

$$\vec{F}_{q_2/q_1} = q_2 \underbrace{\frac{q_1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}_2 - \vec{r}_1}{\|\vec{r}_2 - \vec{r}_1\|^3}}_{\vec{E}_{q_1}} : \text{ fuerza que siente } q_2 \text{ debido a } q_1$$



$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|^3} \begin{matrix} [N/C] \\ [V/m] \end{matrix} : \text{ campo eléctrico producido por } q \text{ (ubicado en } \vec{r}' \text{) en la posición } \vec{r}.$$

Principio de superposición: $\vec{E}_{NETO} = \vec{E}_1 + \vec{E}_2 + \dots$
 $\vec{F}_{NETO} = q \sum \vec{E}_i$

• • •

$$\vec{E} = \sum \frac{q_k (\vec{r} - \vec{r}_k)}{4\pi\epsilon_0 \|\vec{r} - \vec{r}_k\|^3}$$

(discreto)

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{r'} \frac{(\vec{r} - \vec{r}')}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|^3} dq$$

(continuo)

línea: $dq = \lambda(\vec{r}') d\ell'$

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_{r'} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|^3} \lambda(\vec{r}') d\ell'$$

se integra sobre los cuerpos

superficial: $dq = \sigma(\vec{r}') ds'$

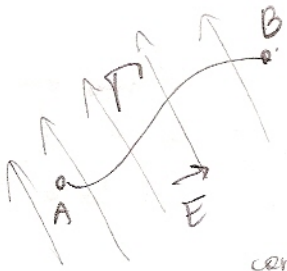
$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iint_S \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|^3} \sigma(\vec{r}') ds'$$

volumétrica: $dq = \rho(\vec{r}') dV'$

$$\vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iiint_{\Omega} \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|^3} \rho(\vec{r}') dV'$$

Trabajo eléctrico:

$$W = \int_{\Gamma} \vec{F} \cdot d\vec{\ell} = -q \int_{\Gamma} \vec{E} \cdot d\vec{\ell}$$



$$V_{AB} = \frac{W}{q} = - \int_{\Gamma} \vec{E} \cdot d\vec{\ell}$$

: diferencia de potencial entre A y B.

campo vectorial $\leftarrow \vec{E} = -\nabla V$

campo escalar $\leftarrow V(\vec{r}) = - \int_{\text{ref}}^{\vec{r}} \vec{E} \cdot d\vec{\ell} + V_{\text{ref}}$

Volts.

$$V(\vec{r}) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{1}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|} \quad [V] \quad \left[\frac{J}{C}\right]$$

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\lambda(\vec{r}') d\vec{r}'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iint_S \frac{\sigma(\vec{r}') dS'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iiint_{\Omega} \frac{\rho(\vec{r}') dV'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|}$$

Teorema de la divergencia de Gauss

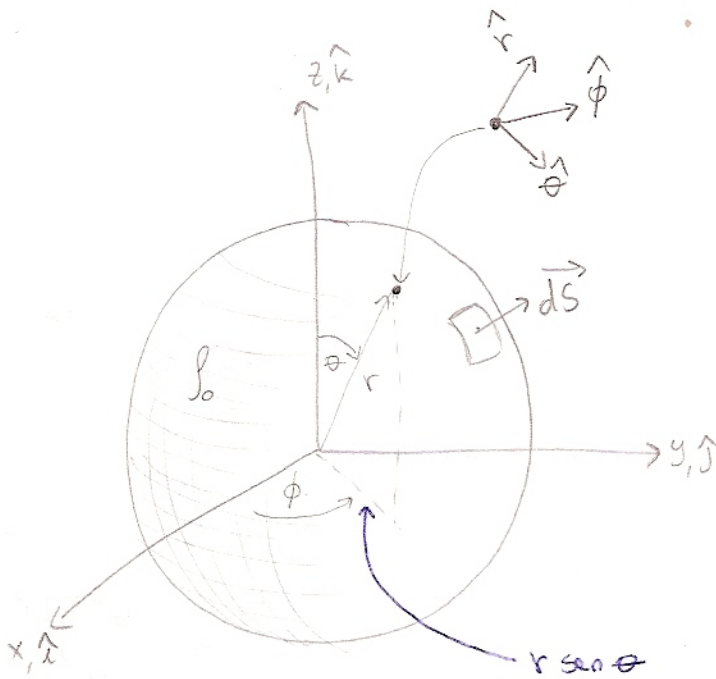
$$\iiint_V \nabla \cdot \vec{E} dV = \oiint_{\sigma(V)} \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_T}{\epsilon_0}$$

$$\nabla \cdot \vec{D} = \rho$$

$$\vec{D} = \epsilon_0 \vec{E}$$

$$\nabla \cdot \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

P1 Calcule el campo eléctrico \vec{E} en todo el espacio producido por una distribución homogénea de carga ρ_0 dispuesta en una esfera de radio R .



Gauss:

$$\iiint_{\Omega} \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{\text{ENCERRADA EN } \Omega}}{\epsilon_0}$$

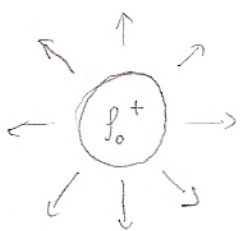
$$Q_{\text{ENCERRADA}} = \iiint_{\Omega} \rho \, dV$$

soluc.

La idea es aprovechar la simetría del sistema y utilizar la ley de Gauss.

Es claro que la magnitud del campo no cambiará si se mantiene r cte. y se varía θ y ϕ . Además, las líneas de campo apuntan hacia afuera de la esfera (suponiendo $\rho_0 > 0$).

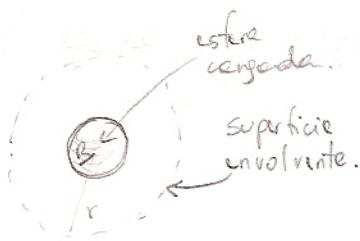
De esta forma, una expresión para el campo es:



$$\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}(r, \theta, \phi) = E(r) \hat{r}$$

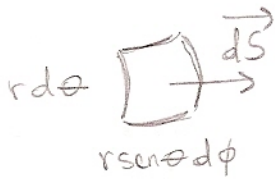
(utilizando coordenadas esféricas).

Para aplicar Gauss se debe considerar una superficie que envuelva las cargas. De esta forma se considera una esfera de radio r . Se tienen 2 casos: $r \leq R$ y $r > R$. Aplicando Gauss en cada uno de estos casos, obtendremos una expresión para el campo en el interior y en el exterior de la esfera, respectivamente.



Considerando una esfera como la envolvente, el diferencial de superficie queda:

$$d\vec{S} = \underbrace{r d\theta}_{\text{movimiento diferencial en } \theta} \cdot \underbrace{r \sin\theta d\phi}_{\text{movimiento diferencial en } \phi} \cdot \underbrace{\hat{r}}_{\text{normal exterior a la superficie.}}$$



Ya conocemos una expresión para \vec{E} y para $d\vec{S}$, nos falta una para la carga encerrada, este depende si estamos dentro o fuera de la esfera cargada.

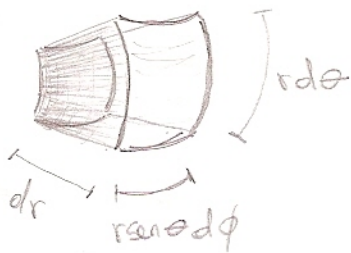
Si $r > R$

se deben integrar todas las cargas.

$$Q_{enc} = \iiint \rho dV = \int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} \int_0^R \rho_0 r'^2 \sin\theta' dr' d\theta' d\phi' = \rho_0 \int_0^{2\pi} d\phi' \int_0^{\pi} \sin\theta' d\theta' \int_0^R r'^2 dr'$$

$$= \rho_0 \left[\int_0^{2\pi} d\phi' \right] \left[-\cos\theta' \Big|_0^{\pi} \right] \left[\frac{r'^3}{3} \Big|_0^R \right]$$

$$= \rho_0 (2\pi) (2) \left(\frac{R^3}{3} \right) = \frac{4\pi R^3}{3} \rho_0$$



$$dV = dr' \cdot r' d\theta' \cdot r' \sin\theta' d\phi'$$

Notese que todos los diferenciales tienen unidades de distancia.

$$Q_{enc} = \frac{4\pi R^3}{3} \rho_0 = \text{Volumen Esfera} \cdot \rho_0$$

[m³] [C/m³]

← Esto se debe a que $\rho = \rho_0$ cte.

Utilizando ahora la ley de Gauss:

$$\oiint_{\partial(\Omega)} \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}$$

$$\int_0^{2\pi} \int_0^{\pi} E(r) \cdot r^2 \sin\theta d\theta d\phi = \frac{4\pi R^3 \rho_0}{3\epsilon_0}$$

$$E(r) r^2 \int_0^{2\pi} d\phi \int_0^{\pi} \sin\theta d\theta = \frac{4\pi R^3 \rho_0}{3\epsilon_0}$$

Luego $E(r) = \frac{R^3 \rho_0}{3\epsilon_0 r^2} \Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho_0 R^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r}$ si $r > R$

Si $r \leq R$

se integran solo las cargas envueltas.

$$Q_{enc} = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \int_0^r \rho_0 r'^2 \sin\theta' dr' d\theta' d\phi' = \rho_0 \underbrace{\int_0^{2\pi} d\phi'}_{2\pi} \underbrace{\int_0^\pi \sin\theta' d\theta'}_2 \underbrace{\int_0^r r'^2 dr'}_{\frac{r^3}{3}}$$

$$Q_{enc} = \frac{4\pi r^3 \rho_0}{3}$$

Luego, utilizando Gauss nuevamente

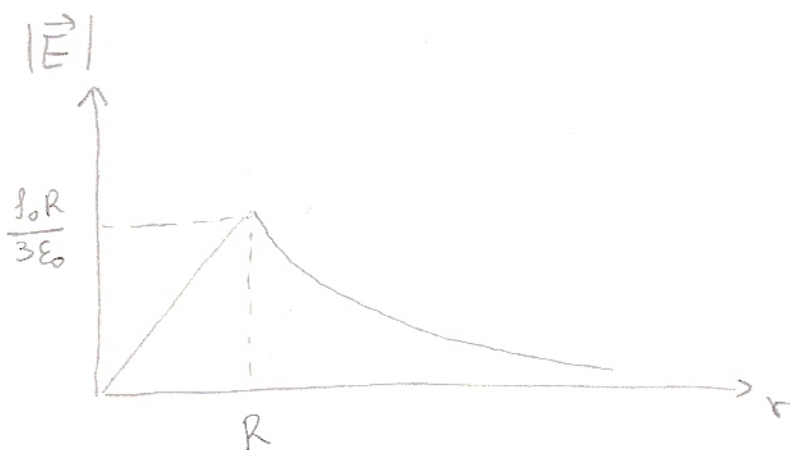
$$\int_0^{2\pi} \int_0^\pi E(r) \cancel{r^2} \sin\theta d\theta d\phi \cancel{r} = \frac{4\pi r^3 \rho_0}{\epsilon_0}$$

$$E(r) \cancel{r^2} \underbrace{\int_0^{2\pi} d\phi}_{2\pi} \underbrace{\int_0^\pi \sin\theta d\theta}_2 = \frac{4\pi r^3 \rho_0}{\epsilon_0} \Rightarrow E(r) = \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0}$$

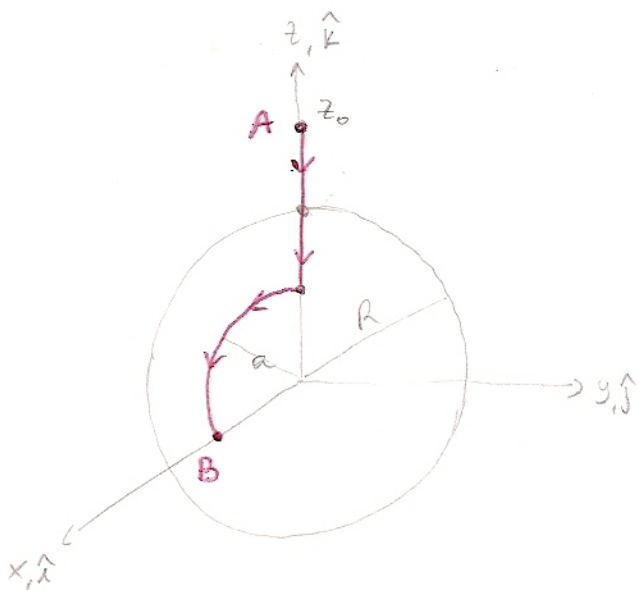
$$\Rightarrow \vec{E}(r) = \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \hat{r} \quad \text{si } r \leq R$$

De esta forma, el campo eléctrico en todo el espacio es:

$$\vec{E}(\vec{r}) = \begin{cases} \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \hat{r} & \text{si } r \leq R \\ \frac{\rho_0 R^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r} & \text{si } r > R \end{cases}$$



P2 Se tiene una esfera maciza cargada por una densidad volumétrica de carga ρ_0 cte. Una carga q se mueve desde A a B como indica la figura:



- a) Calcule el trabajo necesario para llevar la carga q desde A hasta B.
- b) Calcular la diferencia de potencial entre el punto B y el punto A ($V_B - V_A$).

Soluc.

$$a) W_{AB} = - \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{l} = - q \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{l}$$

Obs: Utilizemos la expresión para \vec{E} obtenida en **P1**

$$W_{AB} = - q \left[\int_{z_0}^R \frac{\rho_0 R^3}{3\epsilon_0 r^2} \cdot \cancel{dr} \cdot \hat{r} + \int_R^a \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \cdot \cancel{dr} \cdot \hat{r} + \int_0^{\pi/2} \frac{\rho_0 r}{3\epsilon_0} \cdot r d\theta \cdot \hat{\theta} \right]$$

$\hat{r} \cdot \hat{\theta} = 0$

$$\frac{\rho_0 R^3}{3\epsilon_0} \int_{z_0}^R r^{-2} dr \qquad \frac{\rho_0}{3\epsilon_0} \int_R^a r dr$$

$$\underbrace{-r^{-1}}_{z_0}^R \qquad \underbrace{\frac{r^2}{2}}_R^a$$

$$\frac{1}{z_0} - \frac{1}{R} \qquad \frac{a^2 - R^2}{2}$$

$$W_{AB} = - \frac{q \rho_0}{3\epsilon_0} \left[-R^2 \left(1 - \frac{R}{z_0}\right) - \frac{R^2 - a^2}{2} \right] = \frac{q \rho_0}{3\epsilon_0} \left[R^2 \left(1 - \frac{R}{z_0}\right) + \frac{R^2 - a^2}{2} \right]$$

Note que $W_{AB} > 0$ lo que significa que el trabajo es realizado por un agente externo al sistema. En otras palabras, el campo se opone al movimiento de la carga (como corresponde, pues ambos son +).

* En este caso, el diferencial de línea, es $dr\hat{r}$ y no $-dr\hat{r}$, a pesar de que la trayectoria es hacia abajo. Esto se debe a que el sentido ya está dado por los límites de la integral.

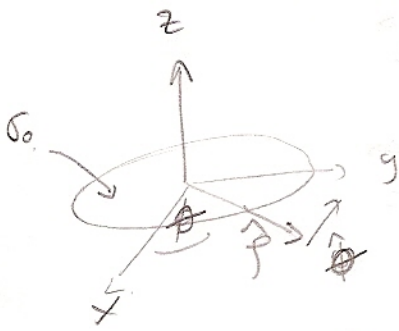
Una formulación alternativa, pero equivalente, sería:

$$\int_R^{z_0} \frac{\rho_0 R^3}{3\epsilon_0 r^2} \hat{r} \cdot (-dr\hat{r})$$

$$b) V_B - V_A = \frac{W_{AB}}{q} = \frac{\rho_0}{3\epsilon_0} \left[R^2 \left(1 - \frac{R}{z_0} \right) + \frac{R^2 - a^2}{2} \right]$$

P3 Se tiene un disco cargado con densidad superficial σ_0 .

- Calcular el potencial en el eje z .
- Calcular el campo en el eje z .



$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iint_{S'} \frac{\sigma(\vec{r}') dS'}{\|\vec{r} - \vec{r}'\|}$$

$$\sigma(\vec{r}') = \sigma_0$$

$$\vec{r} = z \hat{k}$$

$$\vec{r}' = \rho' \hat{\rho}'$$

$$dS' = \rho' d\theta' d\rho'$$



$$\rho' \in (0, R)$$

$$\theta' \in (0, 2\pi)$$

$$\|\vec{r} - \vec{r}'\| = \sqrt{z^2 + \rho'^2}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int_0^R \int_0^{2\pi} \frac{\sigma_0 \rho' d\theta' d\rho'}{\sqrt{z^2 + \rho'^2}}$$

$$= \frac{2\pi\sigma_0}{4\pi\epsilon_0} \int_0^R \frac{\rho' d\rho'}{\sqrt{z^2 + \rho'^2}}$$

$$u = (z^2 + \rho'^2)^{\frac{1}{2}}$$

$$du = \frac{1}{2} (z^2 + \rho'^2)^{-\frac{1}{2}} \cdot 2\rho' d\rho'$$

$$= \frac{\rho' d\rho'}{\sqrt{z^2 + \rho'^2}}$$

$$\rho' = 0 \Rightarrow u = \sqrt{z^2} = |z|$$

$$\rho' = R \Rightarrow u = \sqrt{z^2 + R^2}$$

$$V(\vec{r}) = \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} u \Big|_{|z|}^{\sqrt{z^2 + R^2}}$$

$$V(z) = \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} (\sqrt{z^2 + R^2} - |z|)$$

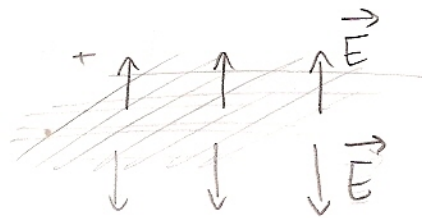
$$\vec{E}(z) = -\nabla V(z) = \frac{\partial}{\partial z} \left\{ \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} (|z| - (z^2 + R^2)^{\frac{1}{2}}) \right\} \hat{k}$$

$$= \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} \left(\frac{z}{|z|} - \frac{1}{2} (z^2 + R^2)^{-\frac{1}{2}} \cdot 2z \right) \hat{k}$$

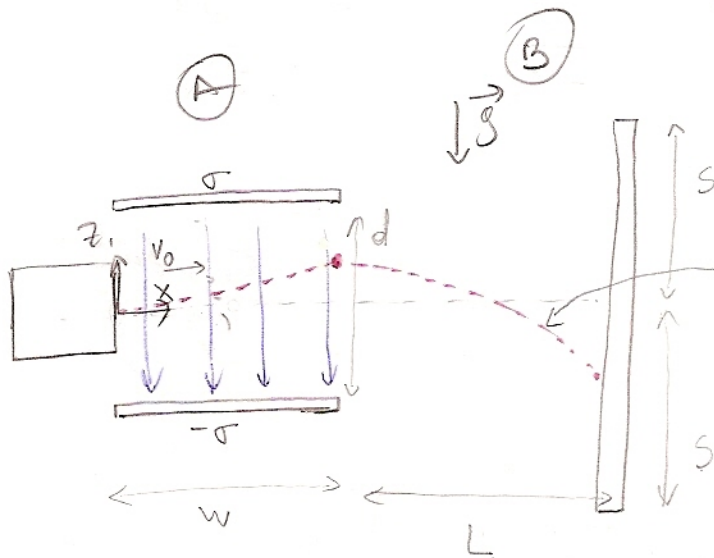
$$\vec{E}(z) = \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} \left(\frac{z}{|z|} - \frac{z}{\sqrt{z^2 + R^2}} \right) \hat{k}$$

Si la placa es muy grande ($R \rightarrow \infty$) \Rightarrow

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{\sigma_0}{2\epsilon_0} \cdot \frac{z}{|z|} \hat{k}$$



PH

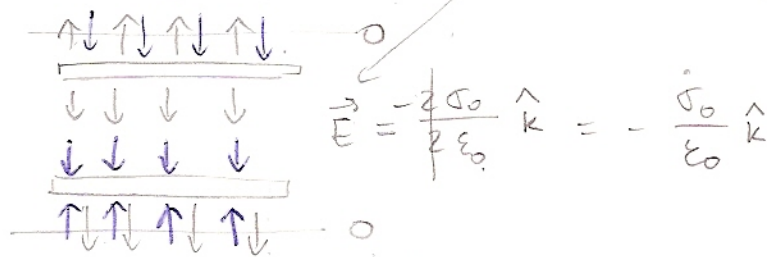


Considere $w \gg d$
desprecie efectos de borde.
Encuentre L para que el
e llegue justo a S.

"ver" trayectoria
"ver" campo



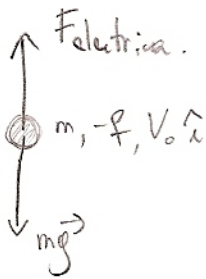
$$\vec{E} = \vec{E}_+ + \vec{E}_-$$



Potencial? $\rightarrow \vec{E} = -\nabla V \Rightarrow V = -\int_{-d/2}^{d/2} \vec{E} \cdot d\vec{l}$, $d\vec{l} = dz \hat{k}$

$$\Rightarrow V(z) = + \int_{-d/2}^{d/2} -\frac{\sigma_0}{\epsilon_0} \hat{k} \cdot dz \hat{k} = \frac{\sigma_0}{\epsilon_0} \left(\frac{d}{2} - -\frac{d}{2} \right) = \frac{\sigma_0 d}{\epsilon_0}$$

Zona A



$$\vec{F}_N = \vec{F}_{elec} + \vec{F}_{peso}$$

$$m \ddot{z} \hat{k} = -q \cdot -\frac{\sigma_0}{\epsilon_0} \hat{k} - mg \hat{k} \quad (*)$$

$$m \ddot{x} \hat{i} = 0 \Rightarrow \dot{x} = v_{0i} = v_0$$

$$(*) \quad m \ddot{z} = \frac{f \sigma_0}{\epsilon_0} - mg$$

$$\ddot{z} = \underbrace{\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0}}_a - g \Rightarrow \dot{z} = at + c_1 t$$

$$\dot{z}(0) = 0 \Rightarrow c_1 t = 0$$

$$\Rightarrow \dot{z} = at$$

$$z = \frac{at^2}{2} + c_2 t$$

$$z(0) = 0 \Rightarrow c_2 = 0$$

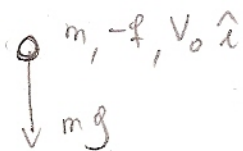
$$\Rightarrow z = \frac{at^2}{2} = \frac{1}{2} \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - g \right) t^2$$

$$x = v_0 t$$

$$x^* = w \Rightarrow t^* = \frac{w}{v_0} \Rightarrow z^* = \frac{1}{2} \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2$$

ZONA B

$$\dot{z}^* = \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)$$



$$m \ddot{x} = 0 \Rightarrow x = v_0 t$$

$$m \dot{z} = -mg$$

$$\dot{z} = gt + c_1 t$$

$$\text{Si } t = t^* = \frac{w}{v_0} \Rightarrow z = z^* = \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)$$

$$\Rightarrow \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - g \right) \frac{w}{v_0} = g \cdot \frac{w}{v_0} + c_1 t \Rightarrow c_1 t = \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - 2g \right) \frac{w}{v_0}$$

$$\Rightarrow \dot{z}(t) = gt + \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - 2g \right) \frac{w}{v_0}$$

$$z(t) = \frac{g}{2} t^2 + \left(\frac{f \sigma_0}{m \epsilon_0} - 2g \right) \frac{w}{v_0} t + c_2 t$$

$$\frac{1}{2} \left(\frac{f\sigma_0}{m\epsilon_0} - g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 = \frac{g}{2} \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 + \left(\frac{f\sigma_0}{m\epsilon_0} - 2g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 + cte$$

$$\left(\frac{f\sigma_0}{2m\epsilon_0} - g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 = \left(\frac{f\sigma_0}{m\epsilon_0} - 2g \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 + cte$$

$$\left(g - \frac{f\sigma_0}{2m\epsilon_0} \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2 = cte$$

$$\Rightarrow z(t) = \frac{g}{2} t^2 + \left(\frac{f\sigma_0}{m\epsilon_0} - 2g \right) \frac{w}{v_0} t + \left(g - \frac{f\sigma_0}{2m\epsilon_0} \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2$$

$$x(t) = v_0 t$$

$$\frac{w+L}{v_0} = t_s$$

$$-S = \frac{g}{2} \cdot \left(\frac{w+L}{v_0} \right)^2 + \left(\frac{f\sigma_0}{m\epsilon_0} - 2g \right) \frac{w}{v_0} \left(\frac{w+L}{v_0} \right) + \left(g - \frac{f\sigma_0}{2m\epsilon_0} \right) \left(\frac{w}{v_0} \right)^2$$