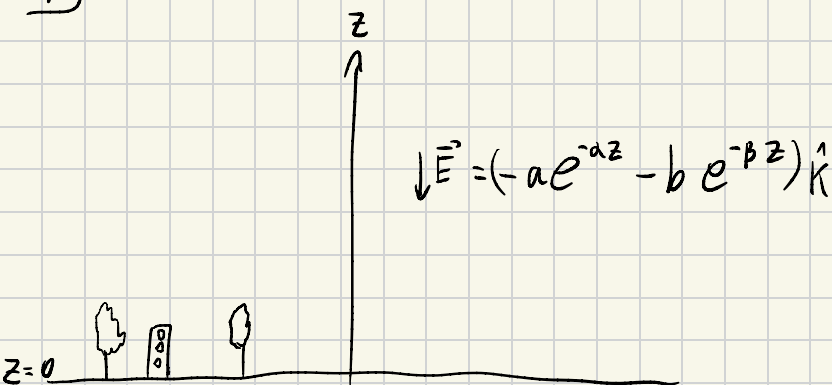


P₁)



a) Sabemos que $\vec{\nabla} \cdot \vec{E} = \rho/\epsilon_0 = \left(\frac{\partial}{\partial x} \hat{x} + \frac{\partial}{\partial y} \hat{y} + \frac{\partial}{\partial z} \hat{z} \right) \cdot \vec{E}$

$$= \frac{\partial}{\partial z} E$$
$$= -\frac{\partial}{\partial z} (ae^{-az} - be^{-\beta z})$$
$$= aae^{-az} + b\beta e^{-\beta z} = \rho(z)/\epsilon_0$$

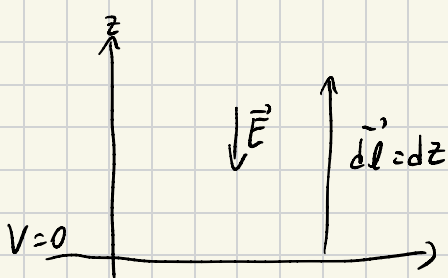
$\Rightarrow \rho(z) = \epsilon_0 (aae^{-az} + b\beta e^{-\beta z})$ para $z > 0$

b) Sabemos que $V(\vec{r}) - V(\vec{r}_{ref}) = - \int_{r_{ref}}^{\vec{r}} \vec{E} \cdot d\vec{l}$

Podemos usar de referencia $z=\infty \Rightarrow E \approx 0$

o en este caso en que $z=0$ no se indefine el campo $z=0 \Rightarrow |\vec{E}| = a+b$

$\Rightarrow$ definimos $\vec{r}_{ref} \equiv z=0 \Rightarrow V(z=0) = 0$



$$V(z) - V(\infty) = - \int_{\infty}^z \vec{E} \cdot d\vec{l}$$

$$\Rightarrow V(z) = + \int_0^z a e^{-\alpha z} + b e^{-\beta z} dz$$

$$\Rightarrow V(z) = -a/\alpha e^{-\alpha z} - b/\beta e^{-\beta z}$$

$$= -a/\alpha (e^{-\alpha z} - 1) - b/\beta (e^{-\beta z} - 1)$$

$$V(z) = a/\alpha (1 - e^{-\alpha z}) + b/\beta (1 - e^{-\beta z})$$

c) Si $W = \int \vec{F} \cdot d\vec{l}$ y $\vec{E} = \frac{\vec{F}}{q} \Rightarrow V = \int \vec{E} \cdot d\vec{l} = \frac{W}{q}$

Podemos entender V como trabajo electrico por unidad de carga. Este trabajo es el que actua en mover de un punto A a uno B

$$Q (V(A) - V(B)) = W \text{ realizado por el } \vec{E} \text{ sobre la carga } Q \text{ al moverse de A a B.}$$

Si una carga $+q$ se quiere mover de $z=0$ a $z=\infty$ el trabajo realizado por $\vec{E}$ sera:

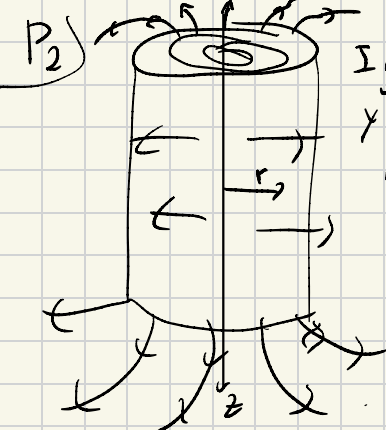
$$W = \Delta V \cdot Q = (V(0) - V(\infty)) Q$$

$$= (0 - V(\infty)) q$$

$$= -(a/\alpha + b/\beta) q$$

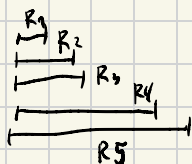
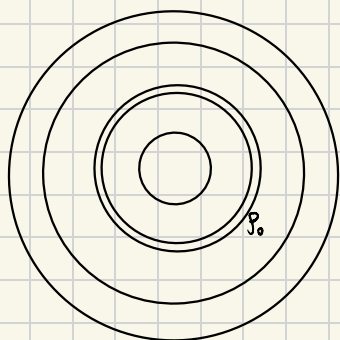
Al ser negativo, quiere decir que se opone al mov.

$\Rightarrow -(a/\alpha + b/\beta) q$ es la energia necesaria para ir de $z=0$ a $z=\infty$



Ignoraremos los efectos de borde y asumiremos el campo e. $\vec{E}$.

Asumiremos el campo con solo componente en $\hat{r}$ en cilíndricas.

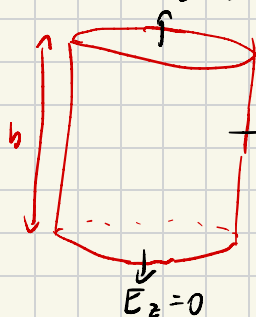


Calculemos el campo e. $\vec{E}$, el que asumimos por simetría $E\hat{r}$

Formemos la superficie cerrada de un cilindro concéntrico a los cilindros conductores, de radio r y altura h .

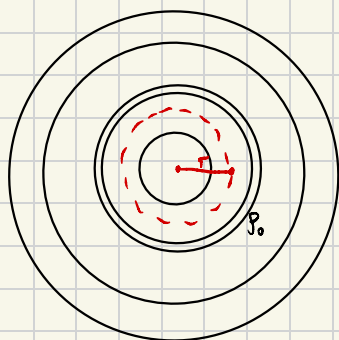
A priori los conductores son neutros $q = 0$

$$E_z = 0$$



$\rightarrow E_{r,r} = \text{cte}$ en todo el manto por simetría cilíndrica.

Caso $r < R_2$

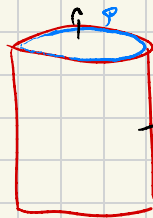
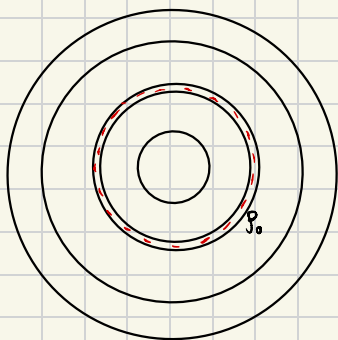


$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{S} = E_r \cdot \text{Area} = E_r \cdot 2\pi r h$$

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{\text{encerrado}}}{\epsilon_0} = 0$$

$$\Rightarrow E_r 2\pi r h = 0 \Rightarrow \vec{E}(r) = 0$$

Caso $R_2 < r < R_3$ $E_z = 0$



$$\rightarrow E_r = \text{cte} \quad \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = E_r 2\pi r h$$

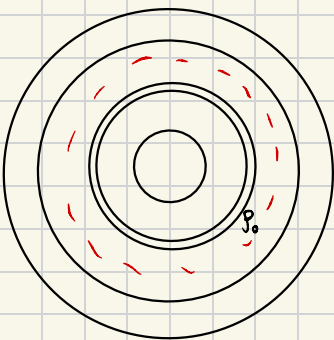
$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = \frac{Q}{\epsilon_0} = \rho_0 \cdot \text{Volumen}$$

$$= \rho_0 \cdot \pi h (r^2 - R_2^2)$$

$$E_r \cdot 2\pi r h = \rho_0 \pi h (r^2 - R_2^2)$$

$$\Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho_0}{2} \left(r - \frac{R_2^2}{r} \right) \hat{r}$$

Caso $R_3 < r < R_4$



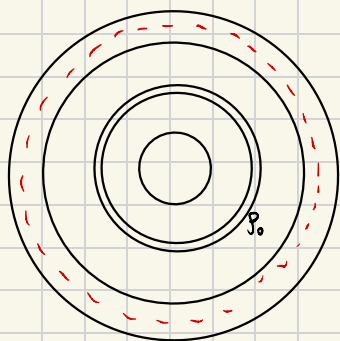
$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = E_r 2\pi r h$$

$$= \oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = \frac{Q_{\text{ence.}}}{\epsilon_0}$$

$$= \rho \cdot \pi h (R_3^2 - R_2^2)$$

$$\Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r}$$

Caso $R_4 < r < R_5$: Dentro del conductos



En el conductor cualquier $\vec{E}$ existente reorienta las cargas hasta que se llegue a un equilibrio de $\vec{E} = 0$

$$\Rightarrow \vec{E}(r) = 0$$

$$\Rightarrow \oint \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = 0 = \frac{Q_{\text{encerrado}}}{\epsilon_0}$$

Notemos que la carga neta encerrada por $r \in (R_4, R_5)$ es 0, por lo que la carga de los conductores debe anular al de ρ_0

El conductor central sabemos que es neutro pues $\vec{E} = 0$

Pero el conductor está sometido a un campo externo por ρ_0 que reorientará sus cargas creando σ en R_4

$$Q_{\text{encerrado}} = \rho \cdot \pi h (R_3^2 - R_2^2) + \sigma_{R_4} \cdot \text{Area}$$

$$\Rightarrow -\rho \cdot \pi h (R_3^2 - R_2^2) = \sigma_{R_4} \cdot 2\pi R_4 h$$

$$\Rightarrow \sigma_{R_4} = \frac{-\rho}{2R_4} (R_3^2 - R_2^2)$$

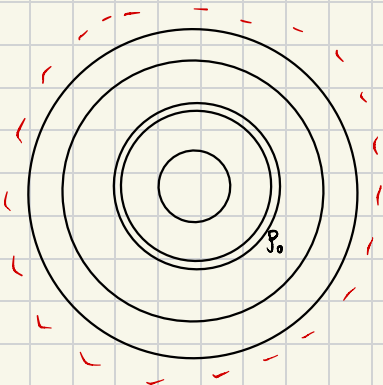
Por conservación de carga, pues el conductor tiene carga neta nula existe una carga positiva fuera de $r \in (R_4, R_5)$ que compensa el $-\sigma_{R_4}$

$$Q = \sigma_{R_4} \cdot \text{Area} + \sigma_{R_5} \cdot \text{Area} = 0$$

$$\Rightarrow -\rho \pi h (R_3^2 - R_2^2) = -\sigma_{R_5} \cdot 2\pi R_5 h$$

$$\Rightarrow \sigma_{R_5} = \frac{\rho}{2R_5} (R_3^2 - R_2^2)$$

Caso $r > R_5$



$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = E_r 2\pi r h$$

$$= Q/\epsilon_0$$

$$= Q_{P_0} + Q_{\text{conductor}} \rightarrow 0$$

$$= Q_{P_0}$$

$$E_r 2\pi r h = \rho \pi h (R_3^2 - R_2^2)$$

$$\Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r}$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = \begin{cases} 0 & r < R_2 \\ \frac{\rho}{2} \left(r - \frac{R_2^2}{r} \right) \hat{r} & R_2 < r < R_3 \\ \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r} & R_3 < r < R_4 \\ 0 & R_4 < r < R_5 \\ \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r} & R_5 < r \end{cases}$$

$$r < R_2$$

$$R_2 < r < R_3$$

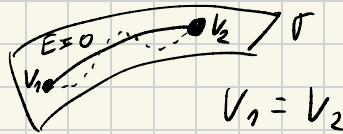
$$R_3 < r < R_4$$

$$R_4 < r < R_5$$

$$R_5 < r$$

b) Notemos que campo e. $\vec{E}$ es nulo dentro del conductor. Esto hace que la diferencia de potencial de dos puntos dentro del conductor es 0

$$\Delta V = - \int_{V_0} \vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$$

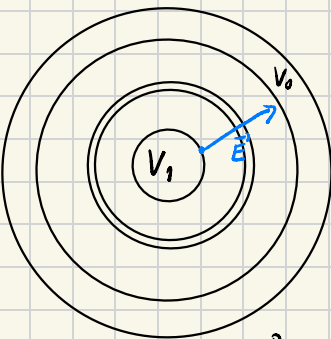


Esto nos dice que un conductor ideal tiene en todos sus puntos mismo potencial.

En el enunciado se ve que el conductor externo esta conectado a tierra $\rightarrow$

Esto quiere decir que esta conectado a un gran potencial de referencia al cual se define como nulo: Tierra $\Leftrightarrow V=0$

Calculemos la diferencia de potencial entre los conductores



$$\vec{E}(r) = \begin{cases} 0 & r < R_1 \\ \frac{\rho}{2} \left(r - \frac{R_1^2}{r} \right) \hat{r} & R_1 < r < R_2 \\ \frac{\rho}{2r} (R_2^2 - R_1^2) \hat{r} & R_2 < r < R_3 \\ 0 & r > R_3 \\ \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r} & r > R_3 \end{cases}$$

$$\Delta V = V_1 - V_0$$

$$V_1 - V_0 = - \int_{R_1}^{R_1} \vec{E} \cdot d\vec{l} = - \int_{R_1}^{R_2} 0 d\vec{l} - \int_{R_2}^{R_3} \frac{\rho}{2} \left(r - \frac{R_1^2}{r} \right) \hat{r} \cdot d\vec{l} - \int_{R_3}^{R_3} \frac{\rho}{2r} (R_3^2 - R_2^2) \hat{r} \cdot d\vec{l}$$

Sea $d\vec{l} = d\vec{r}$ la mas sencilla parametrización

$$\begin{aligned}\Delta V &= 0 - \frac{\rho}{2} \int_{R_2}^{R_3} \left(r - \frac{R_2^2}{r} \right) dr - \frac{\rho}{2} (R_3^2 - R_2^2) \int_{R_3}^{R_4} \frac{1}{r} dr \\&= 0 - \frac{\rho}{2} \left[\frac{r^2}{2} \Big|_{R_2}^{R_3} - R_2^2 \ln(r) \Big|_{R_2}^{R_3} - (R_3^2 - R_2^2) \ln(r) \Big|_{R_3}^{R_4} \right] \\&= - \frac{\rho}{2} \left[\frac{R_3^2 - R_2^2}{2} - R_2^2 \ln\left(\frac{R_3}{R_2}\right) - (R_3^2 - R_2^2) \ln\left(\frac{R_4}{R_3}\right) \right]\end{aligned}$$