

Nombre y Apellido: [REDACTED]

Padre: [REDACTED]

Cuatrimestre y año de cursa: [REDACTED]

Turno: [REDACTED]

Profesor: [REDACTED]

Justificar cada una de las respuestas.  $\epsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12} \text{ C}^2/\text{m}^2\text{N}$ ,  $\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ Tm/A}$

**Criterio de aprobación:** Se aprueba con 5 ítems bien como mínimo.

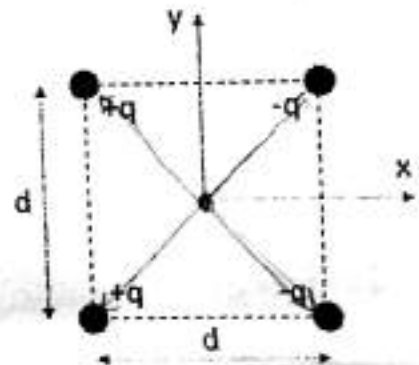
Para Fil A, de los 5 ítems bien, al menos 3 deben ser de "Electromagnetismo" (problemas 1 al 3) y al menos 1 debe ser de "Calor y termodinámica" (problema 4).

1a	1b	2a	2b	3a	3b	3c	4a	4b	4c	Nota
B	R	B	R+	R+	B-	R	R-	B	R	5 (a u c o)

### Problema 1:

Cuatro cargas en reposo están ubicadas como indica la figura ( $q = 4 \mu\text{C}$ ;  $d = 20 \text{ cm}$ ).

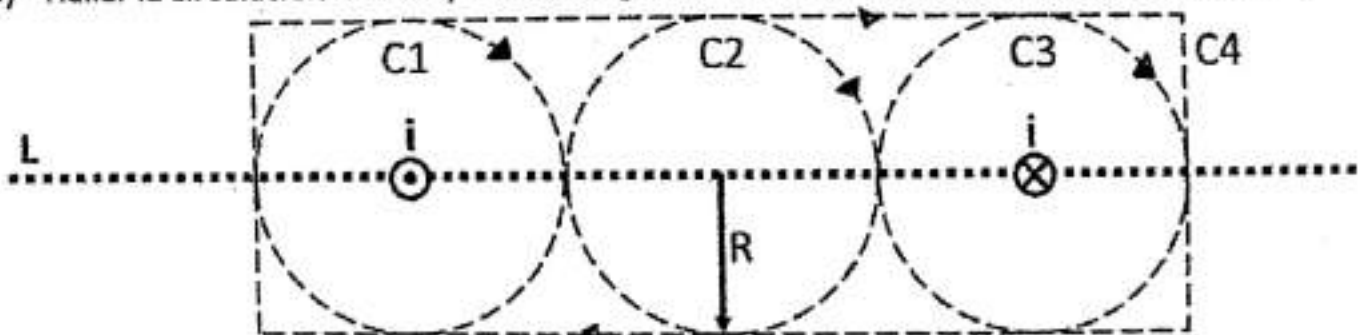
- Hallar el campo eléctrico  $E$  en el origen de coordenadas.
  - Hallar el trabajo requerido para traer una carga  $Q_0$  desde el infinito hasta el punto  $P$  ( $Q_0 = +6 \mu\text{C}$ ).
- ORIGEN



### Problema 2:

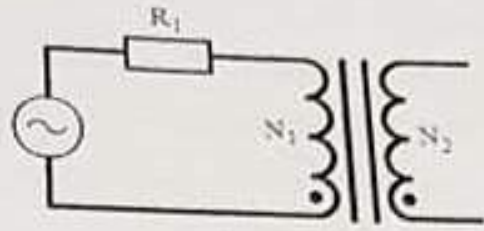
Se tienen dos conductores rectilíneos muy largos, paralelos, en el vacío, por los que circulan corrientes estacionarias "i" en el sentido indicado en la figura.

- Hallar los campos inducción magnética  $B$ , campo magnético  $H$  y magnetización  $M$  (con módulo, dirección y sentido) a lo largo de la línea punteada "L", indicando el sistema de referencia elegido.
- Hallar la circulación del campo  $B$  a lo largo de los caminos indicados en sentido horario.



### Problema 3:

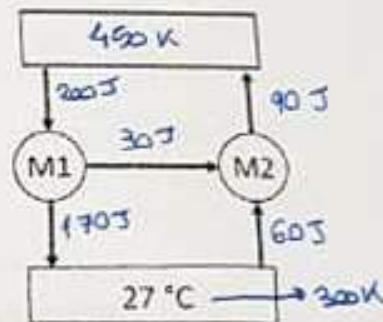
Un transformador posee un núcleo de permeabilidad relativa  $\mu_r = 1000$  (constante), sección transversal  $S = 4 \text{ cm}^2$  y longitud media  $l_m = 20 \text{ cm}$ . El factor de acoplamiento magnético es de 0,9. El primario, de  $N_1 = 100$  espiras está conectado a la red domiciliaria de nuestro país a través de una resistencia  $R_1 = 100 \Omega$ . El secundario, de  $N_2 = 50$  espiras, está abierto.



- a) Obtener, demostrando el desarrollo, los coeficientes de autoinducción y de inducción mutua de los inductores.
- b) Hallar la corriente instantánea y la potencia instantánea entregada por el generador.
- c) Hallar el voltaje instantáneo inducido en el secundario, indicando su polaridad en los bornes del inductor para un instante de tiempo en el que la corriente en el circuito primario es antihoraria y creciente.

### Problema 4 (Sólo Física II A):

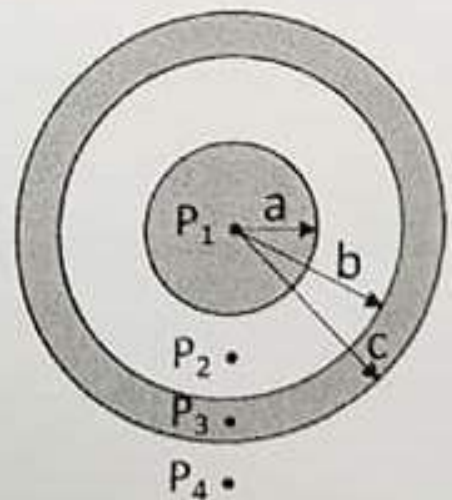
Dos máquinas operan entre dos fuentes térmicas como indica la figura. La fuente fría está a temperatura ambiente ( $27^\circ \text{C}$ ). La máquina frigorífica opera reversiblemente absorbiendo  $60 \text{ J}$  de calor y cediendo  $90 \text{ J}$  de calor en cada ciclo. La máquina motora tiene un rendimiento del 15 %.



- a) Completar el esquema de la figura con la temperatura de las fuentes, los calores y trabajos intercambiados.
- b) Determinar la eficiencia de la máquina frigorífica, considerando primero la cantidad de calor tomada de la fuente fría (modo refrigerador) y luego la cantidad de calor cedida a la fuente caliente (modo bomba de calor).
- c) Determinar la variación de entropía del sistema en cada ciclo. Considere como sistema al conjunto de ambas fuentes y ambas máquinas.

### Problema 4 (Sólo Física II B):

Una esfera conductora de radio  $a = R = 20 \text{ cm}$ , se encuentra rodeada por un casquete esférico conductor de radio interior  $b = 2R$  y exterior  $c = 2,5R$ . Inicialmente se encuentran ambos descargados.

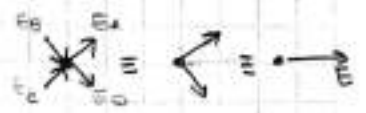
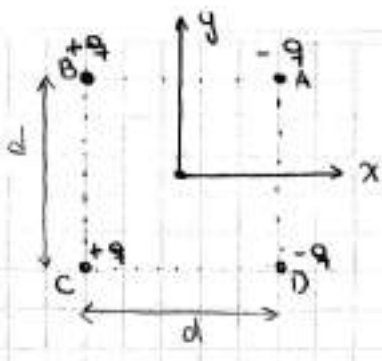


- a) A continuación, se llena la región comprendida entre los conductores con una carga total  $Q = 20 \mu\text{C}$  uniformemente distribuida en volumen ( $\epsilon_r = 1$ ). Hallar las distribuciones de cargas en los conductores.
- b) A continuación del paso anterior, se une mediante un hilo conductor la esfera y el casquete. Hallar las nuevas distribuciones de cargas en los conductores.
- c) Hallar el rotor y la divergencia del campo eléctrico  $E$  para los puntos  $P_1$ ,  $P_2$ ,  $P_3$  y  $P_4$ .



①  $|q| = 4 \mu C$

$d = 20 \text{ cm} = 0,2 \text{ m}$



a)  $\vec{E}(r=0) = ?$

Por la ley de Coulomb:  $\vec{E}(\vec{r}) = k \cdot \frac{q_i(\vec{r} - \vec{r}_i')}{|\vec{r} - \vec{r}_i'|^3}$  } campo generado por una carga puntual

$\vec{r} = (0,0)$

$\vec{r}'_A = (d/2, d/2) \rightarrow \vec{r} - \vec{r}'_A = (-d/2, -d/2)$

$\vec{r}'_B = (-d/2, d/2) \rightarrow \vec{r} - \vec{r}'_B = (d/2, -d/2)$

$\vec{r}'_C = (-d/2, -d/2) \rightarrow \vec{r} - \vec{r}'_C = (d/2, d/2)$

$\vec{r}'_D = (d/2, -d/2) \rightarrow \vec{r} - \vec{r}'_D = (-d/2, d/2)$

$|\vec{r} - \vec{r}_i'| = \sqrt{\left(\frac{d}{2}\right)^2 + \left(\frac{d}{2}\right)^2} = \sqrt{\frac{d^2}{4} + \frac{d^2}{4}} = \frac{d}{\sqrt{2}} \leftarrow \text{en todos los casos}$

Por el principio de superposición, el campo eléctrico en el origen de coordenadas va a ser la suma algebraica de cada uno de los campos generados por las cargas puntuales:

$$\left. \begin{aligned} \vec{E}_A &= \frac{-kq(-d/2\hat{i} - d/2\hat{j})}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \\ \vec{E}_B &= \frac{kq(d/2\hat{i} - d/2\hat{j})}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \\ \vec{E}_C &= \frac{kq(d/2\hat{i} + d/2\hat{j})}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \\ \vec{E}_D &= \frac{-kq(-d/2\hat{i} + d/2\hat{j})}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \end{aligned} \right\}$$

$\vec{E}(\vec{r}=0) = \vec{E}_A(\vec{r}=0) + \vec{E}_B(\vec{r}=0) + \vec{E}_C(\vec{r}=0) + \vec{E}_D(\vec{r}=0)$

$E_x = \frac{kq}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \left[ \frac{d}{2} + \frac{d}{2} + \frac{d}{2} + \frac{d}{2} \right] = \frac{kq}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \cdot 2d\hat{i}$

$E_y = \frac{kq}{\left(\frac{d}{\sqrt{2}}\right)^3} \left[ \frac{d}{2} - \frac{d}{2} + \frac{d}{2} - \frac{d}{2} \right] = 0\hat{j}$

$\frac{C}{m^2 \cdot \frac{C^2}{N}} = \frac{N}{C}$

$\therefore \vec{E}(\vec{r}=0) = \frac{kq}{\frac{d^3}{2\sqrt{2}}} \cdot 2d\hat{i} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{q}{d^2} \cdot 4\sqrt{2} = \frac{\sqrt{2}q}{\pi\epsilon_0 d^2} \hat{i}$

$\vec{E}(\vec{r}=0) = 5084,127,4 \text{ N/C } \hat{i}$

Bien

b) Trabajo requerido para traer una carga  $q_0$  desde el infinito al origen:

$$W = -q_0 \int \vec{E} \cdot d\vec{r} = q_0 \Delta V = q_0 (V(r=0) - V(r=\infty)) \leftarrow \text{Es independiente del camino} \quad (\nabla \cdot \vec{E} = 0)$$

Como se trata de una distribución de cargas acotadas, tomo mi  $V(r \rightarrow \infty) = 0$  y utilizo la siguiente fórmula:

$$V(\vec{r}) = k \sum \frac{q_i}{|\vec{r} - \vec{r}_i|} \quad \text{las que generan el campo}$$

$$\vec{r} = (x, y) = r \hat{r}$$

$$\vec{r}'_A = (d/2, d/2) \rightarrow |\vec{r} - \vec{r}'_A| = \sqrt{(x-d/2)^2 + (y-d/2)^2}$$

$$\vec{r}'_B = (-d/2, d/2) \rightarrow |\vec{r} - \vec{r}'_B| = \sqrt{(x+d/2)^2 + (y-d/2)^2}$$

$$\vec{r}'_C = (-d/2, -d/2) \rightarrow |\vec{r} - \vec{r}'_C| = \sqrt{(x+d/2)^2 + (y+d/2)^2}$$

$$\vec{r}'_D = (d/2, -d/2) \rightarrow |\vec{r} - \vec{r}'_D| = \sqrt{(x-d/2)^2 + (y+d/2)^2}$$

NO

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

$$\vec{r}' = \vec{r}'_A = \vec{r}'_B = \vec{r}'_C = \vec{r}'_D = \sqrt{(d/2)^2 + (d/2)^2} = \frac{d}{\sqrt{2}} \hat{r}'$$

$$\vec{r} - \vec{r}' = \left(r - \frac{d}{\sqrt{2}}\right) \hat{r}'$$

$$|\vec{r} - \vec{r}'| = \sqrt{r^2 - \frac{d^2}{2}}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{k}{\sqrt{r^2 - d^2/2}} (q + q - q - q)$$

$$V(\vec{r}) = 0 = W_{\infty \rightarrow 0}$$



Q) a) Hallar  $\vec{B}$ ,  $\vec{H}$  y  $\vec{M}$  a lo largo de la línea punteada "L".



Dependencia del campo:

$\vec{B}(r, \varphi, z) = B(r) \hat{\varphi}$  ✓

Dada esta simetría, uso la ley de Ampere, tomando como curva una circunferencia concéntrica al eje z del hilo.

"Si giro veo lo mismo"  
"Como es  $\infty$  si me como en el eje  $\hat{z}$  veo lo mismo"



$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 i$$

$$B 2\pi r = \mu_0 i$$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{2\pi r} \hat{\varphi} \quad \left. \vphantom{\frac{\mu_0 i}{2\pi r}} \right\} \text{campo generado por cada hilo.}$$

Tomo al hilo con  $i$  saliente (•) como el origen de coordenadas.

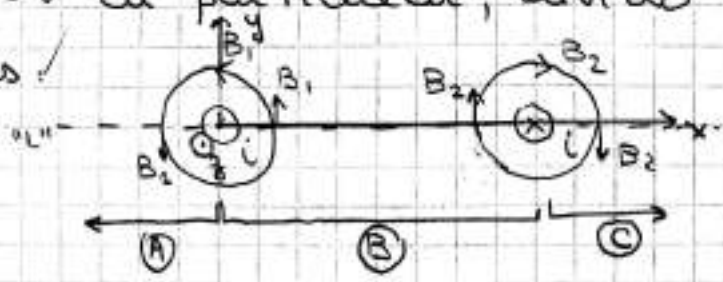
Como solo voy a calcular el campo sobre la línea "L",

puedo tomar el campo con la dirección  $\hat{y}$  y punto donde lo calculo estará a una distancia "x".

Sobre "L":  $\vec{B}_1 = \frac{\mu_0 i}{2\pi x} \hat{y}$  ✓

$$\vec{B}_2 = \frac{\mu_0 (-i)}{2\pi (x - 4R)} \hat{y}$$

El campo total en todo el espacio será la suma algebraica de los campos individuales en cada punto. En particular, divido mi espacio en 3 zonas.



En (A):  $B_{TOTAL} = -B_1 + B_2 = -\frac{\mu_0 i}{2\pi x} + \frac{\mu_0 i}{2\pi (x - 4R)}$  ,  $x < 0$

En (B):  $B_{TOTAL} = B_1 + B_2 = \frac{\mu_0 i}{2\pi x} + \frac{\mu_0 i}{2\pi (x - 4R)}$  ,  $0 < x < 4R$  ✓

En (C):  $B_{TOT} = B_1 - B_2 = \frac{\mu_0 i}{2\pi} - \frac{\mu_0 i}{2\pi (x - 4R)}$  ,  $x > 4R$

$$\vec{B}_{\text{sobre } L} = \begin{cases} \frac{\mu_0 i}{2\pi} \left( \frac{1}{x-4R} - \frac{1}{x} \right) \hat{j}, & x < 0 \\ \frac{\mu_0 i}{2\pi} \left( \frac{1}{x} + \frac{1}{x-4R} \right) \hat{j}, & 0 < x < 4R \\ \frac{\mu_0 i}{2\pi} \left( \frac{1}{x} - \frac{1}{x-4R} \right) \hat{j}, & x > 4R \end{cases}$$

En el vacío se cumple la relación constitutiva

$$\vec{B} = \mu_0 \mu_r \vec{H}; \quad \text{en el vacío } \epsilon_r = 1$$

$$\Rightarrow \vec{H} = \frac{\vec{B}}{\mu_0}$$

$$\therefore \vec{H} = \begin{cases} \frac{i}{2\pi} \left( \frac{1}{x-4R} - \frac{1}{x} \right) \hat{j}, & x < 0 \\ \frac{i}{2\pi} \left( \frac{1}{x} + \frac{1}{x-4R} \right) \hat{j}, & 0 < x < 4R \\ \frac{i}{2\pi} \left( \frac{1}{x} - \frac{1}{x-4R} \right) \hat{j}, & x > 4R \end{cases}$$

En el vacío no hay polarización  $\Rightarrow \vec{M} = 0$  en todo el espacio y, en particular, sobre la línea  $L$ .  
 Esto se cumple con la relación:  $\vec{B} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M})$

$$\vec{B} = \mu_0 \vec{H} + \vec{M} \quad \wedge \quad \vec{B} = \mu_0 \vec{H} \Rightarrow \boxed{\vec{M} = 0}$$

b) Hallar la circulación del campo a lo largo de los caminos indicados en sentido horario.

La circulación se define como:  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 i_{\text{enc}}$

$$\triangleright \int_{C_1} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 i = \int_{C_1} B(\hat{\varphi}) \underbrace{dl(-\hat{\varphi})}_{(-1)} = -\mu_0 i$$

$$\triangleright \int_{C_2} \vec{B} \cdot d\vec{l} = 0 \quad \text{porque } i_{\text{enc}} = 0$$

$$\triangleright \int_{C_3} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 i = \int_{C_3} B(\hat{\varphi}) \underbrace{dl(\hat{\varphi})}_1$$

$$\int_{C_4} \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 (\underbrace{i-i}_{i_{\text{enc}}}) = 0$$



③ Datos:

$$\mu_r = 1000$$

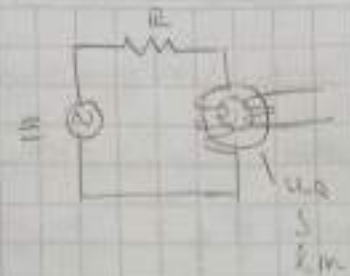
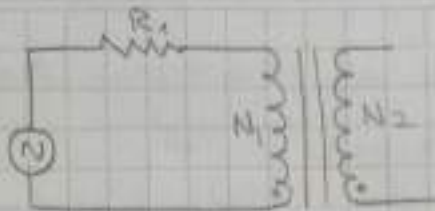
$$S = 4 \text{ cm}^2$$

$$l_m = 20 \text{ cm} = 0,2 \text{ m}$$

$$k = 0,9 \quad \left\{ \begin{array}{l} R_1 = 100 \, \Omega \end{array} \right.$$

$$N_1 = 100 \quad \left\{ \begin{array}{l} N_2 = 50 \rightarrow \text{abierto} \end{array} \right.$$

$$\text{Red. dom} \quad \left\{ \begin{array}{l} V_{\text{eff}} = 220 \text{ V} \\ f = 50 \text{ Hz} \end{array} \right.$$



a) ¿L y M?

Calculo de la impedancia del circuito RL:  
Por la ley de Ohm  $V = I Z$   
 $V_{\text{eff}} = i I_1 Z_{\text{eq}} \Rightarrow Z_{\text{eq}} = \frac{V_{\text{eff}}}{I_1} = \sqrt{R_1^2 + (\omega L)^2}$



$$H(\vec{r}) = H \hat{\varphi}$$

Por la ley de Ampere:

$$\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = N_1 i$$

$$H l_m = N_1 i$$

$$\vec{H}_1 = \frac{N_1 i}{l_m} \hat{\varphi} \quad \vec{B} = \mu \vec{H} \xrightarrow[\text{medio LIH}]{} \vec{B}_1 = \frac{N_1 \mu_0 \mu_r i}{l_m}$$

$$\Phi_{11} = \int \vec{B}_1 \cdot d\vec{S} = B_1 S = \frac{N_1 \mu_0 \mu_r i}{l_m} S$$

Por definición:  $L_1 = \frac{N_1 \Phi_{11}}{i} = \frac{N_1^2 \mu_0 \mu_r S}{l_m}$

$$L_1 = \frac{(100)^2 \mu_0 \cdot 1000 (0,04 \text{ m})^2}{0,2 \text{ m}}$$

$$L_1 = 0,101 \text{ H}$$

el valor no corresponde

$$M = N_2 \frac{\Phi_{21}}{i}$$

$$\Phi_{21} = \int \vec{B}_1 \cdot d\vec{S} = \frac{N_1 \mu_0 \mu_r S i}{l_m}$$

$$M = \frac{N_2 N_1 \mu_0 \mu_r S}{l_m} = \frac{100 \cdot 50 \cdot \mu_0 \cdot 1000 \cdot (0,04 \text{ m})^2}{0,2 \text{ m}} \Rightarrow M = 0,050 \text{ H}$$

esto seria para  
aplicarlo  
per factor

~~El flujo de la corriente~~

Para calcular  $L_2$  supongo una corriente, tal que (siguiendo el mismo procedimiento que con  $L_1$ ) se tiene:

$$B_2 = \frac{N_2 \mu_0 \mu_r i_2}{l_m} \rightarrow \phi_{22} = \int \vec{B}_2 \cdot d\vec{S}_2 = \frac{N_2 \mu_0 \mu_r i_2 S}{l_m}$$

$$\Rightarrow L_2 = \frac{N_2 \phi_{22}}{i_2} = \frac{N_2^2 \mu_0 \mu_r S}{l_m} = \frac{50^2 \cdot 80 \cdot 1000 \cdot (0,04 \text{ m})^2}{0,2 \text{ m}}$$

$$\{L_2 = 0,025 \text{ H}\} \quad \times$$

b) c) Corriente instantánea? d) Potencia instantánea?

Por la ley de Ohm general:  $V = I \cdot Z \rightarrow V_{\text{ef}} = i_{\text{ef}} |Z_{\text{eq}}|$   
 $\phi_V = \phi_I + \phi_Z$

$$V_{\text{ef}} = i_{\text{ef}} \cdot |Z_{\text{eq}}| = i_{\text{ef}} \sqrt{R^2 + (\omega L_1)^2}$$

no se usa Ley pues  $N_2$  no está conectado.

$$\Rightarrow i_{\text{ef}} = \frac{V_{\text{ef}}}{\sqrt{R^2 + (\omega L_1)^2}} = \frac{220 \text{ V}}{\sqrt{100^2 + (2\pi 50 \text{ Hz} \cdot 9,101 \text{ mH})^2}}$$

errores

$$i_{\text{ef}} = 2,10 \text{ A} \Rightarrow \begin{aligned} i_{\text{max}} &= i_{\text{ef}} \cdot \sqrt{2} \\ i_{\text{max}} &= 2,97 \text{ A} \end{aligned}$$

Circuito RL: como  $\phi_I = 0$

$$\tan(\phi_V) = \frac{X_L}{X_R} = \frac{\omega L_1}{R}$$

$$\Rightarrow \phi_V = \arctan\left(\frac{31,73 \Omega}{100 \Omega}\right) \Rightarrow \phi_V = 17,6^\circ$$

$$i(t) = i_{\text{max}} \cdot \cos(\omega t + \phi_I)$$

$$i(t) = 2,97 \cdot \cos(2\pi 50 \text{ Hz } t), [\text{A}]$$

$$V_g(t) = 311 \cdot \cos(2\pi 50 \text{ Hz } t + 17,6^\circ) [\text{V}]$$

Potencia instantánea:  $p(t) = i(t) \cdot V_g(t)$

$$p(t) = 923,67 \cos(2\pi 50 \text{ Hz } t) \cdot \cos(2\pi 50 \text{ Hz } t + 17,6^\circ)$$



- ③ c) ¿ Voltaje instantáneo inducido en  $L_2$ ? Indicar polaridad /  $i_1$  es antiferroica y creciente.

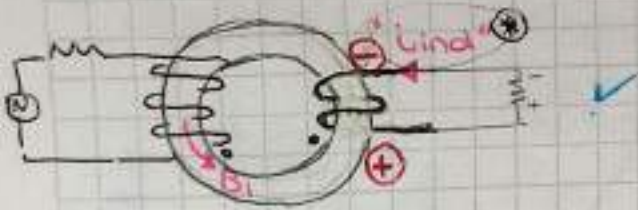
$$\mathcal{E} = - \frac{\partial B}{\partial t} = \frac{\partial (N_1 \mu_0 \mu_r i(t) / l_m)}{\partial t}$$

$$\mathcal{E} = - \frac{N_1 \mu_0 \mu_r}{l_m} \frac{di}{dt} = - \frac{N_1 \mu_0 \mu_r}{l_m} (-i_{max} \cdot \omega \sin(\omega t))$$

$$\boxed{\mathcal{E} = + \frac{N_1 \mu_0 \mu_r}{l_m} i_{max} \omega \sin(\omega t)}$$

Si  $i(t)$  es antiferroica y creciente (suponiendo que  $t_0 = 0s$ ), el flujo está aumentando.

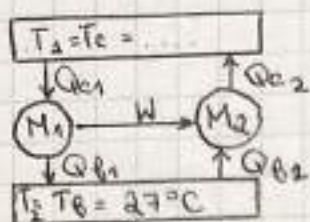
Entonces, por Faraday-Lenz, la femm inducida en el bobinado secundario se opone a esta variación. Como el circuito <sup>no</sup> está cerrado, no se produce un  $B_{ind}$ , pero de hecho, este tendrá el sentido opuesto a  $B_1 \Rightarrow$  la corriente no debe entrar por el borne homólogo.



- ⊛ Tampoco se va a producir una  $i_{ind}$  porque el circuito no es cerrado, pero la supongo para ver la polaridad

$m =$  polaridad

(4)



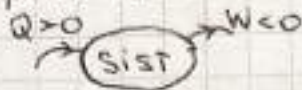
Datos:

✓ Máq. frigorífica ( $M_2$ ), reversible con  
 $|Q_{b2}| = 60 \text{ J}$ ,  $|Q_{c2}| = 90 \text{ J}$  por ciclo

✓  $\eta_{M_2} = 0,15$ ,  $\eta_{rev} = 0,15 \eta_{normot}$

a) Por el primer principio de la termodinámica.

$$\Delta U = Q - W$$



$\Delta U_{ciclo} = 0$  pues  $\Delta U$  es función de estado

$$\Rightarrow Q = W$$

Entonces en este caso se debe cumplir que en cada máquina que  $|Q_c| = |Q_b| + |W|$

Con los datos de  $M_2$ :  $|W| = |Q_{c1}| - |Q_{b1}| = 90 \text{ J} - 60 \text{ J}$

$$|W| = 30 \text{ J/ciclo}$$

$$\eta_{M_2} = \frac{|W|}{Q_{abs}} = 0,15 \left( 1 - \frac{T_2}{T_1} \right)$$

$\eta_{normot}$

$$\epsilon_{M_2} = \frac{Q_{abs}}{|W|} = \frac{T_b}{T_c - T_b} = \frac{60 \text{ J}}{30 \text{ J}} = 2 \Rightarrow T_b = 2T_c - 2T_b$$

$$\frac{3T_b}{2} = T_c = 40,5^\circ\text{C}$$

$T_c > T_b \checkmark$

$$\eta_{M_2} = 0,15 \left( 1 - \frac{27^\circ\text{C}}{40,5^\circ\text{C}} \right) = 0,05 = \frac{|W|}{Q_{c1}}$$

hay que transferir en K!!

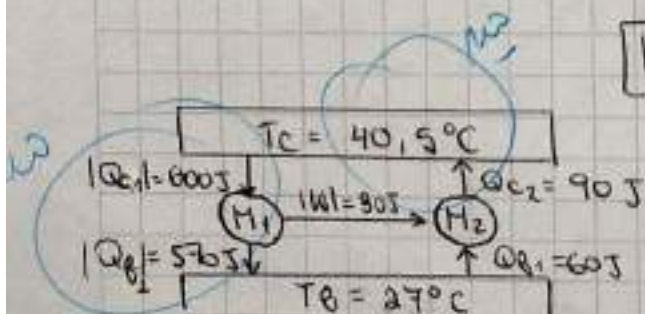
$$Q_{c1} = \frac{|W|}{0,05} = \frac{30 \text{ J}}{0,05}$$

$$|Q_{c1}| = 600 \text{ J}$$

Finalmente:  $|Q_{c1}| = |Q_{b1}| + |W|$

$$|Q_{b1}| = |Q_{c1}| - |W| = 600 \text{ J} - 30 \text{ J}$$

$$|Q_{b1}| = 570 \text{ J}$$





$$b) \quad \varepsilon = \frac{Q_{f2}}{|W|} = \frac{60 \text{ J}}{30 \text{ J}} = 2 \quad \checkmark \quad (\text{modo refrigerador})$$

$$\frac{Q_{c2}}{W} = \varepsilon = \frac{90 \text{ J}}{30 \text{ J}} = 3 \quad \checkmark \quad (\text{modo bomba de calor})$$

$$c) \quad \Delta S = \int \frac{\delta Q_{rev}}{T}, \text{ es una función de estado.}$$

$$\Delta S_{univ} = \Delta S_{f1} + \Delta S_{f2} + \Delta S_{mágs} + \Delta S_{desconocido} = 0 \text{ porque son cíclicos} \quad \checkmark$$

Si considero a ambas fuentes como reversibles

$$\Delta S = \frac{Q_{1B}}{T_B} + \frac{Q_{2B}}{T_B} + \frac{Q_{1C}}{T_C} + \frac{Q_{2C}}{T_C} \quad \left. \begin{array}{l} T_C = \text{cte} \\ T_B = \text{cte} \end{array} \right\} \text{ por definición de fuente}$$

$$\Delta S = \frac{570 \text{ J}}{27^\circ\text{C}} + \frac{-600 \text{ J}}{40,5^\circ\text{C}} + \frac{90 \text{ J}}{40,5^\circ\text{C}} - \frac{60 \text{ J}}{27^\circ\text{C}}$$

los temp. en K,

Calorías que ceden las fuentes.

$$\Delta S = \frac{170}{27} \approx 6,29 > 0 \Rightarrow M \text{ es posible e irreversible}$$