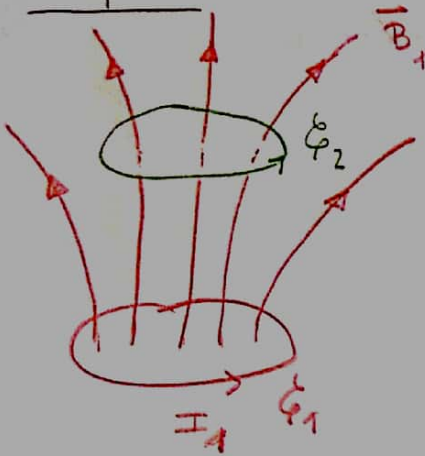


Clase 19 : Inductancia

Repaso:

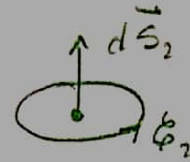


Dos espiras C_1 y C_2

Por C_1 circula corriente $I_1 \rightarrow$ Campo \vec{B}_1

Dicho campo genera flujo Φ_2 a través de C_2

$$\Phi_2 = \int \vec{B}_1 \cdot d\vec{S}_2$$



Por Biot-Savart

$$\vec{B}_1 = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint \frac{d\vec{l}_1 \wedge \hat{r}}{r^2} \Rightarrow \boxed{\vec{B}_1 \propto I_1}$$

$\hat{r} = \vec{r} - \vec{r}'$

\Downarrow

$$\boxed{\Phi_2 = M_{21} I_1} \quad \Leftarrow \quad \boxed{\Phi_2 \propto I_1}$$

C19.02

$$\boxed{\Phi_2 = M_{21} I_1}$$

el coeficiente de proporcionalidad se denomina **inductancia mutua**

Recordando \vec{g}' :

$$\vec{B}_1 = \nabla \wedge \vec{A}_1 \quad \text{y} \quad \vec{A}_1 = \frac{\mu_0 I_1}{4\pi} \oint_{C_1} \frac{d\vec{l}_1}{r}$$

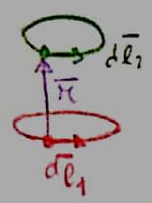
+ Teo Stokes

$$\Phi_2 = \int \vec{B}_1 \cdot d\vec{S}_2 = \dots = \frac{\mu_0 I_1}{4\pi} \oint \oint \frac{d\vec{l}_1 \cdot d\vec{l}_2}{r}$$

$$\therefore \boxed{M_{21} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint \oint \frac{d\vec{l}_1 \cdot d\vec{l}_2}{r} = M_{21} = M}$$

Fórmula
de
Neumann

$$M = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint \oint \frac{d\vec{l}_1 \cdot d\vec{l}_2}{r}$$



- Propiedades:
- M es una cantidad puramente **geométrica**
 - Vale tanto p/ calcular Φ_2 cuando I circula por \mathcal{C}_1 como para calcular Φ_1 cuando I circula por \mathcal{C}_2

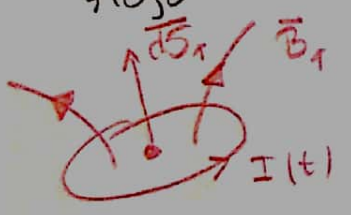
Si la corriente q' circula por \mathcal{C}_1 varía, eso va a inducir una fem en \mathcal{C}_2 debido a la ley de Faraday



$$\mathcal{E}_2 = - \frac{d\Phi_2}{dt} = - M \frac{dI_1}{dt} = \mathcal{E}_2$$

(Faraday)
($\Phi_2 = M I_1$)

Al mismo tiempo, esa corriente variable hace q' B_1 varíe y en consecuencia tmb lo hace el flujo a través de \mathcal{C}_1 . Ese flujo tmb va a ser proporcional a I:



$$\Phi = L I$$

L es el coeficiente de **autoinductancia** (o inductancia) y tmb es puramente geométrico.

Dicha corriente variable tmb va a inducir una fem en \mathcal{C}_1 q' se va a oponer a la variación del flujo.

$$\mathcal{E} = - L \frac{dI}{dt}$$

$$[L] = \text{Henry} = \frac{V \cdot s}{A}$$

Problema (8)

C19.05

Calcular auto inductancias de:

- a) Solenoide ∞ , b) toroide N vueltas y radio R
c) Solenoide longitud l y radio R ($R \ll l$) y N vueltas

a) Del Problema 8 Guía 4 sabemos q' $\vec{B} = B_z \hat{z}$

coord cilíndricas $\{s, \varphi, z\}$



$$B_z = \begin{cases} \mu_0 n I & s < R \\ 0 & s > R \end{cases}$$

El flujo a través de una sola espira es

$$\Phi_1 = B_z \underbrace{\pi R^2}_{\text{área}} = \mu_0 n I \pi R^2$$

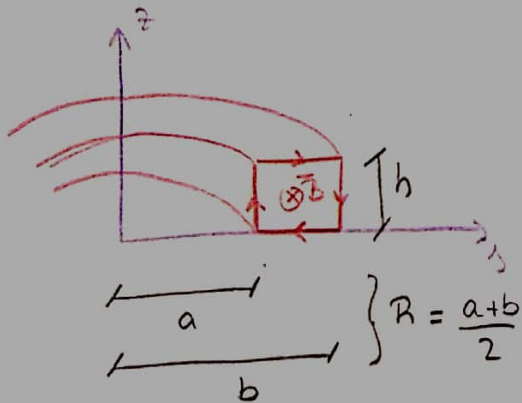


El solenoide tiene $N = n l$ vueltas, el flujo total es

$$\Phi = N \Phi_1 = \mu_0 n^2 l \pi R^2 I = L I \quad (\text{todo lo q' no es corriente } I \text{ es } L)$$

$$L = \mu_0 n^2 l \pi R^2 \quad \text{pero } l \rightarrow \infty \Rightarrow \boxed{\frac{L}{l} = \mu_0 n^2 \pi R^2} \text{ finito}$$

b) toroide



Del problema 8 sabemos q' dentro del toroide el campo es

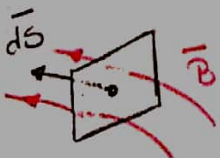
$$\vec{B} = B_\phi \hat{\phi}$$

$$B_\phi = \frac{\mu_0 I N}{2\pi s}$$

y es cero fuera

Flujo a través de una sola espira

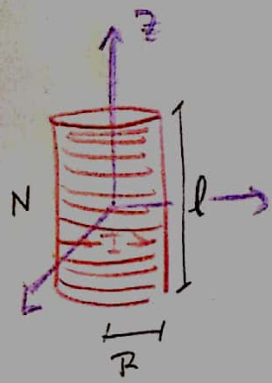
$$\Phi_1 = \int \vec{B} \cdot d\vec{S} = \int_a^b \int_0^h \underbrace{\frac{\mu_0 I N}{2\pi s}}_{\vec{B}} \cdot \underbrace{\hat{\phi} \cdot \hat{\phi}}_{d\vec{S}} ds dz = \frac{\mu_0 I N}{2\pi} \ln\left(\frac{b}{a}\right) h = \Phi_1$$



$$\Phi = N \Phi_1 \Rightarrow \boxed{L = \frac{\mu_0 N^2 h}{2\pi} \ln\left(\frac{b}{a}\right)}$$

$$[L] = [\mu_0] [h] = \frac{Tm}{A} m \quad [T] = \frac{Vs}{m^2} \Rightarrow [L] = \frac{Vs}{A} \checkmark$$

c) Solenoide finito

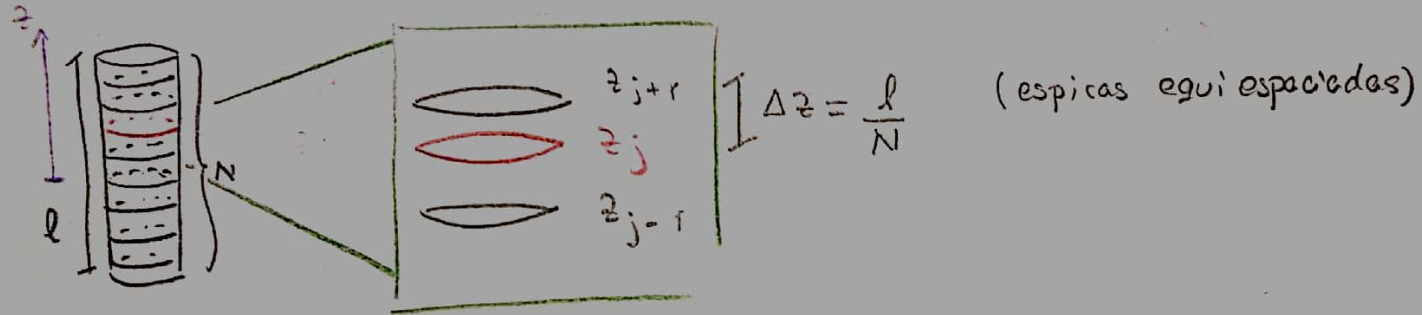


Del problema 9 guía 4, el campo sobre el eje z

$$B_z = \frac{\mu_0 N I}{2l} \left\{ \frac{(z+l/2)}{\sqrt{R^2+(z+l/2)^2}} - \frac{(z-l/2)}{\sqrt{R^2+(z-l/2)^2}} \right\}$$

Dado q' $R \ll l$ puedo aproximar q' el campo es aproximadamente el mismo dentro del solenoide (pero tengo en cuenta q' tiene un largo finito l).

Consideremos una sola espira ubicada a una altura z_j



Flujo a través de una espira ubicada a altura z_j es

$$\Phi_1(z_j) = \underbrace{\pi R^2}_{\text{Area}} \frac{\mu_0 N I}{2l} \left\{ \frac{(z_j+l/2)}{\sqrt{R^2+(z_j+l/2)^2}} - \frac{(z_j-l/2)}{\sqrt{R^2+(z_j-l/2)^2}} \right\}$$

Flujo total $\Phi = \sum_{j=1}^N \Phi(z_j) = \sum_{j=1}^N \Phi(z_j) \frac{\Delta z}{(l/N)}$

$$= \frac{N}{l} \sum_{j=1}^N \Phi(z_j) \Delta z$$

es como una suma de Riemann

si el espaciado tiende a cero $\Delta z \rightarrow 0$ (el devanado es muy denso)

$$\Phi = n \int_{-l/2}^{+l/2} \frac{\mu_0 n I}{2} \left\{ \frac{(z+l/2)}{\sqrt{R^2+(z+l/2)^2}} - \frac{(z-l/2)}{\sqrt{R^2+(z-l/2)^2}} \right\} dz$$

($n = N/l$)

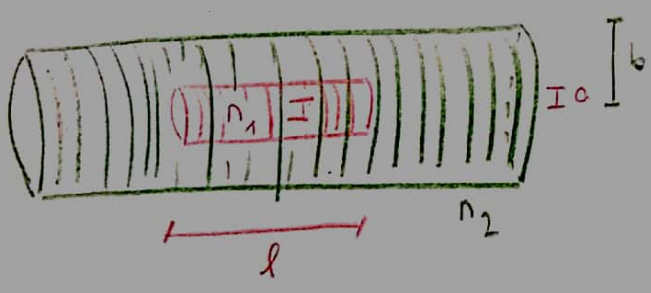
$$\int \frac{(z \pm \alpha)}{\sqrt{R^2 + (z \pm \alpha)^2}} = \sqrt{R^2 + (z \pm \alpha)^2} + C$$

$$\Rightarrow \dots \Rightarrow \Phi = \mu_0 n^2 I \pi R^2 (\sqrt{R^2 + l^2} - R)$$

$$\Rightarrow \boxed{L = \mu_0 \pi R^2 n^2 (\sqrt{R^2 + l^2} - R)}$$

chequear q' podemos obtener L/l del solenoide ∞

Ejemplo



Solenoide 1 dentro de solenoide 2. Si circula corriente I por el solenoide 1, ¿cuál es el flujo a través del solenoide 2?

Aprovechando la simetría del coeficiente de inducción mutua podemos calcular el flujo a través del solenoide 1 del campo debido al solenoide 2.

Campo del solenoide largo (aprox infinito) $B = \mu_0 n_2 I$

El flujo a través de una sola espira del sol. corto $\Phi_1 = B \pi a^2 = \mu_0 n_2 I \pi a^2$

El solenoide 1 tiene $N_1 = n_1 l$ vueltas $\Rightarrow \Phi = N_1 \Phi_1 \Rightarrow$

$$\Rightarrow \Phi = \mu_0 \pi a^2 n_1 n_2 l I \Rightarrow \boxed{M = \mu_0 \pi a^2 n_1 n_2 l}$$

Energía en un campo magnético

Repaso: para establecer una corriente I en un circuito es necesario hacer trabajo en contra de la f.e.m. q' se induce. $\mathcal{E} = -L \frac{dI}{dt}$

El trabajo realizado sobre una unidad de carga para recorrer todo el circuito es $-\mathcal{E}$

Entonces

$$dW = -\mathcal{E} dq = -\mathcal{E} I dt = + L I dI$$

$\mathcal{E} = -L \frac{dI}{dt}$
 $I = \frac{dq}{dt}$

por lo tanto, el trabajo total p' ir desde $I=0$ hasta I es

$$W = \frac{1}{2} L I^2$$

Es posible reescribir la expresión anterior de una forma más "simpática" recordando q'

$\Phi = \int_S \vec{B} \cdot d\vec{s}$, $\vec{B} = \nabla \wedge \vec{A}$, + Teo Stokes

$$W = \frac{1}{2} \oint (\vec{A} \cdot \vec{I}) dl \quad \xrightarrow{I dl \rightarrow \vec{J} dV} \quad W = \frac{1}{2} \int_V \vec{A} \cdot \vec{J} dV$$

todavía es posible escribirla de una forma más amigable utilizando la ley de Ampère + identidades vectoriales

$$W = \frac{1}{2} \int_{\text{todo el espacio}} \frac{|\vec{B}|^2}{\mu_0} dV$$

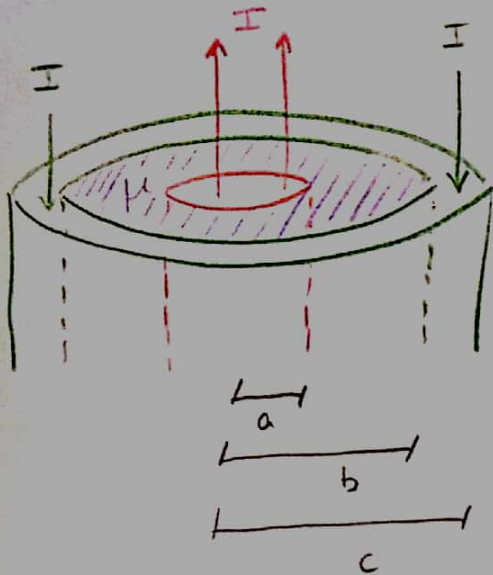
Notemos la similitud con la expresión p/ la energía de un campo eléctrico

$$W_e = \frac{1}{2} \int \epsilon_0 |\vec{E}|^2 dV$$

$$W_m = \frac{1}{2} \int \frac{|\vec{B}|^2}{\mu_0} dV$$

Problema (9)

C19.14



Calcular la energía y a partir de ésta la autoinductancia

$$W = \frac{1}{2} \int_{\text{todo el espacio}} \vec{H} \cdot \vec{B} dV \quad (1)$$

$$W = \frac{1}{2} L I^2 \quad (2)$$

Idea: calcular W con la expresión (1) y comparando con (2) obtener L

C19.15

Del Problema 14 de la Guía 4 sabemos que

$$\vec{B} = B(r) \hat{\phi} \quad \text{y} \quad \vec{H} = H(r) \hat{\phi} \quad \text{coord cilíndricas } \{r, \phi, z\}$$

y por ser un material lineal $\vec{H} = 1/\mu \vec{B}$

$$B_{\phi}(r) = \begin{cases} \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} r & r < a \\ \frac{\mu I}{2\pi r} & a < r < b \\ \frac{\mu_0 I}{2\pi r} \left(\frac{c^2 - r^2}{c^2 - b^2} \right) & b < r < c \\ 0 & c < r \end{cases}$$

$$W = \frac{1}{2} \int \vec{H} \cdot \vec{B} dV = \frac{1}{2} \int \frac{|\vec{B}|^2}{\mu} dV = \frac{1}{2} \int_0^a \int_0^{2\pi} \int_0^l \frac{B^2(s)}{\mu} s ds d\phi dz$$

$$= \frac{1}{2} 2\pi l \left\{ \underbrace{\int_0^a \frac{B^2(s)}{\mu_0} s ds}_{(i)} + \underbrace{\int_a^b \frac{B^2(s)}{\mu} s ds}_{(ii)} + \underbrace{\int_b^c \frac{B^2(s)}{\mu_0} s ds}_{(iii)} \right\}$$

$$(i) = \int_0^a \frac{1}{\mu_0} \left(\frac{\mu_0 I s}{2\pi a^2} \right)^2 s ds = \frac{\mu_0 I^2}{4\pi^2 a^4} \int_0^a s^3 ds = \frac{\mu_0 I^2}{4\pi^2 a^4} \frac{a^4}{4}$$

$$(i) = \frac{\mu_0 I^2}{4\pi^2} \frac{1}{4}$$

$$(ii) = \frac{\mu I^2}{4\pi^2} \ln(b/a)$$

$$(iii) = \frac{\mu_0 I^2}{4\pi^2} \frac{1}{(c^2 - b^2)} \left(c^2 \ln(c/b) - \frac{1}{2} (c^2 - b^2) \right)$$

$$W = \frac{\mu_0 I^2 l}{4\pi} \left(\frac{1}{1 - b^2/c^2} \ln(c/b) - 1/4 + \mu/\mu_0 \ln(b/a) \right)$$

$$\Rightarrow \left| \frac{L}{l} = \frac{\mu_0}{2\pi} \left(\frac{1}{1 - b^2/c^2} \ln(c/b) - 1/4 + \mu/\mu_0 \ln(b/a) \right) \right|$$