

ELECTROMAGNETISMO  
SOLUCIÓN DEL PRIMER PARCIAL - CURSO 2010 \*

### Problema 1

Trabajamos en coordenadas cilíndricas,  $(r, \theta, z)$ , con el eje  $z$  coincidente con el eje de simetría del problema. Definimos las regiones I y II como

$$\begin{aligned} \text{reg. I:} & \quad r \in [0, a], 0 \leq \theta \leq 2\pi \\ \text{reg. II:} & \quad r \in (a, \infty), 0 \leq \theta \leq 2\pi \end{aligned}$$

El potencial electrostático es independiente de  $z$ , i.e.  $V = V(r, \theta)$ , y verifica la ecuación de Laplace en cada región. Sean  $V_I(r, \theta)$  y  $V_{II}(r, \theta)$  el potencial electrostático en las regiones I y II respectivamente. Estas funciones deben satisfacer las siguientes CB

- $V_I(r, \theta)$  no diverge cuando  $r \rightarrow 0, \forall \theta$ .
- $V_{II}(r, \theta) \rightarrow 0$  cuando  $r \rightarrow \infty, \forall \theta$ .
- $V_I(r = a, \theta) = V_{II}(r = a, \theta) = V_0 \text{sen}(2\theta), \forall \theta$ .

Las soluciones de la ecuación de Laplace que satisfacen estas CB son:

$$\begin{aligned} V_I(r, \theta) &= \frac{V_0}{a^2} r^2 \text{sen}(2\theta) \\ V_{II}(r, \theta) &= \frac{V_0 a^2}{r^2} \text{sen}(2\theta) \end{aligned}$$

Entonces

$$\begin{aligned} \left( \vec{E}_{II} - \vec{E}_I \right)_{|r=a} \cdot \hat{e}_r &= (-\nabla V_{II} + \nabla V_I)_{|r=a} \cdot \hat{e}_r \\ &= \left( \frac{2V_0}{a^2} r \text{sen}(2\theta) + \frac{2V_0 a^2}{r^3} \text{sen}(2\theta) \right)_{|r=a} \\ &= \frac{4V_0}{a} \text{sen}(2\theta) = \sigma / \varepsilon_0 \Rightarrow \\ &\quad \boxed{\sigma = \frac{4\varepsilon_0 V_0}{a} \text{sen}(2\theta)} \end{aligned}$$

---

\*Por correcciones o sugerencias: mforets at fng.edu.uy

## Problema 2

Sean las regiones I y II aquellas con y sin dieléctrico respectivamente, es decir,

$$\text{reg. I: } x \in (0, \infty); y, z \in (-\infty, +\infty)$$

$$\text{reg. II: } x \in (-\infty, 0); y, z \in (-\infty, +\infty)$$

Colocamos la carga imagen  $Q'$  en la posición de  $Q$  (región II) y de valor a determinar. Colocamos la carga  $Q''$  a una distancia  $+d$  del plano  $x = 0$  en 'espejo' con  $Q$  y  $Q'$ , también de valor a determinar. Se busca escribir el potencial electrostático de la forma:

$$V_I = \frac{1}{4\pi\epsilon} \left( \frac{Q'}{((x+d)^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} \right)$$

$$V_{II} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left( \frac{Q}{((x+d)^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} + \frac{Q''}{((x-d)^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} \right)$$

Planteamos las CB en la interfase (plano  $x = 0$ ):

- $D_{I,n} = D_{II,n} \Rightarrow \epsilon \frac{\partial V_I}{\partial x} \Big|_{x=0} = \epsilon_0 \frac{\partial V_{II}}{\partial x} \Big|_{x=0}$   
 $\Rightarrow -Q'd = -Qd + Q''d \Rightarrow Q' = Q - Q''$
- $E_{I,y} = E_{II,y} \Rightarrow \frac{\partial V_I}{\partial y} \Big|_{x=0} = \frac{\partial V_{II}}{\partial y} \Big|_{x=0}$ ,  $\Rightarrow -\frac{Q'}{\epsilon} = -\frac{Q}{\epsilon_0} - \frac{Q''}{\epsilon_0}$

Resolviendo el sistema para  $Q'$  y  $Q''$ , queda

$$Q' = Q \frac{2\epsilon}{\epsilon_0 + \epsilon}$$

$$Q'' = Q \left( \frac{\epsilon_0 - \epsilon}{\epsilon_0 + \epsilon} \right),$$

de donde

$$V_I(x, y, z) = \frac{Q}{2\pi(\epsilon_0 + \epsilon)} \frac{1}{r}$$

### Problema 3

En la interfase (plano  $y = 0$ ) se verifican las siguientes CB:

- estamos en condiciones electrostáticas por lo que las componentes tangenciales del campo eléctrico son continuas  
 $\Rightarrow E_a \sin(\theta_a) = E_v \sin(\theta_v) \Rightarrow E_a = \sqrt{3}E_v.$
- no hay carga libre en la interfase entonces la componente normal del desplazamiento eléctrico es continua,  
 $\Rightarrow \varepsilon E_v \cos(\theta_v) = \varepsilon_0 E_a \cos(\theta_a) \Rightarrow \varepsilon E_v \frac{1}{2} = \varepsilon_0 E_a \frac{\sqrt{3}}{2}.$

Combinando las dos ecuaciones anteriores, resulta

$$\boxed{\varepsilon = 3\varepsilon_0}$$

### Problema 4

Elegimos un SC cilíndricas con origen en el centro de los cilindros. Como se desprecian los efectos de borde, por simetría los campos serán radiales. Suponiendo que hay una carga  $Q$  en el cilindro interior, planteamos la ley de gauss para el desplazamiento eléctrico, obteniendo

$$D = \frac{Q}{2\pi r L}.$$

Se verificará entonces que

$$\vec{E} = \frac{Q}{2\pi r L \varepsilon_0} \hat{e}_r - \frac{P_0}{\varepsilon_0} \hat{e}_r, \quad a \leq r \leq b, 0 \leq \theta \leq 2\pi.$$

Por otra parte, como los cilindros están sometidos a una diferencia de potencial  $V_0$ , entonces

$$\begin{aligned} V_0 &= \int_a^b \frac{Q}{2\pi L \varepsilon_0} \frac{dr}{r} - \frac{P_0}{\varepsilon_0} \int_a^b dr \\ &= \frac{Q}{2\pi L \varepsilon_0} \ln(b/a) - \frac{P_0}{\varepsilon_0} (b - a) \end{aligned}$$

A continuación sustituimos  $V_0$  por  $P_0 a / \varepsilon_0$  y despejamos  $Q$ , obteniendo

$$Q = \frac{6\pi L P_0 a}{\ln 3}$$

Sustituyendo en la expresión para el campo eléctrico y agrupando términos, queda

$$\vec{E}(r) = \frac{P_0}{\varepsilon_0} \left( -1 + \frac{3a}{r \ln 3} \right) \hat{e}_r, \quad a \leq r \leq b, 0 \leq \theta \leq 2\pi,$$

de donde

$$\boxed{\vec{E}(r = 2a) = \frac{P_0}{\varepsilon_0} \left( -1 + \frac{3}{2 \ln 3} \right) \hat{e}_r}$$

## Problema 5

En régimen, no circula corriente por los condensadores, por lo que tampoco circula corriente por la resistencia  $R_2$ , lo que implica que la diferencia de potencial entre sus bornes es cero. Como  $R_2$  está en paralelo con  $C_4$  y  $C_3$ , deducimos que  $U_3 = 0$ . Aplicando la ley de mallas,  $V = V_1 + V_2 = Q/C_1 + Q/C_2 = Q/(2C) + 2Q/C = 5Q/(2C)$ , donde hemos usado que al estar en serie,  $C_1$  y  $C_2$  tienen la misma carga  $Q$ . Resulta  $U_1 = Q_1^2/(2C_1) = CV^2/25$ , por lo que

$$U_1 = \frac{CV^2}{25}, \quad U_3 = 0$$

## Problema 6

El sistema se puede pensar como un arreglo de condensadores en paralelo, cada uno con las placas separadas una distancia  $d$ , con el área de cada placa igual a  $dx h$ , con  $dx$  un ancho infinitesimal. Recordando que la capacidad en paralelo es la suma de las capacidades, y que para un condensador de placas planas de área  $A$  separadas una distancia  $d$  relleno de material dieléctrico de permitividad  $\varepsilon$  su capacidad es  $\varepsilon A/d$ , entonces la capacidad del sistema se puede calcular como:

$$C = \int_0^L \varepsilon(x) \frac{h dx}{d} = \frac{h}{d} \left( \varepsilon_0 L + \varepsilon_1 \frac{L^2}{2} \right) \Rightarrow$$

$$C = \frac{hL}{d} \left( \varepsilon_0 + \varepsilon_1 \frac{L}{2} \right)$$

## Problema 7

Observamos que por simetría los campos ( $\vec{J}$ ,  $\vec{E}$ ,  $\vec{D}$ ) son radiales. Integramos la ecuación de continuidad,  $\nabla \cdot \vec{J} + \frac{\partial \rho}{\partial t} = 0$ , en una esfera de radio  $r$  concéntrica con la esfera de radio  $R_0$ , obteniendo

$$J = -\frac{1}{4\pi r^2} \frac{dQ}{dt}.$$

Por otra parte, de la ley de Gauss para el desplazamiento eléctrico,  $\nabla \cdot \vec{D} = \rho$ , resulta

$$D = \frac{1}{4\pi r^2} Q$$

Utilizando las relaciones constitutivas del medio en cuestión, es decir,  $D = \varepsilon E$  y  $J = gE$ , y sustituyendo en las ecuaciones anteriores, obtenemos la ecuación diferencial  $Qg/\varepsilon = -\frac{dQ}{dt}$ , cuya solución es:

$$Q(t) = Q_0 e^{-gt/\varepsilon} \Rightarrow$$

$$\vec{J}(r, t) = Q_0 \frac{g}{\varepsilon} \frac{e^{-gt/\varepsilon}}{4\pi r^2} \hat{e}_r$$

## Problema 8

Utilizamos un SC cilíndricas con origen en la intersección de los planos. Suponemos que no hay dependencia radial de los campos. La región de interés es

$$\theta \in [\theta_0 + \theta_1, \pi/2], x = 0, y \in (0, \infty).$$

La solución de la ecuación de Laplace en esta región con las hipótesis supuestas es de la forma

$$V(\theta) = a\theta + b,$$

con las constantes  $a$  y  $b$  a determinar. Notar que el campo en la región de interés es independiente del campo en las otras regiones, porque el potencial en las placas en  $\theta = \theta_0 + \theta_1$  y en  $\theta = \pi/2$  está impuesto externamente. Las CB son:

- $V(\theta_0 + \theta_1) = V_0,$
- $V(\pi/2) = 0,$

a partir de las cuales despejamos  $a$  y  $b$ , deduciendo que

$$V(\theta) = \frac{V_0(\theta - \pi/2)}{\theta_0 + \theta_1 - \pi/2}.$$

La densidad de carga en la placa situada en  $\theta = \pi/2$  se puede hallar con la condición de borde del campo eléctrico en dicha placa (en la región exterior,  $\theta > \pi/2$ , el campo eléctrico es nulo):

$$(-\nabla V)|_{\theta=\pi/2} \cdot (-\hat{e}_\theta) = \frac{\sigma}{\varepsilon_0} = \left( +\frac{1}{r} \frac{V_0}{\theta_0 + \theta_1 - \pi/2} \right)_{|\theta=\pi/2} \Rightarrow$$

$$\boxed{\sigma(y) = \frac{V_0 \varepsilon_0}{y (\theta_0 + \theta_1 - \pi/2)}}$$