

EL3002-Electromagnetismo Aplicado

Clase No. 3: Condiciones de borde

Marcos Diaz

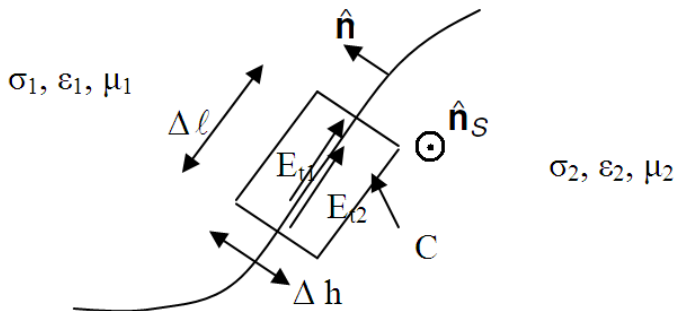
Departamento de Ingeniería Eléctrica (DIE)
Universidad de Chile

5 de agosto de 2009

- 1 Repaso Clase #2
- 2 Condiciones de borde de los campos para cambios de medio
 - Condición de borde general para **E**
 - Condición de borde general para **H**
 - Condición de borde general para **D**
 - Condición de borde general para **B**
- 3 Resumen Clase #3

Repaso Clase #2

- Fuerzas Electromagnética
- Medios Materiales
 - Polarización Eléctrica
 - Polarización Magnética
- Clasificación de los distintos campos vector



Para el contorno C que rodea la frontera de lados Δl y Δh , aplicamos la ley de Faraday:

$$\oint_C \mathbf{E} d\mathbf{l} = -\frac{\partial}{\partial t} \int_S \mathbf{B} \cdot d\mathbf{S} = -\int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \quad (32)$$

$$\begin{aligned}
 \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \oint \mathbf{E} d\mathbf{l} &= (E_{t1} - E_{t2}) \cdot l = \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \left[- \int_S \frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \cdot d\mathbf{S} \right] \\
 &= \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \left[\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \right] \cdot (\Delta l \cdot \Delta h) \hat{\mathbf{n}}_S = 0
 \end{aligned} \tag{33}$$

con $\hat{\mathbf{n}}_S$ la normal a la superficie creada por la curva cerrada.

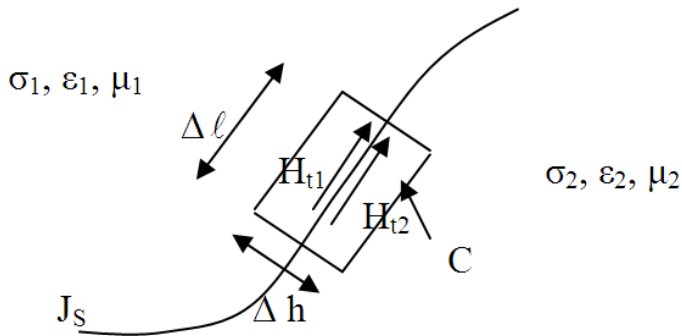
Luego:

$$E_{t1} = E_{t2} \tag{34}$$

O en forma vectorial:

$$\hat{\mathbf{n}} \times (\mathbf{E}_1 - \mathbf{E}_2) = \mathbf{0}, \tag{35}$$

siendo $\hat{\mathbf{n}}$ el vector unitario normal a la superficie **interfaz** entre ambos medios, en este caso es paralela al plano generado por la superficie S .



Para el contorno C , aplicamos la ley circuital de Ampere:

$$\oint_C \mathbf{E} d\mathbf{l} = \int_S \left(\mathbf{J}_c + \frac{\partial \epsilon \mathbf{E}}{\partial t} \right) \cdot d\mathbf{S} \quad (36)$$

$$\lim_{\Delta h \rightarrow 0} \oint_C \mathbf{H} d\mathbf{l} = (\mathbf{H}_{1t} - \mathbf{H}_{2t}) \cdot \Delta \mathbf{l} \quad (37)$$

Y:

$$\begin{aligned} \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \int_S \left(\mathbf{J}_c + \frac{\partial \epsilon \mathbf{E}}{\partial t} \right) \cdot d\mathbf{S} &= \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \int_S \mathbf{J}_c \cdot d\mathbf{S} + \lim_{\Delta h \rightarrow 0} \int_S \left(\frac{\partial \epsilon \mathbf{E}}{\partial t} \right) \cdot d\mathbf{S} \\ &= \lim_{\Delta h \rightarrow 0} (\mathbf{J}_c \Delta h) \cdot \Delta \mathbf{l} \hat{\mathbf{n}}_S \end{aligned} \quad (38)$$

$$H_{1t} - H_{2t} = 0 \quad (39)$$

$$\lim_{\Delta h \rightarrow 0} \int_S \mathbf{J}_c \cdot d\mathbf{S} = \lim_{\Delta h \rightarrow 0} (\mathbf{J}_c \Delta h) \cdot \Delta / \hat{\mathbf{n}}_S = \mathbf{J}_S \cdot \Delta / \hat{\mathbf{n}}_S \quad (40)$$

Siendo:

$$\lim_{\Delta h \rightarrow 0} (\mathbf{J}_c \Delta h) = \mathbf{J}_S \quad (41)$$

la densidad de corriente superficial en [Am^{-1}].

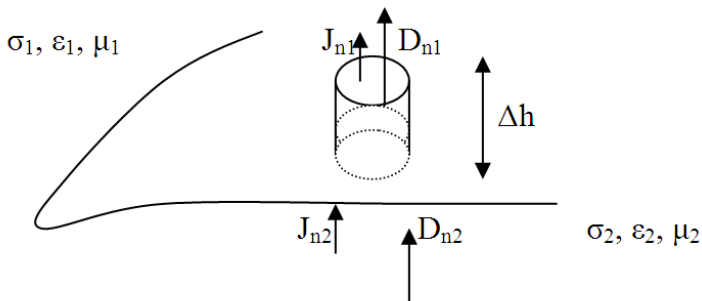
$$\mathbf{J}_V = \frac{I}{L \delta h} \quad \text{y} \quad \mathbf{J}_S = \frac{I}{L} \quad (42)$$

$$(H_{1t} - H_{2t}) = J_S \quad (43)$$

o en forma vectorial

$$\hat{\mathbf{n}} \times (\mathbf{H}_1 - \mathbf{H}_2) = \mathbf{J}_S \quad (44)$$

Consideremos dos medios dieléctricos con pérdidas, de parámetros $(\sigma_1, \mu_1, \epsilon_1)$ y $(\sigma_2, \mu_2, \epsilon_2)$ y su frontera común sobre la cual se toma un pequeño volumen similar a una caja cilíndrica de área basal S y altura h , compartida entre ambos medios.



Aplicando la ley de Gauss al volumen encerrado por la caja:

$$\oint_S (\epsilon \mathbf{E}) \cdot d\mathbf{S} = \int_V \rho dv \quad (45)$$

Para encontrar la condición en la frontera, hacemos que $\Delta h \rightarrow 0$, con lo cual la contribución al flujo de $\mathbf{D}$ en el manto del cilindro tiende a cero y sólo se mantiene la contribución en las bases superior e inferior del cilindro.

$$D_{n1} \cdot \Delta S - D_{n2} \cdot \Delta S = \lim_{\Delta h \rightarrow 0} (\rho \Delta h) \Delta S \quad (46)$$

En el caso de que en alguno de los materiales exista una carga libre, haciendo tender $\Delta h \rightarrow 0$, aparece una densidad de carga libre superficial ρ_S tal que:

$$\lim_{\Delta h \rightarrow 0} (\rho \Delta h) = \rho_S \quad (47)$$

La distribución de carga libre superficial se define como el límite de la distribución de carga en una capa superficial de espesor finito dh de un conductor, cuando $dh \rightarrow 0$. La carga por unidad de área en la superficie, es decir, la densidad de carga superficial ρ_S queda finita cuando $\rho \rightarrow 0$ y por lo tanto es singular en la superficie. Entonces se llega a:

$$D_{n1} - D_{n2} = \rho_S \quad (48)$$

o en forma vectorial:

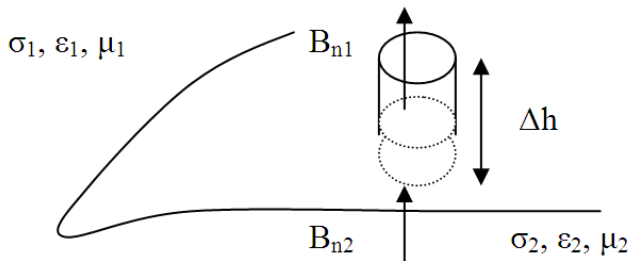
$$\hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{D}_1 - \mathbf{D}_2) = \rho_S \quad (49)$$

Luego, la componente normal del vector desplazamiento sufre un discontinuidad de magnitud igual a la magnitud de la densidad de carga superficial $\rho_S[\text{Cm}^{-2}]$ que aparece en la frontera.

Naturalmente, si no existe carga libre (dieléctricos perfectos), entonces:

$$\hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{D}_1 - \mathbf{D}_2) = 0 \quad (50)$$

La condición de borde para $\mathbf{B}$ se deduce aplicando la condición de campo magnético solenoidal y luego el teorema de la divergencia sobre un pequeño volumen similar a una caja cilíndrica de área basal S y altura h , compartida entre dos medios de parámetros $(\sigma_1, \mu_1, \epsilon_1)$ y $(\sigma_2, \mu_2, \epsilon_2)$.



Aplicando la ley de Gauss al volumen encerrado por la caja:

$$\oint_S (\epsilon \mathbf{B}) \cdot d\mathbf{S} = \int_V \nabla \cdot \mathbf{B} = 0 \quad (51)$$

Tomando el límite de la integral cuando $\Delta h \rightarrow 0$ solo queda la contribución de las caras superior e inferior del cilindro. Por lo tanto:

$$(B_{n1} - B_{n2}) \cdot \Delta S = 0 \quad (52)$$

luego,

$$B_{n1} = B_{n2} \quad (53)$$

o bien en forma vectorial,

$$\hat{\mathbf{n}} \cdot (\mathbf{B}_1 - \mathbf{B}_2) = 0 \quad (54)$$

Problemas

Equaciones de Continuidad

- Problemas

Resumen Clase #3

Equaciones de Continuidad

- De Faraday $\hat{n} \times (\mathbf{E}_1 - \mathbf{E}_2) = 0$
- De Ampere $\hat{n} \times (\mathbf{H}_1 - \mathbf{H}_2) = \mathbf{J}_S$
- De Gauss Eléctrico $\hat{n} \cdot (\mathbf{D}_1 - \mathbf{D}_2) = \rho_S$
- De Gauss Magnético $\hat{n} \cdot (\mathbf{B}_1 - \mathbf{B}_2) = 0$

Con $\hat{n}$ el vector unitario normal a la superficie **interfaz** entre ambos medios.