell/2}{\sqrt{r_\perp^2 + (z - \ell/2)^2}} \right] \hat{e}_z$$
(16)

É interessante notar que, no limite  $\ell \to \infty$ , se obtém o campo produzido por um fio retilíneo infinito, derivado a partir da Lei de Amperè em Físca III.

$$\ell \to \infty \qquad \Rightarrow \qquad \vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi r_\perp} \lim_{\ell \to \infty} \left[ \frac{\ell/2}{\ell/2} - \frac{\ell/2}{\ell/2} \right] \hat{e}_\varphi = \frac{\mu_0 I}{2\pi r_\perp} \hat{e}_\varphi \tag{17}$$

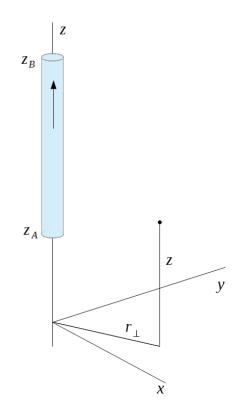
Exercício 1: Refaça este problema supondo que o fio se estenda desde  $z = z_A$  até  $z = z_B$  e obtenha a expressão

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi r_\perp} \left[ \frac{z - z_A}{R_A} - \frac{z - z_B}{R_B} \right] \hat{e}_\varphi \tag{18}$$

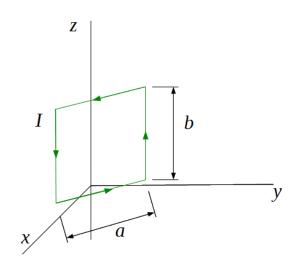
com

$$R_A = \sqrt{r_\perp^2 + (z - z_A)^2};$$

$$R_B = \sqrt{r_\perp^2 + (z - z_B)^2}$$
(19)



Exercício 2: Utilize este resultado para obter o campo produzido por uma espira retangular, de lados a e b e localizada no plano xz, em qualquer ponto do espaço. Nota: Observe que quando levar em conta os lados paralelos a x, é necessário substituir z por x na expressão acima. Também, para cada lado, decomponha o versor  $\hat{e}_{\varphi}$  em suas componentes x, y e z.



[Neste problema a expressão final para  $\vec{B}$  é complexa, mas a álgebra é simples]

#### Expressão Geral para o Campo Magnético

Como

$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} \qquad e \qquad \vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d\tau', \tag{20}$$

temos

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left[ \nabla \times \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right] d\tau'$$
 (21)

Usando a relação vetorial  $\nabla \times (f\vec{v}) = f\nabla \times \vec{v} - \vec{v} \times \nabla f$  e notando que  $\vec{j}$  depende de  $\vec{r}'$  e não de  $\vec{r}$ , temos  $\nabla \times \vec{j}(\vec{r}') = 0$  e

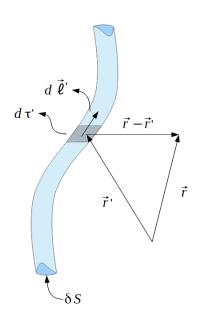
$$\vec{B}(\vec{r}) = -\frac{\mu_0}{4\pi} \int \left[ \vec{j}(\vec{r}') \times \nabla \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right] d\tau' \tag{22}$$

Mas

$$\nabla \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} \tag{23}$$

e, portanto

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}') \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau'$$
 (24)



Esta é na verdade a "Lei" de Biot-Savart. Para ver isto, vamos considerar a forma como ela é geralmente apresentada. Consideraremos um seguimento  $d\vec{\ell}$  de um fio de área da seção transversal pequena,  $\delta S$ . Temos então

$$\frac{\vec{j}(\vec{r}') \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau' = \frac{[j(\vec{r}')\delta S]d\vec{\ell}' \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau'$$
(25)

onde consideraremos que  $\vec{j}$  está na direção de  $d\vec{\ell}$ , de forma qe

$$\vec{j}(\vec{r}')d\tau' = \vec{j}\delta Sd\ell' = (j\delta S)d\vec{\ell}'$$
 (26)

Mas  $j\delta S = I$ , a corrente que flui no fio;

então

$$\frac{\vec{j}(\vec{r}') \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau' = I \frac{d\vec{\ell'} \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$
(27)

de modo que o campo magnético, para um fio de seção transversal pequena, pode ser escrito como

$$\vec{B} = \int d\vec{B}; \qquad d\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{d\vec{\ell'} \times (\vec{r} - \vec{r'})}{|\vec{r} - \vec{r'}|^3}$$
 (28)

que é a "Lei" de Biot-Savart, como é usualmente apresentada.

#### Lei de Amperè

A lei de Ampère também pode ser obtida das equações básicas que vimos; partido de

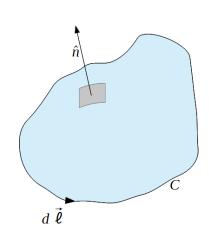
$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} \tag{29}$$

e integrando ao longo de um contorno fechado, temos

$$\oint_{\mathcal{C}} \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \oint_{\mathcal{C}} (\nabla \times \vec{A}) \cdot d\vec{\ell}$$
 (30)

Mas, pelo Teorema de Stokes,

$$\int_{\mathcal{C}} \vec{F} \cdot d\vec{\ell} = \int_{S} (\nabla \times \vec{F}) \cdot \hat{n} dS, \qquad (31)$$



temos

$$\int_{\mathcal{C}} \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \int_{S} [\nabla \times (\nabla \times \vec{A}] \cdot \hat{n} dS, = \mu_0 \int \vec{j} \cdot \hat{n} dS = \mu_o I, \tag{32}$$

onde I é a corrente que atravessa o circuito; portanto

$$\oint_{S} \vec{B} \cdot d\vec{\ell} = \mu_0 I \tag{33}$$