

03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 V - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 V}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 V - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 V}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

ou seja, equações de onda não-homogêneas.

03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 V - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 V}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

ou seja, equações de onda não-homogêneas.

As soluções das eqs acima são dadas pelos potenciais retardados

$$A(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\text{com } t_r = t - \frac{r}{c}$$

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 V - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 V}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

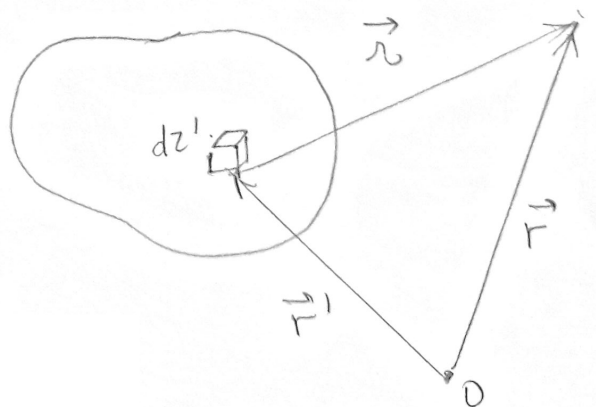
ou seja, equações de onda não-homogêneas.

As soluções das eqs acima são dadas pelos potenciais retardados

$$A(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\text{com } t_r = t - \frac{r}{c}$$

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$



03/04/2020

Vimos na última aula que no calibre de Lorentz, os potenciais escalar e vetor satisfazem as seguintes equações diferenciais ①

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

$$\nabla^2 V - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 V}{\partial t^2} = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$$

ou seja, equações de onda não-homogêneas.

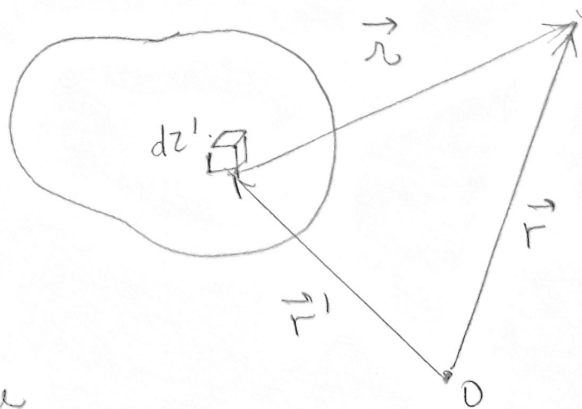
As soluções das eqs acima são dadas pelos potenciais retardados

$$A(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\text{com } t_r = t - \frac{r}{c}$$

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

As expressões acima indicam uma consistência explícita com o fato de que qualquer sinal eletromagnético no vácuo deve se propagar com a velocidade da luz  $c$ .



Vimos o exemplo das potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & |x| > ct \end{cases}$$

Vimos o exemplo dos potenciais

(2)

$$V = 0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & , |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$



Vimos o exemplo das potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & , |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

fornecendo

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z} = E_z \hat{z}$$

Vimos o exemplo das potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & , |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

fornecendo

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z} = E_z \hat{z}$$

$$\vec{B} = B_y \hat{y} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x > 0 \\ -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x < 0 \end{cases}$$

Vimos o exemplo dos potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

fornecendo

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z} = E_z \hat{z}$$

$$\vec{B} = B_y \hat{y} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x > 0 \\ -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x < 0 \end{cases}$$

Ou seja, o campo magnético  $\vec{B}$  possui uma descontinuidade no plano  $x=0$  que, por sua vez, deve ser causada por uma densidade superficial de corrente sobre esse plano.

Vimos o exemplo dos potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

fornecendo

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z} = E_z \hat{z}$$

$$\vec{B} = B_y \hat{y} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x > 0 \\ -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x < 0 \end{cases}$$

Ou seja, o campo magnético  $\vec{B}$  possui uma descontinuidade no plano  $x=0$  que, por sua vez, deve ser causada por uma densidade superficial de corrente sobre esse plano.

Usando as condições de contorno apropriadas mostramos que essa corrente é dependente do tempo e dada por

$$\vec{K} = kt \hat{z}$$

Vimos o exemplo dos potenciais

(2)

$$V=0 \quad \vec{A} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{4c} (ct - |x|)^2 \hat{z}, & |x| < ct \\ 0 & |x| > ct \end{cases}$$

cujos campos eletromagnéticos associados foi calculado por meio de

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

fornecendo

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z} = E_z \hat{z}$$

$$\vec{B} = B_y \hat{y} = \begin{cases} \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x > 0 \\ -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \hat{y}, & x < 0 \end{cases}$$

Ou seja, o campo magnético  $\vec{B}$  possui uma descontinuidade no plano  $x=0$  que, por sua vez, deve ser causada por uma densidade superficial de corrente sobre esse plano.

Usando as condições de contorno apropriadas mostramos que essa corrente é dependente do tempo e dada por

$$\vec{K} = kt \hat{z}$$

Pergunta: essa é a única densidade de corrente presente?

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

(3)

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto  $P$  no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em  $P$ :

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} =$$



Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto  $P$  no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em  $P$ :

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto  $P$  no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em  $P$ :

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 K}{2c}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 K}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 k}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 k}{2c} \hat{z}$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontinua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 K}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z}$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0 K}{2} (ct - |x|) \hat{z}$$

$$\frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = \frac{\mu_0 K}{2} c \hat{z}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontínua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 k}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 k}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 k}{2c} \hat{z}$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0 k}{2} (ct - |x|) \hat{z}$$

$$\frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = \frac{\mu_0 k}{2} c \hat{z}$$

Portanto, p/ qualquer ponto P fora do plano  $x=0$ , temos

$$\frac{\mu_0 k}{2c} \hat{z} - \frac{1}{c^2} \left( \frac{\mu_0 k}{2} c \hat{z} \right) = \vec{0}$$



Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontínua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 K}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z}$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0 K}{2} (ct - |x|) \hat{z}$$

$$\frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = \frac{\mu_0 K}{2} c \hat{z}$$

Portanto, p/ qualquer ponto P fora do plano  $x=0$ , temos

$$\frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z} - \frac{1}{c^2} \left( \frac{\mu_0 K}{2} c \hat{z} \right) = \vec{0} = -\mu_0 \vec{J} \Rightarrow \vec{J} = \vec{0}$$

Voltemos à eq. diferencial p/  $\vec{A}$

(3)

$$\nabla^2 \vec{A} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = -\mu_0 \vec{J}$$

Tomemos um ponto P no espaço tal que  $x \neq 0$ , pois sobre o plano  $x=0$ , a derivada espacial de  $\vec{A}$  é descontínua

Então em P:

$$\nabla^2 \vec{A} = \nabla^2 A_z \hat{z} = \frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} \hat{z}$$

$$\frac{\partial A_z}{\partial x} = -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|) \frac{\partial |x|}{\partial x} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x > 0 \\ \frac{\mu_0 K}{2c} (ct - |x|), & x < 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial^2 A_z}{\partial x^2} = \frac{\mu_0 K}{2c} \Rightarrow \nabla^2 \vec{A} = \frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z}$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0 K}{2} (ct - |x|) \hat{z}$$

$$\frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} = \frac{\mu_0 K}{2} c \hat{z}$$

Portanto, p/ qualquer ponto P fora do plano  $x=0$ , temos

$$\frac{\mu_0 K}{2c} \hat{z} - \frac{1}{c^2} \left( \frac{\mu_0 K}{2} c \hat{z} \right) = \vec{0} = -\mu_0 \vec{J} \Rightarrow \vec{J} = \vec{0}$$

Ou seja, a única densidade de corrente não-nula é superficial e encontra-se sobre o plano  $x=0$ , dada por

$$\vec{K} = -Kt \hat{z}$$

É importante notar que além dos potenciais retardados, as eqs satisfeitas por  $V$  e  $\vec{A}$  também admitem como soluções os chamados potenciais avançados. (4)

$$V_a(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

$$\vec{A}_a(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

É importante notar que além dos potenciais retardados, ④  
as eqs satisfeitas por  $V$  e  $\vec{A}$  também admitem como  
soluções os chamados potenciais avançados.

$$V_a(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

$$\vec{A}_a(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

com  $t_a = t + r/c$

↑  
Tempo avançado

É importante notar que além dos potenciais retardados, as eqs satisfeitas por  $V$  e  $\vec{A}$  também admitem como soluções os chamados potenciais avançados.

$$V_a(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

com  $t_a = t + r/c$

$$\vec{A}_a(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

↑  
Tempo avançado

Tais potenciais, entretanto, violam claramente o princípio da causalidade que diz, essencialmente, que a causa precede o efeito. Dessa forma, os potenciais avançados, apesar de consistentes com as eqs. de Maxwell, não possuem significado físico.

É importante notar que além dos potenciais retardados, as eqs satisfeitas por  $V$  e  $\vec{A}$  também admitem como soluções os chamados potenciais avançados.

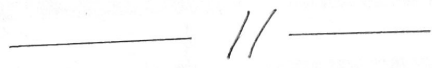
$$V_a(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

com  $t_a = t + r/c$

$$\vec{A}_a(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

↑  
Tempo avançado

Tais potenciais, entretanto, violam claramente o princípio da causalidade que diz, essencialmente, que a causa precede o efeito. Dessa forma, os potenciais avançados, apesar de consistentes com as eqs. de Maxwell, não possuem significado físico.



### Exemplo

Determinar os campos  $\vec{E}$  e  $\vec{B}$  gerados por um fio neutro percorrido pela corrente

$$I(t) = \begin{cases} 0, & t \leq 0 \\ I_0, & t > 0 \end{cases}$$

O fio é infinito

É importante notar que além dos potenciais retardados, as eqs satisfeitas por  $V$  e  $\vec{A}$  também admitem como soluções os chamados potenciais avançados.

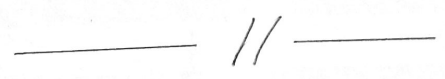
$$V_a(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

com  $t_a = t + r/c$

$$\vec{A}_a(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_a)}{r} dz'$$

↑  
Tempo avançado

Tais potenciais, entretanto, violam claramente o princípio da causalidade que diz, essencialmente, que a causa precede o efeito. Dessa forma, os potenciais avançados, apesar de consistentes com as eqs. de Maxwell, não possuem significado físico.

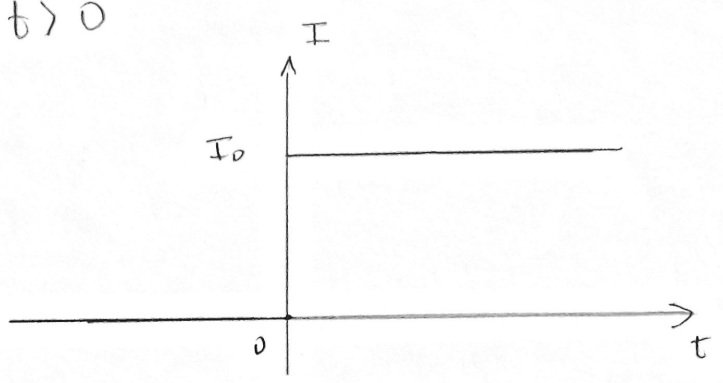


### Exemplo

Determinar os campos  $\vec{E}$  e  $\vec{B}$  gerados por um fio neutro percorrido pela corrente

$$I(t) = \begin{cases} 0, & t \leq 0 \\ I_0, & t > 0 \end{cases}$$

O fio é infinito



Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar ⑤

$V$  é também nulo

$$V = 0$$



Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .

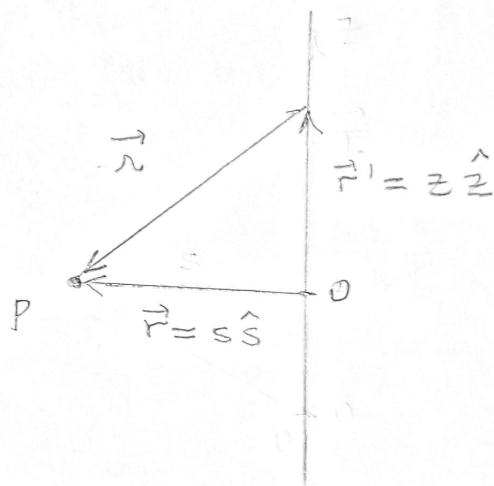
Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .



Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

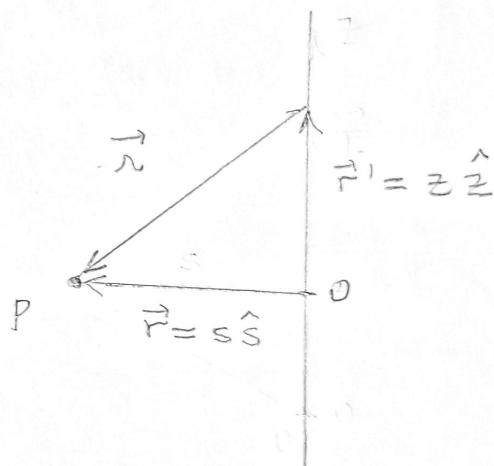
$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t - r/c)}{r} dz$$



Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

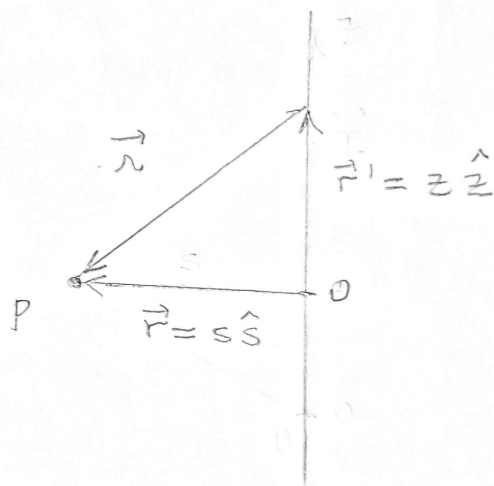
$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t - r/c)}{r} dz$$



Devido à velocidade finita da luz, p/  $t < s/c$  nenhum sinal eletromagnético pode ter chegado até P, já que p/  $t \leq 0$  não havia corrente no fio

Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

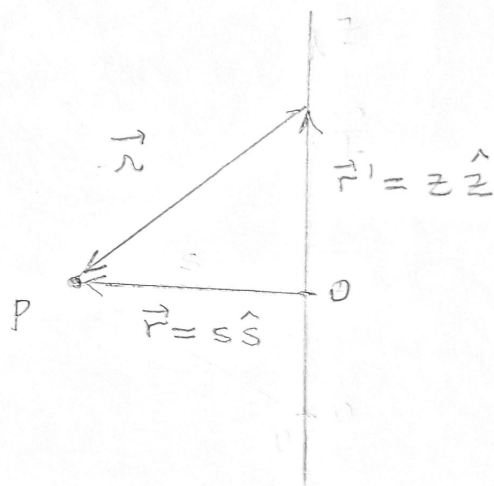
$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t - r/c)}{r} dz$$



Devido à velocidade finita da luz, p/  $t < s/c$  nenhum sinal eletromagnético pode ter chegado até P, já que p/  $t \leq 0$  não havia corrente no fio

Já p/ um instante  $t > s/c$  nem todas as regiões do fio devem contribuir p/ o potencial em P.

Como o fio é neutro,  $\rho = 0$  e o potencial escalar  $V$  é também nulo (5)

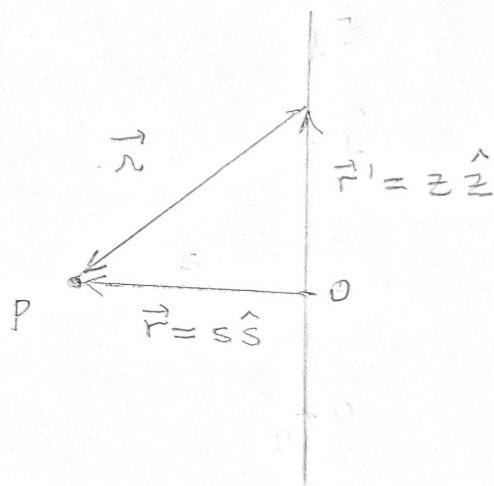
$$V = 0$$

A solução tipo potencial vetor retardado p/ um ponto P a uma distância  $s$  do fio é

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t_r)}{r} dz$$

onde o eixo  $z$  foi orientado ao longo do fio e, portanto,  $\vec{A}$  deve apontar tbém nessa direção, isto é, paralelo a  $\vec{I}$ .

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{I(t - r/c)}{r} dz$$



Devido à velocidade finita da luz, p/  $t < s/c$  nenhum sinal eletromagnético pode ter chegado até P, já que p/  $t \leq 0$  não havia corrente no fio

Já p/ um instante  $t > s/c$  nem todas as regiões do fio devem contribuir p/ o potencial em P.

Nesse instante, apenas pontos tais que

$$|z| \leq \sqrt{(ct)^2 - s^2}$$

contribuem p/  $\vec{A}(\vec{r}, t)$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2}$$



Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(t_r) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}} \quad (u = z/s)$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}} \quad (u = z/s)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{du}{\sqrt{1 + u^2}} \quad (u = \text{tg } \theta)$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}} \quad (u = z/s)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{du}{\sqrt{1 + u^2}} \quad (u = \tan \theta)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\beta} \sec \theta d\theta \quad \beta = \arctan \left( \frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right)$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}} \quad (u = z/s)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{du}{\sqrt{1 + u^2}} \quad (u = \tan \theta)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\beta} \sec \theta d\theta \quad \beta = \operatorname{atan} \left( \frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \ln(|\sec \theta + \tan \theta|) \Big|_0^{\beta}$$

Para  $|z| > \sqrt{(ct)^2 - s^2}$  :

(6)

$$ct_r = ct - r = ct - \sqrt{s^2 + z^2} < 0 \Rightarrow I(tr) = 0$$

Então, podemos escrever

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \hat{z} \int_{-\sqrt{(ct)^2 - s^2}}^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{dz}{\sqrt{s^2 + z^2}} \quad (u = z/s)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{du}{\sqrt{1 + u^2}} \quad (u = \tan \theta)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\beta} \sec \theta d\theta \quad \beta = \arctan \left( \frac{1}{s} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \hat{z} \ln \left| \sec \theta + \tan \theta \right| \Big|_0^{\beta}$$

ou seja

$$\vec{A}(s, t) = \begin{cases} \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) \hat{z}, & t > s/c \\ \vec{0}, & t < s/c \end{cases}$$

$$V = 0$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/ t > s/c$$



Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0}$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estacionario})$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estático})$$

Campo magnético

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{\phi} \quad p/t > s/c$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estático})$$

Campo magnético

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{\phi} \quad p/t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{B}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \hat{\phi} \quad (\text{caso estático})$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad \text{pl } t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estacionário})$$

Campo magnético

$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{\phi} \quad \text{pl } t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{B}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \hat{\phi} \quad (\text{caso estacionário})$$

———— // ————

Exercício

Determine  $\vec{E}$  e  $\vec{B}$  pl um fio infinito neutro percorrido por corrente

$$I(t) = \begin{cases} kt, & t > 0 \\ 0, & t \leq 0 \end{cases}$$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estático})$$

Campo magnético

$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{\phi} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{B}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \hat{\phi} \quad (\text{caso estático})$$

———— // ————

Exercício

Determine  $\vec{E}$  e  $\vec{B}$  p/ um fio infinito neutro percorrido por corrente

$$I(t) = \begin{cases} kt, & t > 0 \\ 0, & t \leq 0 \end{cases}$$

Novamente  $\rho = 0 \Rightarrow v = 0$

Campo elétrico

(7)

$$\vec{E} = - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = - \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{z} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{E}(s, t) = \vec{0} \quad (\text{caso estático})$$

Campo magnético

$$\vec{B} = \nabla \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \hat{\phi} \quad p/ t > s/c$$

$$\lim_{t \rightarrow \infty} \vec{B}(s, t) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi s} \hat{\phi} \quad (\text{caso estático})$$

————— // —————

Exercício

Determine  $\vec{E}$  e  $\vec{B}$  p/ um fio infinito neutro percorrido por corrente

$$I(t) = \begin{cases} kt, & t > 0 \\ 0, & t \leq 0 \end{cases}$$

Novamente  $\rho = 0 \Rightarrow v = 0$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0 \hat{z}}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{k(t - r/c)}{r} dz \quad \text{com } r = s^2 + z^2$$

Para  $t > s/c$

$$\vec{A}(s, t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{\left(t - \frac{1}{c}\sqrt{s^2 + z^2}\right) dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

(8)



Para  $t > s/c$

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{(t - \frac{1}{c}\sqrt{s^2 + z^2})}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz$$

$$= \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \int_0^{\alpha} \frac{1}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz - \frac{1}{c} \int_0^{\alpha} dz \right\}$$

com  $\alpha = \sqrt{(ct)^2 - s^2}$

Para  $t > s/c$

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{(t - \frac{1}{c}\sqrt{s^2 + z^2}) dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \int_0^{\alpha} \frac{1}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz - \frac{1}{c} \int_0^{\alpha} dz \right\}$$

com  $\alpha = \sqrt{(ct)^2 - s^2}$

Então

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) - \frac{1}{c} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right\}$$

Para  $t > s/c$

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{(t - \frac{1}{c}\sqrt{s^2 + z^2}) dz}{\sqrt{s^2 + z^2}}$$

$$= \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \int_0^{\alpha} \frac{1}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz - \frac{1}{c} \int_0^{\alpha} dz \right\}$$

com  $\alpha = \sqrt{(ct)^2 - s^2}$

Então

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) - \frac{1}{c} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right\}$$

Campo elétrico

$$\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = -\frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) + t \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} - \frac{1}{c} \frac{c^2 t}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

Para  $t > s/c$

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \int_0^{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \frac{(t - \frac{1}{c}\sqrt{s^2 + z^2})}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz$$

$$= \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \int_0^{\alpha} \frac{1}{\sqrt{s^2 + z^2}} dz - \frac{1}{c} \int_0^{\alpha} dz \right\}$$

com  $\alpha = \sqrt{(ct)^2 - s^2}$

Então

$$\vec{A}(s,t) = \frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ t \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) - \frac{1}{c} \sqrt{(ct)^2 - s^2} \right\}$$

Campo elétrico

$$\vec{E} = -\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = -\frac{\mu_0 k}{2\pi} \hat{z} \left\{ \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) + t \frac{c}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} - \frac{1}{c} \frac{c^2 t}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

Então

$$\vec{E} = -\frac{\mu_0 k}{2\pi} \ln \left( \frac{ct + \sqrt{(ct)^2 - s^2}}{s} \right) \hat{z} \quad p/ t > s/c$$

1 Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

1. Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ -t \frac{1}{s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} + \frac{1}{c} \frac{s}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

1 Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ -t \frac{1}{s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} + \frac{1}{c} \frac{s}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ \frac{-(ct)^2 + s^2}{sc \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

1 Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ -t \frac{1}{s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} + \frac{1}{c} \frac{s}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ \frac{-(ct)^2 + s^2}{sc \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

Então

$$\vec{B}(s,t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \frac{\sqrt{(ct)^2 - s^2}}{sc} \hat{\phi} \quad \text{p/ } t > s/c$$



1 Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ -t \frac{1}{s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} + \frac{1}{c} \frac{s}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ \frac{-(ct)^2 + s^2}{sc \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

Então

$$\vec{B}(s,t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \frac{\sqrt{(ct)^2 - s^2}}{sc} \hat{\phi} \quad \text{p/ } t > s/c$$

———— // ————

Equações de Jefimenko

Campo magnético

$$\vec{B}(s,t) = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial s} \hat{\phi}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ -t \frac{1}{s} \frac{ct}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} + \frac{1}{c} \frac{s}{\sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

$$= - \frac{\mu_0 K}{2\pi} \hat{\phi} \left\{ \frac{-(ct)^2 + s^2}{sc \sqrt{(ct)^2 - s^2}} \right\}$$

Então

$$\vec{B}(s,t) = \frac{\mu_0 K}{2\pi} \frac{\sqrt{(ct)^2 - s^2}}{sc} \hat{\phi} \quad \text{p/ } t > s/c$$

———— // ————

Equações de Jefimenko

É possível generalizar as leis de Coulomb e de Biot-Savart para situações em que as densidades de carga e corrente são dependentes do tempo.

Potenciais retardados

(10)

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Potenciais retardados

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Campo eletromagnético

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

Potenciais retardados

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Campo eletromagnético

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

Na aula passada calculamos  $\vec{\nabla}V$  e mostramos que

$$\vec{\nabla}V = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left[ \frac{\dot{\rho}}{c} \frac{\hat{r}}{r} + \rho \frac{\hat{r}}{r^2} \right] dz'$$

Potenciais retardados

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Campo eletromagnético

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

Na aula passada calculamos  $\vec{\nabla}V$  e mostramos que

$$\vec{\nabla}V = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left[ \frac{\dot{\rho}}{c} \frac{\hat{r}}{r} + \rho \frac{\hat{r}}{r^2} \right] dz'$$

Derivando  $\vec{A}$  com respeito ao tempo

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\dot{\vec{j}}}{r} dz'$$

Potenciais retardados

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{j}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Campos eletromagnéticos

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

Na aula passada calculamos  $\vec{\nabla}V$  e mostramos que

$$\vec{\nabla}V = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left[ \frac{\dot{\rho}}{c} \frac{\hat{r}}{r} + \rho \frac{\hat{r}}{r^2} \right] dz'$$

Derivando  $\vec{A}$  com respeito ao tempo

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\dot{\vec{j}}}{r} dz'$$

e portanto, a eq. de Jefimenko p/ o campo  $\vec{E}$  é

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left\{ \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r^2} \hat{r} + \frac{\dot{\rho}(\vec{r}', t_r)}{cr} \hat{r} - \frac{\dot{\vec{j}}(\vec{r}', t_r)}{c^2 r} \right\} dz'$$

generalização da lei de Coulomb

Potenciais retardados

$$V(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

$$\vec{A}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r} dz'$$

Campos eletromagnéticos

$$\vec{E} = -\vec{\nabla}V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \quad \text{e} \quad \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

Na aula passada calculamos  $\vec{\nabla}V$  e mostramos que

$$\vec{\nabla}V = -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left[ \frac{\dot{\rho}}{c} \frac{\hat{r}}{r} + \rho \frac{\hat{r}}{r^2} \right] dz'$$

Derivando  $\vec{A}$  com respeito ao tempo

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \frac{\dot{\vec{J}}}{r} dz'$$

e portanto, a eq. de Helmholtz p/ o campo  $\vec{E}$  é

$$\vec{E}(\vec{r}, t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \left\{ \frac{\rho(\vec{r}', t_r)}{r^2} \hat{r} + \frac{\dot{\rho}(\vec{r}', t_r)}{cr} \hat{r} - \frac{\dot{\vec{J}}(\vec{r}', t_r)}{c^2 r} \right\} dz'$$

generalização da lei de Coulomb

Parece que no limite estático ( $\dot{\rho}=0, \dot{\vec{J}}=\vec{0}$ ) recuperamos a lei de Coulomb



$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

(11)

$$\vec{\nabla}_x \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla}_x \vec{J} - \vec{J}_x \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz' \quad (11)$$

$$(\vec{\nabla}_x \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z}$$

$$\vec{\nabla}_x \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla}_x \vec{J} - \vec{J}_x \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla}_x \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z}$$

$$t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad \text{where } t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) =$$

(11)

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad \text{so } t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\frac{\partial J_y}{\partial z} = -\frac{1}{c} \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z}$$

(11)

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\frac{\partial J_y}{\partial z} = -\frac{1}{c} \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z}$$

Então

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = -\frac{1}{c} \left( -\dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y} + \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z} \right)$$

(11)

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\frac{\partial J_y}{\partial z} = -\frac{1}{c} \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z}$$

Então

$$\begin{aligned} (\vec{\nabla} \times \vec{J})_x &= -\frac{1}{c} \left( -\dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y} + \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z} \right) \\ &= \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_x \end{aligned}$$

De maneira similar

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_y = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_y \quad \text{e} \quad (\vec{\nabla} \times \vec{J})_z = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_z$$



$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\frac{\partial J_y}{\partial z} = -\frac{1}{c} \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z}$$

Então

$$\begin{aligned} (\vec{\nabla} \times \vec{J})_x &= -\frac{1}{c} \left( -\dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y} + \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z} \right) \\ &= \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_x \end{aligned}$$

De maneira similar

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_y = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_y \quad \text{e} \quad (\vec{\nabla} \times \vec{J})_z = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_z$$

Portanto, como  $\vec{\nabla} r = \hat{r}$ , temos

$$\vec{\nabla} \times \vec{J} = \frac{1}{c} \dot{\vec{J}} \times \hat{r}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{1}{r} \vec{\nabla} \times \vec{J} - \vec{J} \times \vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) \right\} dz'$$

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_x = \frac{\partial J_z}{\partial y} - \frac{\partial J_y}{\partial z} \quad t_r = t - r/c$$

$$\frac{\partial J_z}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t_r} \frac{\partial t_r}{\partial y} = \frac{\partial J_z}{\partial t} \left( -\frac{1}{c} \frac{\partial r}{\partial y} \right) = -\frac{1}{c} \dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y}$$

$$\frac{\partial J_y}{\partial z} = -\frac{1}{c} \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z}$$

Então

$$\begin{aligned} (\vec{\nabla} \times \vec{J})_x &= -\frac{1}{c} \left( -\dot{J}_z \frac{\partial r}{\partial y} + \dot{J}_y \frac{\partial r}{\partial z} \right) \\ &= \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_x \end{aligned}$$

De maneira similar

$$(\vec{\nabla} \times \vec{J})_y = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_y \quad \text{e} \quad (\vec{\nabla} \times \vec{J})_z = \frac{1}{c} (\dot{\vec{J}} \times \vec{\nabla} r)_z$$

Portanto, como  $\vec{\nabla} r = \hat{r}$ , temos

$$\vec{\nabla} \times \vec{J} = \frac{1}{c} \dot{\vec{J}} \times \hat{r}$$

Além disso,  $\vec{\nabla} \left( \frac{1}{r} \right) = -\frac{\hat{r}}{r^2}$ , de forma que

$$\vec{B}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int \left\{ \frac{\vec{J}(\vec{r}', t_r)}{r^2} + \frac{\dot{\vec{J}}(\vec{r}', t)}{cr} \right\} \times \hat{r} dz'$$

generalização da lei de Biot-Savart