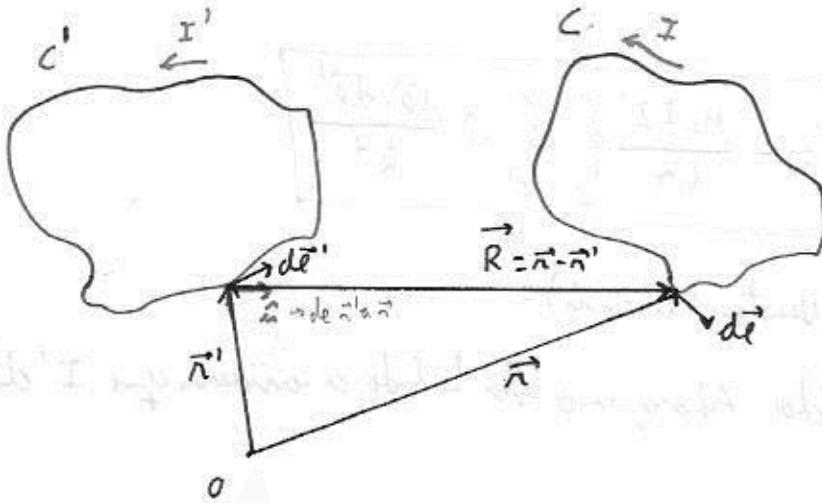


# MAGNETOS TÁTICA

- Supondremos corrientes estacionarias.

- Sean dos circuitos  $C$  y  $C'$  lineales (diámetro  $R$ ):



- El circuito  $C'$  ejerce sobre  $C$  una fuerza:

$$\vec{F} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_C I d\vec{L} \times \left[ \oint_{C'} \frac{I' d\vec{L}' \times \hat{n}}{R^2} \right]$$

Ley experimental

$$-\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \frac{N \cdot s^2}{C^2}$$

(valor exacto, no se calcula experimentalmente, es que se deriva de  $E_0$  y  $c$ )

- Intentaremos manipular la ecuación

- $\vec{F}$  verifica la 3<sup>a</sup> Ley de Newton. Demuéstralo:

$$\text{Como } \vec{A} \times (\vec{B} + \vec{C}) = \vec{B}(\vec{A} \cdot \vec{C}) - \vec{C}(\vec{B} \cdot \vec{A})$$

- Metiendo  $d\vec{L}$  en la integral de la derecha (que es dr. para  $C'$ ), queda:

$$\frac{d\vec{L} \times (d\vec{L}' \times \hat{n})}{R^2} = d\vec{L}' \left( d\vec{L} \cdot \frac{\hat{n}}{R^2} \right) - \hat{n} \frac{d\vec{L} \cdot d\vec{L}'}{R^2} =$$

$$\underbrace{\frac{\partial(1/R)}{\partial x} dx + \frac{\partial(1/R)}{\partial y} dy + \frac{\partial(1/R)}{\partial z} dz}_{(dx, dy, dz)}$$

$$- \vec{\nabla} \left( \frac{1}{R} \right)$$

Ley apunta hacia el conductor

$$- d\vec{L}' \left[ d\vec{L} \cdot \vec{\nabla} \left( \frac{1}{R} \right) \right] - \hat{n} \frac{d\vec{L} \cdot d\vec{L}'}{R^2} = - d\vec{L}' d \left( \frac{1}{R} \right) - \hat{n} \frac{d\vec{L} \cdot d\vec{L}'}{R^2}$$

Llevándolo a la integral y cambiando el orden de integración:

$$\vec{F} = -\frac{\mu_0 \text{II}'}{4\pi} \left[ \int_{C'} d\vec{l}'' \int_C d(\frac{1}{R}) + \int_C \int_{C'} \hat{n} \frac{d\vec{l} \cdot d\vec{l}'}{R^2} \right]$$

(integral  
domo definida sobre  
área medida)

$$\boxed{\vec{F} = -\frac{\mu_0 \text{II}'}{4\pi} \int_C \int_{C'} \hat{n} \frac{d\vec{l} \cdot d\vec{l}'}{R^2}}$$

Que cumple la 3<sup>a</sup> ley de Newton ( $\hat{n}' = -\hat{n}$ )

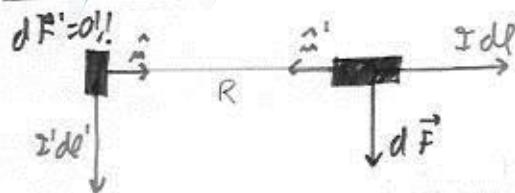
- $\vec{F}$  entre dos circuitos rígidos. Ahora, uno está fijo todo o considerar que  $I'$  d $\vec{l}'$  ejerce sobre  $I$  d $\vec{l}$  una fuerza:

$$d\vec{F} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{I d\vec{l} \times (I' d\vec{l}' \times \hat{n})}{R^2}$$

Y  $I$  d $\vec{l}$  ejerce sobre  $I'$  d $\vec{l}'$  ( $\hat{n}' = -\hat{n}$ ):

$$d\vec{F}' = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{I' d\vec{l}' \times (I d\vec{l} \times \hat{n}')}{R^2}$$

Resulta que esto no cumple la 3<sup>a</sup> ley de Newton !! Contradicción:



Por tanto, como no cumple la 3<sup>a</sup> ley de Newton, en magnetostática exteriores obligados a trabajar con circuitos exteriores!!

- Igual que en electrostática, estamos teniendo que definir un nuevo campo. En efecto, si definimos:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint_C I' \frac{d\vec{l}' \times \hat{n}}{R^2}$$

$$[B] = \frac{N}{c \approx s} = T \text{ (Tesla)}$$

$$1T = 10^{-4} \text{ Gauss}$$

Se usa más  
que Tesla más  
volvemos

El campo magnético (o inducción magnética) creado por C' en  $\vec{r}$ .

La fuerza sobre C quedó:

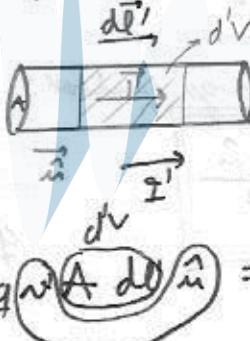
$$\vec{F} = \oint_C I d\vec{l} \times \vec{B}(\vec{r})$$

Por lo que la fuerza sobre  $I d\vec{l}$  vale:

$$d\vec{F} = I d\vec{l} \times \vec{B}$$

(ley de Biot - Savart)

- Vamos a estudiar el circuito más de cerca:

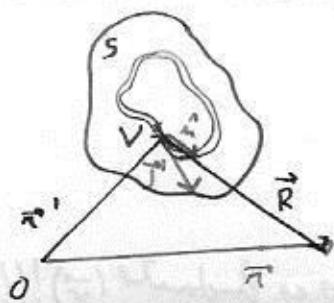


$$I' d\vec{l}' = N q \nabla \cdot (\vec{A} d\vec{l}' / \hat{n}) = N q \vec{n} \cdot d'V = \vec{J}' d'V = I' d\vec{l}'$$

$\vec{n} \cdot (d\vec{l}' \text{ no lleva las cargas positivas})$

Y si consideramos circuitos con volumen:

Como estamos en magnetostática,  $\nabla \cdot \vec{J} = 0 \Rightarrow$  Líneas de  $\vec{J}$  cerradas,  $\Rightarrow$  Elijo  $0 \text{ V}_s$



An:

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} I' \frac{d\vec{l}' \times \hat{n}}{R^2} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{J}' \times \hat{n}}{R^2} dV'$$

$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}'(r') \times \hat{n}}{R^2} dV'$$

Y en presencia de un campo magnético externo:

$$d\vec{F} = I d\vec{l} \times \vec{B} = \vec{J} \times \vec{B} dV$$

Por tanto:

$$\boxed{\vec{F} = \int_V \vec{J} \times \vec{B} dV}$$

- Profundicemos aún más: estudios las cargas:

$$I' d\vec{e}' = Nq \left( A \vec{v}' d\vec{e}' \right) = \underbrace{Nd' V q}_{\substack{\text{carga} \\ \text{unitaria}}} \underbrace{\vec{v}'}_{\substack{\text{carga} \\ \text{unitaria}}} = dq \vec{v}'$$

$dV$

$d\vec{e}'$

Carga total  $dV = dq$

Anque, de Biot - Savart, cada dq crea:

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{dq \vec{v}' \times \hat{u}}{R^2}$$

Y si mi cuente esto originado por una única carga puntual:

$$\boxed{\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{q \vec{v}' \times \hat{u}}{R^2}}$$



Análogamente, a Beto:

$$\boxed{\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}}$$

- La expresión de  $\vec{B}$  lleva a una paradoja: según la mecánica, en dos S.R. moviéndose a velocidad cte., las leyes de la física son las mismas. Pero:

• Si me muevo con la carga,  $\vec{B} = 0!!$

• Si no me muevo con la carga,  $\vec{B} \neq 0!!$

Así, una magnitud fundamental ( $\vec{B}$ ) depende de una que no es fundamental ( $\vec{v}$ )!!!

## POTENCIAL VECTOR

- Vamos a buscar las ecuaciones fundamentales de  $\vec{B}$ : su divergencia y su rotacional.

• Partimos de:

$$\vec{B}(r) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}(\vec{r}') \hat{n}}{R^2} dV' ; \text{ con } \vec{R} = \vec{r} - \vec{r}' = R \hat{n}$$

y como  $\vec{\nabla} \times (\psi \vec{A}) = \psi \vec{\nabla} \times \vec{A} + (\vec{\nabla} \psi) \times \vec{A}$ , tenemos que

$$\vec{\nabla} \times \left( \frac{\vec{J}}{R} \right) = \vec{\nabla} \left( \frac{1}{R} \vec{J} \right) = \frac{1}{R} \vec{\nabla} \times \vec{J} + \underbrace{\vec{\nabla} \left( \frac{1}{R} \right)}_{-\frac{\hat{n}}{R^2} (\vec{\nabla} \text{ no es nulo o los variables si }')} \times \vec{J} =$$

$$= \frac{1}{R} \vec{\nabla} \times \vec{J} + \frac{\vec{J} \times \hat{n}}{R^2}$$

Ahora,  $\vec{J}$  depende de  $\vec{r}'$ , no de  $\vec{r}$   $\Rightarrow \vec{\nabla}' \times \vec{J} = 0$

$\downarrow$   
 $\vec{\nabla}$  no es nulo o los  
variables si'

Aní,  $\vec{\nabla} \times \left( \frac{\vec{J}}{R} \right) = \frac{\vec{J} \times \hat{n}}{R^2}$ , por lo que la integral queda:

$$\vec{B}(r) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \vec{\nabla} \times \left( \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{R} \right) dV' = \vec{\nabla} \times \left[ \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{R} dV' \right]$$

$\downarrow \vec{\nabla} \text{ es nulo o } \vec{r}' \Rightarrow \text{const}$   
 $\text{si, con respecto a } \vec{r}'$

y definido el potencial vector  $\vec{A}$ :

$$\boxed{\vec{A}(r) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{R} dV'}$$

$$\boxed{\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A}}$$

Nótese que  $\vec{A}$  es un vector constante (el vector rotacional de  $\vec{B}$  es nulo)

Es un vector (el truco electrostático de obtener  $\vec{A}$ , malo, no fácil de integrar)

• Aní,  $\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = \vec{\nabla} \cdot (\vec{\nabla} \times \vec{A}) \stackrel{\text{dado}}{=} 0$

$$\boxed{\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0}$$

Y por el tra. de la divergencia:

$$\boxed{\int_S \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0}$$

Entonces, los líos de campo son cerrados.

Vemos al rotacional.  $\vec{A}$  vale:

$$A_x = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{J_x(\vec{r}')}{R} dV'$$

$$A_y = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{J_y(\vec{r}')}{R} dV'$$

$$A_z = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{J_z(\vec{r}')}{R} dV'$$

En electrostática,  $\phi = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_V \frac{\rho(\vec{r}')}{R} dV'$  [visto en Electrostática]

Y como  $\vec{A}$ , definido a través de esta integral, cumple  $\nabla^2 \phi = -\frac{\rho}{\epsilon_0}$

$\vec{A}$ , definido a través de la misma integral (ecuaciones iguales tienen soluciones iguales), cumple

estos:

$$\left. \begin{aligned} \nabla^2 A_x &= -\mu_0 J_x \\ \nabla^2 A_y &= -\mu_0 J_y \\ \nabla^2 A_z &= -\mu_0 J_z \end{aligned} \right\} \Rightarrow \boxed{\nabla^2 \vec{A} = -\mu_0 \vec{J}}$$

→ ondas sónicas de la onda de fuerza, sobre todo dentro de la onda.

• Ahora,  $\vec{\nabla} \times \vec{B} = \vec{\nabla} \times (\vec{\nabla} \times \vec{A}) = \vec{\nabla} (\vec{\nabla} \cdot \vec{A}) - \nabla^2 \vec{A}$

$$\text{Y como } \vec{\nabla} \cdot \vec{A} = \vec{\nabla} \cdot \left( \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}}{R^2} dV' \right) = \vec{\nabla} \cdot \left( \frac{\mu_0}{4\pi} \int_C \frac{I d\vec{l}'}{R^2} \right) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_C I \vec{\nabla} \cdot \frac{d\vec{l}'}{R^2} \stackrel{\text{depende de } R}{=} \text{depende de } R$$

después comprobado,

$$= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_C I d\vec{l}' \cdot \vec{\nabla} \left( \frac{1}{R} \right) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_S I \underbrace{\vec{\nabla} \times \left( \vec{\nabla} \cdot \frac{1}{R} \right) d\vec{s}}_0 = 0$$

trabajo

An:

$$\boxed{\nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J}} \quad (\text{ley de Ampère})$$

↳ Al no ver los frases que tales, aparece en el not, no es lo dirigente.

Por el tra de Stoka:

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = \int_S \nabla \times \vec{B} d\vec{s} = \mu_0 \underbrace{\int_S \vec{J} d\vec{s}}_{I!!}$$

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

El sentido de  $d\vec{l}$  y  $d\vec{s}$  están relacionados por la regla del sacacorchos.

- Volvemos a  $\vec{A}$ . Si nuestras ecuaciones fundamentales son:

$$\begin{cases} \nabla \cdot \vec{B} = 0 \\ \nabla \times \vec{B} = \mu_0 \vec{J} \end{cases}$$

De la primera se deduce que  $\exists \vec{A}$  t.g.  $\vec{B} = \nabla \times \vec{A}$ .

$\vec{A}$  aún no está definido (se define en la 2<sup>a</sup> ec.).

Ahora bien, de la 1<sup>a</sup> ecuación I.b. quedo deducir  $\vec{B} = \nabla \times (\vec{A} + \nabla \psi) !!$



$\vec{A}$  está definido salvo el gradiente de algún función

Eidem,  $\vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{R^2} dV' + \vec{\nabla} \psi$ , con  $\psi$  algún , sigue cumpliendo las ecuaciones fundamentales de campo  $\Rightarrow$  El resultado físico no varía. (En electrotíctico la libertad varia tanto en el de. o f))

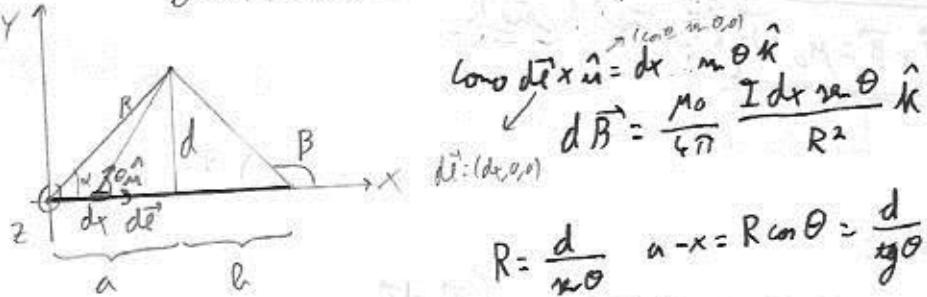
Esta libertad para fijar  $\vec{A}$  es lo que se conoce como condición gauge.

Nosotros queremos lo que se conoce como gauge de Coulomb:

$$\boxed{\nabla \cdot \vec{A} = 0}$$

(El  $\vec{A}$  dado por la integral)

Ejemplo: coníate rectilíneos (superficie que se curva por algún punto muy lejos)  $\rightarrow$  si  $I \rightarrow$  viola la expresión de I  
o si no es constante el  $B$  del resto de puntos



$$\text{long de } x \hat{u} = dx \frac{\cos \theta}{R} \hat{k}$$

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{Idr \sin \theta}{R^2} \hat{k}$$

$$R = \frac{d}{\sin \theta} \quad a - x = R \cos \theta = \frac{d}{\tan \theta}$$

$$dx = \frac{d}{\tan \theta} d\theta \Rightarrow \text{También todo en función de } \theta!$$

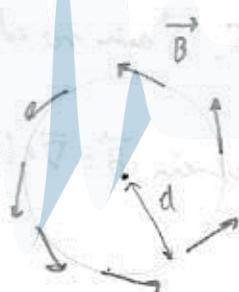
$$d\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{I \sin \theta d\theta}{d} \hat{k}$$

$$\vec{B} = \hat{k} \int_a^b \frac{\mu_0 I}{4\pi d} \sin \theta d\theta = \frac{\mu_0 I}{4\pi d} (\cos \alpha - \cos \beta) \hat{k}$$

Y si el filo es infinito:

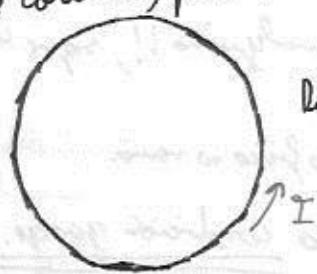
$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{2\pi d} \hat{k}$$

Desde arriba:



# Zimatek

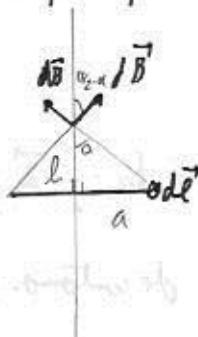
Ejemplo: coníate circular (superficie que la aguja tiene que atravesar por algún punto para que sea constante, pero lo superpones que no rompe las simetrías):



Reperfil:



Muy de perfil:



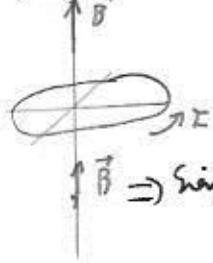
Las otras componentes se anulan  $\Rightarrow$  sólo mantiene la comp. z:

$$d\vec{B}_z = dB \cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{dl}{R^2} \frac{a}{l}$$

$$\cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right)$$

$$\text{Como todos juntos, al integrar: } B_z = \frac{\mu_0 I a^2}{2(a^2 + l^2)^{3/2}} \cdot \text{En el centro, si } l=0 \Rightarrow B_z = \frac{\mu_0 I}{2a}$$

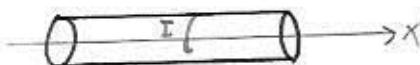
Los líneas de campo son:



$\oint \vec{B} \Rightarrow$  gira hacia arriba (no hay simetría fija. la corriente tiene un sentido)

Solenoide circular (cuerpo en suje)

Se pide ver como muchas espiras muy cercanas (para evitar el  $B$  de los demás)



Si tiene  $N$  espiras y longitud  $L$ , definir  $n = \frac{N}{L}$

Si tomas un segmento  $dx$ , hay  $ndx$  espiras  $= \frac{N}{L} dx$  espiras

Por el principio de superposición: (Tl se pide ver como una espira con corriente  $\frac{IN}{L} dx$ )

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 I a^2}{2 [a^2 + (x - c)^2]^{3/2}} \frac{N}{L} dx \hat{u}_x$$

(Dibujo en Moodle)

Integrando (proceso en Moodle):

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 NI}{2L} (\cos \alpha_2 + \cos \beta_1) \hat{u}_x$$



Si el solenoide es infinito:

$$\vec{B} = \mu_0 n I \hat{u}_x$$

Si es infinito sólo por la izquierda:

$$\vec{B} = \frac{1}{2} \mu_0 n I \hat{u}_x$$

## Solenoide infinito de sección rectangular:

enfoque

Esta vez obtendremos  $\vec{B}$  en un punto  $P$  rectangular

orientar los ejes para:

- $P \in \text{Plano } XY$
- $Oz // \text{eje del solenoide}$

Cada elemento de corriente crea:

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times \vec{R}}{R^3}$$

(Como el solenoide es infinito, para cada espiga hay otra simétricamente situada (coordenada  $z$  igual y opuesta)  $\Rightarrow$  misma distancia (Dibujo a Moodle))

Y si recorren ambas espigas igual (ya que tienen la misma dirección), los  $d\vec{l}$  son iguales y:

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times (\vec{R}_1 + \vec{R}_2)}{R^3}$$

(Como el eje del solenoide es  $Oz$ ,  $d\vec{l}$  está contenido en el plano  $XY \Rightarrow d\vec{l} = dx \hat{i}_x + dy \hat{i}_y$ )

Ahora:

$$\vec{R}_1 = x \hat{i}_x + y \hat{i}_y + z \hat{i}_z \Rightarrow \vec{R}_1 + \vec{R}_2 = 2x \hat{i}_x + 2y \hat{i}_y + z \hat{i}_z$$

$$\vec{R}_2 = x \hat{i}_x + y \hat{i}_y - z \hat{i}_z$$

$$d\vec{l} \times (\vec{R}_1 + \vec{R}_2) = \begin{vmatrix} \hat{i}_x & \hat{i}_y & \hat{i}_z \\ 2x & 2y & 0 \\ dx & dy & 0 \end{vmatrix} =$$

$$= (2y dx - 2x dy) \hat{i}_z$$

↓

$$\underline{\underline{\vec{B} = B_z \hat{i}_z}}$$

Entonces,  $\vec{B}$  sólo tiene componente  $z$ !!!

Ahora, en cualquier punto que no estemos dentro del cable:

$$\vec{\nabla} \times \vec{B} = 0 = \left( \frac{\partial B_z}{\partial y} - \frac{\partial B_y}{\partial z} \right) \hat{u}_x + \left( \frac{\partial B_x}{\partial z} - \frac{\partial B_z}{\partial x} \right) \hat{u}_y + \left( \frac{\partial B_y}{\partial x} - \frac{\partial B_x}{\partial y} \right) \hat{u}_z$$
$$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0 = \frac{\partial B_x}{\partial x} + \frac{\partial B_y}{\partial y} + \frac{\partial B_z}{\partial z}$$

Y para que ambos sean 0 (recordar):  $B_y = B_x = 0$ :

$$\left. \begin{array}{l} \frac{\partial B}{\partial y} = 0 \\ \frac{\partial B}{\partial x} = 0 \\ \frac{\partial B}{\partial z} = 0 \end{array} \right\} \Rightarrow B \text{ es cte. en todo punto !!!}$$

Obliviamos, la cte. depende de si estamos en el exterior o en el interior.

Como en el infinito  $\vec{B}$  va a 0, y fuera  $\vec{B}$  es cte.  $\Rightarrow$  Externa  $\vec{B} = 0$

Aplicando Ampère al circuito C (wedge):

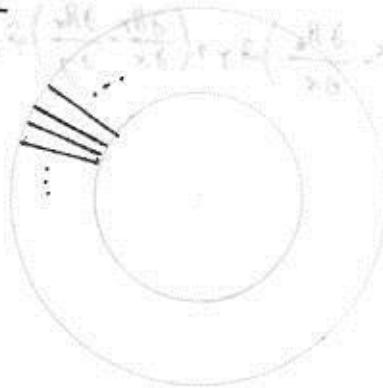
$$\begin{aligned} \text{. Atravesando } \vec{B} &= 0 \Rightarrow \int \vec{B} \cdot d\vec{l} = \int B_z dz = B_z \int dz = B_z a \\ \text{. En el lateral } \vec{B} &\perp d\vec{l} \end{aligned}$$

Atravesando C cierra  $n \cdot a^{-2}$  L'intensidad por cada aguja

$$B_z \cdot a = \mu_0 n I a^2$$

Dato:  $\vec{B} = \mu_0 n I \hat{u}_z$

Toroides:



las espiras deben tener dirección radial

El potencial magnético vale:

$$\vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \oint \frac{Idl}{R}$$

debe rodear al toro y las espiras son radiales



debe no tener componente axial !!!

(no tiene dirección ⊥ a la radial para ver el cable radial)

Por tanto,  $\vec{A}$  no tiene componente axial!

Además, como al girar el toro el problema no varía,  $\vec{A}$  no puede depender de  $z$ :

$$\vec{A} = A_\gamma(\gamma, z) \hat{u}_\gamma + A_\phi(\gamma, z) \hat{u}_\phi$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \left( \frac{\partial A_\gamma}{\partial z} - \frac{\partial A_\phi}{\partial \gamma} \right) \hat{u}_\phi \Rightarrow \vec{B} = B_\phi(\gamma, z) \hat{u}_\phi \text{ en todo punto}$$

En el interior, y con lo visto

Circulando sobre circunferencias interiores al toro (con  $\gamma$  fijo):

$$\oint_C \vec{B} \cdot d\vec{l} = B \cdot 2\pi r = \mu_0 N I \Rightarrow \boxed{\vec{B} = \frac{\mu_0 N I}{2\pi r} \hat{u}_\phi}$$

$\vec{B} \parallel d\vec{l}$  y de.

Fuera, como  $\vec{B}$  tl.  $\Leftrightarrow B_\phi(\gamma, z) \hat{u}_\phi$ :

$$\boxed{\vec{B} = 0}$$

Conductor cilíndrico: (infinito, con I uniforme)

Ahora, al haber un volumen, recurrimos a  $\vec{J}$

Al ser  $I$  uniforme,  $\vec{J}$  será cte. =  $\frac{I}{\pi a^2} \hat{u}_z$   
↓  
 $\hookrightarrow$  Área

$$\vec{A} = A_z \hat{u}_z$$

Por simetría (sin muro, el problema no varía):  $\vec{A} = \vec{A}(\gamma)$

$$\vec{A} = A_z(\gamma) \hat{u}_z$$

$$\vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = - \frac{\partial A_z}{\partial \gamma} \hat{u}_\phi = B_\phi(\gamma) \hat{u}_\phi = \vec{B} \quad !!!$$

En el sistema y eliminando  
corponentes nulas

Como  $\vec{B}$  es constante, aplicar Ampère es trivial:

$$\vec{B} = \begin{cases} \frac{\mu_0 I}{2\pi a^2} r \hat{u}_\phi & \text{si } r < a \\ \frac{\mu_0 I}{2\pi a} \hat{u}_\phi & \text{si } r > a \end{cases} \quad \vec{B} \text{ es constante !!}$$

Si como  $\frac{\partial A_z}{\partial \gamma} = \frac{d A_z}{d r}$ , obtener  $\vec{A}$  es fácil:

$$\vec{A} = \begin{cases} -\frac{\mu_0 I}{4\pi a^2} (r^2 - c_1) \hat{u}_z & \text{si } r < a \\ -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \ln \left( \frac{c_2}{r} \right) \hat{u}_z & \text{si } r > a \end{cases}$$

→ Redefinido la  $J_0$  para que atañe el log y integre  
adimensional

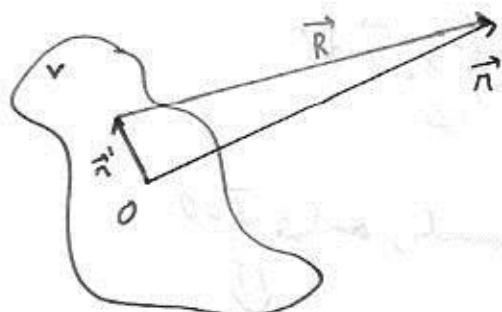
Haciendo continuidad se relacionan los ctos.

La otra cte. se obtiene impidiendo que  $\vec{A} = 0$  a algún punto

Zimatek

## DESARROLLO MULTIPOLAR

Sea una distribución de corriente en un volumen  $V$ . Calcularemos el campo en un punto muy alejado:



Notaremos  $\frac{1}{R}$  que, a reseña de Taylor (carga electrostática):

$$\frac{1}{R} = \frac{1}{r} \left( 1 + \frac{\vec{r} \cdot \vec{r}'}{r^2} + \dots \right)$$

- Con el campo de Coulomb:

$$\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi} \int_V \frac{\vec{J}(\vec{r}')}{R} dV = \underbrace{\frac{\mu_0}{4\pi r} \int_V \vec{J}(\vec{r}') dV}_{\text{Término nopolar}} + \underbrace{\frac{\mu_0}{4\pi r^3} \int_V (\vec{r}' \cdot \vec{r}) \vec{J}(\vec{r}') dV}_{\text{Término dipolar}} + \dots$$

Recordemos:  $\vec{r}'$  es fijo y  $\vec{r}'$  varía dentro la distribución

- El término nopolar ( $\approx$  "carga napolar") es 0: (no hay nopolos napolares)

• Intuitivamente: - por cada "nacajito":  $\int_V \vec{J} dV = \int_C \vec{I} d\vec{l} = \int_{\text{con.}} \vec{f} d\vec{l} = 0$

- líneas de  $\vec{J}$  cerradas  $\Rightarrow$  para cada  $\int_V \vec{J} dV$ ,  $\int_C \vec{J} dV$

• Rigurosamente:  $\nabla' \cdot (x_i^! \vec{J}) = \vec{J} \cdot \nabla'(x_i^!) + x_i^{!!} \nabla' \cdot \vec{J}(\vec{r}')$   
 (multiplicó por  $x_i^!$  y tomó la derivada  $\partial(x_i^!)$  con respecto a  $\vec{r}'$ )  
 $i \in \{1, 2, 3\}$   $x_i^! \vec{J}$  (o otra derivada parcial sea 0)

$$\text{Entonces, } \nabla' \cdot (x_i^! \vec{J}) = J_i$$

$$\text{Ahora: } \int_V \vec{J} dV = \sum_{i=1}^3 \int_V J_i dV \quad (\text{tego 3 integrales})$$

Y si tomamos los volúmenes que rodean a  $V$  ( $V_{\text{ext}}$ ):  $\int_V J_i dV = \int_{V_{\text{ext}}} J_i dV$

$$\text{Tenemos } J_i = \vec{\nabla}'(x'_i \vec{J}): \quad \text{teniendo}$$

$$\int_V J_i dV = \int_{V_{\text{ext}}} \vec{\nabla}'(x'_i \vec{J}) dV = \oint_{S_{\text{ext}}} x'_i \vec{J} \cdot d\vec{s}$$

los cuales  $V_{\text{ext}}$  rodea a  $V$  y fuera de  $V$  no hay corriente, entonces  $\vec{J} = 0$



$$\int_V J_i dV = 0 \quad \forall i$$

C.G.D.

$$\sum_i x_i x_j \vec{J}$$

- Vayamos al término dipolar:

$$\text{Tenemos } \vec{n} \times (\vec{n}' \times \vec{J}) = (\vec{n} \cdot \vec{J}) \vec{n}' - (\vec{n} \cdot \vec{n}') \vec{J} \Rightarrow (\vec{n} \cdot \vec{n}') \vec{J} = \vec{n} \times (\vec{n}' \times \vec{J}) + (\vec{n} \cdot \vec{J}) \vec{n}'$$

la componente i-en la

Véremos que vale cada una de las integrales:

$$\vec{\nabla}'(x'_i x'_j \vec{J}) = x'_j J_i + x'_i J_j + x'_i x'_j \vec{\nabla}' \cdot \vec{J}$$

luego

Una de las integrales es:

$$\sum_j x_j \int_V J_j \cdot x'_i dV = \sum_j x_j \int_V [\vec{\nabla}'(x'_i x'_j \vec{J}) - x'_j J_i] dV = - \sum_j x_j \int_V x'_j J_i dV$$

Resumiendo  
de  $V_{\text{ext}}$

Haciendo lo mismo para cada exponente:

$$\int_V (\vec{n} \cdot \vec{J}) \vec{n}' dV = - \int_V (\vec{n} \cdot \vec{n}') \vec{J} dV, \text{ la integral del principio!}$$

Fíjate en:

$$\int_V (\vec{n}' \cdot \vec{n}) \vec{J}' dV = - \frac{1}{2} \vec{n} \times \int_V [\vec{n}' \times \vec{J}] dV$$

Ejercicio:

$$\vec{A} \approx \frac{\mu_0}{4\pi r^3} \left[ -\frac{1}{2} \vec{r} \times \int_V [\vec{r}' \cdot \vec{J}] dV \right]$$

Y si definimos el momento dipolar magnético:

$$\vec{m} \equiv \frac{1}{2} \int_V [\vec{r}' \cdot \vec{J}] dV$$

$$\vec{A} \approx \frac{\mu_0}{4\pi} \frac{\vec{m} \times \vec{r}}{r^3}$$

$$Y \vec{B} = \vec{\nabla} \times \vec{A} = \frac{\mu_0}{4\pi} \vec{\nabla} \times \left[ \frac{\vec{m} \times \vec{r}}{r^3} \right] = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[ -(\vec{m} \cdot \vec{\nabla}) \frac{\vec{r}}{r^3} + \vec{m} \left( \vec{\nabla} \cdot \left( \frac{\vec{r}}{r^3} \right) \right) \right]$$

Y traemos algunas enteras:

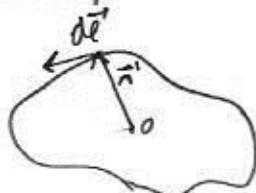
$$\vec{B} = \frac{\mu_0}{4\pi} \left[ -\frac{\vec{m}}{r^3} + \frac{3(\vec{m} \cdot \vec{r}) \vec{r}}{r^5} \right]$$

• Para un circuito cerrado  $\int J dV = I d\vec{l}$ :

$$\vec{m} = \frac{1}{2} \int_C I \vec{r}' \times d\vec{l}$$

$dA$  (dilución Muelle)

Si el circuito es plano:



$$m = \frac{1}{2} I \left| \int_C \vec{r}' \times d\vec{l} \right| = \int_C \left( \frac{1}{2} I \vec{r}' d\vec{l} \right) \sin \theta$$

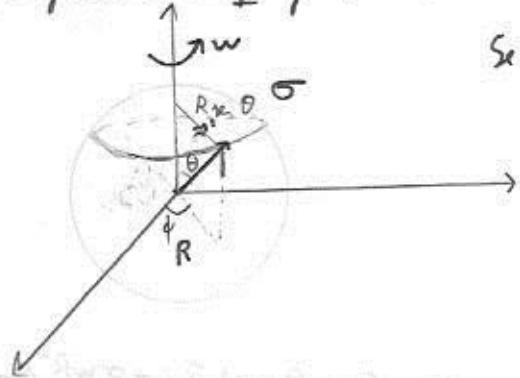
$$\vec{m} = I A \hat{n}, \text{ con } \hat{n} \perp \text{ al circuito}$$



# Zimatek



Sea una esfera cargada con o que gira.  $\vec{\omega}$ ?



Se podría dividir en anillos,  $m$  de cada uno y sumar

$$\text{Usare la definición: } \vec{m} = \frac{1}{2} \int_V (\vec{n}' \times \vec{j}) dV$$

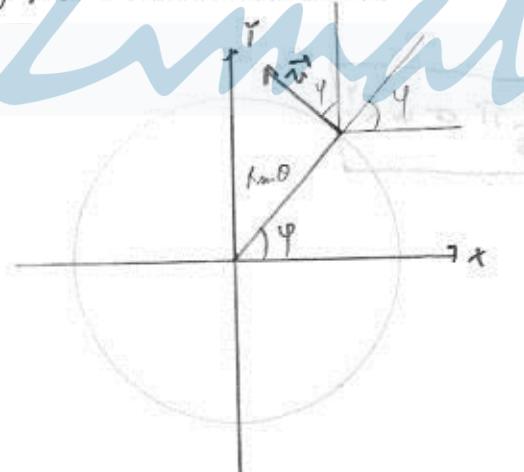
Necesito el cargo  $\vec{j}$ . Los tengo como vectores superficiales,

$$\vec{m} = \frac{1}{2} \int_S (\vec{n}' \times \vec{k}) ds$$

$$\text{Necesito } \vec{k} = q \underset{\substack{\text{partículas puntuales} \\ \text{desuniformes}}}{N} \vec{n} = \sigma \vec{n}$$

$$\sigma$$

Ahora, con el radio de giro ( $r$  más diluido)  $R \sin \theta \Rightarrow r = R \sin \theta w$   
¿Cuál es el sentido de  $\vec{n}$ ? Dado anillo:



$$\text{Aní, por geometría, } \vec{n} = R \sin \theta w (-\sin \varphi \hat{u}_x + \cos \varphi \hat{u}_y)$$

↓

$$\vec{k} = \sigma R w \sin \theta (-\sin \varphi \hat{u}_x + \cos \varphi \hat{u}_y)$$

$$\text{Y con } \vec{n}' = x' \hat{u}_x + y' \hat{u}_y + z' \hat{u}_z \Rightarrow \vec{n}' \times \vec{k} = -z' k_y \hat{u}_x + z' k_x \hat{u}_y + (x' k_y - y' k_x) \hat{u}_z$$

(Recuerda, estas integrales sólo se pasa a esférica, una vez separarla integral en componentes)

Ahora los parámetros estén:

$$x^1 = R \sin \theta \cos \varphi$$

$$y^1 = R \sin \theta \sin \varphi$$

$$z^1 = R \cos \theta$$

Y reemplazar todo:

$$\vec{n}^1 \times \vec{k} = -\sigma_w R^3 \sin \theta \cos \theta \cos \varphi \hat{x} + \sigma_w R^3 \sin \theta \cos \theta \sin \varphi \hat{y} + \sigma_w R^2 \sin^2 \theta \hat{z}$$

$$\vec{m} = \frac{1}{2} \int_S (\vec{n}^1 \times \vec{k}) R^2 \sin \theta d\theta d\varphi :$$

$$\cdot m_x \propto \int_0^\pi \sin^2 \theta \cos \theta d\theta \int_0^{2\pi} \cos \varphi d\varphi \Rightarrow m_x = 0$$

||  
0!!!

$$\cdot m_y \propto \int_0^\pi \sin^2 \theta \cos \theta d\theta \int_0^{2\pi} \sin \varphi d\varphi \Rightarrow m_y = 0$$

$$\cdot m_z = \frac{1}{2} \sigma_w R^4 \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi = \frac{\pi}{4} \sigma_w R^4 \left[ -\frac{1}{3} \sin^2 \theta \cos \theta - \frac{2}{3} \cos \theta \right]_0^\pi =$$

$$= \boxed{\frac{4}{3} \pi \sigma_w R^4}$$

$\vec{B}_{\text{esterno}}$

Solne un dipolo si gira un monito:

$$\vec{N} = \vec{m} \times \vec{B}$$

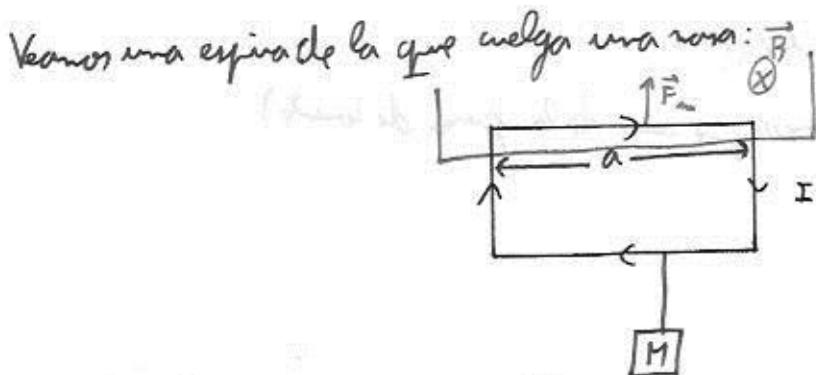
Trovare una energia:  $V = -\vec{m} \cdot \vec{B}$



## ENERGÍA POTENCIAL MAGNÉTICA

$$U = -\vec{m} \cdot \vec{B}$$

Pero  $W=0!!$  ( $\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B}$ )



¿Cuánto debe valer I para que la espira no caiga?

La única fuerza en la de arriba (las de los laterales se compensan):

$$d\vec{F}_m = I d\vec{l} \times \vec{B}$$

Sumando:

$$\vec{F}_m = I a \vec{B} = Mg$$

$$I_0 = \frac{Mg}{ab} \Rightarrow \text{Con esta intensidad, equilibrio}$$

Si  $I > I_0$ , la espira sube una altura  $h \Rightarrow$  Haciéndole trabajo  $W = F_m \cdot h = IaB \cdot h$

Este problema está hecho de maneraérica. ¿Por qué  $W \neq 0$ , lo cual obtenemos de principios pincieros?

Estudiemos de cerca el problema.

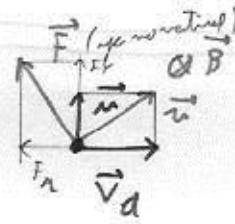
Cada carga  $q$  se mueve:

$\vec{v}_d$   $(I = q(N \nu_d)S)$  carga por unit. de longitud  $\rightarrow$  de la espira

$$I = q n v_d$$

Ahora, cuando la espira se mueve hacia arriba, hay otra velocidad  $\vec{v}$ :

$$\vec{F} = q \vec{v} \times \vec{B} = q (\vec{u} + \vec{v}_d) \times \vec{B} = q \vec{u} \times \vec{B} + q \vec{v}_d \times \vec{B}$$



$F_t$  es la fuerza vertical. Vale, para cada cargo,  $q v_0 B$

$$F_t = \cancel{m a} q v_0 B = I B a, \text{ la misma fuerza}$$

obtenida antes

pero es que ha aparecido una fuerza horizontal !!

Con lo contrario, lo llamé  $F_R$  (recordemos que viene de la fuerza de Lorentz)

$$F_R = q v B$$

$$\text{Aníque a total } F_R = q v B m a$$

En un tiempo  $dt$ , la carga se mueve hacia la derecha  $v_0 dt$

En un tiempo  $dt$ , la carga se mueve hacia la derecha  $v_0 dt$

En un tiempo  $dt$ , la carga se mueve hacia la derecha  $v_0 dt$

En un tiempo  $dt$ , la carga se mueve hacia la derecha  $v_0 dt$

$$W = -\cancel{\frac{q}{2} B m a h v_0 d t} = -I a B h, \text{ que es precisamente el que realiza } F_t \text{ calculado arriba!!}$$

Concluyendo, la fuerza magnética no realiza trabajo

Por tanto el sistema pierde una energía  $I a B h$  (que al final gana subiendo), energía

que para mover la corriente debe suministrar la batería.

Ejemplo, la energía que asociábamos al cargo magnético en realidad se la da la batería

para mover la corriente exteriora (recordar, TODOS los cables tienen corrientes exterioras)

El trabajo no lo hace el cargo magnético, lo da la batería (un agujero estero que saca un cargo eléctrico).