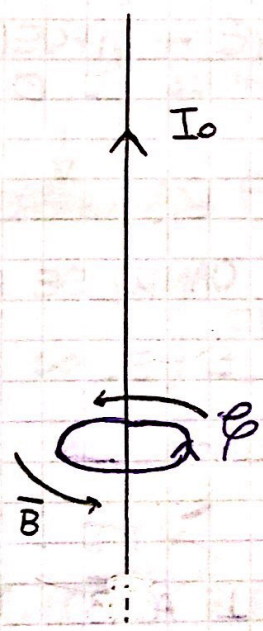


# GUÍA 5 - MAGNETISMO

EJERCICIOS ① ② ③ → BIOT - SAVART

④ RESOLVER  $\vec{B}$  DE UN HILO  $\infty$  CON AMPERE



- $\vec{B}$  ES PERPENDICULAR A LA CORRIENTE
- 1) DEPENDE DE  $\vec{R}$  YA QUE TIENE SIMETRIA DE ROTACION ( $\check{\varphi}$ ) Y SIMETRIA DE TRASLACION ( $\check{z}$ ) (EL HILO ES  $\infty$ )
- 2) LA DIRECCION ES  $B(\vec{R}) \check{\varphi}$ , ESTO ES LA DIRECCION  $\perp$  A LA CORRIENTE.

$$\oint_{\beta} B dL = \mu_0 I_{conc.}$$

ELIJO UNA  $\beta$  QUE SEA CERRADA Y  $\parallel$  A MI CAMPO  $\vec{B}$ .  
 ↳ COMO LA  $\check{N}$  DE MI CURVA APUNTA EN  $\odot$  DIREC QUE  
 ? ES POSITVA

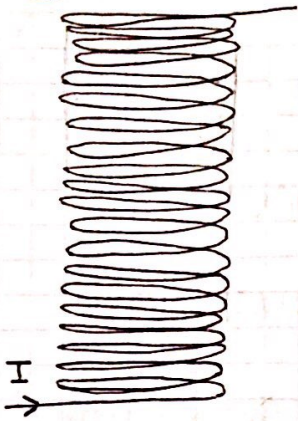
$$B \oint_{\beta} dL = I_{conc} \mu_0 = B \int_{0}^{2\pi} R d\varphi = I_{conc} \mu_0$$

NO DEPENDE EL CAMPO

$$B 2\pi R = \mu_0 I_{conc} \rightarrow I \text{ (PORQUE ENCIERRO TODO EL HILO } \rightarrow \text{ TODA LA } I)$$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{2\pi R} \check{\varphi}$$

5) CALCULAR  $\vec{B}$  EN UN SOLENOIDE  $\infty$



EL SOLENOIDE ES COMO TENER N ESPIRAS

DENSIDAD DE ESPIRAS  $n = \frac{N}{L}$

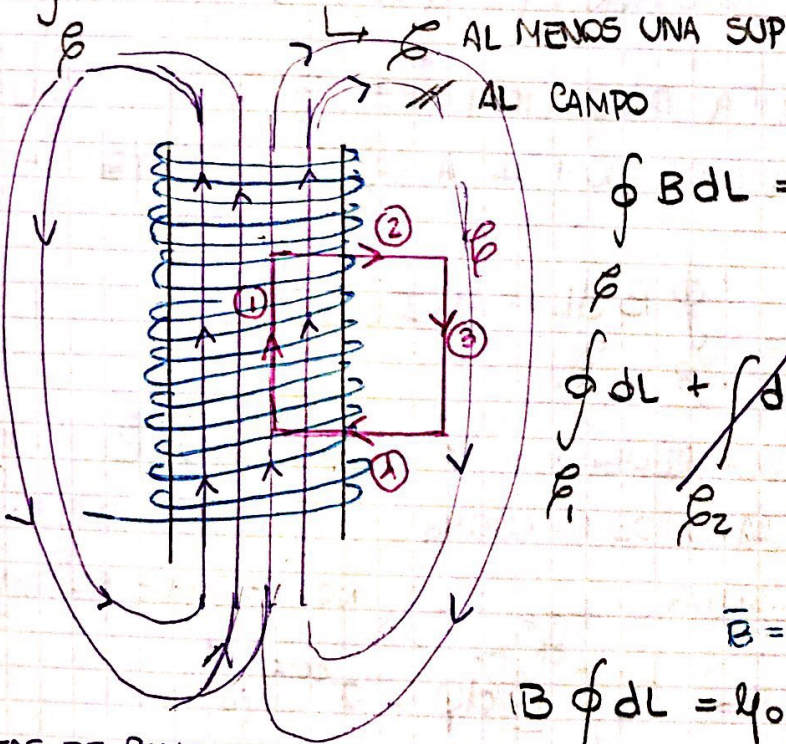
COMO LA CORRIENTE VA EN  $\hat{i}$ , EL CAMPO VA A TENER DIRECCION  $\perp$  A  $\hat{i} \rightarrow \hat{z}$

VA A DEPENDER DE  $\vec{R}$ , YA QUE AL IR ALEJANDOME DEL EJE  $\hat{z}$ , EL CAMPO DISMINUYE  $\rightarrow$  AFUERA ES  $\emptyset$

$B(\vec{R} | \hat{z})$

$\oint \vec{B} \cdot d\vec{L} = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

LAS LINEAS DE CAMPO SE CIERRAN EN EL  $\infty$ .



$\oint \vec{B} \cdot d\vec{L} = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

SON  $\perp$  A  $\vec{B}$

$\int_{\beta_1} dL + \int_{\beta_2} dL + \int_{\beta_3} dL + \int_{\beta_4} dL = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

$\vec{B} = 0$  (AFUERA)

$\int_{\beta_1} \vec{B} \cdot d\vec{L} = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

LINEAS DE CAMPO

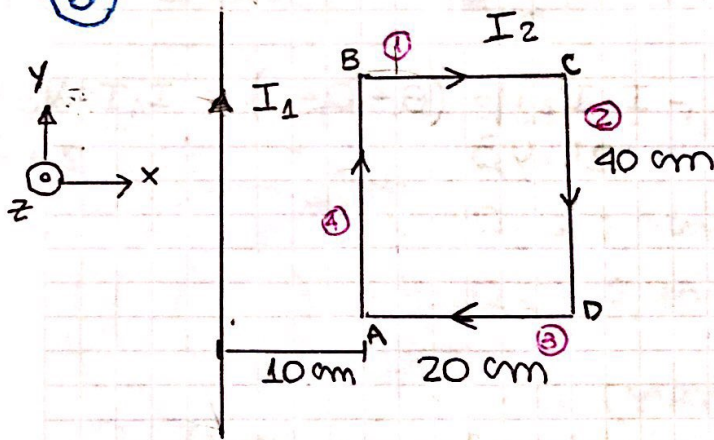
$n = \frac{N}{L}$  → ESPIRAS TOTALES  
 ↓  
 CAM DE ESPIRAS ENCESTADAS POR AMP

$B \cdot H = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

$B \cdot H = n H I \mu_0$

$B = n I \mu_0 \hat{z}$

6



$$I_1 = 10 \text{ A}$$

$$I_2 = 0,1 \text{ A}$$

A - CALCULAR  $\vec{F}$  EN CADA TRAMO

$$F = I \int dL \times \vec{B} \rightarrow \text{CALCULO LA FUERZA QUE } I_2 \text{ LE HACE A LA ESPIRA}$$

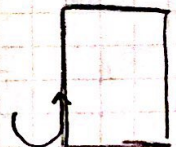
$$B_1 = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi R} \hat{\phi} \rightarrow (\text{HILO } \infty \times \text{AMPERE})$$

CALCULO LA FUERZA SOBRE CADA TRAMO

$$1) F_{1/2} = I_2 \int dL \times B_1 = \quad \begin{array}{l} dL = (x \ 0 \ 0) \\ dL = dx \end{array}$$

$B_1 \rightarrow$  ESTA EN  $\hat{\phi}$ , TENGO QUE PASARLO A CARTESIANAS

$$B_1 = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi x} (-\hat{z}) \rightarrow \text{ESTO ES PORQUE } B_1 \text{ HACE ASI}$$



$$F_{1/2} = I_2 \int dx (\hat{x}) \times \frac{\mu_0 I_1}{2\pi x} (-\hat{z}) \quad \begin{array}{l} \hat{i} \ \hat{j} \ \hat{k} \\ dx \ 0 \ 0 \\ 0 \ 0 \ -B \end{array} = B dx \hat{y}$$

$$F_{1/2} = I_2 \int_0^L -\frac{\mu_0 I_1}{2\pi x} dx \hat{y}$$

$$F_{1/2} = -I_2 \frac{\mu_0 I_1}{2\pi} \cdot \int_{0,1\text{m}}^{0,3\text{m}} \frac{1}{x} dx = -\frac{\mu_0 I_1 I_2}{2\pi} \ln \left( \frac{0,3}{0,1} \right) \hat{y}$$

$$F = 2,2 \times 10^{-7} \text{ N}$$

$$2) F_{1/2} = I_2 \int dL \times B_1$$

$$dL = dy$$

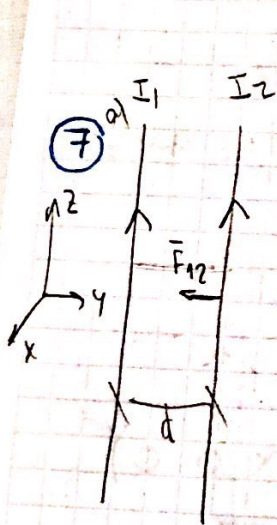
i j k

$$F_{1/2} = -I_2 \int \frac{\mu_0 I_1}{2\pi x} dy$$

$$B = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi x} (-\hat{z}) \begin{vmatrix} 0 & dy & 0 \\ 0 & 0 & B \end{vmatrix}$$

$$F_{1/2} = \frac{-I_2 I_1 \mu_0}{2\pi x} \int_0^{40} dy = -\frac{I_1 I_2 \mu_0}{2\pi \cdot 0,3} (0 - 0,4) = \frac{I_1 I_2 \mu_0 \cdot 0,4}{2\pi \cdot 0,3}$$

DESP IGUAL Y CAMBIA SIGNO.



fuerza que 1 le hace a 2

$$\vec{F}_{12} = I_2 \int_0^L d\vec{l}_2 \times \vec{B}_1$$

$$\vec{B}_1 = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi r} \hat{\varphi}$$

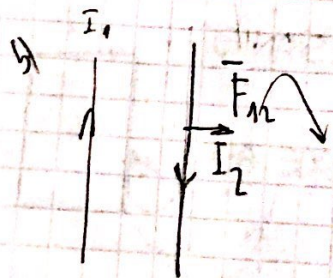
$$\vec{F}_{12} = I_2 \left[ \frac{\mu_0 I_1}{2\pi d} L (-\hat{j}) \right]$$

en todo el espacio

en el hilo (2):

$$\frac{\vec{F}_{12}}{L} = \frac{\mu_0 I_1 I_2}{2\pi d} (-\hat{j})$$

$$\vec{B}_1 \Big|_{\text{hilo 2}} = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi d} (-\hat{x})$$



$$\int_0^L$$

$$d\vec{l}_2 = dz \hat{z}$$

$$\frac{\vec{F}_{12}}{L} = \frac{\mu_0 I_1 I_2}{2\pi d} \hat{y}$$

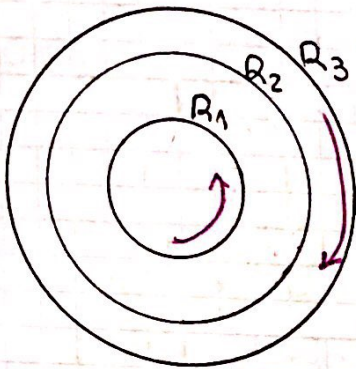
x y z

2 x y

↑↑ MISMO SENTIDO SE ATRAEN

↑↓ SE DEPELAN

8) CALCULAR  $\vec{B}$  EN TODO EL ESPACIO DE UN CABLE COAXIAL



$R_1 = 1 \text{ cm} = 0,01 \text{ m} \rightarrow J_1 = 5 \text{ A/cm}^2 \uparrow$   
 $R_2 = 2,5 \text{ cm} = 0,025 \text{ m} \rightarrow J_2 = 5 \text{ A/cm}^2 \downarrow$   
 $R_3 = 2,75 \text{ cm} = 0,0275 \text{ m}$

• EL CAMPO EN EL EXTERIOR DEL CABLE ES CERO. ?

$J = I/\text{SEC}$

CONOZCO LA DIRECCION Y DEPENDENCIA DE B

• DIRECCION  $\vec{\psi}$  ( $\perp$  A I)

• DEPENDE DE  $\vec{R}$

$\rightarrow$  SI LO ROTO NO VE DIF  $\vec{\psi}$   
 $\rightarrow$  SUPONGO  $\infty$ , SIM DE T.  $\frac{\psi}{r}$

$B(\vec{R}) \vec{\psi} \rightarrow$  PUEDO USAR AMPERE

7)  $\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{\text{CONC}}$   
 $\vec{B} \rightarrow$  ELIJO UNA CURVA CERRADA  $\parallel$  A  $\vec{B}$

PARA  $R < R_1$

$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mu_0 I_{\text{CONC}} = B \int_0^{2\pi} R d\theta = \mu_0 I_{\text{CONC}} = B R 2\pi = \mu_0 I_{\text{CONC}}$

BUSCO I CONC EN TODOS LOS CASOS. (J  $\rightarrow$  SUP)

• PARA  $R < R_1$

$I_{\text{CONC}} = J \cdot \pi R^2$

• PARA  $R_1 < R < R_2$

$I_{\text{CONC}} = J \pi R_1^2$

• PARA  $R_2 < R < R_3$

$I_{\text{CONC}} = J$

$J \pi R_1^2 - J \pi (R^2 - R_2^2)$

• PARA  $R > R_3$

$J \pi R_1^2 - J \pi (R_3^2 - R_2^2)$

SI FORMABA  $R^2$  SOLAMENTE A RA TING

$\bar{B}$

$$\frac{\mu_0 J R}{2} \quad \text{si } R < R_1$$

$$\frac{\mu_0 J R_1^2}{2R} \quad \text{si } R_2 < R < R_1$$

$$\frac{\mu_0 J (R_1^2 + R_2^2 - R^2)}{2R} \quad \text{si } R_2 < R < R_3$$

$$\frac{\mu_0 J (R_1^2 + R_2^2 - R_3^2)}{2R} \quad \text{si } R > R_3$$

PARA QUE EL CAMPO EN EL EXTERIOR SEA NULO

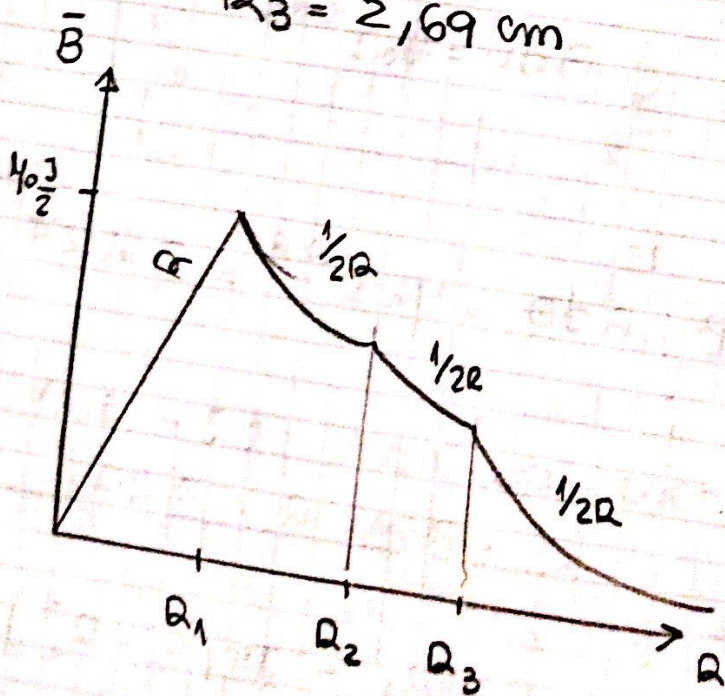
$$\bar{B} = \frac{\mu_0 J (R_1^2 + R_2^2 - R_3^2)}{2R}$$

$$R_1^2 + R_2^2 - R_3^2 = 0$$

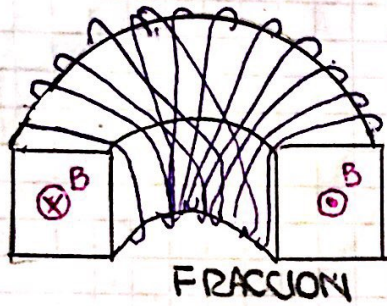
$$R_3^2 = R_1^2 + R_2^2$$

$$R_3^2 = 1\text{cm}^2 + 2,5\text{cm}^2$$

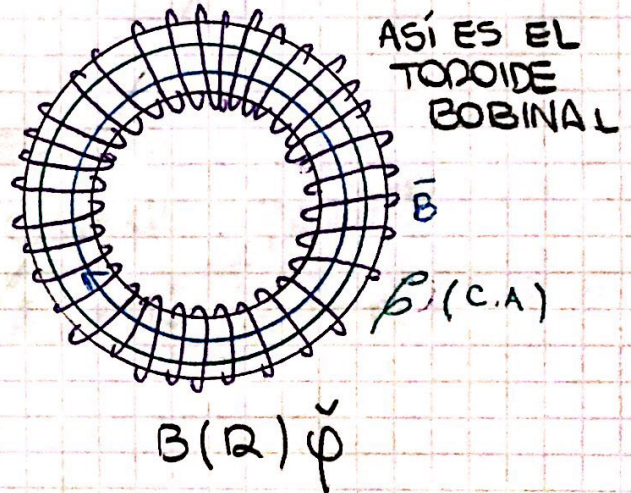
$$R_3 = 2,69\text{cm}$$



9) CALCULAR  $\bar{B}$  EN TODO EL ESPACIO CREADO POR UNA BOBINA TOROIDAL DE 5000 VUELTAS



TOIBOIDE ES LA 'DOSCA DE PASCUA' Y LA BOBINA ES EL CABLE ENROLLADO  
 • SOLO HAY CAMPO  $\bar{B}$  EN EL INTERIOR!

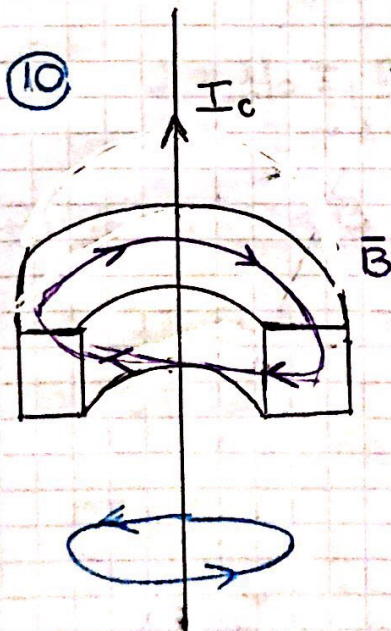


$$\oint \bar{B} \cdot d\vec{L} = \mu_0 I_{\text{CON}}$$

$$B \cdot 2\pi R = \mu_0 NI$$

$$\bar{B} = \frac{\mu_0 NI}{2\pi R} \hat{\phi}$$

→ CUANTO ⊕ CERCA DEL CENTRO ⊕ GRANDE ES B



10

POR SUPERPOSICIÓN TIENE QUE HABER UN CABLE QUE GENEERE UN  $\bar{B}$  CONTRARIO AL DEL TOROIDE

$$\bar{B}_{\text{CABLE}} = \frac{\mu_0 I_c}{2\pi R} \hat{\phi}$$

$$\frac{\mu_0 I_c}{2\pi R} = \frac{\mu_0 NI_B}{2\pi R}$$

$$I_c = NI_B$$

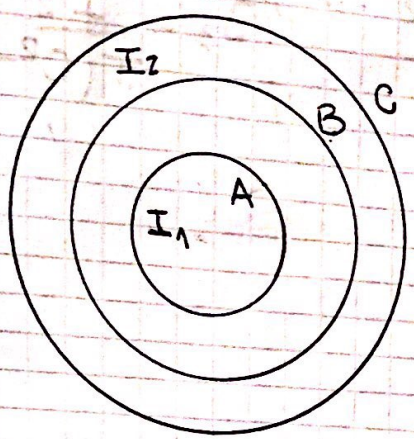
$$I_c = 5000 \cdot 12 \text{ NA}$$

$$I_c = 60 \text{ A}$$

12

6

5



$I_1$  y  $I_2$  ESTAN UNIFORMEMENTE  
DISTRIBUIDA EN EL VOLUMEN

A- CALCULAR  $B$  EN TODO EL ESPACIO

$B(R) \checkmark$

L.A =  $\oint B dl = \mu_0 I_{conc}$

PARA  $R < A$

$\beta \rightarrow B 2\pi R$

$B 2\pi R = \mu_0 I_{conc}$

$B 2\pi R = \mu_0 J \pi R^2$

$B 2\pi R = \mu_0 \frac{I_1}{\pi A^2} \pi R^2$

A MI ME PIDEN EN FUNCION  
DE  $I$ , ENTONCES  $J = \frac{I}{S_{UP}}$

$J = \frac{I_1}{\pi A^2}$

$\hookrightarrow$  J ES CTE.

$B = \frac{\mu_0 I_1 R}{2\pi A^2} \checkmark$

PARA  $A < R < B$

$B \cdot 2\pi R = J \pi A^2$

$J = \frac{I_1}{\pi A^2}$

$B 2\pi R = \frac{I_1}{\pi A^2} \pi A^2$

$B = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi R} \checkmark$

PARA  $B < R < C$

$B 2\pi R = J \pi A^2 + J \pi (R^2 - B^2)$



$$B \cdot 2\pi R = \mu_0 J_1 \pi A^2 + J_2 \pi (R^2 - B^2)$$

$$J_1 = \frac{I_1}{\pi A^2}$$

$$B \cdot 2\pi R = \mu_0 \frac{I_1}{\pi A^2} \pi A^2 + \frac{I_2}{\pi (C^2 - B^2)} \pi (R^2 - B^2)$$

$$J_2 = \frac{I_2}{\pi (C^2 - B^2)}$$

$$B \cdot 2\pi R = \mu_0 \left( I_1 + I_2 \frac{(R^2 - B^2)}{(C^2 - B^2)} \right)$$

$$B = \frac{\mu_0}{2\pi R} \left( I_1 + I_2 \frac{(R^2 - B^2)}{(C^2 - B^2)} \right) \checkmark$$

CON  $R > C$

$$B \cdot 2\pi R = J_1 \pi A^2 + J_2 \pi (C^2 - B^2)$$

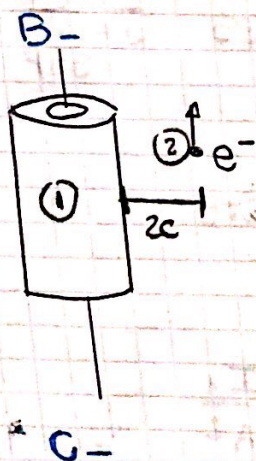
$$B \cdot 2\pi R = \mu_0 (I_1 + I_2)$$

$$\bar{B} = \frac{\mu_0 (I_1 + I_2)}{2\pi R} \checkmark$$

FUERZA DE LOBENT

$$F_{1/2} = q \bar{v} \times \bar{B}$$

$$F_{1/2} = -qV \cdot \frac{\mu_0 (I_1 + I_2)}{2\pi R} \checkmark$$



- PARA QUE  $\bar{B}$  SEA NULO ENTRE LOS CILINDROS :

$$B = \frac{\mu_0 I_1}{2\pi R} \checkmark \rightarrow \text{SOLO SUCEDE SI } I_1 = 0$$

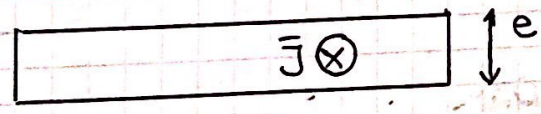
- PARA QUE B SEA NULO EN EL EXTERIOR.

$$B = \frac{\mu_0 (I_1 + I_2)}{2\pi R} \checkmark \rightarrow \text{SOLO SUCEDE SI } I_1 = -I_2$$

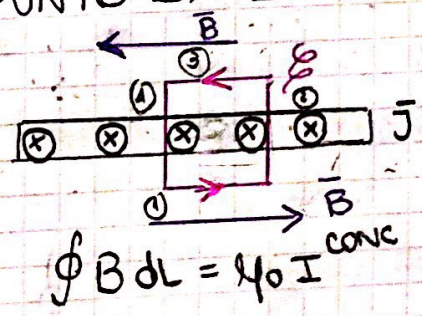
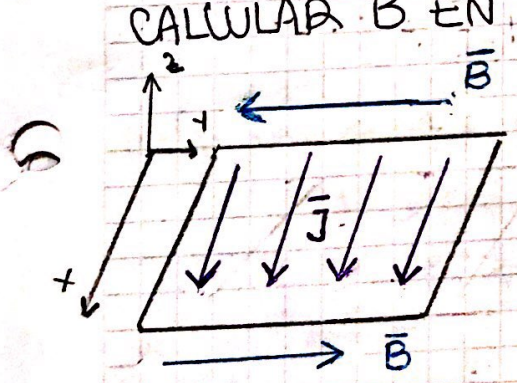
13) IGUAL QUE EL 12) DEJANDO  $\vec{J}$

$$\vec{B} = \begin{cases} \frac{\mu_0 J R}{2} \hat{\phi} & \text{si } R < A \\ \frac{\mu_0 J_1 A^2}{2R} \hat{\phi} & \text{si } A < R < B \\ \frac{\mu_0}{2R} (J_1 A^2 + J_2 (R^2 - B^2)) \hat{\phi} & \text{si } B < R < C \\ \frac{\mu_0}{2R} (J_1 A^2 + J_2 (C^2 - B^2)) \hat{\phi} & \text{si } R > C \end{cases}$$

14)



CALCULAR  $\vec{B}$  EN UN PUNTO EXTERNO A LA PLACA



$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{L} = \mu_0 I_{\text{CONC}}$$

2 y 4 SE ANULAN PORQUE SON  $\perp$  A  $\vec{B}$

$B(\vec{z}) \hat{y}$   
PLANO  $\infty$ , SI MUEVO EN  $\vec{x}$  O  $\vec{y}$  NO NOTO LA DIFERENCIA.

$$\int_0^A B dL + \int_A^0 \vec{B} dL = \mu_0 I_{\text{CONC}} \rightarrow \int_0^A B(\vec{z}) \hat{y} dy(\hat{y}) + \int_0^A B(\vec{z}) \hat{y} dy$$

$$= B \int_0^A dy + (-B) \int_0^A dy = \mu_0 I_{\text{CONC}}$$

$$B \cdot A + B \cdot A = \mu_0 I \text{ CONC.}$$

$$2 B \cdot A = \mu_0 \text{ I CONC} \rightarrow J A e$$

$$2 B A = J A e \mu_0$$

$$B = \frac{J e \mu_0}{2} \checkmark$$

ENTONCES

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\mu_0 J e}{2} \checkmark \quad \text{si } z < 0 \end{array} \right.$$

$$\left\{ \begin{array}{l} - \frac{\mu_0 J e}{2} \checkmark \quad \text{si } z > 0 \end{array} \right.$$