

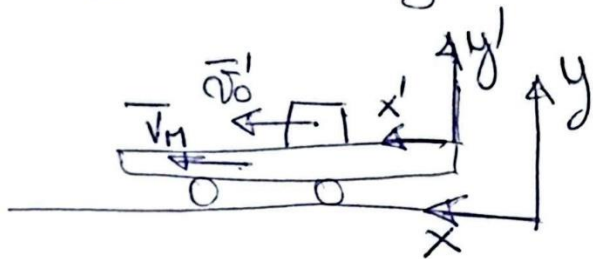
1) a) Sistema  $m + M + \text{resorte}$

- Se conserva  $\bar{P}$  debido a que  $\bar{F}^{\text{ext}}$  son nulas

$$\bar{F}^{\text{ext}} = m\bar{g} + M\bar{g} + \underbrace{\bar{N}_S}_{\text{reacción del piso}}$$

- No se conserva  $E_{\text{mec}}$  debido al trabajo de las fuerzas de rozamiento aplicadas sobre  $m$  y  $M$  (por de interacción). Si bien los trabajos tienen signos opuestos no se cancelan ya que los desplazamientos de ambos cuerpos respecto al piso son diferentes.

b)  $\bar{P}$  cte y  $\bar{P}_{\text{mec}} = 0 \Rightarrow \bar{P} = 0 \forall t$



$$\begin{aligned} \bar{v}_{m'}' \Big|_{S'} &= \bar{v}_0' = v_0 \hat{t}' \\ \bar{V}_M \Big|_S &= V_M \hat{t} \quad V_M = ? \end{aligned}$$

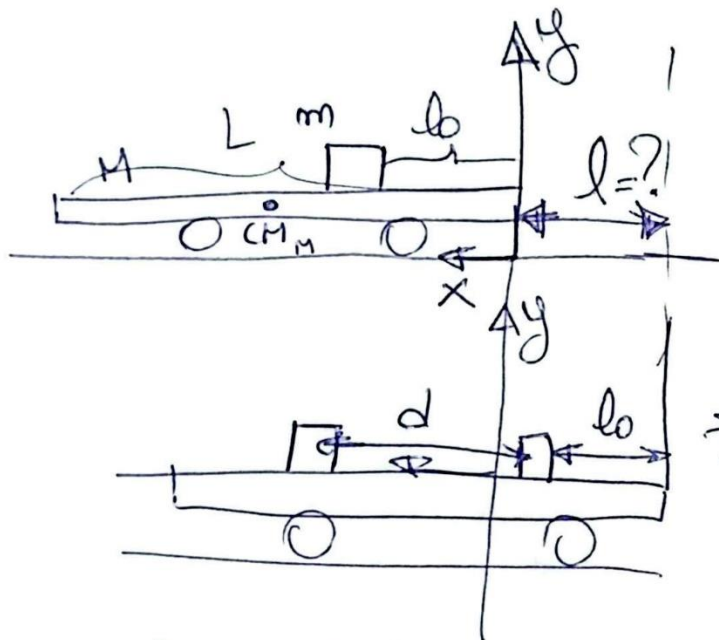
$$\bar{P} = 0 = m \underbrace{\bar{v}_m}_{\text{resp de S}} + M \bar{V}_M = m (\bar{V}_M + \bar{v}_m') + M \bar{V}_M$$

$$\stackrel{\hat{t} = \hat{t}'}{=} (m + M) V_M \hat{t} + m v_0 \hat{t} \Rightarrow V_M = - \frac{m v_0}{m + M}$$

$$\therefore \boxed{\bar{V}_M = - \frac{v_0}{4} \hat{t}}$$

c) Como  $\bar{P} = 0 \Rightarrow \bar{V}_{CM} = 0 \Rightarrow \bar{R}_{CM} = \text{cte}$

Calculamos la posición del CM en el instante que la partícula se separa del resorte y la igualamos a la posición de CM cuando la partícula recorrió una distancia  $d$  en la plataforma



$$\bar{R}_{CM} = \frac{m l \hat{i} + M L/2 \hat{i}}{m + M}$$

$$\bar{R}_{CM} = \left[ m(l_0 + d - l) \hat{i} + M(L/2 - l) \hat{i} \right] \frac{1}{m + M}$$

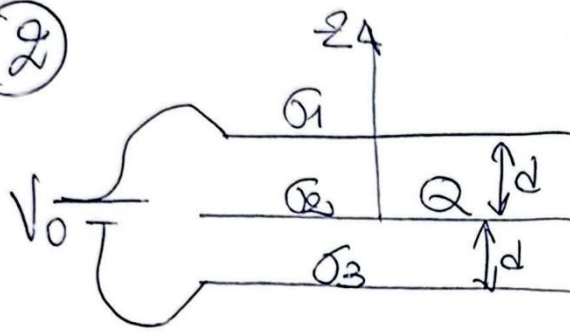
$$\Rightarrow \frac{m l_0 + M L/2}{m + M} = \frac{m l_0 + m d - m l + M L/2 - M l}{m + M}$$

$$0 = m d - (m + M) l$$

$$\Rightarrow l = \frac{m d}{m + M}; \quad \boxed{l = \frac{d}{4}}$$

Como  $\bar{v}'_{cm} = 0$ , usando la expresión de  $\bar{P}$  del punto b)  $\Rightarrow \boxed{\bar{V}_M = 0}$

2)

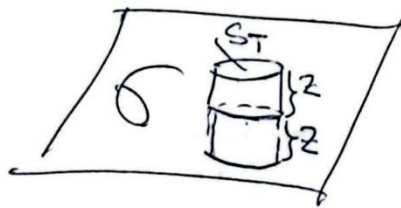


$$\sigma_2 \equiv Q/A$$

$$Q_1 + Q_3 = 0 = A(\sigma_1 + \sigma_3)$$

$$\Rightarrow \sigma_1 + \sigma_3 = 0$$

Planteo la diferencia de potencial entre ① y ③. Para ello necesito conocer el campo eléctrico en la zona  $-d \leq z \leq d$ . Si tengo un plano infinito cargado



$$\vec{E} = E(z) \hat{k} \quad E(z) = -E(-z)$$

↑  
Simetría

Aplico Gauss al cilindro de la figura

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \iint_{S_{Tsup}} \vec{E} \cdot d\vec{S} + \underbrace{\iint_{S_{lat}} \vec{E} \cdot d\vec{S}}_{=0 \text{ porque } \vec{E} \perp d\vec{S}} + \iint_{S_{Tinf}} \vec{E} \cdot d\vec{S}$$

$\vec{E} = E(z) \hat{k}$   
 $d\vec{S} = dS \hat{k}$

$d\vec{S} = -dS \hat{k}$   
 $\vec{E} = E(-z) \hat{k} = -E(z) \hat{k}$

$$= E(z)S + E(z)S = 2SE(z) \stackrel{\substack{\text{Gauss} \\ \text{parc}}}{=} \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}$$

$$Q_{enc} = \sigma S \Rightarrow E(z) = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$$



$$\therefore \vec{E}(z) = \begin{cases} \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{k} & z > 0 \\ -\frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{k} & z < 0 \end{cases}$$

a)

Si despreciamos los efectos de borde en el campo entre los planos tendremos

$$0 < z < d : E(z) = -\frac{\sigma_1}{2\epsilon_0} + \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0} + \frac{\sigma_3}{2\epsilon_0}$$

$$-d < z < 0 : E(z) = -\frac{\sigma_1}{2\epsilon_0} - \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0} + \frac{\sigma_3}{2\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow V_0 = V_1 - V_3 = - \int_3^1 \vec{E} \cdot d\vec{r} = - \int_{-d}^d \vec{E}(z) dz \hat{k}$$

$$= - \int_{-d}^0 \frac{(\sigma_3 - \sigma_1 - \sigma_2)}{2\epsilon_0} dz - \int_0^d \frac{(\sigma_2 + \sigma_3 - \sigma_1)}{2\epsilon_0} dz$$

$$= - \frac{(\sigma_3 - \sigma_1 - \sigma_2)}{2\epsilon_0} d - \frac{(\sigma_2 + \sigma_3 - \sigma_1)}{2\epsilon_0} d$$

$$\Rightarrow V_0 = \frac{(2\sigma_1 - 2\sigma_3)d}{2\epsilon_0} = \frac{(\sigma_1 - \sigma_3)d}{\epsilon_0}$$

Entradas

$$\sigma_1 + \sigma_3 = 0$$

$$\sigma_1 - \sigma_3 = \frac{\epsilon_0 V_0}{d}$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \sigma_1 = \frac{\epsilon_0 V_0}{2d} \\ \sigma_3 = -\frac{\epsilon_0 V_0}{2d} \end{array} \right.$$

b) Con los datos de a) tenemos que, para la zona de los planos

$$\vec{E}(z) = \begin{cases} \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0} \hat{k} & z > d \\ \left(-\frac{V_0}{2d} + \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0}\right) \hat{k} & 0 < z < d \\ \left(-\frac{V_0}{2d} - \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0}\right) \hat{k} & -d < z < 0 \\ -\frac{\sigma_2}{2\epsilon_0} \hat{k} & z < -d \end{cases}$$

En las zonas entre 1 y 3 la contribución de estos planos es  $-\frac{\sigma_1 + \sigma_3}{2\epsilon_0} = -\frac{V_0}{2d}$  según el resultado de a). Fuera de la zona entre 1 y 3  $\sigma_1 + \sigma_3 = 0 \Rightarrow$  solo contribuye el campo generado por el plano 2.

$$\begin{aligned} \text{c) } V_{P_1} - V_{P_2} &= - \int_{-2d}^{2d} \vec{E} \cdot d\vec{r} = \\ &= \underbrace{- \int_{-2d}^{-d} \left(-\frac{\sigma_2}{2\epsilon_0}\right) dz}_{\textcircled{1}} - \underbrace{\int_{-d}^d \vec{E} \cdot d\vec{r}}_{V_0} - \underbrace{\int_d^{2d} \frac{\sigma_2}{2\epsilon_0} dz}_{\textcircled{2}} \\ &\Rightarrow \textcircled{1} + \textcircled{2} = 0 \Rightarrow \boxed{V_{P_1} - V_{P_2} = V_0} \end{aligned}$$

D) Si  $Q=0$ , el campo fuera de los planos es nulo  $\Rightarrow$  el punto c) No cambia.

Respecto de a), el campo ahora será

$$0 < z < d: E(z) = \frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2\epsilon_0 \epsilon_0} = \frac{\sigma_3 - \sigma_1}{4\epsilon_0}$$
$$-d < z < 0: E(z) = \frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow V_0 = -\left(\frac{\sigma_3 - \sigma_1}{4\epsilon_0}\right)d - \left(\frac{\sigma_3 - \sigma_1}{2\epsilon_0}\right)d \Rightarrow$$

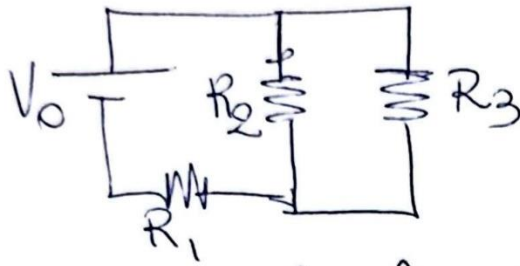
$$V_0 = \frac{3}{4} \frac{(\sigma_1 - \sigma_3)d}{\epsilon_0} \Rightarrow \sigma_1 - \sigma_3 = \frac{4}{3} \frac{\epsilon_0 V_0}{d}$$

$$\therefore \boxed{\sigma_1 = -\sigma_3 = \frac{2}{3} \frac{\epsilon_0 V_0}{d}}$$

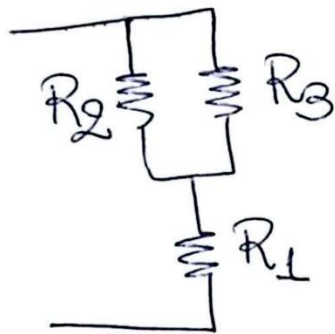
Las densidades de carga son mayores para compensar la pérdida eléctrica.



3)



a) Desde la fuente tenemos

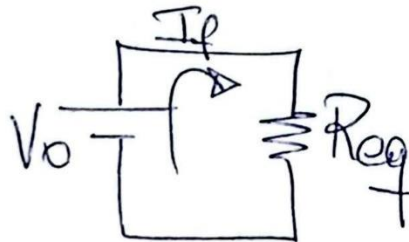


$$R_{eq} = R_1 + R_2 \parallel R_3$$

$$= R + \frac{R^2}{2R} = R + \frac{R}{2}$$

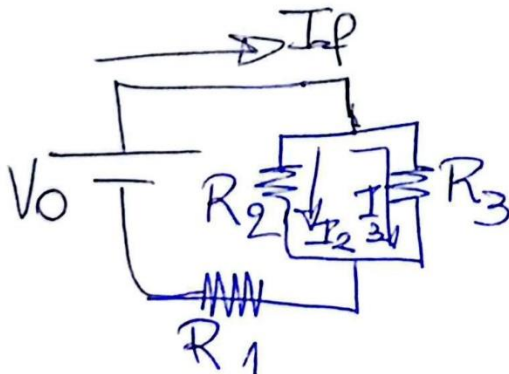
$$R_{eq} = \frac{3}{2} R$$

b)



$$I_f = \frac{V_0}{R_{eq}} = \frac{2}{3} \frac{V_0}{R}$$

c)



$$I_f = I_2 + I_3$$

$$I_2 R_2 = I_3 R_3$$

$$I_2 R = I_3 R$$

$$I_2 = I_3$$

$$\Rightarrow I_3 = \frac{I_f}{2} = \frac{V_0}{3R}$$

$$\Rightarrow P_{R_3} = I_3^2 R = \frac{V_0^2}{9R}$$