

## CORRECCIÓN PARCIAL

### EXERCICIO 1: (modelo B)

Habría que responderlo de dos formas.

#### a) Métodos para sacar $\vec{E}$ :

1) Tm Gauss para  $\vec{D}$  por ser un material IHL y usar  $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$  para sacar  $\vec{E}$ . Después para sacar el potencial usamos  $\vec{E} = -\nabla\phi$  y con las cond. de contorno sacamos las constantes que nos aparecen al integrar. También tendríamos que sacar  $\sigma_f$  por las 4 regiones.

#### 2) Ec. Laplace o Poisson

aplicada a todas

Las variables  $\rightarrow$  a una sineta cilíndrica tendríamos una función constante.

#### b) $\rightarrow$ Como habrán 4 regiones habrá 4 cks a determinar.

Las condiciones de contorno serán:



$R_1 \rightarrow$  radio pequeño

$R_2 \rightarrow$

$R_1 \rightarrow$  radio más grande

~~radio más grande~~

#### 1) Región ①:

$$r = R_1 \rightarrow \phi_1 = V$$

$$0 < r < R_1 \rightarrow \phi_1 = V$$

$$\Rightarrow A_1 = V, A_2 = 0$$

#### 2) Región ②:

$$r = R_2 \Rightarrow \phi_2 = (r = R_2) = 0$$

$$r > R_2 \Rightarrow \phi_2 = 0 \Rightarrow A_3 = 0, B_3 = 0$$

#### 3) Continuidad en las interfaces: $\phi_1(r = R_1) = \phi_2(r = R_1)$

(en  $R_1$ ,  $R_2$  y  $R_3$ ).

$$\phi_2(r = R_2) = \phi_3(r = R_2)$$

$$\phi_3(r = R_3) = \phi_4(r = R_3)$$

La última condición que me

falta es: 4)  $\vec{n} \cdot (\epsilon_2 \vec{E}_2 - \epsilon_1 \vec{E}_1) = \sigma_f$   $\rightarrow$  cond. de contorno de  $\vec{D}$  que como es IHL lo podemos escribir como  $\vec{D} = \epsilon \vec{E}$

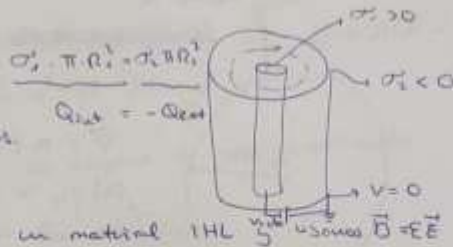
Evaluado en  $R_2$  donde  $\sigma_f = 0$  porque entre los dieléctricos no hay densidad de carga completamente todas

las condiciones de contorno necesarias.

Todo esto es usando el método ② (método de la ec. de Laplace).

Usando el método ① no es necesario la condición de contorno 4).

\* Si en vez de un cilindro fuese una esfera sería lo mismo.



Una traza rápida es:

$$3) \boxed{\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}} \rightarrow \vec{E} = -\frac{\vec{P}}{\epsilon_0} \rightarrow \text{como } \vec{E} \text{ y con eso}$$

$\vec{D} = 0$  por el T<sup>tes</sup> de Gauss para  $\vec{D}$ . uso  $\vec{E} = -\nabla\phi$  y saco el potencial integrando.

Este bien como idea pero resolver la integral es muy complicado

EJERCICIO 2: (modelo A) el de los conos.

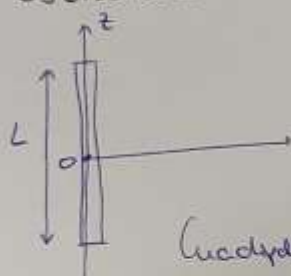
Se resuelve la ec. de Laplace en esféricas con una variable ( $\theta$ )



$$\text{Resultando } \rightarrow \boxed{\phi = A \cos\left(\frac{\theta}{2}\right) + B}$$

Después usamos  $\vec{E} = -\nabla\phi$ ,  $\vec{D} = \epsilon\vec{E}$

EJERCICIO 4: (modelo A)



$$\lambda = k z \quad (k \text{ cte})$$

Momento monopolo  $Q = 0 \rightarrow$  porque es impar.

$$\text{Momento dipolo } \rightarrow \vec{P} = \int_{-L/2}^{L/2} dz k z u_z = \boxed{\frac{k L^3}{12} \vec{u}_z}$$

$$\text{Cuadrupolos } Q_{xx} = Q_{yy} = \dots = 0 = Q_{xy} = Q_{yz} = Q_{zx} =$$

$$\} \text{ luego calculamos } \phi \approx \phi_n + \phi_d + \phi_q = Q_{xz} = Q_{yz} = Q_{zx}$$

$$\Rightarrow \phi_0 = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{k L^3 z}{12 r^3}$$

monopolo

cuadrupolo.

# EJERCICIO 3:

modo A

~~Material aislante~~

(IHL)

no nos lo dicen, no podemos asumir que es IHL.



$$\vec{P} = A(\rho \vec{u}_\rho - z \vec{u}_z) \quad A = \text{cte.}$$

$$a) \rho_b = -\nabla \cdot \vec{P} \quad ; \quad \sigma_b = \vec{P} \cdot \vec{n}$$

Usamos coord. cilíndricas y escribimos  $\nabla \cdot \vec{P}$  en cilíndricas:

$$\rho_b = -\frac{1}{\rho} \left( \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho P_\rho) \right) - \frac{1}{\rho} \frac{\partial P_\phi}{\partial \phi} - \frac{\partial P_z}{\partial z}$$

Sabemos que  $\vec{P} = \frac{A\rho}{\rho} \vec{u}_\rho - \frac{Az}{R} \vec{u}_z$ ; substituímos y operamos:

$$\rho_b = -2A \cdot 0 + A = \boxed{-A}$$

$$\sigma_b = \vec{P} \cdot \vec{n} \quad \text{dado } \vec{n} = \vec{u}_r = \sin \theta \vec{u}_\rho + \cos \theta \vec{u}_z$$

se hace en la superficie de la esfera, tomamos los valores para los puntos de la superficie,  $\rho = R$  cualquier punto.

Fijéndonos en el dibujo escribiendo  $\vec{n} = \sin \theta \vec{u}_\rho + \cos \theta \vec{u}_z$  en coord. cilíndricas.

Hacemos el producto:

$$\sigma_b = \vec{P} \cdot \vec{n} = A(\rho \vec{u}_\rho - z \vec{u}_z) \cdot (\sin \theta \vec{u}_\rho + \cos \theta \vec{u}_z)$$

Para usar el dato  $\rho = R$  solo queremos los  $\rho$  para los pts de la sup., escribimos:  $\rho = R$  puntos de la superficie.

$$\rho = R \cdot \sin \theta \quad \text{y} \quad z = R \cdot \cos \theta$$

Substituímos y resolvemos:  $\sigma_b = A(R \sin \theta \vec{u}_\rho - R \cos \theta \vec{u}_z) \cdot (\sin \theta \vec{u}_\rho + \cos \theta \vec{u}_z)$

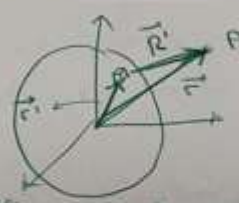
$$\sigma_b = AR (\sin^2 \theta - \cos^2 \theta) = \boxed{-AR \cos(2\theta)}$$

b) Se pedí hacer de dos formas:

$$1) \phi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\vec{P} \cdot (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d\tau'$$

es más complicado

esto a los transparentes  
dado vector posición de los elementos diferenciales de la esfera



$$2) \phi(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ \int \frac{\rho_b}{|\vec{r} - \vec{r}'|} d\tau' + \oint \frac{\sigma_b}{|\vec{r} - \vec{r}'|} da \right] =$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left[ \int_0^{2\pi} d\phi' \int_0^\pi \sin \theta' d\theta' \int_0^R r'^2 dr' \frac{(-A)}{r'} + \int_0^{2\pi} d\phi' \int_0^\pi \sin \theta' d\theta' R^2 \frac{(-AR \cos(2\theta'))}{R} \right]$$

$$= \boxed{-AR^2/6\epsilon_0}$$

es un módulo  $|\vec{r} - \vec{r}'| = |\vec{0} - \vec{r}'| = r'$