

Nos piden la corriente inducida y para calcularla empleamos la ley de Faraday Prob: 9.1 que nos da \mathcal{E}_m . Luego como $\mathcal{E}_m = IR$ podemos obtener el valor de la corriente si calculamos la resistencia R de la espira.

$$R = \frac{L}{\sigma_c A} \text{ para cada tramo recto, luego}$$

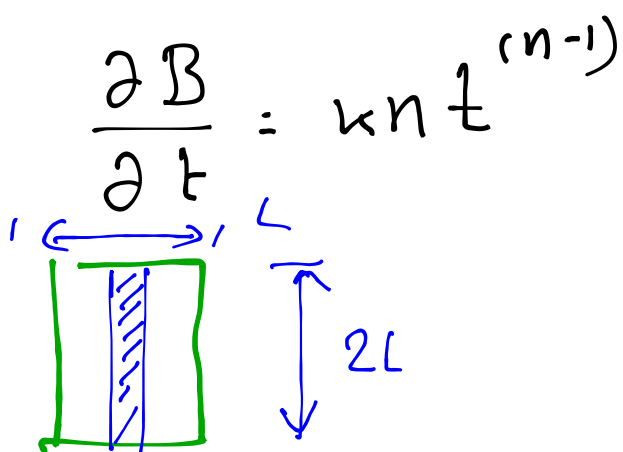
$$R = \frac{L + 2L + L + 2L}{A \sigma_c} = \frac{6L}{A \sigma_c} \text{ es la resistencia de la espira}$$

El campo magnético es $\vec{B}(x,t)$ varía en el espacio y la ley de Faraday es;

$$\mathcal{E}_m = - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{S} + \oint_C (\vec{v} \wedge \vec{B}) \cdot d\vec{l} \quad [1]$$

Como la espira está no se mueve respecto del observador la segunda integral es nula.

(a) $\vec{B}(x,t) = C t^n$ con $n \neq 0$ entero



$$\frac{\partial B}{\partial t} = n C t^{(n-1)}$$

y como la espira es cuadrada $d\vec{S} = (2L) dx \vec{u}$ en todos los casos del problema

$$\mathcal{E}_m = - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{S} = - \int_{-L/2}^{+L/2} (cn t^{n-1} \vec{k}) \cdot (2L dx \vec{k})$$

$$\mathcal{E}_m = -(2Lcn) t^{n-1} \int_{-L/2}^{+L/2} dx = -2cn t^{n-1} L^2$$

$$\mathcal{E}_m = IR \rightarrow -2cn t^{n-1} L^2 = I r \left(\frac{\rho L}{A \sigma_c} \right) \rightarrow I = - \frac{cn L^2 \sigma_c A}{3}$$

otro modo equivalente: La ley de Faraday [1] es

equivalente a

$$\mathcal{E}_m = - \frac{d\Phi}{dt} \quad \text{donde } \Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S} \text{ es el flujo}$$

de \vec{B} sobre la espira y entonces;

$$\Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = \int_S (c t^n \vec{k}) \cdot (2L dx \vec{k}) = 2cL^2 t^n$$

$$\text{y derivando } \mathcal{E}_m = - \frac{d}{dt} (2cL^2 t^n) = -2cnL^2 t^{n-1}$$

y recuperamos el cálculo anterior.

(b) Para $\vec{B}(x,t) = cx t \vec{k}$ repetimos el procedimiento

$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = (cx) \vec{k} \quad \mathcal{E}_m = - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{S} = - \int_{-L/2}^{+L/2} (cx) 2L dx$$

$$\mathcal{E}_m = -2cL \int_{-L/2}^{+L/2} x dx = -2cL \left[\frac{x^2}{2} \right]_{-L/2}^{+L/2} = 0$$

Se obtiene lo mismo calculando el flujo de \vec{B}

$$\Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = \int_{-L/2}^{+L/2} (cx \vec{k}) \cdot (2L dx \vec{k})$$

$$\Phi = (2cL) \int_{-L/2}^{+L/2} x dx = (2cL) \left[\frac{x^2}{2} \right]_{-L/2}^{+L/2} = 0$$

El flujo de este campo para el recinto de la espira es nulo. La mitad de las líneas de campo en el recinto de la espira apuntan en la dirección negativa y la otra mitad en la positiva.

(c) Al tomar el valor absoluto $|x|$ en el ejeiente caso $\vec{B}(x,t) = C|x|t$ la situación cambia pues ahora todos los vectores \vec{B} dentro de la espira apuntan en la misma dirección.

$$\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = C|x| \quad \mathcal{E}_m = - \int_S \frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \cdot d\vec{S} = - \int_{-L/2}^{+L/2} C|x| (2L dx)$$

$$\mathcal{E}_m = (-2LC) \int_{-L/2}^{+L/2} |x| dx = (-2LC) \left[\int_{-L/2}^0 -x dx + \int_0^{L/2} x dx \right]$$

$$E_m = (-2LC) \left(\left[-\frac{x^2}{2} \right]_{-L/2}^0 + \left[\frac{x^2}{2} \right]_0^{L/2} \right)$$

$$E_m = (-2LC) \left[-\left(-\frac{L^2/4}{2}\right) + \frac{L^2/4}{2} \right] = (-2LC) \times \frac{L^2}{4}$$

$$E_m = -\frac{CL^3}{2} \quad \text{y entonces} \quad I = \frac{E_m}{R} = -\frac{CL^3}{2} \times \frac{\sigma_c A}{6L}$$

$$I = -\frac{CL^2 \sigma_c A}{12}$$

Se obtiene el mismo resultado calculando el flujo

$$\Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{S} = \int_{-L/2}^{+L/2} (C|x|t \vec{u}) \cdot (2L dx \vec{u}) =$$

la integral es la misma de antes

$$\Phi = (2Lct) \int_{-L/2}^{+L/2} |x| dx = (2Lct) \left[\frac{L^2}{4} \right]$$

$$\Phi = \frac{c t L^3}{2} \quad \text{y} \quad E_m = -\frac{d\Phi}{dt} = -\frac{\kappa L^3}{2}$$

que es el mismo valor que obtuvimos antes.