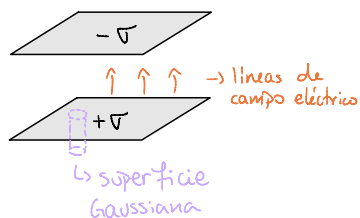


P1 Para refrescar un poco los conceptos, veamos cómo encontrar la ecuación:

$$C = \frac{A \epsilon}{d}$$

que es la capacitancia de un condensador de placas paralelas de sección transversal  $A$ , separadas por una distancia  $d$  en un medio dieléctrico con permitividad  $\epsilon$ .



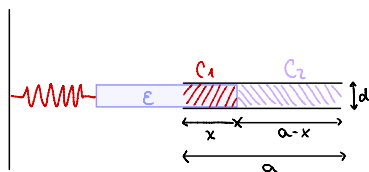
Para una placa:

$$\iint \vec{D} \cdot d\vec{S} = Q_{\text{libre enc}} \Leftrightarrow D_z \cdot 2A = \sigma A$$

$$\vec{D} = \frac{\sigma}{2} \hat{z} \Rightarrow \vec{D}_{\text{tot}} = \sigma \hat{z}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon} \hat{z} \Rightarrow \Delta V = \int_0^d \vec{E} \cdot d\vec{l} = \frac{\sigma}{\epsilon} d \Rightarrow C = \frac{Q}{\Delta V} = \frac{\sigma A}{\sigma d / \epsilon} = \frac{A \epsilon}{d}$$

Con esto, podemos encontrar la capacitancia del sistema:



$$\left. \begin{aligned} C_1 &= \frac{A_1 \epsilon}{d} = \frac{x a \epsilon}{d} \\ C_2 &= \frac{A_2 \epsilon_0}{d} = \frac{a(a-x) \epsilon_0}{d} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} &\text{Misma ddp} \Rightarrow C_{\text{eq}} = C_1 + C_2 \\ &C_{\text{eq}} = \frac{x a \epsilon}{d} + \frac{a(a-x) \epsilon_0}{d} \end{aligned}$$

$$\text{Energía del sistema: } U_{\text{cond}} = \frac{1}{2} C V_0^2 = \frac{a}{2d} V_0^2 [x(\epsilon - \epsilon_0) + a \epsilon_0]$$

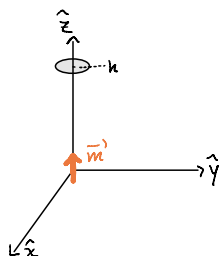
$$\text{Como el trabajo lo ejerce el sistema: } \vec{F}_{\text{cond}} = \nabla U_{\text{cond}} = \frac{a V_0^2}{2d} (\epsilon - \epsilon_0) \hat{x}$$

$$\text{La fza del resorte: } \vec{F} = -Kx \hat{x}$$

En la posición de equilibrio ( $x=l$ ), la suma de fuerzas es nula:

$$\sum \vec{F} = 0 \Leftrightarrow \frac{a V_0^2}{2d} (\epsilon - \epsilon_0) = K l \Rightarrow \epsilon = \frac{2 K l d}{a V_0^2} + \epsilon_0$$

P2 |  $\vec{m} = m \hat{z}$  ,  $\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{m}{(\rho^2 + z^2)^{3/2}} [3\rho z \hat{\rho} + (2z^2 - \rho^2) \hat{z}]$



a) Si  $a \ll d$ , podemos aproximar a la espira por un dipolo magnético, con momento  $\vec{m} = I a^2 \pi \hat{z}$ .  
Con ello, la energía es:  $U = -\vec{m} \cdot \vec{B}$

$$U = -\frac{\mu_0 m I a^2 \pi}{4\pi (\rho^2 + z^2)^{5/2}} (2z^2 - \rho^2) = \frac{\mu_0 m I a^2}{4} \frac{\rho^2 - 2z^2}{(\rho^2 + z^2)^{5/2}}$$

Nos interesa la componente en  $z$  de la fuerza, pero antes de derivar imponemos  $\rho=0$ :

$$F_z = -\nabla(-\vec{m} \cdot \vec{B}) = -\frac{\mu_0 m I a^2}{4} \frac{\partial}{\partial z} \left( \frac{-2z^2}{z^5} \right) \hat{z} = -\frac{\mu_0 m I a^2}{4} 6z^{-4} \hat{z} = -\frac{3}{2} \mu_0 m I a^2 \pi \frac{1}{z^4} \hat{z}$$

$$F_z \Big|_{z=h} - Mg = 0 \Rightarrow I = \frac{-2Mg h^4}{3\mu_0 m a^2}$$

b) Sin la aprox. usamos

$$d\vec{F} = I d\vec{\ell} \times \vec{B} \Rightarrow \vec{F} = I \int_0^{2\pi} a d\psi \hat{\psi} \times \vec{B} = \frac{\mu_0 m a I}{4\pi (a^2 + h^2)^{5/2}} \left\{ 3a h \int_0^{2\pi} d\psi (\underbrace{\hat{\psi} \times \hat{\rho}}_{-\hat{z}}) + (2h^2 - a^2) \int_0^{2\pi} d\psi (\underbrace{\hat{\psi} \times \hat{z}}_{\hat{\rho}}) \right\}$$

$$= \frac{3\mu_0 m a^2 I}{4\pi (a^2 + h^2)^{5/2}} 2\pi (-\hat{z}) = -\frac{3\mu_0 m a^2 h I}{2 (a^2 + h^2)^{5/2}} \hat{z}$$

$$\Rightarrow I = -\frac{2}{3} \frac{Mg(a^2 + h^2)^{5/2}}{\mu_0 m a^2 h}$$

P3] Vamos por las inductancias propias. Asumiremos que el campo magnético va en la dirección  $\hat{\varphi}$ .

$$L_1: \vec{B} = \frac{\mu_0 N_1 I_1}{2\pi\rho} \hat{\varphi} \Rightarrow \Phi_1 = N_1 \iint \vec{B}_1 \cdot d\vec{S} = \frac{\mu_0 N_1^2 I_1}{2\pi} \int_0^h \int_a^b \frac{1}{\rho} d\rho dz$$

$$\Phi_1 = \frac{\mu_0 N_1^2 I_1 h}{2\pi} \ln(b/a) \Rightarrow L_1 = \frac{\mu_0 N_1^2 h}{2\pi} \ln(b/a)$$

Para  $L_2$  es análogo:  $L_2 = \frac{\mu_0 N_2^2 h}{2\pi} \ln(b/a)$

Para la mutua, calculamos el flujo que genera el campo de la bobina 1 sobre una espira de la bobina 2, y multiplicamos por  $N_2$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 N_1 I_1}{2\pi\rho} \hat{\varphi} \Rightarrow \Phi_2 = \iint_{a_0}^b \frac{\mu_0 N_1 I_1}{2\pi\rho} dz d\rho = \frac{\mu_0 N_1 I_1 h}{2\pi} \ln(b/a)$$

$$\Rightarrow M = N_2 \frac{\Phi_2}{I_1} = \frac{\mu_0 N_1 N_2 h}{2\pi} \ln(b/a)$$

$$b) \mathcal{E}_1 = -L_1 \dot{I}_1 - M \dot{I}_2 = -\frac{\mu_0 h \ln(b/a)}{2\pi} [N_1^2 \dot{I}_1 + N_1 N_2 \dot{I}_2]$$

$$\mathcal{E}_2 = -L_2 \dot{I}_2 - M \dot{I}_1 = -\frac{\mu_0 h \ln(b/a)}{2\pi} [N_2^2 \dot{I}_2 + N_1 N_2 \dot{I}_1]$$

$$c) \frac{\mathcal{E}_1}{\mathcal{E}_2} = \frac{N_1 (N_1 \dot{I}_1 + N_2 \dot{I}_2)}{N_2 (N_2 \dot{I}_2 + N_1 \dot{I}_1)} = \frac{N_1}{N_2}$$