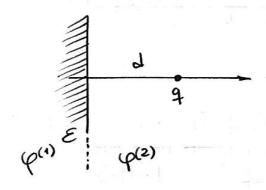
Ejemplo



Tenemos que considerar la polarización del medio. Usando imápenes, buscamos

Además $\left(\underline{D}^{(2)} - \underline{D}^{(1)}\right)$. $\hat{n} = 4\pi\sigma_{\ell} = 0$ (1)

Es decir
$$\left\{ \left(\frac{95}{3\phi_{(s)}} + \varepsilon \frac{95}{3\phi_{(i)}} \right)^{5=0} = 0$$

$$\left\{ \left(\frac{95}{3\phi_{(s)}} + \varepsilon \frac{95}{3\phi_{(i)}} \right)^{5=0} + \phi_{(s)} \right\}^{5=0}$$

La solucion en (1) debe ser solucion de Laplace. Tomemos

$$\varphi^{(1)} = \frac{q_{im}}{|\underline{\Gamma} - d\hat{z}|} + \frac{q_{im}}{|\underline{\Gamma} - z_{im}\hat{z}|}$$

De las cdc.

$$\frac{q}{\sqrt{x^2+y^2+d^2}} + \frac{q_{im}}{\sqrt{x^2+y^2+z_{im}^2}} = \frac{q_{im}'}{\sqrt{x^2+y^2+d^2}}$$

$$-\frac{q}{(x^2+y^2+d^2)^{3/2}} - \frac{q_{im}^2 im}{(x^2+y^2+z_{im}^2)^{3/2}} = -\frac{\epsilon q_{im}' d}{(x^2+y^2+d^2)^{3/2}}$$

Tomamos
$$\left[\frac{2im = -d}{2im}\right] \Rightarrow \left(\frac{1}{2} + \frac{4im}{2im} = \frac{9im}{2im}\right)$$

We go $4im = \frac{2q}{1+\epsilon}$

$$4im = \frac{4(1-E)}{1+E}$$

$$A\left(\overline{L} - q_{\xi}\right) + \frac{1+\varepsilon}{1} \frac{|\overline{L} + q_{\xi}|}{|\overline{L} - q_{\xi}|} \leq 0$$

P (en redidad, op) del dieléctrico.

puede obtenerse de
$$(E^{(2)}-E^{(1)})\cdot\hat{n}=4\pi\nabla_{p}$$

con $E^{(2)}=-\nabla\varphi^{(2)}$ y $E^{(1)}=-\nabla\varphi^{(1)}$.

Ahora podemos calcular U de la configuración usando $SU = \int Spe \varphi dV$

consideremos la carpa como ag y llevemos a de 0 a 1:

$$\varphi^{(2)}(\underline{\Gamma}) = \frac{\alpha q}{|\underline{\Gamma} - d\hat{z}|} + \frac{\alpha q(1-\underline{\epsilon})}{(1+\underline{\epsilon})|\underline{\Gamma} + d\hat{z}|} \qquad \forall \qquad \delta \beta = q \delta \alpha \delta(\underline{\Gamma} - d\hat{z})$$

Nos interesa solo la energia de interacción, es decir, aq con el campo electrico penerado por el dielectrico

$$U = \int_0^1 q d\alpha \frac{\alpha q (1-\epsilon)}{(1+\epsilon)2d} = \frac{q^2}{4d} \frac{1-\epsilon}{1+\epsilon} < 0$$

y el dieléctrico atrae a la carpa.

Principio de trabajos virtuales

consideremos una distribución de carpas y desplacemos las carpas en AII

$$\Delta V = V(q_{i}, \Gamma + \Delta \Gamma_{i}) - V(q_{i}, \Gamma_{i}) =$$

$$= -\sum_{i} E_{i} \cdot \Delta \Gamma_{i} = -F_{i}^{(\alpha)} \Delta \Gamma_{i}^{(\alpha)} \quad (\alpha = 1, 2, 3)$$

we po $F_{i}^{(\alpha)} = -\frac{\partial U}{\partial F_{i}^{(\alpha)}}\Big|_{q} = -\lim_{\Delta F_{i}^{(\alpha)} \to 0} \frac{U' - U}{\Delta F_{i}^{(\alpha)}}$

En general

$$F_i = - \nabla_i U_q$$

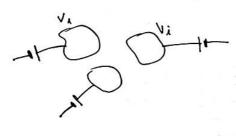
Consideremos una rotación ripida

$$\Delta \Gamma_i = \Delta \phi \hat{n} \times \Gamma_i$$

$$\frac{\nabla \nabla \nabla \nabla}{\nabla \Phi} = -\mathbf{E}_{i} \cdot \left(\frac{\partial \Phi}{\partial \Phi} \hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{E}_{i} \right) \frac{1}{\partial \Phi} = -\hat{\mathbf{n}} \cdot \left(\mathbf{E}_{i} \times \mathbf{E}_{i} \right) = -\hat{\mathbf{n}} \cdot \mathbf{N}$$
Torque

Ppio de trabajos virtuales a potencial constante

cuando se prescriben los potenciales (en lupa de las carpas) al desplazar los conductores necesitamos baterias para mantener V cte. Tomemos:



Desconectamos las quentes y los mantenemos sistados para desplazarlos. luepo conectamos las baterias para volver à Vi en cada conductor.

Al desconecter las quentes
$$S_i U = \frac{1}{2} \sum_{i} (S_i q_i V_i + q_i S_i V_i)$$

Al conederles

(las baterias están a Vi constante)

$$\Rightarrow \delta_2 U = \sum_i \delta_2 q_i \quad V_i = \sum_i q_i \delta_2 V_i = -\sum_i q_i \delta_1 V_i$$

$$\Rightarrow \delta U = \delta_1 U + \delta_2 U = -\frac{1}{2} \sum_i q_i \delta_i V_i = -\delta_1 U = + F_i \cdot \delta_{\Gamma_i}$$

sist. sistado variación de U ____ trabajo hecho por las de las baterías baterías para restaurar Vi

$$\Rightarrow \left[E_i = \nabla_i U \right]_{V}$$

Otra forma de verlo es usando que Ves func. de estodo. Tenemos $\frac{\partial U}{\partial g_i} = V_i$, $\frac{\partial U}{\partial \Gamma_i} = -F_i^{(\alpha)}$

para el sist. cerrado (carpas constantes). Si quiero pasar a variables independientes Vi, r; tomamos potencial termodinámico Ü:

icid termodinamico U:

$$\tilde{U} = U - q_i V_i$$
 — transf. de

 $\tilde{U} = U - q_i V_i$ — Legendre

 $\Rightarrow d\tilde{U} = dU - q_i dV_i - V_i dq_i = -q_i dV_i - F_i \cdot dF_i$
 $\Rightarrow F_i = -\nabla_i \tilde{U}_V = \nabla_i U_V$

Termodiusmica de dieléctricos

La energia interna esta dada por U = Q - W = Q + Wext

Y
$$8U = T8S + \frac{1}{4\pi} \int E \cdot 8D \, dV$$

Esta expresión es útil para procesos en los que la entropia esta prescripto. Si trabajamos con D y T como variables termodinámicas independientes, introducimos la energia libre de Helmholtz usando transp. de Lependre F = U - TS

Si pueremos E como variable termodinámica $\tilde{U} = U - \frac{1}{4\pi} \int E \cdot D \, dV$ es equivalente al ejemplo anterior $\tilde{U} : respecto a los potenciales$ $\tilde{F} = U - \frac{1}{4\pi} \int E \cdot D \, dV$ U : respecto a las carpas

$$y = SF - \frac{1}{4\pi} \int (E \cdot SD + D \cdot SE) dV = -SST - \frac{1}{4\pi} \int SE \cdot D dV$$

$$SO = TSS - \frac{1}{4\pi} \int SE \cdot D dV$$

Noter que dados los potenciales tenemos (usando D= EE)

$$S = -\frac{\partial F}{\partial T}\Big|_{\underline{D}} = \frac{\partial E}{\partial T}\Big|_{\underline{D}} \int \frac{D^2}{8\pi E^2} dV + S_0(T) =$$

$$= \frac{\partial E}{\partial T}\Big|_{\underline{D}} \int \frac{E^2}{8\pi} dV + S_0(T)$$

Recorder que en una transf. isotérmica - AF es el maximo trabajo que puede hacer el sistema

$$\frac{\Delta Q}{T} \le \Delta S$$
 $y \quad W \le -\Delta U + T \Delta S$ $\Rightarrow W \le -\Delta F$

Se sipue que un sist. Distado a T= de evoluciona al minimo de F.