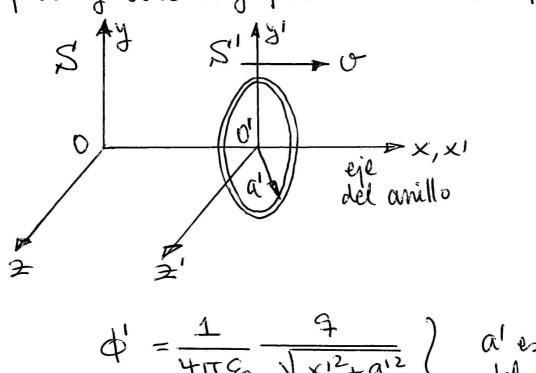
Partiendo de la expresión del tetrapotencial creado en puntos de su eje por un anillo de radio a y carga q en reposo, obtener:

- (a) Los potenciales eléctrico y vector si el anillo se mueve con velocidad constante v en la dirección de su eje. Expresar el resultado tanto en términos de las coordenadas del sistema de referencia del anillo en reposo como en las del sistema de referencia respecto al cual el anillo se mueve con velocidad v. ¿Cuánto valen en el límite en el que el radio del anillo tiende a cero?
- (b) Los campos eléctrico y magnético creados por el anillo en el sistema respecto al cual el anillo se mueve con velocidad v a partir de los valores de los potenciales obtenidos en el apartado (a).
- (c) Las expresiones de los campos eléctrico y magnético creados por el anillo en el sistema de referencia respecto al cual se mueve el anillo, usando las expresiones de estos campos en el sistema del anillo en reposo y aplicando las ecuaciones de transformación de los campos.

(a) Consideremos un sistema de referencia s' que se mueve solidariamente con el anillo carpado. En este vistema de referencia s'el anillo está en reparo y sólo hay potencial electrico o:



$$\frac{d'}{dt} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{f}{\sqrt{x^{12} + a^{12}}}$$
 al es el radio del anillo en el insterna S'

La carga es un invariante por lo que q'=q.

Para calcular of y À en el sistema S respecto
al cual se mueve el anillo aplicamos las transformaciones de Lorentz ("boost" con velocidad v a lo largo del eje x) al tetra potencial:

$$\frac{S}{A^{H}=(\varphi_{1}A)} \frac{S'}{A'^{H}=(\varphi_{1}A')}$$

$$\varphi = \Upsilon(\varphi_{1}' + \nabla A_{X}')$$

$$A_{X} = \Upsilon(A_{X}' + \frac{\nabla}{C^{2}}\varphi_{1})$$

$$A_{Y} = A_{Y}'$$

$$A_{Z} = A_{Z}'$$

Teniendo en cuenta que en el sistema s'tenemos:

greda:

$$φ = δ(φ' + υA'_x) = δφ'$$
 $A_x = γ(A'_x + \frac{υ}{c^2}φ') = γ\frac{υ}{c^2}φ'$
 $A_y = A'_y = 0$
 $A_{\pm} = A'_{\pm} = 0$

$$\phi = \gamma \phi^{1} = \frac{1}{4\pi \epsilon_{0}} \frac{98}{\sqrt{x^{12} + a^{12}}}$$

Como $\vec{v} = \vec{v}_{x} \hat{u}_{x}$, tenemos $\vec{A} = A_{x} \hat{u}_{x}$, luego:

$$\phi(x|y|,2) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{48}{\sqrt{x^{12} + a^{12}}}$$

$$A(x|y',2') = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{48}{\sqrt{x^{12} + a^{12}}}$$

Para dar el resultado referido a las coordenadas espacio-temperales (x, y, z, t) del instema S tenemos en cuenta las transformaciones de Lorentz:

$$x' = x(x - v + 1)$$

 $y' = y$
 $x' = x$
 $y' = y$
 $x' = x$
 x'

Como las componentes de los vectores no cambian en el plano perpendicular a la dirección del

"boost", en este caso el plano x'y' (o bien xy), el radio a' del anillo no cambia y portanto:

$$\alpha' = \alpha$$

Sustituzendo en las expresiones de \$ 4 \$?

$$\frac{1}{4(x,y,z,t)} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{97}{\sqrt{\gamma^2(x-vt)^2+\alpha^2}}$$

$$\frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{970^2}{\sqrt{\gamma^2(x-vt)^2+\alpha^2}}$$

$$\frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{1}{\sqrt{\gamma^2(x-vt)^2+\alpha^2}}$$

En el límite cuando el radio del anillo tiende a cero (a→o):

lim
$$\phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{98}{\sqrt{8^2(x-v+1)^2}} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{9}{|x-v+1|}$$

$$\lim_{a\to 0} \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{4r\vec{r}}{\sqrt{r^2(x-v+1)^2}} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{4\vec{r}}{|x-v+1|} \frac{4r\vec{r}}{\sqrt{x-v+1}}$$

que corresponden al potencial eléctrico y el potencial rector de una carga q que se mueve con relacidad à en la dirección del eje x, calculados en puntos del eje x

(b) A partir de las expresiones de & (7,t) } A(7,±) podemos determinar los valores de los compos eléctrico È y magnético B en el sistema S en el que el anillo se mueve con velocidad i a lo largo del eje x:

$$\vec{A} = -\vec{\nabla} \vec{A} - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$$

$$\vec{A} = \vec{\nabla} \times \vec{A}$$

terriendo en cuenta que A & & Solo dependen de (x,t);

$$\frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1}{2}}} = \frac{2\phi}{3x} \hat{U}_{x} = -\frac{1}{4\pi \epsilon_{0}} \frac{97^{3}(x-vt)}{[r^{2}(x-vt)^{2}+a^{2}]^{3/2}} \times \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1}{2}}} \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1 + \frac{1}{2}}}} \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1 + \frac{1}{2}}}} \frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1 + \frac{1}{2}}}} \frac{1$$

$$\frac{\partial \vec{A}}{\partial t} = \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \hat{u}_{x} =$$

$$\frac{\partial t}{\partial t} = \frac{\partial t}{\partial t} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0 c^2} = \frac{4\chi^3 v^2 (x-vt)}{(x-vt)^2 + \alpha^2 \int_{0.01}^{312} \hat{u}_{x} = \frac{1}{\epsilon_0 c^2}$$

$$\beta = \frac{1}{\mu \pi G} \frac{4\beta^{2} y^{3} (x-v+1)}{[x^{2}(x-v+1)^{2}+\alpha^{2}]^{3/2}} \hat{u}_{x}$$

de donde podemos calcular É:

$$\frac{1}{\pm} = -\nabla \phi - \frac{\partial A}{\partial t} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{4\gamma^3(x-v+1)}{[x^2(x-v+1)^2 + \alpha^2]^{3/2}} \hat{U}_{x-v}$$

$$-\frac{1}{4\pi \%} \frac{9 \beta^{2} \gamma^{3} (x-vt)}{[\gamma^{2} (x-vt)^{2} + \alpha^{2}]^{312}} \hat{u}_{x} =$$

$$= \frac{1}{4\pi \%} \frac{9 \gamma^{3} (x-vt)}{[\gamma^{2} (x-vt)^{2} + \alpha^{2}]^{312}} (1-\beta^{2}) \hat{u}_{x} =$$

$$\frac{1}{4\pi \%} \frac{9 \gamma^{3} (x-vt)}{[\gamma^{2} (x-vt)^{2} + \alpha^{2}]^{312}} (1-\beta^{2}) \hat{u}_{x} =$$

$$\frac{1}{4\pi \%} \frac{9 \gamma^{3} (x-vt)}{[\gamma^{2} (x-vt)^{2} + \alpha^{2}]^{312}} \hat{u}_{x} =$$

$$= \frac{1}{4\pi G_0} \frac{47(x-v+1)}{[Y^2(x-v+1)^2+\alpha^2]^{3/2}} \hat{u}_x$$

Para calcular
$$\vec{B}$$
 tenemos en cuenta que $\vec{A} = A_x \hat{u}_x$;
 $\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \vec{\nabla} \times (A_x \hat{u}_x) = \begin{vmatrix} \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \\ \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \\ \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \\ \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \\ \vec{\partial}_x & \vec{\partial}_y & \vec{\partial}_z \end{vmatrix}$

$$= \frac{\partial Ax}{\partial z} \hat{u}_y - \frac{\partial Ax}{\partial y} \hat{u}_z = 0$$

Ax no es función de (y,=) para puntos del eje del amillo (x)

De donde:

Ex =
$$\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{97(x-vt)}{[7^2(x-vt)^2+a^2]^{3/2}} B_x = 0$$

Ey = 0

Ey = 0

By = 0

B₂ = 0

(c) si partimos de las expresiones de los campos, en el sistema S' tenemos en puntos del eje del anillo:

$$\beta' \rightarrow \begin{cases} \vec{E}' = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{4x'}{[x''+a'^2]^{3/2}} \hat{u}_x \\ \vec{B}' = 0 \end{cases}$$

Para un "boost" a la large del eje x con velocidad v, las transformaciones de los campos son:

$$\begin{aligned} E_{X} &= E_{X}^{1} \\ E_{Y} &= V(E_{Y}^{1} + UB_{Z}^{1}) \end{aligned} \qquad \begin{aligned} B_{X} &= B_{X}^{1} \\ B_{y} &= V(B_{Y}^{1} - U_{Z}^{2} E_{Z}^{1}) \end{aligned}$$

$$E_{X} &= V(E_{Y}^{1} + UB_{Z}^{1}) \qquad B_{X} &= V(B_{Y}^{1} - U_{Z}^{2} E_{Z}^{1}) \end{aligned}$$

$$E_{X} &= V(E_{Y}^{1} + UB_{Z}^{1}) \qquad B_{X} &= V(B_{Y}^{1} + U_{Z}^{2} E_{Y}^{1}) \end{aligned}$$

Vernos como las componentes de los campos en la dirección del "boost" (eje x) no cambian. En nuestro caso tenemos:

$$B_X = 0$$

$$B_Y = 0$$

$$B_Z = 0$$

Terriendo en cuenta que ya hemos visto que se cumple:

$$x'=x-vt$$

nos queda para puntos del eje del amillo:

$$\frac{1}{2}(x,t) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{47(x-vt)}{[x^2(x-vt)^2+a^2]^{3/2}} \hat{u}_x$$

$$\frac{1}{2}(x,t) = 0$$

La situación sería distinta si el eje de anillo es paralelo, por ejemplo, al eje y:

$$\frac{y}{x} = \frac{a'x}{x} = \frac{a'y}{x}$$

$$\frac{a_x}{x} = \frac{a'y}{x}$$

$$\frac{a_y}{x} = \frac{a'y}{x}$$

$$\frac{a_y}{x} = \frac{a'y}{x}$$

En este caso y'=y, però el anillo pasa a ser una elipse en el sistema S.por la contracción de Lorentz en el eje × (ax= a1/x).