

# I Révision d'Electrostatique

## I.1) Grandeurs & unités

- Charge électrique  $[Q] = \text{Coulomb}$ 
  - 1C représente une charge considérable
  - 1 particule élémentaire (électron) porte  $q = 1,6 \times 10^{-19} \text{ C}$
- Courant (Intensité) :  $[I] = \text{Ampère} = [Q] [t]^{-1}$ 
  - $1 \text{ A} = 1 \text{ C} / \text{s}$
  - $I = \frac{\Delta Q}{\Delta t}$  où  $\Delta Q$  - variat<sup>o</sup> du n<sup>o</sup> de la charges dans un conducteur pendant  $\Delta t$
- Densité volumique de courant  $[j] = \text{A m}^{-2} = [I] [S]^{-2}$ 

Δ quantité vectorielle.  $\vec{j} = n q \vec{v}$  où  $\begin{cases} n = \text{dens volumique de particules} \\ q = \text{charge d'une particule} \\ \vec{v} = \text{vitesse moy. des particules} \end{cases}$
- Force électrostatique  $[F] = \text{N} = [Q]^2 [L]^{-2} [\epsilon_0]^{-1} = [\text{kg}] [L] [t]^{-1}$ 
  - Pour 2 charges  $q_1, q_2$ , séparées d'une distance  $d_R$ , selon direction  $\vec{u}_{21}$ ,
 
$$\vec{F}_{2 \rightarrow 1} = \frac{1}{4\pi \epsilon_0} \frac{q_1 q_2}{d_R^2} \vec{u}_{21}$$

$\vec{u}_{21} = \frac{\vec{r}_{21}}{r_{21}}$
  - $\epsilon_0$  est la permittivité du vide  $\sim 8,85 \times 10^{-12} \text{ F.m}^{-1}$ 

$$\frac{1}{4\pi \epsilon_0} \approx 9 \times 10^9 \text{ m}^3 \text{ kg C}^{-2} \text{ s}^{-2}$$

[ $\epsilon_0$ ] =  $\text{kg}^{-1} \text{ m}^{-3} \text{ A}^2 \text{ s}^4$  Δ voir Farad plus loin
  - expression de  $\vec{F}$  donnée par loi de Coulomb (1784)
- Densité volumique de charge  $[e] = \text{C m}^{-3}$ 
  - $Q = \iiint_V \rho \, d\tau$  intégrale sur volume  $V$
  - ↳ densité surfacique :  $[\sigma] = \text{C.m}^{-2}$  :
    - Cas du conducteur (parfait) où les charges s'accumulent sur une (surface) miroir d'épaisseur fine
    - $\rho = 0$  et  $Q = \iint_S \sigma \, dS$
    - $dQ = \rho \, d\tau = \rho \, e \, dS \Rightarrow \rho e = \sigma$

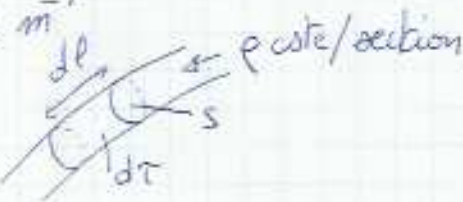
## Suite I 1) Grandeurs &amp; unités

↳ Densité linéique :  $[\lambda] = C \cdot m^{-1}$

• Cas du fil de section  $s$

$$\delta Q = \rho d\tau = \rho s dl \Rightarrow \lambda = \rho s$$

$$Q = \int_C \lambda dl$$



• Champ électrique  $[E] = N \cdot C^{-1} = V \cdot m^{-1} = kg \cdot m^2 \cdot s^{-2} \cdot C^{-1}$

→ Notion introduite pour décrire les interactions à distance (ex gravité)

→ grandeur vectorielle /  $\vec{F} = q_2 \vec{E}$  force exercée par le champ sur  $q_2$

→ champ créé par <sup>charge</sup> ponctuelle  $q_1$  :  $\vec{E} = \frac{q_1}{4\pi\epsilon_0 d_{21}^2} \vec{u}_r = \frac{q_1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}_2 - \vec{r}_1}{\|\vec{r}_2 - \vec{r}_1\|^3}$   
en  $q_2$  (à  $d_{21}$ )

$$[E] = kg^{-1} m^{-3} s^4 A^{-1} = A \cdot V^{-1} \cdot m^{-1}$$

• Potentiel électrique  $[V] = [\phi] = V = N \cdot m \cdot C^{-1} = kg \cdot m^2 \cdot s^{-2} \cdot C^{-1}$

→ En partant du travail de la force  $\vec{F}$  créée par champ  $\vec{E} = \frac{q_1}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{u}_r}{r^2}$

lors du déplacement  $d\vec{r} = dr \vec{u}_r$  de la charge  $q_2$

$$\delta W = \vec{F}_1 \cdot d\vec{r} = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0} \frac{dr}{r^2} = -q_2 d\left(\frac{q_1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{r}\right) = -dE_{\text{potentielle}}$$

potentiel généré par  $q_1$  en  $r$  avec  $V(\infty) = 0 \Rightarrow V(r)$

→  $\int_{\infty}^r dE_p =$  énergie nécessaire pour amener charge  $q_2$  de l' $\infty$  à  $r$  ds ch de  $q_1$

→ On verra que  $\vec{E} = -\vec{\text{grad}} V$ , soit à 1D  $E = \frac{dV}{dx} \Rightarrow [E] = [V][L]^{-1}$

• Énergie électrostatique  $[E] = J = C \cdot V = [Q][V]$

$$J = [E][L] =$$

• Capacité d'un condensateur :  $[C] = F = [Q][V]^{-1}$

→  $Q = C U$  quantité de charges accumulées sur le ~~potentiel~~ (tension)  $U$   
(diff. de potentiel)  
typiquement 1V, 1  $\mu F \Rightarrow Q = 10^{-6} C$



I.2) Champ et potentiel

• Hypothèse ELECTROSTATIQUE :

• Charge ponctuelle  $q$  en  $O$  (origine repère),  $\Pi / \vec{r} = \vec{O\Pi}$

→ chp  $\vec{E}(r) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{u}_r}{r^2}$  ou  $\frac{q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{O\Pi}}{\|\vec{O\Pi}\|^3}$  (chp vectoriel)

→ potentiel  $V(r) = \frac{q}{4\pi\epsilon_0 r}$  (chp scalaire)

→ lignes de champ  $\equiv$  lignes tangentes à  $\vec{E}$  en chaque point  $\Pi$

• déf. implicite pour  $d\vec{r}$ , vect. direct. en  $\Pi$  de la ligne :

$$\vec{E} \wedge d\vec{r} = \vec{0}$$

• en coord. cartésiennes  $\vec{E} \begin{vmatrix} E_x & dx \\ E_y & dy \\ E_z & dz \end{vmatrix} d\vec{r} = \begin{vmatrix} 0 = E_y dz - E_z dy \\ 0 = E_z dx - E_x dz \\ 0 = E_x dy - E_y dx \end{vmatrix}$

soit  $\frac{dx}{E_x} = \frac{dy}{E_y} = \frac{dz}{E_z}$

• en coord. polaires  $\vec{E} \begin{vmatrix} E_r & dr \\ E_\varphi & r d\varphi \\ E_z & dz \end{vmatrix} d\vec{r} \Rightarrow \frac{dr}{E_r} = \frac{r d\varphi}{E_\varphi} = \frac{dz}{E_z}$

• ici (chg ponctuelle)  $E_\varphi = E_z = 0$  d'où  $d\varphi = dz = 0$  et  $d\vec{r} = dr \vec{u}_r$   
c.à.d. lignes droites issues de  $O$

→ surfaces (cst) / lignes équipotentielles  $\equiv$  ensemble des points de m même potentiel  
⚠ nécessite relation  $\vec{E} = -\text{grad } V$

• déf. implicite  $dV = 0$  sur un déplacement  $d\vec{r}$

$$dV = \text{grad } V \cdot d\vec{r} = \left[ \left( \frac{\partial V}{\partial x} \vec{u}_x + \frac{\partial V}{\partial y} \vec{u}_y + \frac{\partial V}{\partial z} \vec{u}_z \right) \cdot (dx \vec{u}_x + \dots) \right]$$

$$dV = -\vec{E} \cdot d\vec{r}$$

$$\Rightarrow d\vec{r} \perp \vec{E} \text{ ou } \boxed{\text{équipotentielles} \perp \text{lignes de chp}}$$



## → Relation champ & potentiel

• via travail de  $\vec{F}$  créée par  $\vec{E}$  pour déplacer  $q$  de  $d\vec{r}$

$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{r} = q \vec{E} \cdot d\vec{r} = -dE_{\text{potentiel}}$$

• cas d'une force dérivant d'un potentiel  $\vec{F} = -\text{grad} E_{\text{pot}}$

• avec déf.  $qV = E_{\text{pot}}$  on a  $\vec{E} \cdot d\vec{r} = -\text{grad} V$

$\Leftrightarrow$  formulation locale

• formulation intégrale:  $W_{A \rightarrow B} = \int_A^B -dE_{\text{pot}} = +q \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{r}$   
 $= -q \int_A^B dV$

$$\text{soit } \underbrace{V_B - V_A}_{\text{constant qq soit chemin A vers B}} = - \int_A^B \vec{E} \cdot d\vec{r} = \text{circulat}^{\circ} \text{ de } \vec{E} \text{ sur segment A-B}$$

constant qq soit chemin A vers B  $\Rightarrow$  vrai pour circulat<sup>o</sup> de  $\vec{E}$

$$\Rightarrow \text{sur contour fermé } A \rightarrow B \rightarrow A: \oint \vec{E} \cdot d\vec{r} = 0$$

## • Ensemble de charges $q_i$ en $P_i$

Pour  $\Pi$

$$\rightarrow \text{champ: } \vec{E}(\Pi) = \sum_i \frac{q_i}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{P_i\Pi}}{\|\vec{P_i\Pi}\|^3} \quad (\text{découle addition des forces})$$

$$\rightarrow \text{potentiel: } V(\Pi) = \sum_i \frac{q_i}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{\|\vec{P_i\Pi}\|}$$

## • Distribution de charges

$$\rightarrow \text{champ } \vec{E}(\Pi) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iiint_V \rho(P) \frac{\vec{P\Pi}}{\|\vec{P\Pi}\|^3} d\tau$$

Cas surfacique:  $\iint_S \sigma(P) dS$  linéique  $\oint \lambda(P) dl$

Indépendant de  $P$ !!  
 L'intégrale somme sur toutes les charges de l'espace:  $\Pi$  est fixe.

$$\rightarrow \text{potentiel } V(\Pi) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \iiint_V \frac{\rho(P)}{\|\vec{P\Pi}\|} d\tau$$

Rem: formules similaires pour les distr. linéiques et surfaciques  
 $\int \lambda dl$  et  $\iint \sigma dS$



I 3) Symétries & Invariances

## • Principe de (Pierre) Curie (1894)

Les symétries d'un système se retrouvent dans ses propriétés.

i) • Principe de symétrie de la distr. de charge

• Une distr. de charge  $\rho^{(n)}$  admet une symétrie de charge

$$\text{ssi: } \forall P \quad \rho(S(P)) = \rho(P)$$

$$\text{• Alors } \forall \Pi : \begin{cases} V(S(\Pi)) = V(\Pi) \\ \vec{E}(S(\Pi)) = S(\vec{E}(\Pi)) \end{cases}$$

⚠  
noter la diff.

⇒ m principe pour une anti-symétrie.

⇒ cette propriété indique que  $\vec{E}$  est un <sup>charge</sup> vecteur plane

⇒ Cas particuliers des points  $\Pi$  sur les axes /  $S(\Pi) = \Pi$   
 ↳ définir les composantes non-nulles de  $\vec{E}$  en  $\Pi$ . .../...

ex  
sym.  
planaire  
non cylindrique

ii) • Principe d'invariance

$$\times \text{ invariance par translation } \Leftrightarrow \rho(\vec{r} + a\vec{u}) = \rho(\vec{r}) \quad \forall a$$

(sur axe  $\vec{u}$ )

⇒  $\rho$  ne dépend pas de la coord. suivant  $\vec{u}$   
 et par conséquent (démonstration avec changement de var ds intégrale)  
 $\vec{E}$  et  $V$  non-plus

Rem inv. par translat<sup>o</sup> implique une distribut<sup>o</sup> infinie  
 donc non-physique : mais utile localement

Ex : condensateur plan ou le fil

× Si (xOy) plan de symétrie infini

$E, V$  ne dépendent que de  $z$

$$\vec{E}(z) = E(z) \vec{u}_z$$

× Si fil (Oz) <sup>sym</sup> axe de rotation

$E, V$  ne dépendent que de  $\rho$  et  $z$

$$\vec{E}(\rho, z) = E_r(\rho, z) \vec{u}_r + E_z(\rho, z) \vec{u}_z$$

ne infini pas de  $z$  .../...

## suite I.3) Symétrie

- invariance par rotation  $\Leftrightarrow \rho(\vec{r})$  invariante par rotation autour d'un axe  
 $\Delta_z \rightarrow$  choisi comme axe z d'un syst. ref
- $\rightarrow \rho$  ne dépend pas de la coord. azimutale  $\varphi$ :  $\rho(r, z)$
- $\rightarrow$  tout plan incluant  $\Delta_z$  est plan de symétrie  $\rightarrow \vec{E}$   
 c'est à dire  $\vec{E}$  in tel plan  $\forall \vec{r}$  donc  $E_\varphi(r) = 0$
- ainsi  $\frac{\partial V}{\partial \varphi} = 0$  (d'après  $\vec{E} = -\text{grad } V$ ) et donc  $V(r, z)$  indépendant  $\varphi$
- $\rightarrow$  via  $\vec{E} = -\text{grad } V$  alors  $\vec{E}(r, z)$  indépendant  $\varphi$

## iii) Récap &amp; exemples

- Symétries (essentiellement planaires) définissent quelles coord. de  $\vec{E} \neq 0$
- Invariances (translat<sup>o</sup>, rotation) définissent de quelles coord.  $\rightarrow$  dépend  $\vec{E}$
- Ex de symétrie cylindrique  $\rightarrow \vec{E}(\vec{r}) = E(r) \vec{u}_r$   $\vec{r}$  est dépend aussi de  $z$  (axe) si non-infini avec  $E_z \neq 0$   
 pour cylindre infini  $V(r) = V(r)$
- Ex de la spirale



## I 4) Théorème de Gauss

### • Énoncé du th. de Gauss

ii) Flux du champ électrique  $\psi$

• Surface élémentaire  $dS$  orientée suivant  $\vec{n}$



• Champ  $\vec{E}$  à travers  $dS$ :  $d\psi = \vec{E} \cdot (dS \vec{n}) = d\vec{S}$

• Géométriquement si  $\theta = (\vec{E}, \vec{n})$  alors:  $d\psi = E \cos \theta dS$

pour  $\theta = \frac{\pi}{2}$ , flux = 0 (minimal);  $\theta = 0$ , flux =  $E dS$  max

• Flux total à travers surface  $S$ :

$$\psi = \oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S}$$

$$[\psi] = [V][L]^{-1}[L]^2 = V \cdot m$$

surf fermée

### ii) Énoncé

Le flux du champ électrique à travers une surf. fermée est égale à la charge élec. totale à l'intérieur de la surface divisée par la permittivité du vide:

$$\oint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{\text{int}}}{\epsilon_0} \quad \text{! } \oint_S, d\vec{S} \text{ et } \underline{\text{int}}$$

$$\text{où } Q_{\text{int}} = \iiint_{V_S} \rho(\vec{r}) d\tau$$

### iii) Démonstration en 4 étapes

- 1) Th. vérifié pour source ponctuelle avec  $S =$  sphère centrée/source
- 2) Équivalence du flux pour  $q$  ponctuelle à travers  $S_{\text{sphère}}$  et  $S_{q_{\text{eq}}}$   
( $\Rightarrow$  usage de l'angle solide  $d\Omega = \frac{\vec{r} \cdot d\vec{S}}{r^2}$ )
- 3) Flux à travers surface fermée n'incluant pas de charge est nulle
- 4) Utilisation du th. de superposition pour démo validité du th. pour distrib<sup>ns</sup>  $q_{\text{eq}}$  et surface  $q_{\text{eq}}$

iv) Méthode générale de calcul du champ et du potentiel

1) Analyse des symétries  $\rightarrow$  orientation de  $\vec{E}$   
 invariances  $\rightarrow$  dépendances de  $\vec{E}$

2) Choix d'une surface simple passant par  $M$   
 $\vec{E}$  constant sur la surface  
 $\vec{E}$  et  $d\vec{S}$  colinéaires

3) Application th. Gauss  $\Rightarrow \vec{E}$  connue

4) "Intégration" de  $E$  pour obtenir  $V$   
 $\Delta$  peut être délicat si plusieurs variables

Ex. (E uniforme) la sphère (R):  $\vec{E}(r) = \frac{\sigma_e R^2}{\epsilon_0 r^2} \vec{u}_r$ ,  $V(r) = \begin{cases} 0 & r < R \\ -\frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R} & r > R \end{cases}$

le fil (infini):  $\vec{E}(r) = \frac{\lambda_e}{2\pi\epsilon_0 r} \vec{u}_r$ ,  $V(r) = -\frac{\lambda_e}{2\pi\epsilon_0} \ln\left(\frac{r}{r_0}\right) + V(r_0)$

le plan ( $\sigma$ ):  $\vec{E}(r) = \pm \frac{\sigma_e}{2\epsilon_0} \vec{u}_z$  suivant position  $M$ /plan  
 $V(r) = \mp \frac{\sigma_e}{2\epsilon_0} z$   $\begin{cases} z > 0 \\ z < 0 \end{cases}$

le condensateur ( $Q = \pm \sigma S$ ),  $\vec{E} = \frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{u}_z$  à l'int (0 à l'ext)  
 distance  $e$

$$V(z) = -\frac{\sigma_e}{2\epsilon_0} z \text{ int } \left( -\frac{e\sigma_e}{2\epsilon_0} \text{ à l'ext} \right)$$

$$\Rightarrow \text{capacité } U = V\left(+\frac{e}{2}\right) - V\left(-\frac{e}{2}\right) = \frac{e\sigma_e}{\epsilon_0} = \frac{eQ}{S\epsilon_0}$$

$$C = \epsilon_0 \frac{S}{e}$$



I. 5) Energie électrostatique.+ Rappel sur la construction d'un ensemble de  $n$  charges• étape 1: 1 seule charge  $q_1$  en  $\vec{r}_1 \Rightarrow$  pas (d'énergie) car  $\vec{E}$  champ travail• étape 2: 2 charges  $q_1$  en  $\vec{r}_1$ :  $w_2 = \frac{q_1 q_2}{4\pi\epsilon_0 \|\vec{r}_1 - \vec{r}_2\|} = w_{12}$ • étape 3: 3 charges  $q_1$  en  $\vec{r}_1$ :  $w_3 = \frac{q_1 q_3}{4\pi\epsilon_0 \|\vec{r}_1 - \vec{r}_3\|} + \frac{q_2 q_3}{4\pi\epsilon_0 \|\vec{r}_2 - \vec{r}_3\|} = w_{13} + w_{23}$ • étape  $i$ : 1 charge  $q_i$  en  $\vec{r}_i$ :  $w_i = \sum_{j=1}^{i-1} q_i \frac{q_j}{4\pi\epsilon_0 \|\vec{r}_j - \vec{r}_i\|} = w_{ji}$ 

$$\Rightarrow U_e = w_{\text{tot}} = \sum_{i=1}^n w_i = \sum_{i,j \leq i} \frac{q_i q_j}{4\pi\epsilon_0 r_{ij}} \quad \text{où } r_{ij} = \|\vec{r}_j - \vec{r}_i\|$$

on peut simplifier la cdt  $j \leq i$  en prenant  $j=1 \dots n$  mais  
il y a alors du double comptage  $w_{ji}$  et  $w_{ij}$  d'où

$$U_e = \frac{1}{2} \sum_{i,j \neq i} \frac{q_i q_j}{4\pi\epsilon_0 r_{ij}}$$

+ Remarquons que le potentiel crée en  $\vec{r}_i$  par les autres  $q_j$  ( $j \neq i$ )

$$\text{est } V_i = V(\vec{r}_i) = \sum_{j \neq i} \frac{q_j}{4\pi\epsilon_0 r_{ij}}$$

$$\text{soit : } U_e = \frac{1}{2} \sum_i q_i V_i$$

+ Dans le vide, on peut généraliser cette expression:

$$U_e = \frac{1}{2} \iiint_V \rho(\vec{r}) V(\vec{r}) d\tau$$

$$\text{et aussi } U_e = \frac{\epsilon_0}{2} \iiint_V \vec{E}^2 d\tau$$

## Suite I.3)

→ Démonstration de la ~~expression~~ de l'énergie électrostat (difficile)

- On cherche à construire  $\rho(\vec{r})$  à partir de  $\rho=0$  et par addition continue de  $d\rho(\vec{r})$  dans le potentiel  $V(\vec{r})$  [qui change avec  $\rho$ ]

$$dU_e = \iiint_{V} d\rho V(\vec{r}) d\tau$$

Rem on ajoute par une charge en 1 point  
on augmente  $\rho$  de tot l'espace  
 $V = \text{vol où } \rho \neq 0$

- On anticipe l'éq<sup>te</sup> de Poisson:

$$\text{div}(\text{grad } V) = -\frac{\rho}{\epsilon_0} \text{ soit } \text{div } \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}$$

Pour des grandeurs infinitésimal  $\text{div}(d\vec{E}) = \frac{d\rho}{\epsilon_0}$

- Or  $\text{div}(V \cdot d\vec{E}) = \text{div}(d\vec{E}) V + \underbrace{\text{grad } V \cdot d\vec{E}}_{-\vec{E} \cdot d\vec{E}}$

$$\text{d'où } \frac{d\rho}{\epsilon_0} V = \text{div}(\vec{E}) V = \text{div}(V \cdot d\vec{E}) + \vec{E} \cdot d\vec{E}$$

$$dU_e = \epsilon_0 \iiint_V \text{div}(V \cdot d\vec{E}) d\tau + \epsilon_0 \iiint_V \vec{E} \cdot d\vec{E} d\tau$$

- En intégrant sur une sphère <sup>fermée</sup> contenant  $V$  et quotient infime

$$\text{1<sup>ère</sup> terme: } \iiint_V \text{div}(V \cdot d\vec{E}) d\tau = \oint_S V \cdot d\vec{E} \cdot d\vec{S}$$

c'est le flux de  $(V \cdot d\vec{E})$  qui devient arbitrairement petit pour la sphère de rayon  $\rightarrow \infty$   $\Rightarrow$  flux  $\xrightarrow{R \rightarrow \infty} \frac{1}{R} = 0$   
( $\frac{1}{R} \times \frac{1}{R^2}$ ) (surf.  $R^2$ )

$$\text{Au final } dU_e = \epsilon_0 \iiint_V \vec{E} \cdot d\vec{E} d\tau$$

où  $d\rho$  est "caché" dans " $d\vec{E}$ " et  $\int_0^\rho d\rho \Leftrightarrow \int_0^\rho E dE = \frac{E^2}{2}!$

$$U_e = \int_0^\rho dU_e = \iiint_V \frac{\epsilon_0 \vec{E}^2}{2} d\tau$$



## II Formulation locale de l'électrostatique

- + Chap I correspond à une formulation intégrale  
 ↳ bien adaptée à des dist. charges uniformes & symétriques  
 (soit calcul intégral soit th. de Gauss)
- + Une seule loi locale :  $\vec{E} = -\text{grad } V \quad \forall \vec{r}$   
 ⇒ Possibilité de lier  $V(\vec{r})$  à  $\rho(\vec{r})$  ?

### II. 1) L'équation de Poisson

- + Rappel du th. de Gauss  $\iiint_V \vec{E}(\vec{r}) \cdot d\vec{S} = \frac{1}{\epsilon_0} \iiint_V \rho(\vec{r}) d\tau$   
 avec  $S$  surface fermée définissant volume  $V$

- + Th de Green - Ostrogradsky

$$\iint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \iiint_V \text{div} \vec{E} d\tau$$

$$\text{d'où } \iiint_V \vec{\nabla} \cdot \vec{E} d\tau = \iiint_V \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0} d\tau = \iiint_V (\text{div} \vec{E} - \frac{\rho}{\epsilon_0}) d\tau = 0 \quad \forall V$$

$$\text{on en déduit } \boxed{\text{div} \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0} \quad \forall \vec{r}} \quad \text{équation de Gauss}$$

- + En utilisant  $\vec{E} = -\text{grad } V$  et  $\text{div}(\text{grad } V) = \nabla^2 V$

$$\text{on a } \boxed{\nabla^2 V(\vec{r}) = -\frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0}} \quad \begin{array}{l} \text{eq}^{\circ} \text{ de Poisson} \\ \text{dans le vide } (\epsilon_0) \end{array}$$

- + En l'absence de charges locales :  $\boxed{\nabla^2 V = 0}$  est l'eq<sup>o</sup> de Laplace

- + Pas de solut<sup>o</sup> générales à ces eq<sup>o</sup>s, mais nécessité d'utiliser les symétries et les conditions limites du pb.

## Suite II 1)

- + Il est possible de démontrer mathématiquement que
  - par un ensemble de cdt<sup>es</sup> limites fixées
  - il existe type une solution ET elle est unique!

II 2) Potentiel créé par une sphère chargée

- Sphère de rayon  $R = a$ , chargée uniformément  $\rho(\vec{r}) = \begin{cases} 0 & \text{si } r > a \\ \rho & \text{si } r \leq a \end{cases}$
- La sphère est isolante (sinon  $\rho = 0$  à l'intérieur)

- Calcul du Laplacien en coord. sphérique  $(r, \phi, \theta)$

$$\nabla^2 V = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left( \sin \theta \frac{\partial V}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 V}{\partial \phi^2}$$

- + Analyse des symétries (et invariances)

- sym. axiale de centre O  $\Rightarrow \vec{E}$  et  $V$  indépendants de  $\theta, \phi$
- invariance par rotation d'axe passant par O  $\Rightarrow \vec{E}$  ne dépend  $E_\phi = 0$

- + Conditions limites:  $V(\infty) = 0$ ,  $V(a^+) = V(a^-)$

- + Extérieur  $r \geq a$ ,  $\rho(r) = 0 \Rightarrow$  Laplace

$$\nabla^2 V = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) = 0 \quad \text{soit} \quad \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) = 0$$

$$\text{donc (par intégrat<sup>o</sup>)} \quad r^2 \frac{\partial V}{\partial r}(r) = \text{cte} = K_1 \quad \text{ou} \quad \frac{\partial V}{\partial r} = \frac{K_1}{r^2}$$

$$\text{puis (intégrat<sup>o</sup>)} \quad \frac{\partial V}{\partial r} V(r) = -\frac{K_1}{r} + K_2$$

- condition  $V(\infty) = 0$  impose  $K_2 = 0$

$$\text{• utilisation } \vec{E} = -\text{grad } V = -\frac{\partial V}{\partial r} \vec{u}_r = \frac{K_1}{r^2} \vec{u}_r$$

Rem on peut obtenir  $K_1$  avec Th. Gauss par  $r > a$ , Rem  $\|\vec{E}(\infty)\| = 0$



+ Intérieur  $r \leq a$   $\rho(r) = \rho \Rightarrow$  Poinson

$$\frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{\partial V}{\partial r} \right) = - \frac{\rho}{\epsilon_0} r^2, \text{ par intégral: } r^2 \frac{\partial V}{\partial r} = - \frac{\rho}{3\epsilon_0} r^3 + K_3$$

$$\text{soit } \frac{\partial V}{\partial r} = - \frac{\rho}{3\epsilon_0} r + \frac{K_3}{r^2}$$

$$\text{et encore par intégral: } V(r) = - \frac{\rho}{6\epsilon_0} r^2 - \frac{K_3}{r} + K_4$$

• Interdiction de divergence:  $V(0)$  doit être fini

$$\Rightarrow K_3 = 0 \text{ et } V(r) = - \frac{\rho}{6\epsilon_0} r^2 + K_4$$

$$\text{• Condition } r = a: V(a^-) = - \frac{\rho}{6\epsilon_0} a^2 + K_4 = V(a^+) = + \frac{K_1}{a} \quad (1)$$

$$\left( \text{d'où } K_1 = \frac{\rho a^3}{6\epsilon_0} \text{ Rem } [K_1] = \frac{C}{[S]} \right)$$

$$\text{• avec } \vec{E} = - \text{grad } V = + \left( \frac{\rho}{3\epsilon_0} r \right) \vec{u}_r$$

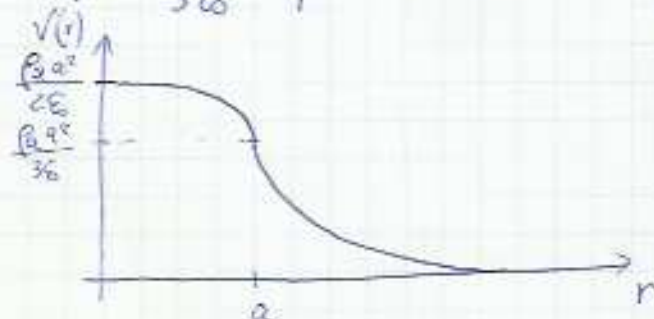
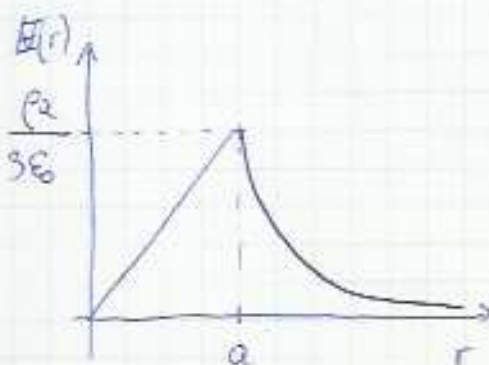
$$\Rightarrow \text{condition } \|\vec{E}(a^+)\| = \frac{K_1}{a^2} = \frac{\rho a}{3\epsilon_0} \quad (2) = \|\vec{E}(a^-)\|$$

$$\begin{aligned} (1) \quad & \left\{ \begin{aligned} K_1 + a K_4 &= - \frac{\rho a^3}{6\epsilon_0} \\ K_1 + a^2 K_4 &= - \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \end{aligned} \right. \Rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{(a-1)}{(a+1)} \\ K_4 = \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{1-\frac{1}{a}}{a^2-a} \end{cases} \\ (2) \quad & \left\{ \begin{aligned} K_1 + a K_4 &= - \frac{\rho a^3}{6\epsilon_0} \\ K_1 + a^2 K_4 &= - \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \end{aligned} \right. \Rightarrow \begin{cases} K_1 = \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{(a-1)}{(a+1)} \\ K_4 = \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{1-\frac{1}{a}}{a^2-a} \end{cases} \end{aligned}$$

$$K_1 = - \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \text{ et avec (1) } K_4 = \frac{\rho a^2}{2\epsilon_0}$$

Au final:

$$V(r) = \begin{cases} - \frac{\rho}{6\epsilon_0} r^2 + \frac{\rho a^2}{2\epsilon_0} & r \leq a \\ + \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{1}{r} & r \geq a \end{cases} \quad \vec{E}(r) = \begin{cases} \frac{\rho}{3\epsilon_0} r \vec{u}_r & r \leq a \\ \frac{\rho a^3}{3\epsilon_0} \frac{1}{r^2} \vec{u}_r & r \geq a \end{cases}$$



II. 3) Potentiel créé par un disque

- Disque (fin) de rayon  $R=a$ , uniformément chargé  $\sigma(r)$   
(l'épaisseur du disque n'est pas importante)

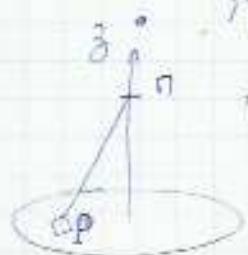
- Laplacien en coord cylindrique :

$$\Delta V = \nabla^2 V = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial V}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 V}{\partial z^2}$$

- Symétrie de rotation  $\Rightarrow V, E$  indépendant de  $\theta$
- Condition limite :  $V(\infty) = 0$

$$\Delta V = 0 \Rightarrow \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left( r \frac{\partial V}{\partial r} \right) = - \frac{\partial^2 V}{\partial z^2}$$

$\Rightarrow$  difficile



Prenons les points de l'axe  $z$  :  $\vec{r} = z \vec{e}_z$

par symétrie  $V, E$  indépendants de  $\theta$  et  $\vec{E} \parallel \vec{u}_z$

$$V(z) = \iint_S \frac{\sigma}{4\pi\epsilon_0} \frac{dS}{\|\vec{r}\|} \quad \text{où } \|\vec{r}\| = \sqrt{z^2 + r^2}$$

$$dS = dr r d\theta$$

$$V(z) = \int_0^{2\pi} d\theta \int_0^a dr \frac{\sigma}{4\pi\epsilon_0} \frac{r}{\sqrt{z^2 + r^2}} = \frac{2\pi\sigma}{4\pi\epsilon_0} \left[ \sqrt{z^2 + r^2} \right]_0^a$$

$$V(z) = \frac{2\sigma}{2\epsilon_0} \left( \sqrt{z^2 + a^2} - \sqrt{z^2} \right) \quad (\text{Rem } z > 0)$$

$$\text{et } \vec{E}(z) = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \left( 1 - \frac{z}{\sqrt{z^2 + a^2}} \right) \vec{u}_z$$