

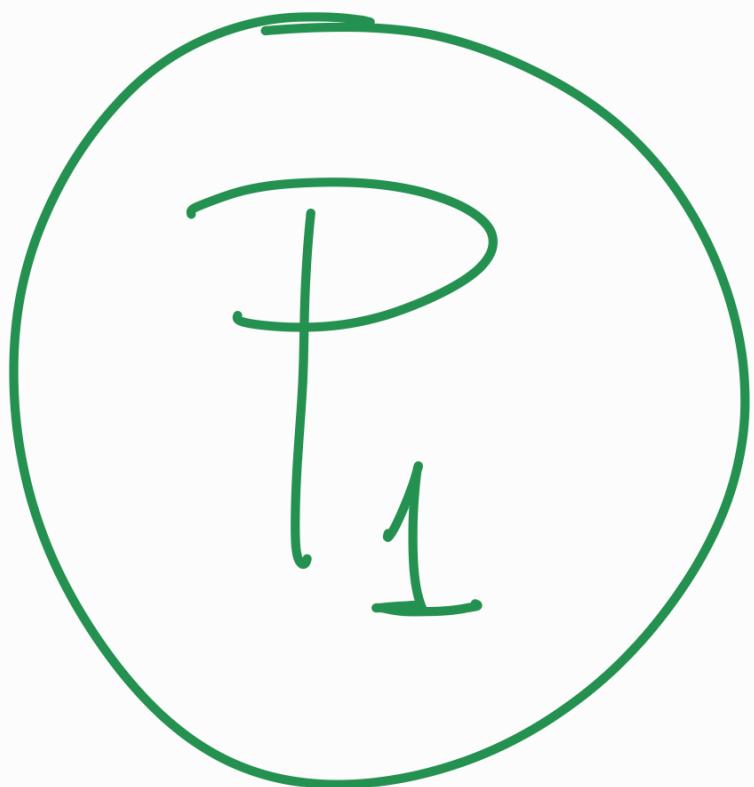
PAUTA AUX 8

DIELÉCTRICOS: VECTORES \vec{D} Y \vec{P} ,
Y CARGAS DE POLARIZACIÓN

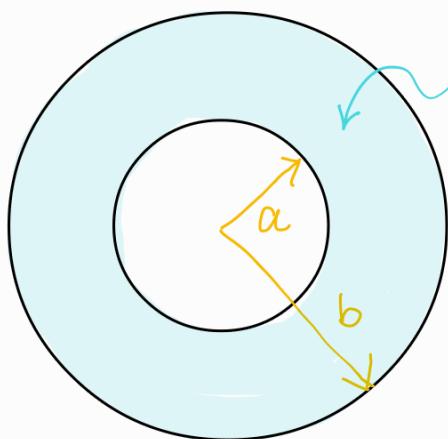
FI2002-2

2024-1

Profesor: Domenico Sapone
Auxiliares: Camila M., Bianca Z.
Ayudantes: Julio D., Gerd H.



Esquema del problema:



$$\vec{P} = K \frac{1}{r} \hat{r} \quad (K = \text{cte.})$$

En esta configuración se conoce que la zona entre a y b se polariza según el vector \vec{P} . Esto significa que se trata de un dielectrónico y, por lo tanto, existen cargas de polarización durante el fenómeno, las cuales pueden ser: superficiales y volumétricas.

$$\sigma_P^{r^*} = \vec{P}(r^*) \cdot \hat{n}$$

que apunta hacia exterior del dielectrónico

$$P_p = -\nabla \cdot \vec{P}(r)$$

expresión GENÉRICA!

evaluado en la posición, desde la referencia, en que se ubica la superficie

Por lo tanto, esta carga sería encerrada al utilizar Ley de Gauss con el campo eléctrico.

(P₁) a) Se calcularán las cargas de polarización.

Superficiales

1) ¿Cuántas superficies tiene el dielectrónico?

R: // Dos. La del cascarón externo, y del interno

2) ¿Cuántas densidades de carga polarizada superficial se deben calcular?

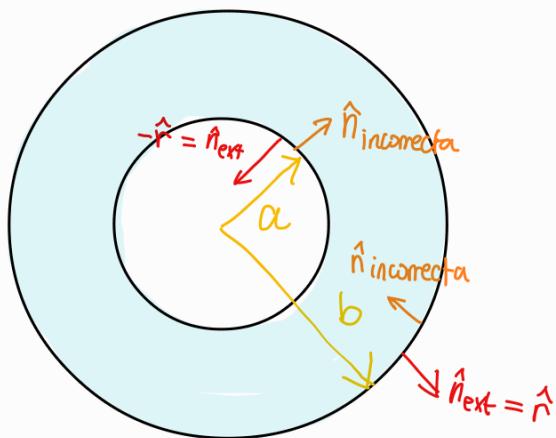
R: // ¡Dos! (Pues hay 2 superficies).

radio: $\sigma_P^a = \vec{P}(a) \cdot \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} ; \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} = -\hat{r}$
interior: $= k \frac{1}{a} \hat{r} \cdot (-\hat{r}) ; \hat{F} \cdot \hat{r} = 1$ (vectores unitarios)

$$\Rightarrow \boxed{\sigma_P^a = -\frac{k}{a}}$$

radio exterior: $\sigma_P^b = \vec{P}(b) \cdot \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} ; \hat{n}_{\text{ext. al dielectrónico en superficie b}} = \hat{r}$
 $= k \frac{1}{b} \hat{F} \cdot \hat{F} ; \hat{F} \cdot \hat{F} = 1$ (vectores unitarios)

$$\Rightarrow \boxed{\sigma_P^b = \frac{k}{b}}$$



La normal que apunta hacia fuera del dielectrónico dependerá de cada superficie. Hay que pensar hacia qué sentido se deja de entrar en el dielectrónico, se grafican con rojo en el esquema de la izq.

volumétrica]

Solo hay ma para cada dielectro.

$$\mathcal{P}_P = -\nabla \cdot \vec{P}$$

Como \vec{P} está parametrizado en esféricas, hay que utilizar la divergencia en esas coordenadas:

$$\nabla \cdot \vec{P} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 P_r \right) + \text{cosas ponderadas por } \frac{\partial}{\partial \theta} (P_\theta), \frac{\partial}{\partial \phi} (P_\phi) \text{ las cuales son cero pues } \vec{P} = P_r \hat{r} + 0 \hat{\theta} + 0 \hat{\phi}.$$

$$= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot k \cdot \frac{1}{r} \right); \text{ se factoriza cte.}$$

$$= \frac{1}{r^2} k \cancel{\frac{\partial}{\partial r}} \cancel{(r)}^1$$

$$= k \frac{1}{r^2}$$

$$\Rightarrow -\nabla \cdot \vec{P} = \boxed{-k \frac{1}{r^2} = \mathcal{P}_P} //$$

P1 b) Por simetría esférica, es conveniente calcularlo por ley de Gauss. Además, como se conocen todas las cargas, es factible hacerlo para el campo eléctrico.



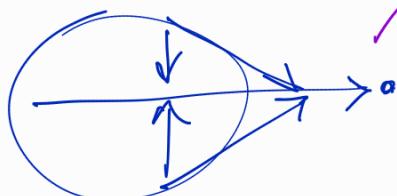
O sea, no se requiere del vector \vec{D} para hacer ley de Gauss ...

esa es la otra forma de abordarlo! usando el vector \vec{D} tal que $\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}$. Queda proponerlo el resto \Downarrow

(si les surgen dudas, pregunten!)



0) Justificación



→ solo quedar componentes de \vec{E} en \vec{r}
 $\Rightarrow \vec{E} = E\hat{r}$.

* $E = E(r)$ y no $E = E(\theta, \phi)$ por simetría angular.

1) Tramos

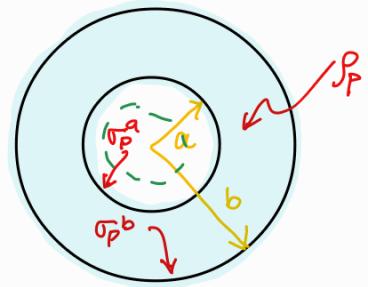
- (i) $0 < r < a$
- (ii) $a < r < b$
- (iii) $b < r$

\neq no se alcanza igualdad porque hay densidad de cargas superficiales ahí!
 (Las calculamos)

(i) $0 < r < a$

Ley de Gauss:

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q_{encerrada}}{\epsilon_0}$$



L.I.]

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = E(r) \cdot 4\pi r^2$$

superficie de manto esférico
arbitrario para un radio
entre a y b

L.D.]

- $Q_{encerrada} = 0 \leftarrow$ no hay carga! Por enunciado

- o -

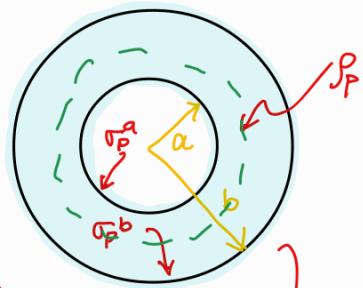
$$\Rightarrow E(r) \cdot 4\pi r^2 = 0$$

$$\Rightarrow E(r) = 0$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \vec{0} = 0\hat{r} \quad \text{para } 0 < r < a,$$

(ii) $a < r < b$

ley de Gauss: $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q_{\text{encerrada}}}{\epsilon_0}$



L.I.]

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = E(r) \cdot A_p$$

superficie de manto esférico arbitraria para un radio entre a y b

L.D.]

$$Q_{\text{encerrada}} = \sigma_p a \cdot (\text{Área en que se distribuye}) + (\text{porción de dist. de carga volumétrica encerrada})$$

$$= \sigma_p a \cdot 4\pi a^2 + \iiint p(r) dV$$

manto esférico de radio "a"

la densidad de carga ya calculada en esféricas $\rightarrow dV = r^2 \sin(\theta) dr d\theta d\phi$

! Para r ARBITRARIO!
(porque se calcula una porción y no el total)

$$= \left(-\frac{k}{r} \right) \cdot 4\pi a^2 + \iiint \left(-\frac{k}{r^2} \right) \cdot r^2 \sin(\theta) dr d\theta d\phi$$

factorizo constante

$$= -4\pi k a \left[-k \iiint \sin(\theta) d\theta d\phi \right] dr = -4\pi k a - 4\pi k (r-a)$$

$\downarrow 2\pi = 4\pi$

$$= -4\pi k a - 4\pi k r + 4\pi k a$$

$$= -4\pi k r //$$

$$= [r]_a^r = (r-a)$$

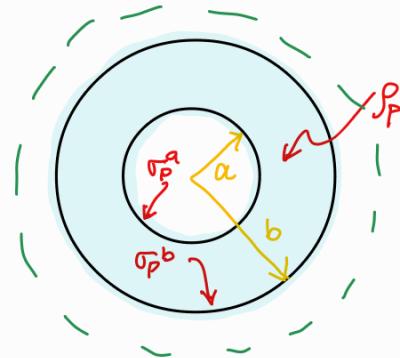
-o-

$$\Rightarrow E(r) \cdot 4\pi r^2 = -\frac{4\pi k r}{\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = -\frac{k}{\epsilon_0} r \hat{r}, \quad a < r < b$$

(iii) $b < r$

Ley de Gauss: $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q_{encerrada}}{\epsilon_0}$



L.I.]

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = E(r) \cdot 4\pi r^2$$

área de manto estéril arbitraria para un radio entre b , el infinito y + allá



L.D.]

- $Q_{encerrada} = 0 \rightarrow$ porque si el objeto no está polarizado originalmente, las cargas de polarización deben sumar cero. Hay que checarlo.

$$= (\text{dens. nup.}) \cdot (\text{Área que cubre}) + (\text{dens. vol. evaluada en } b \text{ fijo,})$$

porque ya cubrió toda la zona

$$= \sigma_p^a \cdot 4\pi a^2 + \sigma_p^b \cdot 4\pi b^2 + \underbrace{(-4\pi K(b-a))}_{\text{reciclando de la zona anterior}}$$

$$= -\frac{K}{a} \cdot 4\pi a^2 + \frac{K}{b} \cdot 4\pi b^2 - 4\pi Kb + 4\pi Ka$$

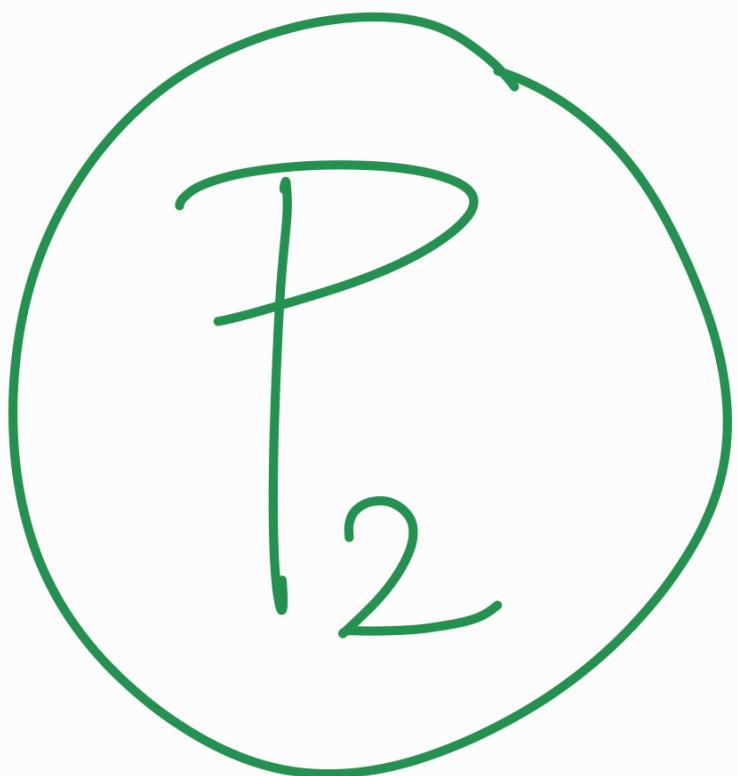
$$= \cancel{-4\pi Ka} + \cancel{4\pi Kb} - \cancel{4\pi Kb} + \cancel{4\pi Ka} = 0 \quad \text{II}$$

-0-

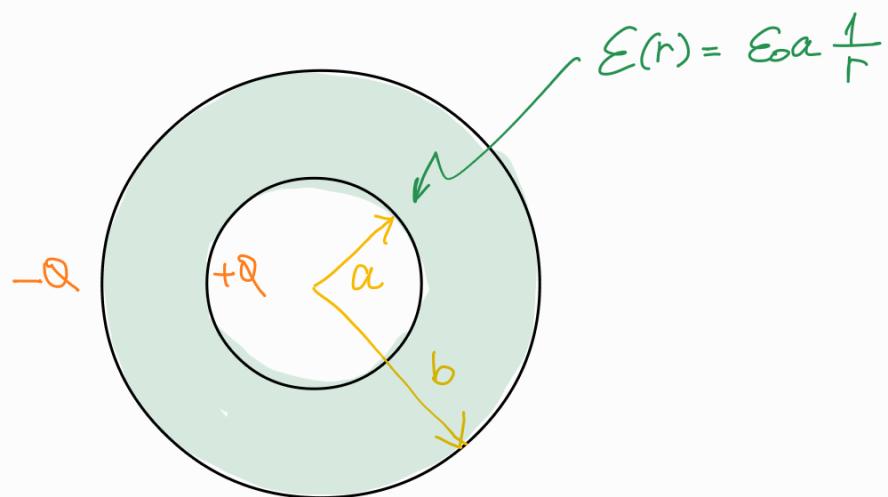
$$\Rightarrow E(r) \cdot 4\pi r^2 = 0$$

$$\Rightarrow E(r) = 0$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \vec{0} = 0 \hat{r} \quad \text{para } b < r //$$

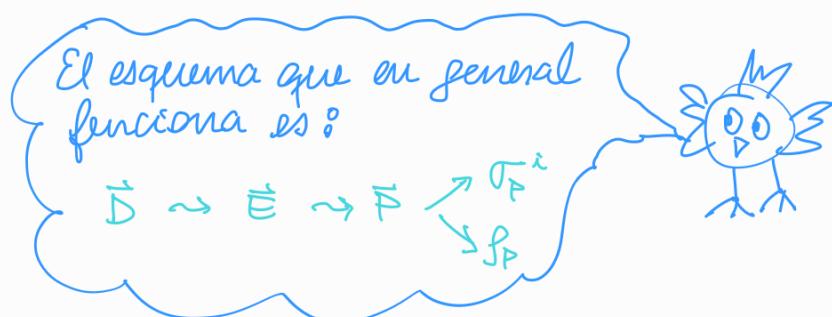


Esquema del problema:



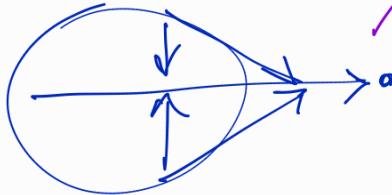
En este caso se tiene un condensador esférico, y por eso se puede colocar alguna carga (Q) en sus armaduras (sin pérdida de generalidad, la de la armadura interna se tomará con signo +), y el espacio entre las armaduras es llenado con un dieléctrico de permitividad variable.

Para calcular \vec{D} , \vec{E} , \vec{P} , quizás una "usual" comenzar con el campo eléctrico, por Ley de Gauss, pero en dieléctricos podría no ser apropiado ya que encierra cargas libres y polarizadas, y no hay manera de obtener las polarizadas salvo con el vector \vec{P} (o que las den en el enunciado). Pero el vector \vec{D} viene a seleccionar esto, y encierra solo las cargas libres.



P2) a) Por simetría esférica, es conveniente calcularlo por ley de Gauss.

0) Justificación



→ solo quedar componentes de \vec{E} en \hat{r}
 $\Rightarrow \vec{E} = E\hat{r}$.
* $E = E(r)$ y no $E = E(\theta, \phi)$ por simetría angular.

Aplica lo mismo para $\vec{D} \Rightarrow \vec{D} = D(r)\hat{r} \parallel$

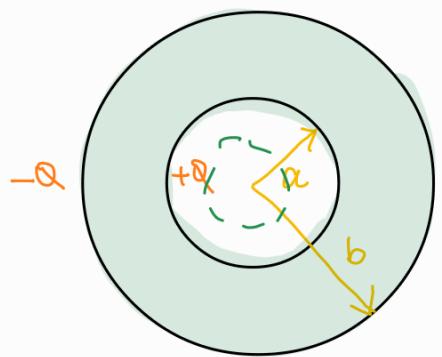
1) Trampos

- (i) $0 < r < a$
- (ii) $a < r < b$
- (iii) $b < r$

! \equiv no se alcanza igualdad porque habrán diferencias de caras superficiales ahí!

(i) $0 < r < a$

Ley de Gauss: $\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{Q_{\text{enc}}}{\epsilon_0}$



L.I.]

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = E(r) \cdot 4\pi r^2$$

superficie de manto estéril arbitraria para un radio entre a y b

L.D.]

- $Q_{\text{encerrada}} = 0 \leftarrow$ no hay carga! Por encierra

- o -

$$\Rightarrow E(r) \cdot 4\pi r^2 = 0$$

$$\Rightarrow E(r) = 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{E} = \vec{0} = 0\hat{r}} \text{ para } 0 < r < a,$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E}; \quad \vec{E} = \vec{0}$$

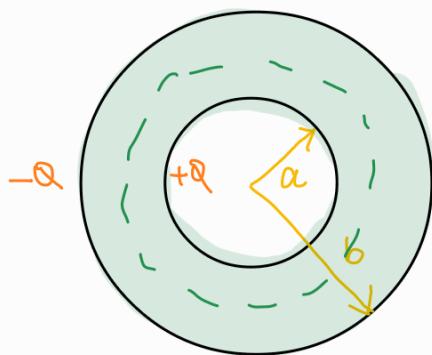
$$\Rightarrow \boxed{\vec{D} = \vec{0} = 0\hat{r}} \text{ para } 0 < r < a,$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P}; \quad \vec{D} = \vec{0} - \vec{E}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{P} = \vec{0} = 0\hat{r}} \text{ para } 0 < r < a,$$

(ii) $a < r < b$

En esta zona la carga encerrada es:



- * carga de armadura (libre)
- * carga en superficie a de dielectrónico
- * porción de carga en volumen del dielectrónico

Pero las últimas 2 son de polarización y su forma explícita NO se conoce aún. Por lo que para el campo eléctrico no se puede obtener explícitamente.

Pero el vector \vec{D} captura efectos de Q_{libre} ! Se usa:

Ley de Gauss "generalizada": $\oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = Q_{\text{libre encerrada}}$

L.I. I

$$\bullet \oint \vec{D} \cdot d\vec{s} = D(r) \cdot 4\pi r^2$$

área de manto estéril
arbitrario para un radio
entre a y b

L.D. I

$$\bullet Q_{\text{libre encerrada}} = +Q$$

-o-

$$\Rightarrow D(r) \cdot 4\pi r^2 = Q \Rightarrow \vec{D} = \frac{Q}{4\pi} \frac{1}{r^2} \hat{r}, \quad a < r < b$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon \vec{E} \Rightarrow \frac{1}{\epsilon} \vec{D} = \vec{E}; \quad \epsilon = \epsilon(r) = \epsilon_0 a \frac{1}{r}$$

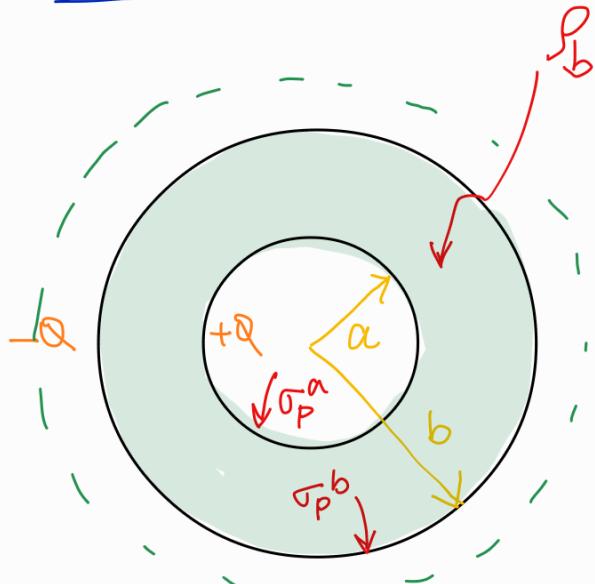
$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{1}{\epsilon_0 a} \cdot r \cdot \frac{Q}{4\pi} \frac{1}{r^2} \hat{r}$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 a} \frac{1}{r} \hat{r}, \quad a < r < b,$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \Rightarrow \vec{P} = \vec{D} - \epsilon_0 \vec{E} = \epsilon \vec{E} - \epsilon_0 \vec{E} = (\epsilon - \epsilon_0) \vec{E}$$

$$\Rightarrow \vec{P} = \left(\epsilon_0 a \frac{1}{r} - \epsilon_0 \right) \frac{Q}{4\pi \epsilon_0 a} \frac{1}{r} \hat{r} \Rightarrow \vec{P} = \left(a \frac{1}{r} - 1 \right) \frac{Q}{4\pi a} \frac{1}{r} \hat{r}, \quad a < r < b,$$

(iii) $b < r$



Por ser un condensador, al encender armaduras, ya no se tendrá la contribución de cargas. Si habría que considerar que se encerraría las cargas de polarización dadas por el vector \vec{P} (las cuales suman cero).



Pero nuevamente con el vector \vec{D} se simplifica, porque solo se encierra la carga libre, en este caso de las armaduras, y es cero!:

Ley de Gauss "generalizada": $\oint \vec{D} \cdot d\vec{S} = Q_{\text{libre encerrada}}$

L.I.

$$\bullet \oint \vec{D} \cdot d\vec{S} = D(r) \cdot 4\pi r^2$$

superficie de manto estéril
arbitraria para un radio entre 0 y a

L.D.

$$\bullet Q_{\text{libre encerrada}} = 0$$

- o -

$$D(r) \cdot 4\pi r^2 = 0 \Rightarrow \boxed{\vec{D} = \vec{0}}, b < r,$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E}; \vec{D} = \vec{0} \Rightarrow \boxed{\vec{E} = \vec{0}}, b < r,$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \Rightarrow \vec{P} = \vec{D} - \epsilon_0 \vec{E}; \vec{D} = \vec{0} = \vec{E} \Rightarrow \boxed{\vec{P} = \vec{0}}, b < r,$$

En resumen, se tiene que:

$$\vec{E} = \begin{cases} 0\hat{F}, & 0 < r < a \\ \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 a} \frac{1}{r} \hat{F}, & a < r < b \\ 0\hat{F}, & b < r \end{cases}$$

$$\vec{D} = \begin{cases} 0\hat{F}, & 0 < r < a \\ \frac{Q}{4\pi} \frac{1}{r^2} \hat{F}, & a < r < b \\ 0\hat{F}, & b < r \end{cases}$$

no es nulo solo donde hay dielectrico!

$$\vec{P} = \begin{cases} 0\hat{F}, & 0 < r < a \\ \left(a\frac{1}{r} - 1\right) \frac{Q}{4\pi a} \frac{1}{r} = \frac{Q}{4\pi} \left(\frac{1}{r^2} - \frac{1}{a^2}\right), & a < r < b \\ 0\hat{F}, & b < r \end{cases}$$

(P2)b) Nuevamente, hay cargas superficiales y otras distribuidas en el volumen.

Superficiales

1) ¿Cuántas superficies tiene el dielectrónico?

R:// Dos. La del cascoón externo, y del interno

2) ¿Cuántas densidades de carga polarizada superficial se deben calcular?

R:// ¡Dos! (Pues hay 2 superficies).

$$\text{radio interno: } \sigma_P^a = \vec{P}(a) \cdot \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} ; \quad \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} = -\hat{r}$$

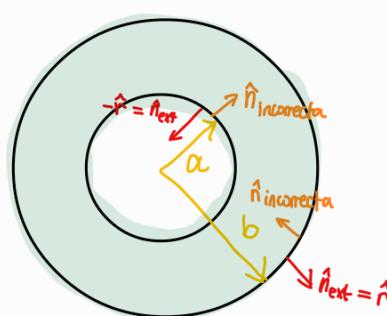
$$= \frac{Q}{4\pi} \left(\frac{1}{a^2} - \frac{1}{ab} \right) \hat{F} \cdot (-\hat{r}) ; \quad \hat{F} \cdot \hat{r} = 1 \text{ (vectores unitarios)}$$

$$\Rightarrow \boxed{\sigma_P^a = 0} //$$

$$\text{radio externo: } \sigma_P^b = \vec{P}(b) \cdot \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} ; \quad \hat{n}_{\text{exterior al dielectrónico}} = \hat{r} \text{ en superficie b}$$

$$= \frac{Q}{4\pi} \left(\frac{1}{b^2} - \frac{1}{ab} \right) \hat{F} \cdot \hat{F} ; \quad \hat{F} \cdot \hat{F} = 1 \text{ (vectores unitarios)}$$

$$\Rightarrow \boxed{\sigma_P^b = \frac{Q}{4\pi b} \left(\frac{1}{b} - \frac{1}{a} \right)} //$$



La normal que apunta hacia afuera del dielectrónico dependerá de cada superficie. Hay que pensar hacia qué sentido se deja de verter en el dielectrónico, se graficarán con rojo en el esquema de la izq.

volumétrica]

Solo hay ma para cada dielectro

$$f_p = -\nabla \cdot \vec{P}$$

Como \vec{P} está parametrizado en esféricas, hay que utilizar la divergencia en esas coordenadas:

$$\nabla \cdot \vec{P} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 P_r \right) + \text{cosas ponderadas por } \frac{\partial}{\partial \theta} (P_\theta), \frac{\partial}{\partial \phi} (P_\phi) \text{ las cuales son cero pues } \vec{P} = P_r \hat{r} + 0\hat{\theta} + 0\hat{\phi}.$$

$$= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot \frac{Q}{4\pi} \left(\frac{1}{r^2} - \frac{1}{ar} \right) \right)$$

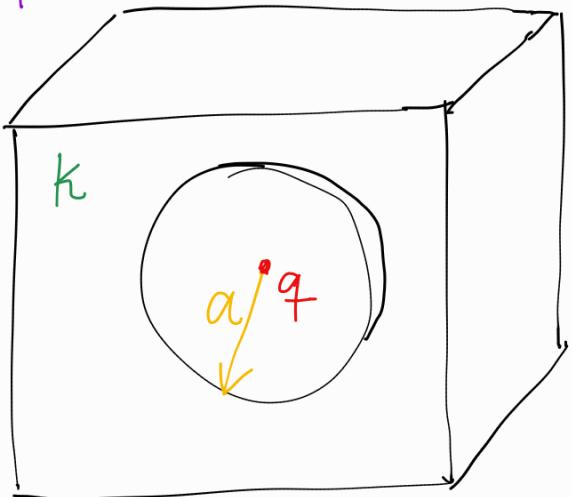
$$= \frac{1}{r^2} \left(\frac{Q}{4\pi} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot \frac{1}{r^2} \right) - \frac{Q}{4\pi a} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot \frac{1}{r} \right) \right)$$

$$= \frac{1}{r^2} \cdot \left(-\frac{Q}{4\pi a} \right)$$

$$\Rightarrow -\nabla \cdot \vec{P} = \boxed{\frac{Q}{4\pi a} \frac{1}{r^2}} = f_p //$$

P3

Esquema del problema:



Hay que mostrar que la carga total en la en el sistema (el bloque) es fija, $\frac{q}{k}$.

Para esto, se deben considerar todas las cargas que podrían aportar:

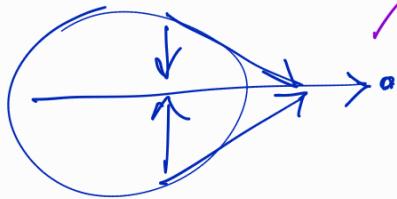
- * carga puntual \rightarrow carga libre
- * carga en superficie \rightarrow aparecer por polarización
- * carga en volumen \rightarrow en el dielectro

Ya se tiene la carga puntual por enciada.

El objetivo es llegar a las cargas de polarización, y para hacerlo se requiere el vector \vec{P} .

¿Cómo llegar al vector \vec{P} ? Es de interés en $0 < r < a$ (r al centro de caridad); si se hace Ley de Gauss para \vec{E} , no necesariamente se van a encinar todas las cargas; entonces mejor hacerlo para el vector \vec{D} .

0) Justificación



→ solo quedar componentes de \vec{E} en \hat{r}
 $\Rightarrow \vec{E} = E\hat{r}$.

* $E = E(r)$ y no $E = E(\theta, \phi)$ por simetría angular.

Aplica lo mismo para $\vec{D} \Rightarrow \vec{D} = D(r)\hat{r}$,

1) Tramnos ! \equiv no se alcanza igualdad
 (i) $0 < r < a$ porque habrá densidad de caras superficiales ahí!

Ley de Gauss generalizada: $\oint \vec{D} \cdot d\vec{S} = Q_{\text{encerrado libre}}$

L.I.

$$\bullet \oint \vec{D} \cdot d\vec{S} = D(r) \cdot 4\pi r^2$$

superficie de manto esférico
arbitrario para un radio
entre 0 y a

L.D.

$$\bullet Q_{\text{libre encerrado}} = q$$

- - -

$$\Rightarrow D(r) \cdot 4\pi r^2 = q \Rightarrow \boxed{\vec{D} = \frac{q}{4\pi r^2} \hat{r}}, \quad 0 < r < a$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} = \epsilon_0 K \vec{E} \Rightarrow \frac{1}{\epsilon_0 K} \vec{D} = \vec{E} \Rightarrow \boxed{\vec{E} = \frac{q}{4\pi \epsilon_0 K r^2} \hat{r}}, \quad 0 < r < a$$

$$\bullet \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \Rightarrow \vec{P} = \vec{D} - \epsilon_0 \vec{E} = (K-1) \epsilon_0 \vec{E}$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{P} = \frac{(K-1)q}{4\pi K r^2} \hat{r}}, \quad 0 < r < a$$

Luego, las distribuciones de carga de polarización son:

Superficial

1) ¿Cuántas superficies tiene el dielec?

R:// Una! La coraza de la caridad.

2) ¿Cuántas densidades de carga polarizada superficial se deben calcular?

R:// ¡Una! (Pues hay 1 superficie).

radio: $\sigma_P^a = \vec{P}(a) \cdot \hat{n}_{\text{exterior al dielectro}}$; $\hat{n}_{\text{exterior al dielectro}} = -\hat{r}$

$$= \frac{(k-1)q}{4\pi k} \frac{1}{a^2} \hat{r} \cdot (-\hat{r}) ; \hat{r} \cdot \hat{r} = 1 \text{ (vectores unitarios)}$$

$$\Rightarrow \boxed{\sigma_P^a = -\frac{q(k-1)}{4\pi k a^2}},$$

Volumétrica

Solo hay ma para cada dielectro

$$\oint_P = -\nabla \cdot \vec{P}$$

Como \vec{P} está parametrizado en esféricas, hay que utilizar la divergencia en esas coordenadas:

$$\nabla \cdot \vec{P} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 P_r \right) + \text{cosas ponderadas por } \frac{\partial}{\partial \theta} (P_\theta), \frac{\partial}{\partial \phi} (P_\phi) \text{ las cuales son cero pues } \vec{P} = P_r \hat{r} + 0 \hat{\theta} + 0 \hat{\phi}.$$

$$= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \cdot \frac{(k-1)q}{4\pi k} \frac{1}{r^2} \right) = 0 // \Rightarrow \boxed{\oint_P = -\nabla \cdot \vec{P} = 0} //$$

Luego, la carga total es:

$$q + \sigma_p a \cdot (\text{Superficie en que se distribuye}) + D \cdot (\text{volumen en que se distribuye})$$

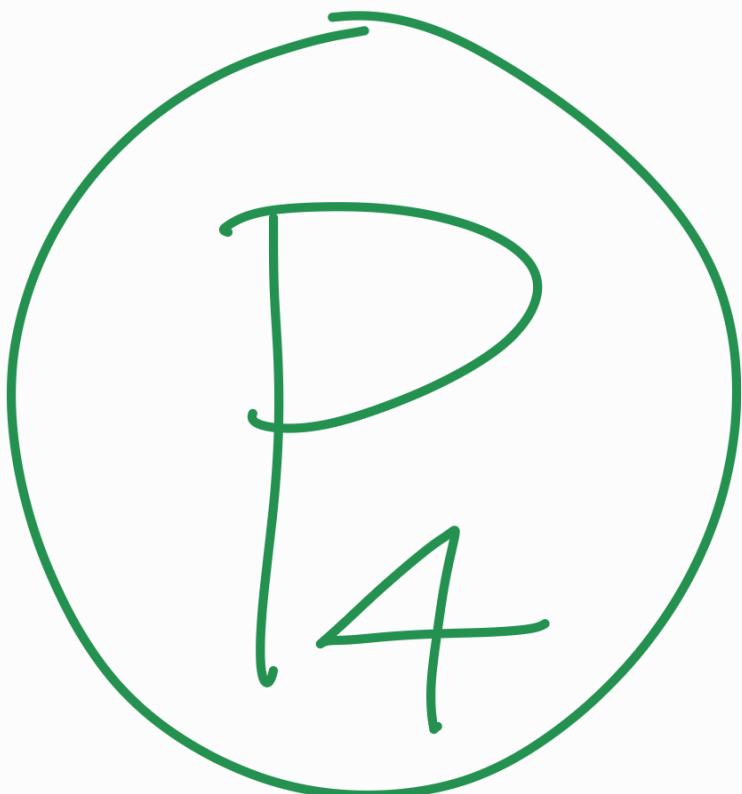
$$= q + \sigma_p a \cdot 4\pi a^2$$

$$= q + \frac{q}{4\pi a^2} \cdot \frac{1-k}{k} \cdot 4\pi a^2$$

$$= q + q \left(\frac{1}{k} - \frac{k}{k} \right)$$

$$= \cancel{q} + \frac{q}{k} \cancel{- q}$$

$$= \frac{q}{k}, \text{ mostrando justamente lo pedido. } \blacksquare$$



PROUESTA

Quedo atenta a si tienen dudas 



YIP YIP

Si llegaste hasta acá:
Ánimo con semana 6-7,
(o el momento del semestre que sea)
y disfruten su pronto regreso "