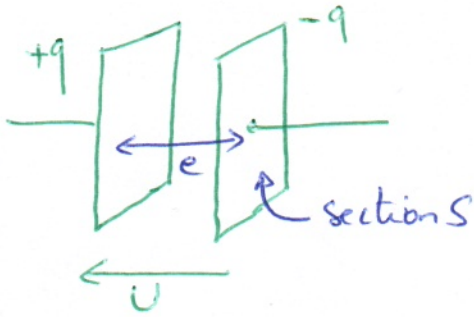
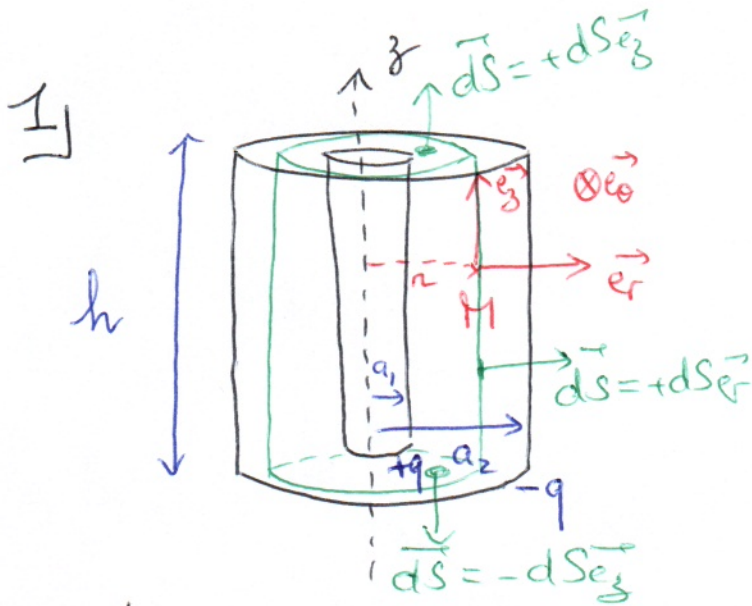


EM1-09 Condensateur cylindrique

Un exercice à mettre en regard du calcul de la capacité d'un condensateur plan fait à la fin du chapitre EM2. Pour rappel, on avait trouvé



$$C = \frac{\epsilon_0 S}{e} \quad \text{ce qui pourra nous servir pour vérifier l'homogénéité de notre résultat à la question 3j.}$$



On suppose les cylindres infinis dans la direction z pour les considérations de symétrie et d'invariance (\leftrightarrow on néglige les "effets de bord").

Étude des symétries : Les plans $(\Pi, \vec{e}_r, \vec{e}_\theta)$ et $(\Pi, \vec{e}_r, \vec{e}_z)$ sont des plans de symétrie des charges donc de \vec{E} par principe de Curie. Ainsi, \vec{E} appartient à ces plans et

$$\vec{E} = E \vec{e}_r$$

Étude des invariances : La distribution de charges est invariante par translation suivant z et par rotation suivant θ . Par principe de Curie, \vec{E} ne peut pas dépendre de ces variables

d'où $\vec{E}(r, \theta, \phi) = \vec{E}(r)$

finalement

$$\vec{E} = E(r) \vec{e}_r$$

Théorème de Gauss: $\oiint \vec{E}_0 \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{\text{int}}}{\epsilon_0}$

On l'applique sur le cylindre d'axe (Oz) , de hauteur h , faisant par \mathcal{A} .

Alors d'une part

$$\begin{aligned} \oiint \vec{E}_0 \cdot d\vec{S} &= \iint_{\text{lat}} \vec{E}_0 \cdot d\vec{S} + \iint_{\text{haut}} \vec{E}_0 \cdot d\vec{S} + \iint_{\text{bas}} \vec{E}_0 \cdot d\vec{S} \\ &= \iint E(r) \vec{e}_r \cdot dS \vec{e}_r \\ &= E(r) 2\pi r h \end{aligned}$$

D'autre part, $Q_{\text{int}} = +q$ (on entoure l'entièreté de la charge du cylindre intérieur)

D'où

$$\vec{E}(r) = \frac{q}{2\pi h r \epsilon_0} \vec{e}_r \quad \text{pour } a_1 < r < a_2$$

si $r < a_1$: $Q_{int} = 0$ donc $E(r) = 0$

si $r > a_2$: $Q_{int} = +q - q = 0$ donc $E(r) = 0$ aussi

Le champ est nul à l'extérieur du condensateur.

2) On obtient le potentiel par sa définition

$$\vec{E} = -\text{grad } V$$

soit, en projetant (et on regarde entre a_1 et a_2)

$$\begin{pmatrix} \frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \frac{\partial V}{\partial r} \\ \frac{1}{r} \frac{\partial V}{\partial \theta} \\ \frac{\partial V}{\partial z} \end{pmatrix} \quad \text{d'où } V(r, \theta, z)$$

puis la 1^{ère} projection donne

$$\frac{dV}{dr} = - \frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \quad \text{soit en intégrant}$$

$$V(r) = - \frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \ln r + Cste.$$

Les conditions aux limites

$$\begin{cases} V(r=a_1) = V_1 \\ V(r=a_2) = V_2 \end{cases}$$

donnent

$$\begin{cases} -\frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \ln a_1 + Cte = V_1 \\ -\frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \ln a_2 + Cte = V_2 \end{cases}$$

d'où

$$V_1 - V_2 = \frac{q}{2\pi\epsilon_0 h} \ln\left(\frac{a_2}{a_1}\right)$$

3) Par définition, la capacité est telle que

$$V_1 - V_2 \equiv \frac{q}{C}$$

Par identification

$$C = \frac{2\pi\epsilon_0 h}{\ln\left(\frac{a_2}{a_1}\right)}$$

(très homogène à $\frac{\epsilon_0 S}{e}$, on rappelle que $\ln()$ est sans dimension)