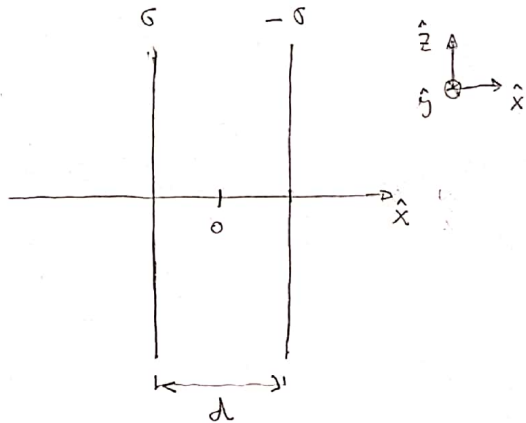


## Capacitor de placas paralelas.

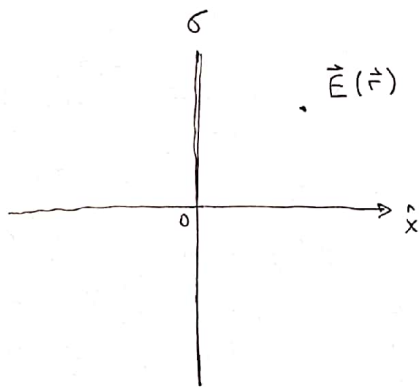
Imaginemos una configuración formada por dos placas conductoras infinitas, paralelas, a una distancia  $d$ . Una de las cargas tiene una densidad superficial  $\sigma$  y la otra  $-\sigma$ .

(Vista lateral)



- Buscamos una relación entre el potencial y la carga.

Esta configuración no tiene simetría de reflexión, pero un plano único SI. Podemos resolver el plano unico por Gauss y usar el principio de superposición para calcular el campo debido al par de placas.



- En principio, el campo eléctrico será un vector de componentes

$$\vec{E} = E_x \hat{x} + E_y \hat{y} + E_z \hat{z}$$

y va a depender de las coordenadas  $(x, y, z)$

$$\vec{E}(\vec{r}) = E_x(x, y, z) \hat{x} + E_y(x, y, z) \hat{y} + E_z(x, y, z) \hat{z}.$$

- Dado que el plano se extiende hasta infinito en las direcciones  $\hat{y}$  y  $\hat{z}$ , la distribución de cargas tiene una simetría de traslación en esas direcciones:

Esto quiere decir que si trasladamos el plano en la dirección  $\hat{y}$  o en la  $\hat{z}$ , la distribución de cargas no se ve alterada.

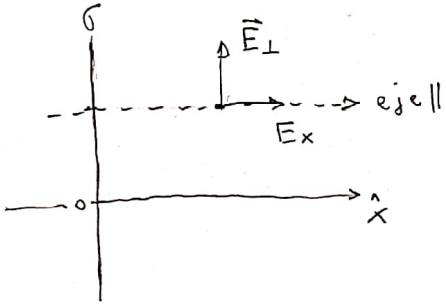
⇒ En consecuencia, el campo eléctrico no puede depender ni de  $y$  ni de  $z$ , ya que trasladar el plano en esas direcciones cambiaría el campo pero no la distribución que lo genera!

∴  $\vec{E}(\vec{r}) = \vec{E}(x) = E_x(x) \hat{x} + E_y(x) \hat{y} + E_z(x) \hat{z}$ .

• Por otro lado, la distribución de cargas es invariante frente a rotaciones (del plano) alrededor de un eje perpendicular al plano  $YZ$ : si rotamos el plano cargado alrededor del eje  $\hat{x}$  o de cualquier eje paralelo a  $\hat{x}$ , la distribución de cargas permanece inalterada.

⇒ En consecuencia, las componentes del campo perpendiculares a  $\hat{x}$  deben ser nulas; ya que si no lo fueran, al rotar la

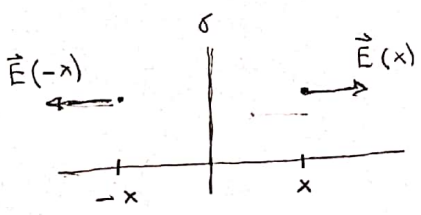
configuración alrededor del eje  $\parallel$  la componente  $E_{\perp}$  cambiaría de dirección mientras que la distribución de cargas que la produce no cambia.



∴  $\vec{E}(\vec{r}) = E_x(x) \hat{x} = E(x) \hat{x} \quad (E_y \equiv E_z \equiv 0.)$

• Finalmente, la distribución tiene una simetría de reflexión con respecto al plano  $YZ$ : si reflejamos el sistema con respecto a este plano, un punto a una distancia  $x > 0$  va a parar

a la coordenada  $(-x)$ , equidistante. Pero la distribución de cargas permanece inalterada.



⇒ Esto nos permite afirmar que:

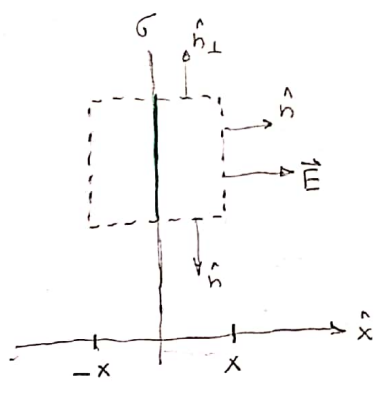
∴  $\vec{E}(-x) = -\vec{E}(x) \quad ; \quad \vec{E}(x) = E(x) \hat{x} \quad \Rightarrow \quad \vec{E}(-x) = -E(x) \hat{x}$

Las simetrías de esta distribución de cargas nos permiten entonces anticipar que el campo eléctrico:

$$\vec{E}(\vec{r}) = E(x) \hat{x} \quad \text{y} \quad \vec{E}(-x) = -\vec{E}(x)$$

Con esta información podemos sugerir una superficie Gaussiana que nos permita evaluar de manera simple la integral de la Ley de Gauss:

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}$$



Una caja de Tapas paralelas a  $YZ$  y equidistantes del plano, con laterales paralelos a  $\hat{x}$ .

Las Tapas tienen un área  $A$  y están a distancia  $x$  del plano  $YZ$ .

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \int_{\text{tapa+}} E(x) \hat{x} \cdot ds \hat{x} + \int_{\text{Tapa-}} (-) E(x) \hat{x} \cdot ds (-) \hat{x} + \int_{\text{lateral}} E(x) \hat{x} \cdot ds \hat{n}_{\perp} = 0$$

- La integral sobre el lateral se anula ya que  $\vec{E} \parallel \hat{x} \perp \hat{n}$  allí.
- Como las Tapas tienen  $x$  fijo,  $E(x)$  sale de la integral.

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = E(x) \cdot \int_+ ds + E(x) \int_- ds = 2 \cdot E(x) A$$

La carga encerrada es  $Q_{enc} = \sigma \cdot A$ .

$$\therefore 2A E(x) = \frac{1}{\epsilon_0} \cdot \sigma A \quad \Rightarrow \quad E(x) = \frac{\sigma}{2\epsilon_0}$$

$$\vec{E}(x) = \text{sgn}(x) \cdot \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \hat{x}$$

Si ahora consideramos las dos placas, usando el principio de superposición obtenemos:

$$\vec{E} = \begin{cases} \frac{\sigma}{\epsilon_0} \hat{x} & \text{en el espacio entre placas} \\ \vec{0} & \text{fuera de la región entre placas} \end{cases}$$

El potencial electrostático. Calculamos la diferencia de potencia entre las dos placas conductoras:

$$V_+ - V_- = - \int_-^+ \vec{E} \cdot d\vec{\ell} = - \int_-^+ \frac{\sigma}{\epsilon_0} \hat{x} \cdot (-) dx \hat{x} = \pm \frac{\sigma}{\epsilon_0} \int_-^+ dx = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \cdot d \quad \left. \vphantom{\int_-^+} \right\}$$

Ahora consideramos el problema físico (no ideal) de una configuración formada por dos placas conductoras finitas de área  $A$ .

Las placas tienen cargas  $\pm Q$ .

Si el área es grande y la distancia pequeña, es decir  $\sqrt{A} \gg d$ , la carga se distribuirá uniformemente en las placas

$$\sigma \equiv \frac{Q}{A} \quad \text{cte.}$$

$$V = \frac{\sigma d}{\epsilon_0} = \frac{\sigma d}{\epsilon_0} \cdot \frac{A}{A} = \frac{Q d}{\epsilon_0 A} \quad \text{es decir } V \propto Q$$

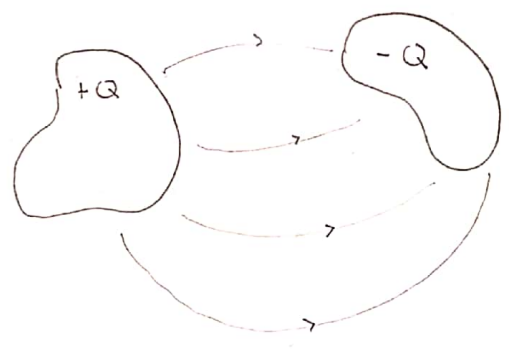
La constante de proporcionalidad

$$C = \frac{Q}{V} = \frac{\epsilon_0 A}{d}$$

se llama capacidad de la configuración, o del capacitor.

# Capacidad

Imaginemos dos conductores de forma arbitraria, a cierta distancia con cargas  $+Q$  y  $-Q$ .



El campo puede tener una forma muy complicada, pero sabemos que el potencial es constante en los conductores y podemos definir la diferencia:

$$(74.1) \quad V = V_+ - V_- = - \int_{(-)}^{(+)} \vec{E} \cdot d\vec{l}$$

El campo eléctrico será

$$(74.2) \quad \vec{E} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int dN \rho(\vec{r}') \frac{\hat{n}}{r^2}$$

Es decir que el campo es proporcional a la carga total, ya que si duplicamos  $\pm Q \Rightarrow$  se duplicará  $\rho(\vec{r}')$  y por lo tanto también se duplicará  $\vec{E}$ . Siguiendo (74.1), también se duplica el potencial  $V$ .

La relación de proporcionalidad entre la carga y el potencial (mejor dicho, la diferencia de potencial entre los conductores) está dada por la Capacidad:

$$Q = C \cdot V \quad \text{ó} \quad C \equiv \frac{Q}{V}$$

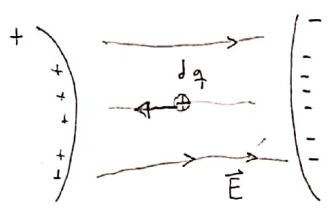
obs: la capacidad nos dice cuánta carga lleva el arreglo de conductores para una diferencia de potencial dada  $V$ .

- La capacidad depende únicamente de la geometría de la configuración: la forma y Tamaño de los conductores, la distancia entre ambos.

- Unidades de capacidad: Faradios  $\equiv F = \frac{C}{V}$  (coulombs por volt).

- Energía:

Para cargar un capacitor Tenemos que llevar cargas de un conductor a otro. Por lo tanto, haremos un Trabajo en contra del campo llevando cargas  $dq$ :



$$dW = V dq = \frac{q}{C} \cdot dq$$

$$W = \int_0^Q dW = \int_0^Q \frac{q}{C} dq = \frac{1}{C} \int_0^Q q dq = \frac{1}{C} \cdot \frac{1}{2} Q^2 = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$$

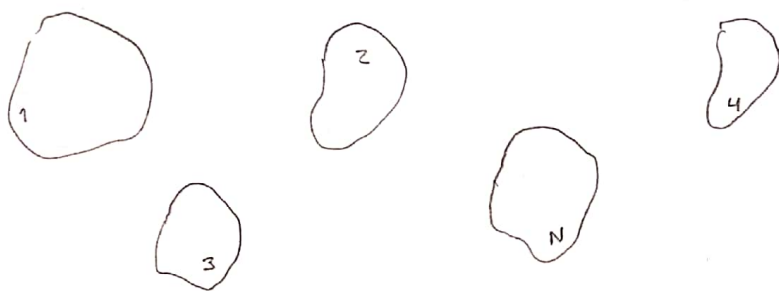
(79.1)  $W = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$  (\*) es la energía almacenada en un capacitor

(79.2)  $W = \frac{1}{2} C V^2$  (usando  $Q = CV$ )  $W = \frac{1}{2} QV$  (79.3)

(\*) obs: podemos obtener la misma expresión en el caso particular de un capacitor de placas paralelas  $C = \epsilon_0 \frac{A}{d}$  integrando el campo  $E = \frac{\sigma}{\epsilon_0}$  en el volumen del capacitor  $V = Ad$ :

(41.3)  $\rightarrow W = \frac{\epsilon_0}{2} \int E^2 dV = \frac{\epsilon_0}{2} \int \left(\frac{\sigma}{\epsilon_0}\right)^2 dV = \frac{\epsilon_0}{2} \left(\frac{\sigma}{\epsilon_0}\right)^2 \cdot \int dV = \frac{1}{2} \frac{\sigma^2}{\epsilon_0} \cdot Ad =$   
 $W = \frac{1}{2} \frac{1}{\epsilon_0} \cdot \sigma^2 A^2 \frac{1}{A} \cdot d = \frac{1}{2} \frac{Q^2}{C}$  }

N conductores en una geometría fija:



Sup. que cargamos el conductor  $j$  con  $Q_{j0}$ , el resto descargados

$V^{(j)}(\vec{r})$  la solución de la ec. de Laplace, que es única:  $\nabla^2 V^{(j)} = 0$ .

Como los demás conductores son equipotenciales, están bien definidos

$V_i^{(j)}$  los potenciales de cada uno debidos a la carga  $Q_{j0}$ .

• Supongamos que multiplicamos la carga en  $j$  por algún factor  $\lambda_j$  es decir  $Q_j = \lambda_j Q_{j0}$ .

• La función  $\lambda_j V^{(j)}(\vec{r})$  es solución de la ec. de Laplace, ya que  $\lambda_j$  es una constante:

$$\nabla^2 (\lambda_j V^{(j)}) = \lambda_j \nabla^2 V^{(j)} = 0.$$

• Como esta función potencial está multiplicada por el mismo factor en todos los puntos del espacio, el gradiente de esta función también lo estará

$$\nabla (\lambda_j V^{(j)}) = \lambda_j \nabla V^{(j)}$$

• Las cargas superficiales en conductores están relacionadas con la derivada de  $V$  en la dirección normal:

$$\sigma = -\epsilon_0 \frac{\partial V}{\partial n}$$

$$\therefore \sigma_{\lambda_j} = -\epsilon_0 \frac{\partial}{\partial n} (\lambda_j V^{(j)}) = \lambda_j \cdot \left[ -\epsilon_0 \frac{\partial V^{(j)}}{\partial n} \right]$$

Luego, la carga del conductor  $j$  está multiplicada por  $\lambda_j$

$Q_j = \lambda_j Q_{j0}$ , y para el resto de los conductores  $\lambda_j \cdot \phi = \phi$ .

En resumen,  $\lambda_j V^{(j)}(\vec{r})$  es una solución de la ecu. de Laplace 81  
que satisface las condiciones  $Q_j = \lambda_j Q_{j0}$  y  $Q_i \equiv 0 \quad \forall i \neq j$ .

Luego, es LA solución al problema modificado con la carga  $Q_j$ .

Podemos enunciar la siguiente proposición:

Dada una configuración de conductores descargados, ubicamos una carga  $Q_{j0}$  en el conductor  $j$ . Si el potencial resultante es  $V^{(j)}(\vec{r})$ , al alterar la carga en un factor  $\lambda_j$  el potencial se multiplica por el mismo factor:  $Q_j = \lambda_j Q_{j0} \Rightarrow V_i^{(j)} \rightarrow \lambda_j V^{(j)}$

Corolario: el potencial generado por el conductor  $j$  es proporcional a la carga que porta,  $V^{(j)} \sim Q_j$   
y por lo tanto el potencial de los demás conductores también lo es:

$$(1) \quad V_i^{(j)}(\vec{r}) = P_{ij} Q_j \quad \forall i=1, \dots, N.$$

Estas constantes de proporcionalidad  $P_{ij}$  dependen únicamente de la geometría.

Si ahora pensamos en cargar otro conductor  $k$  con  $Q_k = \lambda_k Q_{k0}$  mientras los demás están descargados, encontraremos que  $\lambda_k V^{(k)}(\vec{r})$  es solución al problema.

Por superposición, si tenemos carga en  $j$  y  $k$  el potencial será

$$(2) \quad \lambda_j V^{(j)}(\vec{r}) + \lambda_k V^{(k)}(\vec{r})$$

y el potencial de cada conductor en la configuración será proporcional a las cargas

$$(3) \quad V_i^{(j,k)} = P_{ij} Q_j + P_{ik} Q_k \quad i=1, \dots, N$$

Así, para el caso de  $N$  conductores cargados tendremos

$$(4) \quad \boxed{V_i = \sum_{j=1}^N P_{ij} Q_j} \quad \text{los } P_{ij} \text{ se llaman } \underline{\text{coeficientes de potencial}}$$



## Energía de una configuración de conductores.

Para probar algunas relaciones y propiedades de los coeficientes de potencial, vamos a derivar primero una expresión para la energía de una configuración de conductores cargados.

Vimos que la energía de una configuración de cargas en general está dada por (40.2)

$$(1) \quad W = \frac{1}{2} \int_V dq V(\vec{r}')$$

Si las cargas de la configuración se encuentran en conductores, tendremos distribuciones superficiales de carga  $\sigma_i$

$$dq = \sigma \cdot ds$$

$$(2) \quad \Rightarrow W = \frac{1}{2} \int_S ds \sigma(\vec{r}') V(\vec{r}')$$

donde la superficie  $S$  es en realidad la unión de las superficies de todos los conductores involucrados  $S = \cup S_i$  con las densidades  $\sigma_i(\vec{r}')$  de cada conductor

$$(3) \quad W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \int_{S_i} ds \sigma_i(\vec{r}') V(\vec{r}')$$

Como los conductores son equipotenciales, el potencial  $V(\vec{r}')$  está evaluado sobre las superficies equipotenciales  $S_i$  y por lo tanto es constante en las integrales y sale afuera:

$$(4) \quad \int_{S_i} ds \sigma_i(\vec{r}') V(\vec{r}') = \int_{S_i} ds \sigma_i(\vec{r}') \cdot V_i = V_i \int_{S_i} ds \sigma_i(\vec{r}')$$

y en esta última integral obtenemos la carga neta de cada conductor

$$\int_{S_i} ds \sigma_i(\vec{r}') = Q_i$$

$$(5) \quad \therefore \boxed{W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N Q_i V_i}$$

donde  $Q_i$  son las cargas de cada conductor y  $V_i$  sus potenciales.

Podemos combinar las ecuaciones (81.4) y (82.5):

$$(83.1) \quad \begin{cases} W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N Q_i V_i \\ V_i = \sum_{j=1}^N P_{ij} Q_j \end{cases}$$

$$(83.2) \quad W = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N P_{ij} Q_i Q_j$$

• en otras palabras, la energía de un sistema de conductores es una forma cuadrática de las cargas que portan.

• Vamos a ver ahora algunas propiedades de los coeficientes de la matriz  $[P_{ij}]$ .

\* Los coeficientes de potencial forman una matriz simétrica:

$$(83.3) \quad P_{ij} = P_{ji} \quad \forall i, j$$

Para demostrarlo, vemos que (83.2):  $W = W(Q_1, \dots, Q_N)$

$$\Rightarrow -dW = \frac{\partial W}{\partial Q_1} dQ_1 + \frac{\partial W}{\partial Q_2} dQ_2 + \dots + \frac{\partial W}{\partial Q_N} dQ_N$$

Supongamos que solo incrementamos la carga  $Q_\ell$  del conductor  $\ell$  dejando el resto invariante:  $dQ_\ell \neq 0$ ;  $dQ_j = 0$   $j \neq \ell$

$$dW = \frac{\partial W}{\partial Q_\ell} dQ_\ell$$

Derivando la expresión (83.2):

$$\frac{\partial W}{\partial Q_\ell} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N P_{ij} \frac{\partial}{\partial Q_\ell} (Q_i Q_j)$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \sum_{j=1}^N P_{ij} (\delta_{i\ell} Q_j + Q_i \delta_{j\ell}) \quad \text{con } \delta_{i\ell}: \text{delta de Kronecker}$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N \left[ \sum_{i=1}^N P_{ij} \delta_{i\ell} \right] Q_j + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N \left[ \sum_{j=1}^N P_{ij} \delta_{j\ell} \right] Q_i$$

$$= \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N P_{\ell j} Q_j + \frac{1}{2} \sum_{i=1}^N P_{i\ell} Q_i$$

$$(84.1) \quad \therefore \frac{\partial W}{\partial Q_\ell} = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (P_{\ell j} Q_j + P_{j \ell} Q_j) = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (P_{\ell j} + P_{j \ell}) Q_j$$

$$(84.2) \quad dW = \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (P_{\ell j} + P_{j \ell}) Q_j \cdot dQ_\ell$$

Bien, ahora podemos calcular el  $dW$  También de otra manera; como el trabajo necesario para traer desde  $\infty$  el elemento de carga  $dQ_\ell$  hasta el potencial  $V_\ell$  (o el cambio en la energía cuando hacemos esto):

$$(84.3) \quad dW = dQ_\ell \cdot V_\ell$$

donde  $V_\ell$  es el potencial del conductor  $\ell$ . Usando la expresión (83.1)

$$(84.4) \quad V_\ell = \sum_{j=1}^N P_{\ell j} Q_j$$

$$(84.5) \quad \Rightarrow dW = \sum_{j=1}^N P_{\ell j} Q_j dQ_\ell$$

Iguando las expresiones (84.2) y (84.5) tenemos:

$$\frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (P_{\ell j} + P_{j \ell}) Q_j dQ_\ell = \sum_{j=1}^N P_{\ell j} Q_j dQ_\ell \quad ; \text{ y restando:}$$

$$0 \equiv \frac{1}{2} \sum_{j=1}^N (P_{\ell j} - P_{j \ell}) Q_j dQ_\ell$$

Como esto debe valer para todos los posibles valores de  $Q_j$  concluimos que:

$$\boxed{P_{\ell j} = P_{j \ell} \quad \forall \ell, j} \quad (\text{que es lo que deseábamos mostrar})$$

\* Los coeficientes son positivos:  $P_{ij} > 0$

esto no lo demostramos pero es intuitivo: dice que el potencial

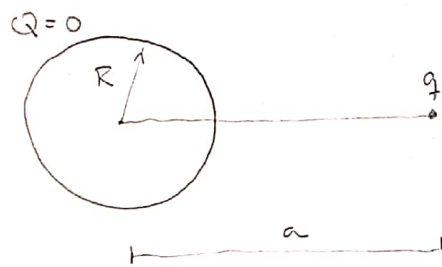
$$V_i = \sum_{j=1}^N P_{ij} Q_j$$

es positivo si traigo cargas positivas  $Q_j > 0$ .

\* Finalmente puede mostrarse que:

$$P_{ii} \geq P_{ij} \quad \forall j, i$$

\* Ejemplo: una esfera conductora de radio  $R$  se encuentra descargada; en las cercanías de una carga puntual  $q$  que está a una distancia  $a$  de la esfera,  $a > R$ .  
¿Cuál es el potencial de la esfera?



Podemos aprovechar que  $P_{12} = P_{21}$  y plantear el problema inverso: supongamos la esfera cargada con carga  $q$  y consideramos el "punto" en  $a$  como una mini esfera conductora de radio  $\epsilon \ll R$ .

El potencial en el punto debido a la esfera es fácil de calcular

$$V = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{q}{a}$$

$$\therefore P_{12} = P_{21} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0 a}$$

Entonces cuando sea el "punto" el que porta la carga  $q$  el potencial de la esfera (ahora descargada) será

$$V = P_{12} q = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \cdot \frac{q}{a}$$

Si definimos un vector columna  $\underline{Q}$  con las cargas  $Q_j$  y otro  $\underline{V}$  con los potenciales  $V_i$  podemos escribir en forma matricial:

$$\underline{V} = \underline{P} \cdot \underline{Q}$$

Donde la matriz  $\underline{P} = [P_{ij}]$  es la matriz de los coeficientes de potencial  $P_{ij}$ .

Si invertimos este sistema de ecuaciones lineales obtenemos

$$\underline{Q} = \underline{C} \cdot \underline{V} \quad \left| \begin{array}{l} \underline{P} \text{ es una matriz simétrica definida positiva} \\ \Rightarrow \text{invertible.} \end{array} \right.$$

donde  $\underline{C} = [c_{ij}]$  y los coeficientes  $c_{ij}$  se llaman coeficientes de capacidad ( $i=j$ ) e inducción ( $i \neq j$ ).

$$Q_i = \sum_{j=1}^N c_{ij} V_j \quad \forall i=1 \dots N.$$

\* Recordemos que la inversa de una matriz simétrica, es a su vez simétrica: dadas las matrices  $C$  y  $P$  (omito la  $M$ )

$$C = P^{-1} \rightarrow CP = PC = \mathbb{1}$$

$$P^T = P \quad (\text{ya mostramos que } P \text{ es simétrica; } P^T \text{ es } P \text{ traspuesta})$$

$$\mathbb{1} = \mathbb{1}^T \quad (\text{la identidad es simétrica})$$

$$PC = (PC)^T = C^T \cdot P^T$$

$$\text{como } PC = CP \quad \text{y} \quad P^T = P \quad \text{resulta}$$

$$CP = C^T P \quad \text{y multiplicando por } C \text{ a derecha}$$

$$CPC = C^T PC \quad \text{y } PC = \mathbb{1} \quad ; \text{ por lo tanto}$$

$$\boxed{C = C^T} \quad \text{es decir } C \text{ es una matriz simétrica}$$

$$\boxed{c_{ij} = c_{ji} \quad \forall i, j}$$

\* También puede demostrarse que  $c_{ii} > 0$  y que  $c_{ij} \leq 0$  ( $i \neq j$ )

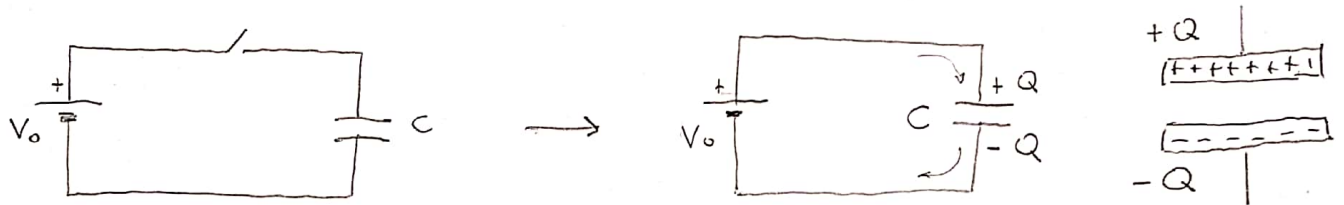
## Capacitores en circuitos - Conexiones serie y paralelo.

88

Los capacitores se emplean en circuitos eléctricos para almacenar carga y energía, y También para otras funciones que veremos más adelante en el curso.

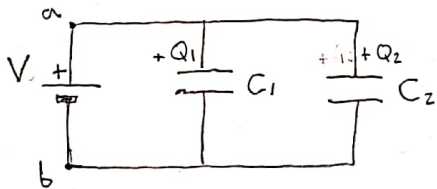
Una batería es un dispositivo capaz de mover cargas, generando una diferencia de potencial.

Al conectarla a un capacitor, la batería transporta cargas de una placa a la otra del capacitor hasta generar una diferencia de potencial fijada por la batería:



Los capacitores pueden conectarse en circuitos de diversas maneras.

### Capacitores en paralelo:



• dos capacitores  $C_1$  y  $C_2$  están conectados en paralelo si la diferencia de potencial es la misma en ambos.

$$V = V_a - V_b$$

con esta diferencia de potencial, las cargas serán:

$$Q_1 = C_1 V$$

$$Q_2 = C_2 V$$

la carga Total será

$$Q = Q_1 + Q_2 = C_1 V + C_2 V = (C_1 + C_2) \cdot V$$

podemos ver que si reemplazamos  $C_1$  y  $C_2$  por un único capacitor de capacidad

$$C_{eq} \equiv C_1 + C_2$$

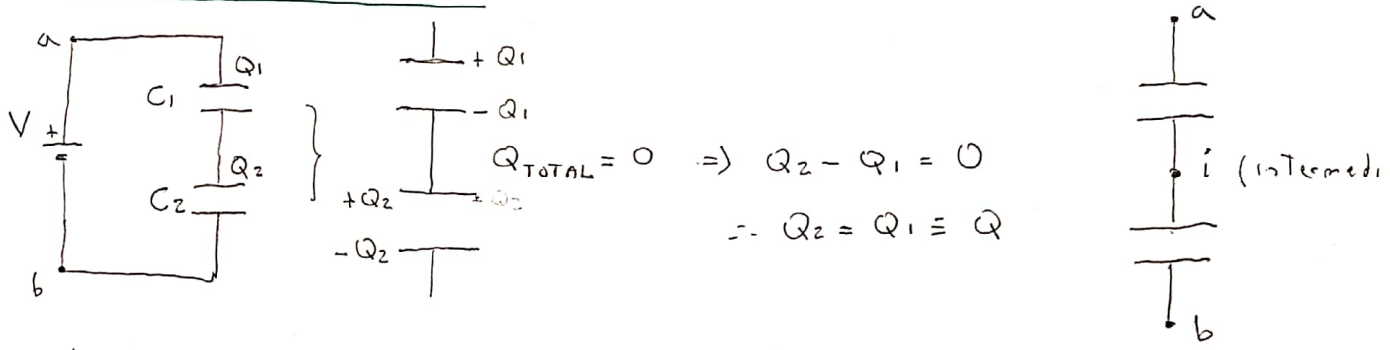
entonces este nuevo capacitor tendrá la misma carga total

$$Q = C_{eq} \cdot V$$

En general, si conectamos N capacitores  $C_i$  en paralelo

$$C_{eq} = \sum_{i=1}^N C_i$$

Capacitores en serie:



Dos capacitores están en serie cuando están unidos por un hilo conductor sin ramificaciones (sin nodos).

En las placas intermedias de la conexión sólo puede haber una redistribución de cargas de una a otra =>  $Q_1 = Q_2 \equiv Q$ .

$$V = V_a - V_b = V_a - V_i + V_i - V_b = V_1 + V_2$$

$$V_1 = \frac{Q_1}{C_1} = \frac{Q}{C_1} \quad \text{y} \quad V_2 = \frac{Q_2}{C_2} = \frac{Q}{C_2}$$

$$V = \frac{Q}{C_1} + \frac{Q}{C_2} = \left( \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2} \right) \cdot Q$$

Podemos reemplazar la combinación de  $C_1$  y  $C_2$  por un capacitor equivalente que para la misma carga  $Q$  genere la misma diferencia de potencial  $V$ :

$$Q = C_{eq} \cdot V$$

$$\Rightarrow \frac{1}{C_{eq}} = \frac{1}{C_1} + \frac{1}{C_2}$$

; generalizando, en serie

$$\frac{1}{C_{eq}} = \sum_{i=1}^N \frac{1}{C_i}$$