

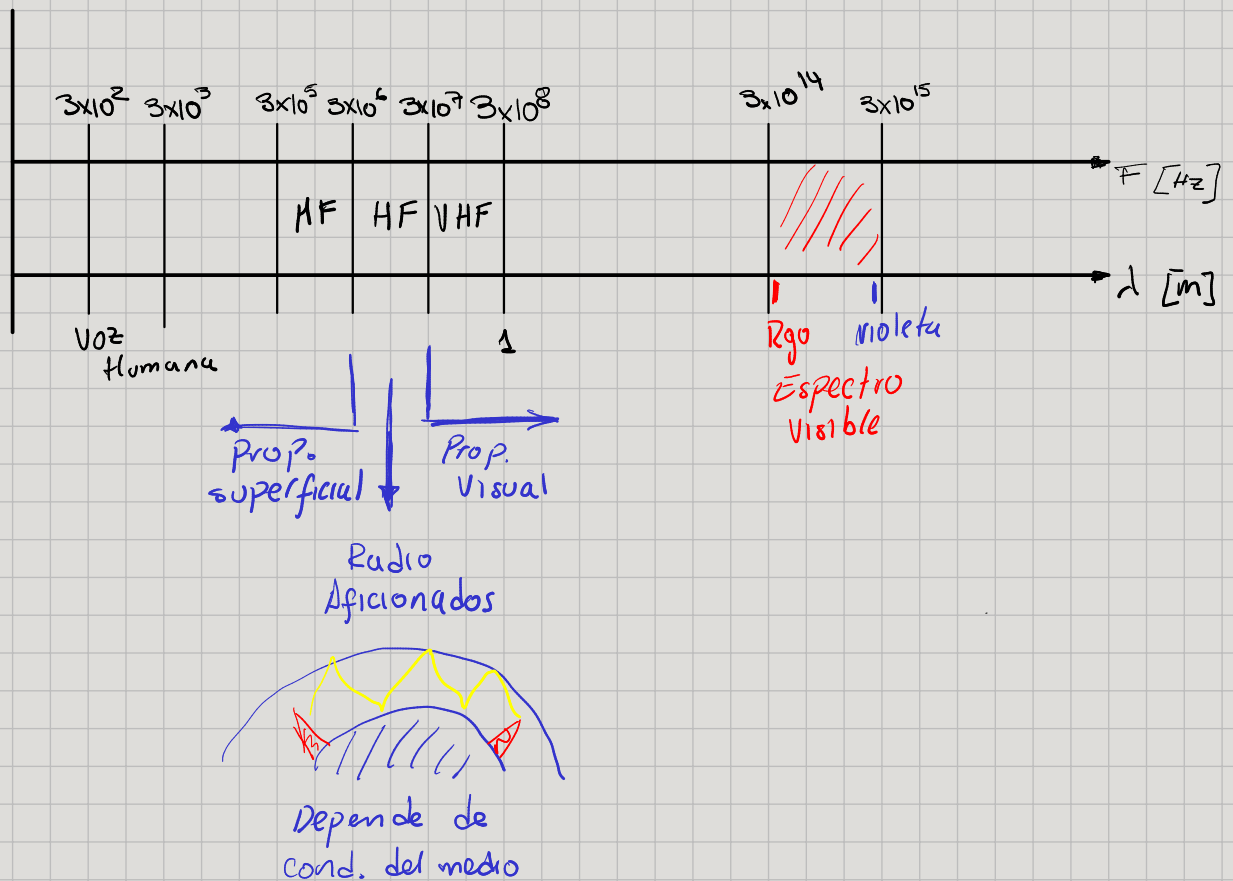
medios $\left\{ \begin{array}{l} \mu \\ \epsilon \\ \gamma \end{array} \right.$ Definen al medio.

Espectro

Vacio $\left\{ \begin{array}{l} \mu = \mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{ H/m} \\ \epsilon = \epsilon_0 = \frac{1}{36\pi \times 10^9} \text{ F/m} \\ \gamma = \gamma_0 = 0 \end{array} \right.$

$$\lambda = \frac{c}{F}$$

$$V_p = \frac{1}{\sqrt{\mu \epsilon}}$$



Sistemas de Coordenadas

a) Rectangulares



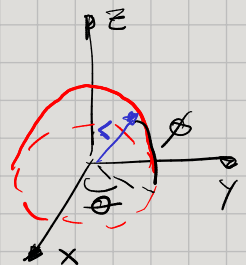
(x, y, z)

b) Cilindricas



(ρ, ϕ, z)

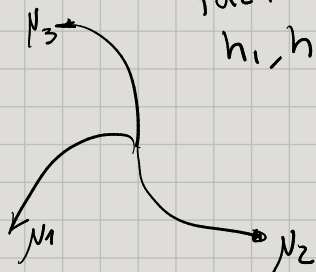
c) esféricas



(r, θ, ϕ)

d) generalizadas

factor Escala
 h_1, h_2, h_3



Equivalencias

Gen $h_1 d\mu_1, h_2 d\mu_2, h_3 d\mu_3$

Rec $1 dx, 1 dy, 1 dz$

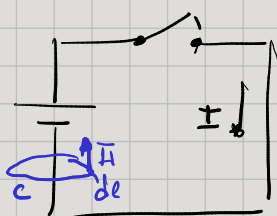
Cil $1 d\rho, \rho d\phi, 1 dz$

Esf $1 dr, r d\theta, r \sin\theta d\phi$

U.T. N° 2 Ec. de Maxwell

2.1. Ley de Ampere

Para CC



$$\oint_C \vec{H} \cdot d\vec{l} = I$$

\vec{H} = Intensidad de campo Mg [A/m]

\vec{E} = Intensidad de campo Elec. [V/m]

$$\frac{\vec{E} \left[\frac{V}{m} \right]}{\vec{H} \left[\frac{A}{m} \right]} = \eta [\Omega] \text{ Impedancia intrínseca del medio.}$$

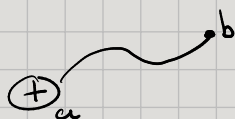
Definición del medio

medio $\begin{cases} \mu \\ \epsilon \\ \sigma \left[\frac{1}{\Omega m} \right] \end{cases} \rightarrow \text{Conductividad}$

solo para dieléctricos

$$\eta_0 = \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} = \sqrt{\frac{4\pi \cdot 10^{-7}}{\frac{1}{36\pi \cdot 10^9}}} = \sqrt{4 \cdot 36 \cdot \pi^2 \cdot 10^2} = 2 \cdot 6 \cdot \pi \cdot 10 = 120\pi$$

2.2. Ley de trabajo Eléctrico



$$\int_a^b \vec{E} \cdot d\vec{l} = V_b - V_a$$

$$\oint_C \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

2.3. Ley de Gauss de \vec{E}

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q}{\epsilon_0} \quad \text{Mia}$$

$$\oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = Q \quad \text{Proge}$$

$$\vec{D} = \epsilon \vec{E}$$



2.4 Ley de Gauss para \vec{B}

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$$

$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

↳ No hay monopolos.

Tabla de ecuaciones de Campos estaticos
solo p/ medios discontinuos.

	Integral	Vectorial	
Ampere	$\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = I$	$\vec{\nabla} \times \vec{H} = \vec{j}_c \left[\frac{A}{m^2} \right]$	Stokes
T. Elec	$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$	$\vec{\nabla} \times \vec{E} = 0$	
Gauss \vec{E}	$\oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = Q$	$\vec{\nabla} \cdot \vec{D} = \rho \left[\frac{C}{m^3} \right]$	Divergence
Gauss \vec{B}	$\oint \vec{B} \cdot d\vec{s} = 0$	$\vec{\nabla} \cdot \vec{B} = 0$	

Ec. de Maxwell

$$1. \oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = \int \left(\vec{j}_c + \epsilon \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right) \cdot d\vec{s}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{H} = \vec{j}_c + \epsilon \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$$

$$2. \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \int \mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} \cdot d\vec{s}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = - \mu \frac{\partial \vec{H}}{\partial t}$$

21 abril 2025

UTN° 3_c Condiciones de contorno

1ª ec Maxwell

$$\oint \vec{H} d\vec{l} = \int \left(\vec{j} + \epsilon \frac{\partial \vec{E}}{\partial t} \right) d\vec{s}$$

2ª Ec Maxwell

$$\oint \vec{E} d\vec{l} = -N \int \frac{\partial \vec{H}}{\partial t} d\vec{s}$$

3ª ec Maxwell

$$\oint \vec{D} d\vec{s} = Q$$

4ª Ec Maxwell

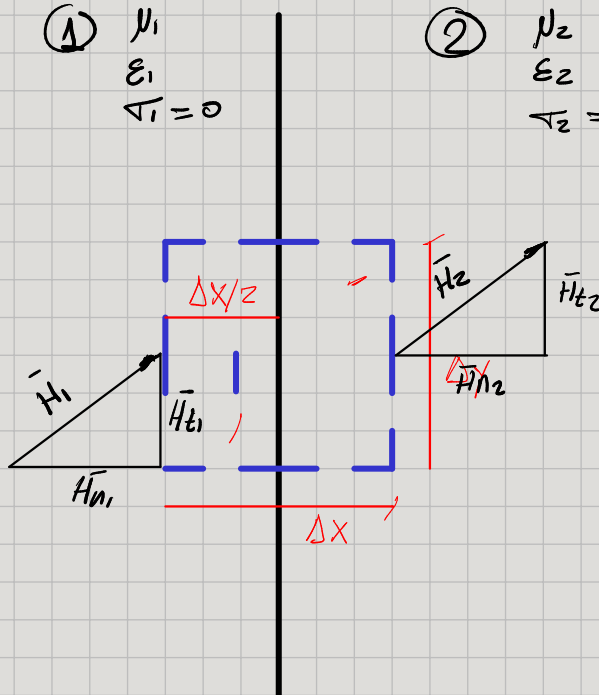
$$\oint \vec{B} d\vec{s} = 0$$

Dielectrico

① μ_1
 ϵ_1
 $\vec{\nabla}_1 = 0$

Dielectrico

② μ_2
 ϵ_2
 $\vec{\nabla}_2 = 0 \rightarrow \text{Dielectrico.}$



Para la ec 1

$$\vec{j} = 0$$

$$H_{t1} \Delta y + H_{n1} \Delta x/2 + H_{n2} \Delta x/2 - H_{t2} \Delta y - H_{n2} \Delta x/2 - H_{n1} \Delta x/2 = \epsilon \frac{\partial E}{\partial t} \Delta x \Delta y$$

$$\text{Si } \Delta x \rightarrow 0$$

$$H_{t1} \Delta y - H_{t2} \Delta y = 0$$

$$H_{t1} = H_{t2}$$

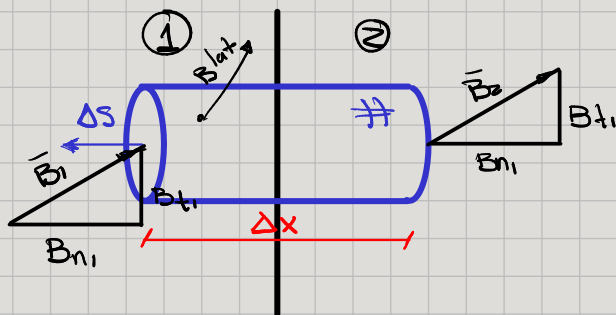
no alcanza para calcular el ángulo de refracción

Para la ec 2.

Con el mismo procedimiento

$$E_{t1} = E_{t2}$$

Para la ec 3



$$\Delta x \rightarrow 0$$

$$-B_{n1} \Delta s_1 + B_{lat} \Delta s_{lat} + B_{n2} \Delta s_2 = 0$$

$$B_{n1} = B_{n2}$$

$$B = \mu H$$

$$D = \epsilon E$$

$$J = \nabla \times E$$

Para la ec 4

con el mismo procedimiento

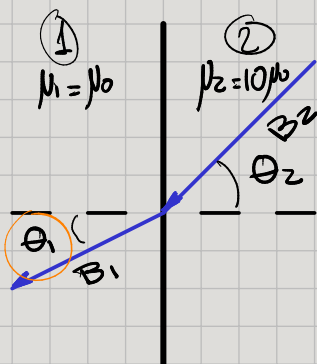
$$D_{n1} = D_{n2}$$

PROBLEMA N° 03.03.25

Dielectrico - Dieléctrico.

Calcular el ángulo θ_1 con el que emerge el vector inducción (B) de un campo magnético de un material donde $\mu_1 = \mu_0$, si en el medio 2 de $\mu_2 = 10 \mu_0$ su ángulo $\theta_2 = 74,60^\circ$.

Los ángulos están medidos desde la normal a la superficie de contorno.



Fórmulas

$$H_{t1} = H_{t2}$$

$$B_{n1} = B_{n2}$$

$$B = \mu H \begin{cases} B_n = \mu H_n \\ B_t = \mu H_t \end{cases}$$

$$\tan \theta_1 = \frac{B_{t1}}{B_{n1}}$$

$$\tan \theta_2 = \frac{B_{t2}}{B_{n2}}$$

$$B_{n1} = \frac{B_{t1}}{\tan \theta_1}$$

$$B_{n2} = \frac{B_{t2}}{\tan \theta_2}$$

$$B_{n1} = \frac{\mu_1 H_{t1}}{\tan \theta_1} = B_{n2} = \frac{\mu_2 H_{t2}}{\tan \theta_2}$$

$$\theta_1 = \tan^{-1} \left(\frac{\mu_2}{\mu_1} \tan \theta_2 \right)$$

$$\theta_1 = \tan^{-1} \left(\frac{1}{10} \tan 74,60 \right)$$

$$\theta_1 = 14,953^\circ$$

El ángulo que emerge es $\theta_1 = 14,953^\circ$

Dielectric / Conductor perfecto

1^{ra} ec.

①
 $\nabla = 0$

②
 $\nabla \Rightarrow \infty$

Densidad de corriente
Lineal en la superficie

$j_{Ls} = \frac{I}{\Delta y}$

$j = \frac{I}{\Delta x \Delta y} = \frac{j_{Ls}}{\Delta x}$

$$H_{t1} \Delta y + H_{n1} \Delta x/2 + H_{n2} \Delta x/2 - H_{t2} \Delta y - H_{n2} \Delta x/2 - H_{n1} \Delta x/2 = \frac{j_{Ls}}{\Delta x} \Delta x \Delta y + \epsilon \frac{\partial E}{\partial t} \Delta x \Delta y$$

$\Delta x \rightarrow 0$

$$H_{t1} \Delta y - H_{t2} \Delta y = j_{Ls} \Delta y$$

$$H_{t1} = j_{Ls}$$

$H_{t2} = 0 \rightarrow$ No puede haber campo en el conductor.

3^{ra} ec.

$$\oint \mathbf{D} \cdot d\mathbf{s} = \int \rho \, d\tau$$

$$D_{n1} = \rho_s$$

$$D_{n2} = 0$$

$$\rho = \frac{C}{m^3}$$

$$\rho_s = \frac{C}{m^2}$$

