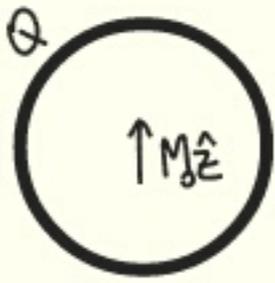


P<sub>1</sub>



a) Partimos por calcular  $\vec{E}$  y  $\vec{B}$  porque  $\vec{l}_{em} = \vec{r} \times \vec{G}$

$$\Rightarrow \nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} \Rightarrow \oint \vec{E} \cdot d\vec{S} = 4\pi r^2 E(r) = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \hat{r} \text{ PARA } r > R, \text{ y PARA } r < R \vec{E} = 0$$

PUES EL MATERIAL ES DE HIERRO ES DECIR UN CONDUCTOR

Por otro lado, el campo magnetico lo podemos encontrar a partir del potencial magnetico escalar usando que  $\sigma_m = \vec{M} \cdot \hat{n} = M \cos\theta$ ,  $\rho_m = \nabla \cdot \vec{M} = 0$

$$\Rightarrow \psi_m(\vec{r}) = \frac{M_0 R^2}{4\pi} \int_0^\pi d\theta' \int_0^{2\pi} d\phi' \frac{\cos\theta' \sin\theta'}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \text{ y } \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \sum_{l,m} Y_{lm}(\theta, \phi) Y_{lm}^*(\theta', \phi') \frac{r_{<}^l}{r_{>}^{l+1}} \frac{4\pi}{2l+1}$$

$$= \sum_{l,m} \frac{M_0 R^2}{2l+1} \frac{r_{<}^l}{r_{>}^{l+1}} \int d\Omega 2\sqrt{\frac{\pi}{3}} Y_{10}(\theta', \phi') Y_{lm}^*(\theta', \phi') Y_{lm}(\theta, \phi) = \frac{M_0 R^2}{3} \frac{r_{<}^2}{r_{>}^2} \cos\theta$$

donde use la ortogonalidad de los  $Y_{lm}$  para calcular la integral, lo cual da unas deltas que eliminan las sumatorias. Luego si  $r > R$   $r_{<} = R$ ,  $r_{>} = r$  y entonces:

$$\vec{H} = -\nabla \psi_m \Rightarrow \vec{B} = \frac{M_0 M R^3}{3r^3} (2\cos\theta \hat{r} + \sin\theta \hat{\theta})$$

$$\Rightarrow \vec{G} = \frac{1}{c^2} \vec{E} \times \vec{H} = \epsilon_0 \vec{E} \times \vec{B} = \epsilon_0 \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r^2} \frac{M_0 M R^3}{3r^3} \sin\theta \hat{r} \times \hat{\theta} = \frac{-M_0 Q M_0 R^3}{12\pi r^5} \sin\theta \hat{\phi}$$

$\vec{l}_{em} = \vec{r} \times \vec{G} = \frac{-\mu_0 Q M_0 R^3}{12\pi r^4} \sin\theta \hat{\theta}$  PARA  $r > R$  y 0 EN  $r < R$  PUES  $\vec{E} = 0 \Rightarrow \vec{G} = 0$   
DENTRO DE LA ESFERA

$$\Rightarrow \vec{L}_{em} = \int dV \vec{l}_{em} = \int_R^\infty dr \int_0^\pi d\theta \int_0^{2\pi} d\phi r^2 \sin\theta \cdot \frac{-\mu_0 Q M_0 R^3}{12\pi r^4} \sin\theta \hat{\theta}$$

y AHORA como  $\hat{\theta} = \cos\theta (\cos\phi \hat{x} + \sin\phi \hat{y}) - \sin\theta \hat{z}$ , LA INTEGRAL EN  $\phi$  VALE 0 PARA  $\hat{x}$  E  $\hat{y}$  y SOLO SOBREVIVE  $\hat{z}$

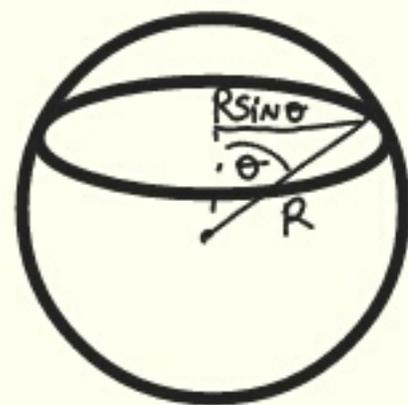
$$\Rightarrow \vec{L}_{em} = \frac{\mu_0 Q M_0 R^3}{6} \hat{z} \int_R^\infty \frac{dr}{r^2} \int_0^\pi \sin^3\theta d\theta = \frac{2}{9} \mu_0 Q M_0 R^2 \hat{z}$$

b) PARA ESTA PARTE NECESITAREMOS EL CAMPO MAGNETICO DENTRO DE LA ESFERA, ES DECIR  $r_1 = r$  y  $r_2 = R \Rightarrow \psi_m = \frac{\mu_0}{3} r \cos\theta \Rightarrow \vec{H}_{in} = -\frac{1}{3} \mu_0 (\underbrace{\hat{r} \cos\theta - \hat{\theta} \sin\theta}_{\hat{z}})$

$$\Rightarrow \vec{B}_{in} = \mu_0 (\vec{H} + \vec{M}) = \frac{2\mu_0 M_0}{3} \hat{z}$$

LUEGO, LA LEY DE AMPERE APLICADA SOBRE UN CIRCUITO EN LA ESFERA, COMO SE MUESTRA EN EL DIBUJO IMPLICA QUE:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int \vec{E} = E \hat{\phi} \cdot 2\pi R \sin\theta \hat{\phi} = -\pi R^2 \sin^2\theta \cdot \frac{2\mu_0 \dot{M}}{3} = -\int \vec{B}_{in} \cdot d\vec{S}$$



$$\Rightarrow \vec{E} = -\frac{\mu_0 \dot{M}}{3} \sin\theta \hat{\phi} \Rightarrow \vec{f} = \nabla E \text{ CON } \nabla = \frac{Q}{4\pi R^2}$$

$$\Rightarrow \vec{\tau} = \vec{r} \times \vec{f} = -R \cdot \frac{\mu_0 \dot{M}}{3} \sin\theta \cdot \frac{Q}{4\pi R^2} \hat{r} \times \hat{\phi} = \frac{-\mu_0 \dot{M} Q}{12\pi R} \sin\theta \hat{\theta}$$

$$\Rightarrow \tau_{\text{total}} = \int d\Omega \tau = \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} d\theta d\phi \frac{\mu_0 \dot{M} R Q \sin^2 \theta}{12\pi} \hat{\theta} = -\frac{2\mu_0 \dot{M} R Q}{9} \hat{z}$$

PARECIDA A  
LA INTEGRAL DE  
ANTES

$$\Rightarrow \frac{d\vec{L}}{dt} = \tau_{\text{total}} \Rightarrow \vec{L}_f = \int_0^{t_f} \tau_{\text{total}} dt = \frac{2\mu_0 R M_0}{9} \hat{z} \quad \left. \vphantom{\int_0^{t_f}} \right\} \text{EL MOMENTUM SE CONSERVA}$$

c) PRIMERO DETERMINAMOS  $\vec{K}$  A TRAVES DE LA ECUACION DE CONTINUIDAD

$$\nabla \cdot \vec{K} = -\frac{\partial \tau}{\partial t} \quad \text{y si suponemos } \vec{K} = K(\theta) \hat{\theta} \Rightarrow \frac{1}{R \sin \theta} \partial_{\theta} (\sin \theta K) = -\frac{\partial \tau}{\partial t}$$

$$\Rightarrow \sin \theta K = -\int d\theta \frac{\partial \tau}{\partial t} R \sin \theta = R \cos \theta \frac{\partial \tau}{\partial t} \Rightarrow K(\theta) = \frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \cot \theta R$$

LUEGO LA FUERZA SOBRE ESTA CORRIENTE ES  $\vec{f} = \vec{K} \times \vec{B} = \frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \cot \theta R \cdot \frac{2\mu_0 M \cos \theta}{3} (-\hat{\theta} \times \hat{r})$

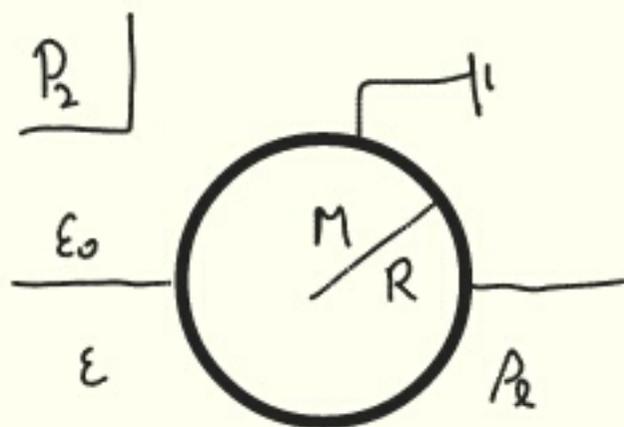
$$\Rightarrow \vec{\tau} = R \hat{r} \times \vec{f} = -\frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \frac{2\mu_0 M R^2}{3} \cot \theta \cos \theta (\hat{r} \times \hat{\theta}) = -\frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \frac{2\mu_0 M R^2}{3} \hat{\theta} \cot \theta \cos \theta$$

$$\Rightarrow \vec{\tau}_{\text{total}} = \int ds \vec{\tau} = -\frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \frac{2\mu_0 M R^2}{3} \cdot 2\pi \hat{z} \int_0^{\pi} \cot \theta \cos \theta \sin^2 \theta d\theta = -\frac{\partial \tau}{\partial t} \frac{8\pi \mu_0 M R^2}{9} \hat{z}$$

INTEGRAL EN  $\hat{\phi}$

$$\Rightarrow \vec{L}_f = \int_0^{t_f} -\frac{\partial \tau}{\partial t} \cdot \frac{8\pi \mu_0 M R^2}{9} \hat{z} = \frac{8\pi \mu_0 M R^2}{9} \hat{z} \cdot \sigma_0 = \frac{2\mu_0 M Q}{9} \hat{z} \quad \left. \vphantom{\int_0^{t_f}} \right\} \text{TAMBIÉN SE CONSERVA}$$

$$\frac{Q}{4\pi R^2}$$



$$\sum \vec{F} = \vec{F}_{em} + M\vec{g} - \rho_l \frac{2\pi}{3} R^3 \vec{g}$$

$$\Rightarrow \sum \vec{F} = 0 \Rightarrow \vec{F}_{em} = -g \left( \frac{2\rho_l \pi R^3}{3} - M \right) \hat{z}$$

Ahora solo queda calcular  $\vec{F}_{em}$  a partir de  $\phi_0$  el potencial al que se coloca la esfera, usando  $\overleftrightarrow{T}$

Entonces, usando  $\nabla \cdot \vec{D} = \rho_f \Rightarrow \oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = Q_{enc} \Rightarrow 2\pi r^2 (D_{aire}(r) + D_{liquido}(r)) = Q$   
 y como  $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$  podemos despejar:

$$\vec{E}(r) = \frac{Q}{2\pi r^2 (\epsilon + \epsilon_0)} \hat{r}; \text{ y como } -\nabla \phi = \vec{E} \Rightarrow \int_R^\infty \vec{E} \cdot d\vec{l} = \phi(R) - \phi(\infty)$$

$$\Rightarrow \int_R^\infty \frac{Q}{2\pi r^2 (\epsilon + \epsilon_0)} dr = \frac{Q}{2\pi (\epsilon + \epsilon_0)} \cdot \frac{1}{R} = \phi_0 \Rightarrow \phi_0 R = \frac{Q}{2\pi (\epsilon + \epsilon_0)} \Rightarrow \vec{E} = \frac{\phi_0 R}{r^2} \hat{r}$$

Luego  $\overleftrightarrow{T}_{ij} = W \delta_{ij} - (E_i D_j + B_i H_j)$  y por lo tanto si tomo  $i, j$  como las coordenadas esféricas, con  $1=r, 2=\phi, 3=\theta$ , considerando  $\vec{B} = \vec{H} = 0$

$$\Rightarrow \overleftrightarrow{T} = \epsilon' \begin{pmatrix} -\frac{\phi_0^2 R^2}{2r^4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{\phi_0^2 R^2}{2r^4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{\phi_0^2 R^2}{2r^4} \end{pmatrix} \text{ con } \epsilon' = \begin{cases} \epsilon_0 & \text{en aire} \\ \epsilon & \text{en líquido} \end{cases}$$

Entonces de la ecuación  $\vec{f} + \nabla \cdot \overleftrightarrow{T} + \epsilon \mu \frac{\partial \vec{S}}{\partial t} = 0$  como  $\vec{B} = 0 \Rightarrow \vec{S} = 0$   
 y entonces  $\vec{F}_{em} = \int \vec{f} dV = -\int \nabla \cdot \overleftrightarrow{T} dV = -\oint \overleftrightarrow{T} \cdot d\vec{s}$  donde debemos integrar en toda la esfera y  $d\vec{s} = ds \hat{r} \Rightarrow \overleftrightarrow{T} \cdot d\vec{s} = -\frac{\phi_0^2 R^2}{2r^4} \hat{r}$

$$\Rightarrow \vec{F}_{em} = \oint \epsilon' \frac{\phi_0^2 R^2}{2r^4} \hat{r} ds = \frac{\phi_0^2}{2} \int_0^{2\pi} \int_0^\pi d\theta d\phi \frac{\epsilon' R^2}{R^4} R^2 \sin\theta \hat{r}$$

y como  $\hat{r} = \sin\theta (\cos\phi \hat{x} + \sin\phi \hat{y}) + \cos\theta \hat{z}$ , al integrar en  $\phi$  se nos van  $\hat{x}$  e  $\hat{y}$  y nos queda

$$\vec{F}_{em} = \phi_0^2 \pi \left\{ \int_0^{\pi/2} \epsilon_0 \sin\theta \cos\theta \hat{z} + \int_{\pi/2}^\pi \epsilon \sin\theta \cos\theta \hat{z} \right\}$$

donde use la definición de  $\epsilon'$  para dividir la integral

$$\Rightarrow \vec{F}_{em} = \frac{\phi_0^2 \pi}{2} (\epsilon_0 - \epsilon) \hat{z} = -g \left( \frac{2\rho_e \pi R^3}{3} - M \right) \hat{z} \Rightarrow \phi_0 = \left[ \frac{2g}{\pi(\epsilon - \epsilon_0)} \left( \frac{2\rho_e \pi R^3}{3} - M \right) \right]^{1/2}$$

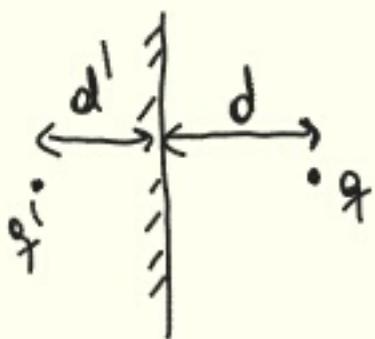
RESUMEN C1:  $\nabla \cdot \vec{D} = \rho_f$      $\nabla \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t}$  } Ecs de MAXWELL, literalmente  
 $\nabla \cdot \vec{B} = 0$      $\nabla \times \vec{H} = \vec{J} + \frac{\partial \vec{D}}{\partial t}$  } CONTIENEN TODA LA FÍSICA

ECS COMPLEMENTARIAS:  $\vec{J} = \sigma \vec{E}$  } Ley de Ohm     $\nabla \cdot \vec{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$  } CONSERVACIÓN DE LA CARGA  
 $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$      $\vec{B} = \mu \vec{H}$      $\vec{P} = \epsilon_0 \chi_e \vec{E}$      $M = \mu_0 \chi_m \vec{H}$  } Ecs. constitutivas PARA MEDIOS LINEALES E ISOTROPOS

CONDICIONES DE BORDE (C.B.): SE DEDUCEN INTEGRANDO LAS ECUACIONES DE MAXWELL EN LA INTERFAZ ENTRE 2 MEDIOS

$\hat{n}_{12} \times (\vec{E}_2 - \vec{E}_1) = 0$      $\hat{n}_{12}$ : VECTOR NORMAL QUE APUNTA DEL MEDIO 1 AL 2  
 $\hat{n}_{12} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1) = \sigma$      $\sigma$ : DENSIDAD SUPERFICIAL DE CARGA LIBRE  
 $\hat{n}_{12} \cdot (\vec{B}_2 - \vec{B}_1) = 0$      $K$ : " " DE CORRIENTE  
 $\hat{n}_{12} \times (\vec{H}_2 - \vec{H}_1) = K$

MÉTODO DE IMÁGENES: PARA PROBLEMAS CON UNA DISTRIBUCIÓN DE CARGA FRENTE A UN DIELECTRICO O CONDUCTOR, PUEDE SERVIR BUSCAR UNA DISTRIBUCIÓN ANALOGA A LA ORIGINAL CUYA MAGNITUD Y POSICIÓN SON INCOGNITAS Y DEBEN SER TAL QUE SE CUMPLAN LAS CONDICIONES DE BORDE. Ej SENCILLO CARGA FRENTE A UN PLANO CONDUCTOR.



$$\Rightarrow \phi(x, y, z) = \frac{q}{(x^2 + y^2 + (z-d)^2)^{1/2}} + \frac{q'}{(x^2 + y^2 + (z+d')^2)^{1/2}}$$

$$\Rightarrow \left. \frac{\partial \phi}{\partial x} \right|_{z=0} = \left. \frac{\partial \phi}{\partial y} \right|_{z=0} = 0 \Rightarrow q' = -q, \quad d' = d$$

- NOTAS:
- LA DISTRIBUCIÓN IMAGEN SIEMPRE VA DENTRO DEL MEDIO
  - PARA DISTRIBUCIONES COMPLICADAS SE PUEDE USAR SUPERPOSICIÓN, O SEA CALCULAR LA CARGA IMAGEN DE UN DIFERENCIAL DE CARGA ES SUFICIENTE
  - PARA DIELECTRICOS ES MÁS COMPLICADO PORQUE LA SOLUCIÓN DENTRO DEL MEDIO NO ES DE ESTA FORMA Y LO QUE HAY QUE HACER ES PROPONER UNA DISTRIBUCIÓN "APANTALLADA" O DE MENOR MAGNITUD COMO HICIMOS EN EL AUX 2

SEPARACIÓN DE VARIABLES: COMO YA SABEN EN ELECTRO SI ES QUE SE CUMPLE  $\nabla \times \vec{E} = 0$  O  $\nabla \times \vec{H} = 0$  SE PUEDEN DEFINIR POTENCIALES ESCALARES QUE CUMPLEN  $E = -\nabla \phi$ ;  $\vec{H} = -\nabla \psi_m$  Y USANDO LAS OTRAS ECUACIONES DE MAXWELL SE LLEGAN A ECUACIONES DE POISSON PARA LOS POTENCIALES. LO MISMO APLICA PARA  $\vec{A}$

PARA RESOLVER ESCOGEMOS UN SISTEMA DE COORDENADAS ADECUADO A LAS CONDICIONES DE BORDE Y PROPONEMOS UNA SOLUCIÓN QUE SEA MULTIPLICACIÓN DE 3 FUNCIONES QUE SOLO DEPENDAN DE UNA COORDENADA. ESTO AL REEMPLAZAR EN LA EDP SE LLEGA A TÉRMINOS QUE SOLO DEPENDEN DE UNA VARIABLE Y POR LO TANTO SON CTES. LUEGO, PODEMOS ESCRIBIR LA SOLUCIÓN GENERAL COMO UNA COMBINACIÓN DE LAS SOLUCIONES ANTERIORES DONDE SE VARÍA LA CONSTANTE

NOTAS:

- LAS CONSTANTES QUE SE ELIGEN DEPENDEN DE LAS COORDENADAS QUE SE USAN

- Es muy importante recordar que la solución general es una combinación de las soluciones separadas, sino será imposible satisfacer las C.B.
- En general se resuelve Laplace y se divide la solución en zonas sin distribución y del mismo medio.
- Si sabemos encontrar la solución general, los problemas solo consisten en ajustar la solución a las condiciones de borde