

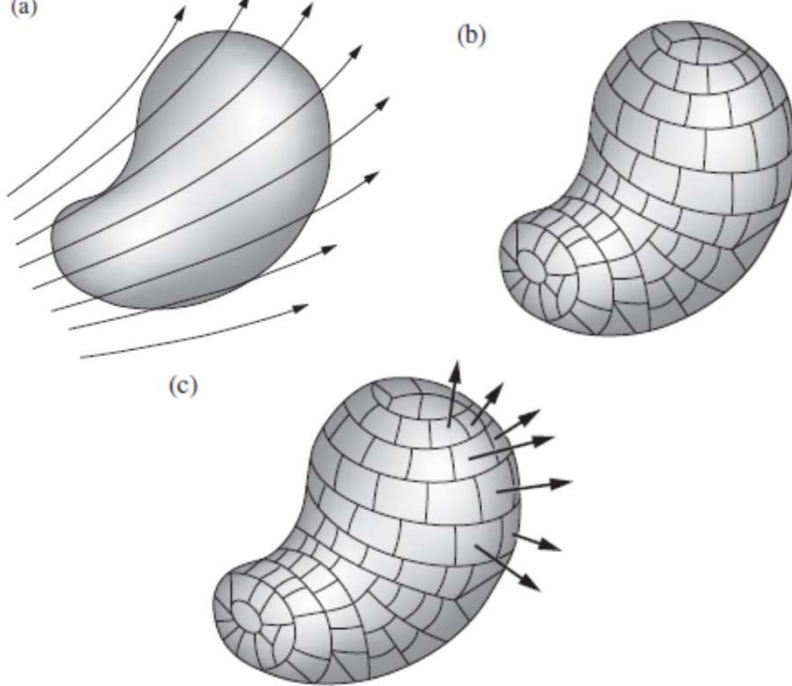
Ley de Gauss

Flujo de Campo Eléctrico

La magnitud del campo eléctrico \vec{E} es proporcional al número de líneas de campo por unidad de área, esta cantidad es lo que denominamos flujo eléctrico:

$$\Phi_{\vec{E}}$$

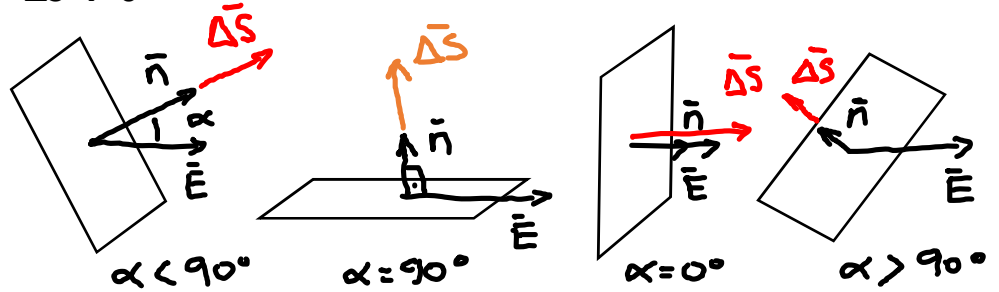
Tomemos una superficie arbitraria:



- Dividimos la superficie en elementos de superficie $\Delta S \rightarrow 0$ de manera de considerarlos planos
- Representamos cada elemento de superficie con un vector:

$$\Delta \vec{S} = \Delta S \vec{n}$$

- A cada elemento de área le asignamos un $\vec{E} \sim \text{cte}$ dado que $\Delta S \rightarrow 0$



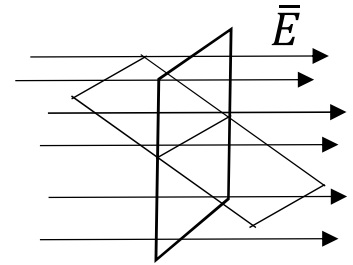
Es fácil ver que si:

$$\alpha = 90^\circ \Delta \Phi_{\vec{E}} = 0$$

$$\alpha = 0^\circ \Delta \Phi_{\vec{E}} \text{ es máximo}$$

Si comenzamos a inclinar el ΔS de manera que $\alpha \neq 0$, $\Delta \Phi_{\vec{E}}$ disminuye de acuerdo a la siguiente ecuación,

$$\Delta \Phi_{\vec{E}} = \vec{E} \cdot \Delta \vec{S} = E \Delta S \cos(\alpha)$$



Podemos ver que $\Delta \Phi_{\vec{E}}$ es un escalar.

El flujo total sobre la superficie es la suma de los aportes de cada uno de las ΔS , es decir:

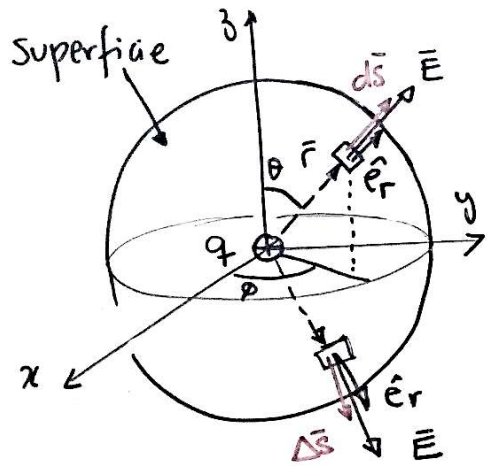
$$\Phi_{\vec{E}} = \lim_{\Delta \vec{S}_i \rightarrow 0} \sum_i \vec{E}_i \cdot \Delta \vec{S}_i$$

O en su forma integral,

$$\Phi_{\vec{E}} = \iint_S \vec{E} \cdot d\vec{S}$$

Para resolver la integral necesitamos especificar la superficie y luego resolver punto a punto

Caso de una carga puntual



El campo eléctrico apunta en la dirección radial, de manera que:

$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{|\vec{r}-\vec{r}'|^2} \hat{e}_{\vec{r}-\vec{r}'}$$

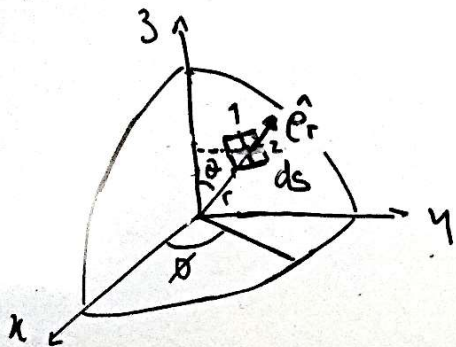
Como $\vec{r}' = 0$

$$|\vec{r}-\vec{r}'| = |\vec{r}| = r^2$$

$$\vec{E} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{r^2} \hat{e}_r$$

Sabemos que para una superficie esférica

$$ds = r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi$$



$$ds = dl_1 \, dl_2$$

$$dl_1 = r \, d\theta$$

$$dl_2 = r \, \sin\theta \, d\phi$$

$$ds = r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi$$

luego $d\vec{s} = r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi \, \hat{e}_r$

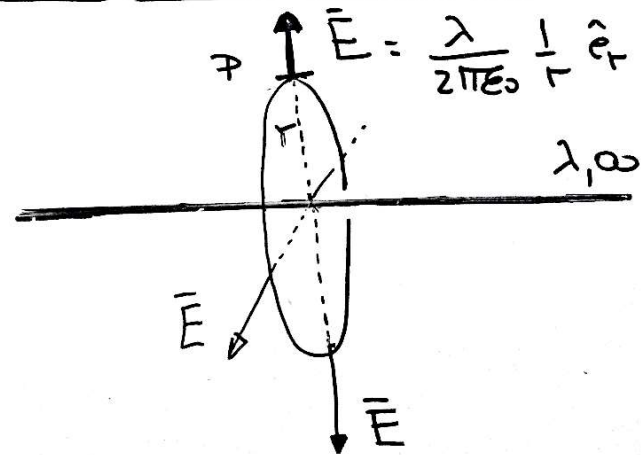
Como \vec{E} es \parallel a \hat{e}_r

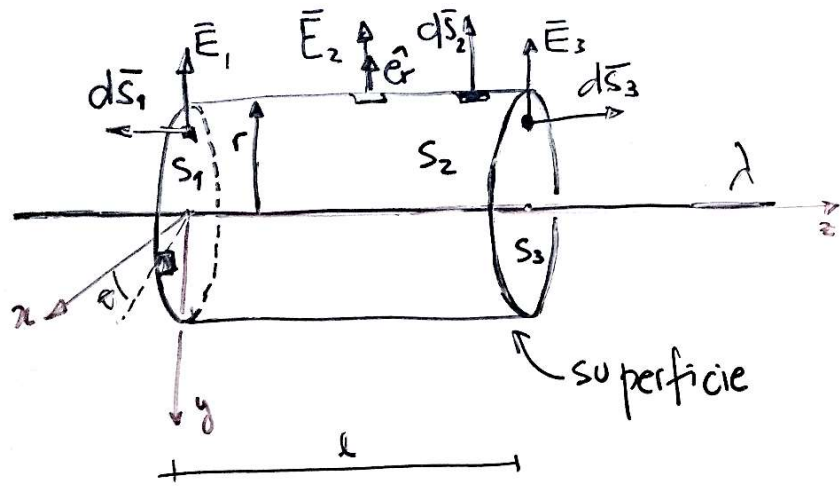
$$d\phi_{\vec{E}} = \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2} r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi \underbrace{\hat{e}_r \cdot \hat{e}_r}_1$$

$$\phi_{\vec{E}} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \sin\theta \, d\theta \, d\phi$$

$$\boxed{\phi_{\vec{E}} = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \cdot 4\pi = \frac{q}{\epsilon_0}}$$

Caso de una línea ∞ con una distribución lineal de carga λ





$$\Phi_{\vec{E}} = \oiint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \iint_{S_1} \vec{E}_1 \cdot d\vec{s}_1 + \iint_{S_2} \vec{E}_2 \cdot d\vec{s}_2 + \iint_{S_3} \vec{E}_3 \cdot d\vec{s}_3$$

como: $\vec{E}_3 \perp d\vec{s}_3$ y $\vec{E}_1 \perp d\vec{s}_1$

$$\iint \vec{E}_3 \cdot d\vec{s}_3 = \iint \vec{E}_1 \cdot d\vec{s}_1 = 0$$

$$d\vec{s}_2 = r d\theta dz \hat{e}_r$$

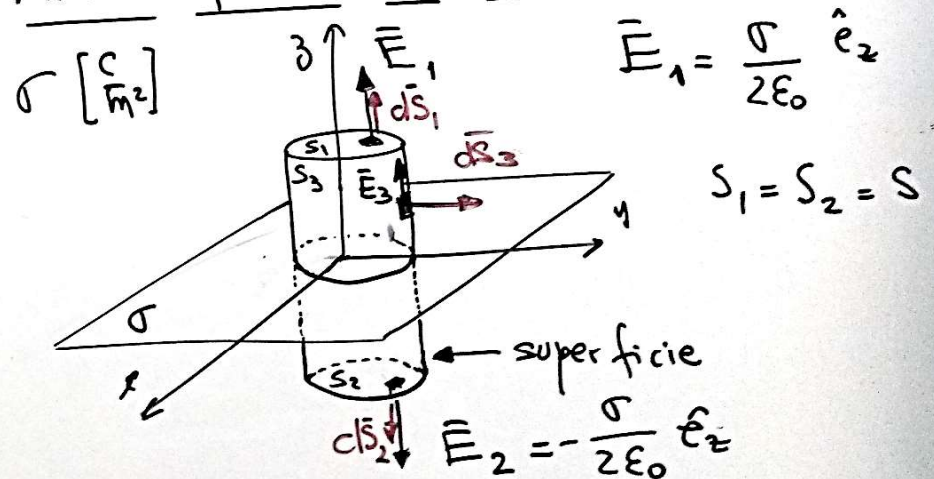
$$\vec{E}_2 = \frac{1}{2\pi\epsilon_0} \frac{\lambda}{r} \hat{e}_r$$

$$\iint \vec{E}_2 \cdot d\vec{s}_2 = \int_0^{2\pi} \int_0^l \frac{1}{2\pi\epsilon_0} \frac{\lambda}{r} r d\theta dz \underbrace{\hat{e}_r \cdot \hat{e}_r}_1$$

$$\iint \vec{E}_2 \cdot d\vec{s}_2 = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} l 2\pi = \frac{\lambda l}{\epsilon_0} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}$$

$$\boxed{\Phi_{\vec{E}} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}}$$

Plano infinito de cargas



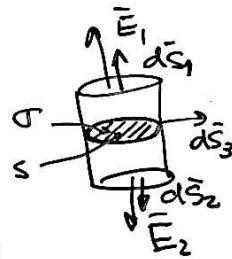
$$\Phi_{\vec{E}} = \oiint \vec{E} \cdot d\vec{s} = \iint_{S_1} \vec{E}_1 \cdot d\vec{s}_1 + \iint_{S_2} \vec{E}_2 \cdot d\vec{s}_2 + \iint_{S_3} \vec{E}_3 \cdot d\vec{s}_3$$

Como el campo eléctrico en S_1 y S_2 es cte,

$$\iint_{S_1} \vec{E}_1 \cdot d\vec{s}_1 = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \iint_{S_1} ds_1 = \frac{\sigma S_1}{2\epsilon_0}$$

$\left\{ \begin{array}{l} \cos \vec{E}_1 \cdot \hat{d\vec{s}}_1 = 1 \\ \hat{e}_2 \cdot \hat{e}_2 = 1 \end{array} \right.$

$$\iint_{S_2} \vec{E}_2 \cdot d\vec{s}_2 = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \iint_{S_2} ds_2 = \frac{\sigma S_2}{2\epsilon_0}$$



$$\Rightarrow \Phi_{\vec{E}} = \frac{\sigma S_1}{2\epsilon_0} + \frac{\sigma S_2}{2\epsilon_0} = \frac{\sigma S}{\epsilon_0}$$

nuevamente

$$\sigma \cdot S = Q_{enc} \quad \therefore$$

$$\boxed{\Phi_{\vec{E}} = \frac{Q_{enc}}{\epsilon_0}}$$

Finalmente, generalizando estos resultados llegamos a la ley de Gauss,

$$\boxed{\Phi_{\vec{E}} = \oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{q_{ENC}}{\epsilon_0}}$$

Obs: La ley de Gauss es completamente general. Sin embargo, su uso práctico se reduce a casos con geometría definida:

Sistema	Simetría	Superficie Gaussiana
cable ∞	cilíndrica	Cilindro coaxial
plano ∞	plano	caja rectangular o cilíndrica
esfera/casquete carga puntual	esférica	esférica con céntrica

Ejemplo:

Superficie gaussiana

$$\oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{q_{enc}}{\epsilon_0} = 0$$

$\Phi_{\vec{E}} < 0$

Resolviendo:

$$E = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{r^2}$$

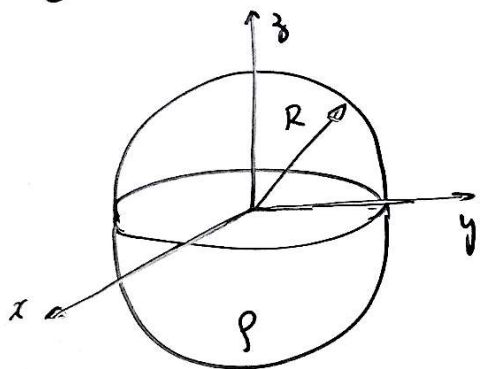
$|\vec{E}| = E$

Superficie gaussiana

Ejemplo 2: Esfera no conductora de radio R

ρ carga eléctrica por unidad de volumen distribuida uniformemente.

Queremos determinar \vec{E} en todo el espacio.



Si la carga en la esfera es Q tenemos que

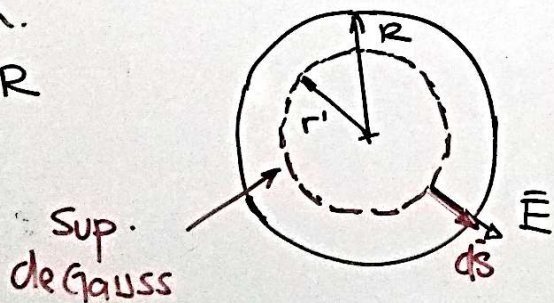
$$\rho = \frac{Q}{\frac{4}{3}\pi R^3} \Rightarrow \rho = \frac{3Q}{4\pi R^3}$$

Separamos el problema en dos intervalos de r :

- a) $0 \leq r \leq R$
- b) $R \leq r < \infty$

Como la simetría del problema es esférica elegimos una superficie de Gauss esférica.

$$0 \leq r \leq R$$



Como \vec{E} y $d\vec{s}$ sobre el casquete de radio r' son colineales y van en el mismo sentido,

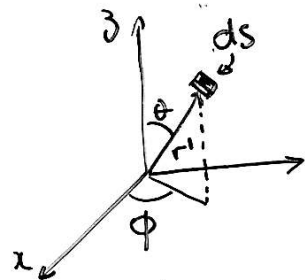
$$\vec{E} \cdot d\vec{s} = E ds$$

además

$$ds = r'^2 \sin \theta d\phi$$

Si planteamos la ley de Gauss

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{s} = \frac{q_{enc}}{\epsilon_0}$$



En este caso

$$q_{enc} = \rho \cdot \frac{4}{3}\pi r'^3$$

Para resolver la integral, tenemos que $\vec{E} \parallel d\vec{s}$

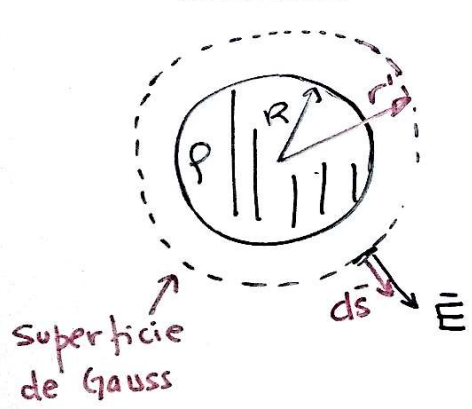
y $E = cte \therefore$

$$\begin{aligned} \oint \vec{E} \cdot d\vec{s} &= \oint E r'^2 \sin \theta d\theta d\phi \\ &= E r'^2 \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \sin \theta d\theta d\phi = E 4\pi r'^2 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow E 4\pi r'^2 = \frac{\rho}{\epsilon_0} \frac{4}{3}\pi r'^3$$

$$\boxed{E = \frac{\rho r'}{3\epsilon_0}} \Rightarrow \boxed{\vec{E} = \frac{\rho r'}{3\epsilon_0} \hat{e}_r}$$

Si $r \geq R$



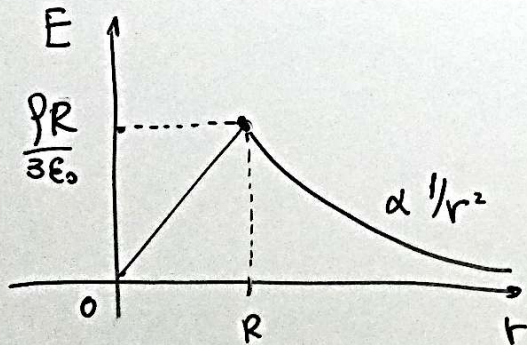
$$\begin{aligned} \Phi_{\vec{E}} &= \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{s} \\ &= \int_0^{2\pi} \int_0^\pi E r^2 \sin\theta \, d\theta \, d\phi \\ &= E r^2 4\pi = \frac{q_{\text{enc}}}{\epsilon_0} \end{aligned}$$

Como $q_{\text{enc}} = \rho \left(\frac{4\pi R^3}{3} \right)$ volumen de la esfera.

$$E r^2 4\pi = \frac{\rho}{\epsilon_0} \frac{4\pi R^3}{3}$$

despejando y llamando $r' \rightarrow r$

$$\underline{\underline{E}} = \frac{\rho}{3\epsilon_0} \frac{R^3}{r^2} \Rightarrow \underline{\underline{E}} = \frac{\rho}{3\epsilon_0} \frac{R^3}{r^2} \hat{e}_r$$



Forma diferencial de la Ley de Gauss

Recordemos el Teorema de la divergencia

$$\iiint_V \nabla \cdot \vec{f} \, dV = \oint_S \vec{f} \cdot d\vec{s}$$

divergencia campo vectorial

A partir de la ley de Gauss

$$\oint_S \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{s} = \frac{q_{\text{enc}}}{\epsilon_0} \quad \text{y} \quad q_{\text{enc}} = \iiint_V \rho(\vec{r}) \, dV$$

$$\oint_S \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{s} = \iiint_V \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0} \, dV$$

Utilizando el Teorema de la divergencia

$$\oint_S \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{s} = \iiint_V \nabla \cdot \vec{E}(\vec{r}) \, dV = \iiint_V \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0} \, dV$$

$$\therefore \boxed{\nabla \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0}}$$

$$\boxed{\nabla \cdot \vec{E} = \rho / \epsilon_0}$$