

Filière : SMP S2; TD Électrostatique série n°2

Exercice 1

Soit un arc de cercle, de centre O , de rayon r , vu du point O sous un angle $2\alpha = 2\frac{\pi}{3}$ et chargé uniformément avec une densité linéique $\lambda > 0$.

Déterminer le champ et le potentiel au point O .

Exercice 5 : Examen de rattrapage 2018-2019

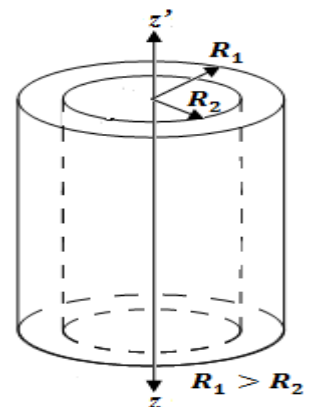
Soient q_1 , q_2 et q_3 trois charges ponctuelles placées respectivement aux points $M_1(x_1, y_1, z_1)$, $M_2(x_2, y_2, z_2)$ et $M_3(x_3, y_3, z_3)$ située à l'intérieur d'une surface fermée S .

- 1) Donner sans démonstration l'expression du flux du champ électrostatique sortant de la surface S ?
- 2) On permute les positions des charges q_1 et q_2 . Donner l'expression du flux du champ électrostatique sortant de la surface S ? Conclure ?
- 3) On place une charge ponctuelle q_4 au point $M_4(x_4, y_4, z_4)$ à l'extérieur de la surface S . Donner l'expression du flux du champ électrostatique sortant de la surface S ? Conclure ?

Exercice 3 : Examen normale 2017-2018

On considère un faisceau de particules chargées, réparties uniformément avec une densité volumique de charge ρ , entre deux cylindres coaxiaux d'axe $(z'z)$ et de rayon R_1 et R_2 , où $R_1 > R_2$.

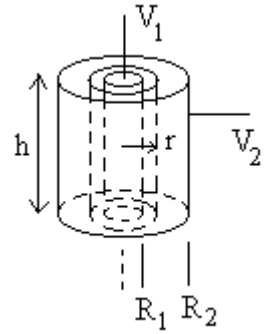
- 1) Calculer le champ électrique $E(r)$ en un point M à la distance r de l'axe $(z'z)$, r variant de 0 à l'infini.
- 2) Calculer le potentiel $V(r)$ en M ($0 < r < \infty$). On prendra égal à zéro le potentiel en un point O de l'axe $(z'z)$.
- 3) Tracer la courbe visualisant les variations:
 - a. De $E(r)$ en fonction de r .
 - b. De $V(r)$ en fonction de r .
- 4) En déduire, par deux méthodes, l'expression du champ créé en un point M par:
 - a) Un tube cylindrique, de rayon R_2 , uniformément électrisé avec une densité surfacique σ .
 - b) Un conducteur filiforme indéfini, uniformément électrisé avec une densité linéaire λ .



Exercice 4 : Examen rattrapage 2017-2018

On considère un condensateur cylindrique dont les armatures sont constituées par deux cylindres coaxiaux de rayon R_1 et R_2 , où $R_1 < R_2$.

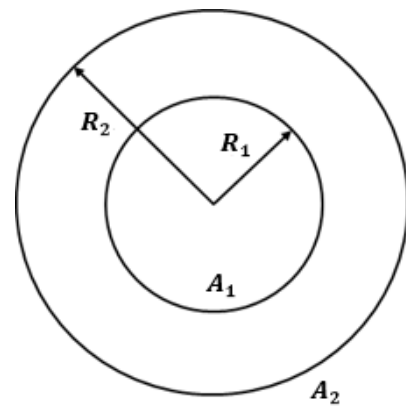
- 1) Déterminer le champ électrique $E(r)$ créé en un point M situé entre les deux armatures.
- 2) Calculer la circulation du champ électrostatique entre deux points appartiennent aux armatures.
- 3) Dédire la capacité du condensateur.



Exercice 5 : Examen rattrapage 2018-2019

Un condensateur sphérique est constitué de deux sphères conductrices concentriques de même centre et de rayons respectifs R_1 et R_2 . Les charges respectives des armatures A_1 et A_2 sont Q_1 et Q_2 avec $Q_1 = -Q_2 = Q$.

- 1) Déterminer le champ électrique $E(r)$ créé en un point M situé entre les deux armatures ?
- 2) Calculer la circulation du champ électrostatique entre deux points appartient aux armatures ?
- 3) Dédire la capacité du condensateur ?



Exercice 6 : Examen normale 2018-2019

Soit une sphère de rayon R chargée d'une densité volumique ρ uniforme.

- 1) Calculer le champ créé par cette distribution de charges à l'intérieur et à l'extérieur de la sphère.
- 2) Dédire le potentiel à l'intérieur et à l'extérieur de la sphère (on suppose que le potentiel est nul à l'infini).
- 3) Donner les allures du champ et du potentiel électrostatique.
- 4) Calculer l'énergie électrostatique de la sphère en utilisant la relation : $W = \frac{1}{2} \iiint \rho V d\tau$.

Filière : SMP S2; TD Électrostatique
série n°2
Correction

NB : La série N°1 et les exercices 1 et 2 de la série N°2 sont déjà corrigés.

Corrigé de l'exercice 3 :

On a deux cylindres de rayon respectivement R_1 et R_2 et d'extension infinie. La meilleure base pour exprimer le champ électrostatique est la base cylindrique :

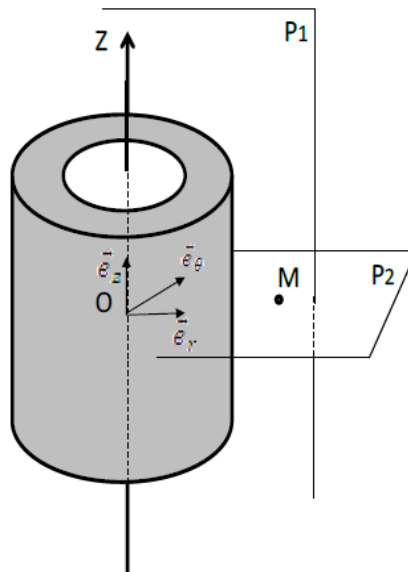
$$\vec{E}(M) = E_r(r, \theta, \varphi) \vec{e}_r + E_\theta(r, \theta, \varphi) \vec{e}_\theta + E_z(r, \theta, \varphi) \vec{e}_z$$

a) La symétrie du système :

Le cylindre admet deux plans de symétrie :

P_1 Plan vertical contient (oz) $\vec{E}(M) \in P_1$

P_2 Plan horizontal perpendiculaire à l'axe (oz) $\vec{E}(M) \in P_2$



Conséquence : $\vec{E}(M) \in$ à l'intersection des deux plans d'où,

$$\vec{E}(M) = E_r(r, \theta, \varphi) \vec{e}_r$$

b) L'invariance du système :

Le système est invariant par translation parallèle à (oz) , donc $\vec{E}(M)$ est indépendant de z .

Rotation autour de (oz) donc, $\vec{E}(M)$ indépendant à O .

Conséquence :

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

1. Calcul du champ électrostatique
 D'après le théorème de Gauss :

$$\phi = \oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

Avec S est la surface fermée de Gauss : ici la surface S est un cylindre de rayon r et de hauteur h telle que :

$$S = S_{bi} + S_{bs} + S_L$$

- c) S_{bi} : la surface de base inférieure du cylindre
- d) S_{bs} : la surface de base supérieure du cylindre
- e) S_L : la surface latérale du cylindre

Calcul du flux :

$$\oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0} = \iint_{S_{bi}} \vec{E} \cdot d\vec{S}_{bi} + \iint_{S_{bs}} \vec{E} \cdot d\vec{S}_{bs} + \iint_{S_L} \vec{E} \cdot d\vec{S}_L$$

Avec,

$$d\vec{S}_{bi} = dS_{bi}\vec{n}_i = -dS_{bi}\vec{e}_z$$

$$d\vec{S}_{bs} = dS_{bs}\vec{n}_s = dS_{bs}\vec{e}_z$$

$$d\vec{S}_L = dS_L\vec{n}_l = dS_L\vec{e}_r$$

Or,

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

Donc, $\vec{E} \cdot d\vec{S}_{bi} = \vec{E} \cdot d\vec{S}_{bs} = 0$ car, $\vec{e}_z \perp \vec{e}_r$

$$\oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \iint_{S_L} E dS_L = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

Avec, $dS_L = r d\theta dz$

$$rE(r) \int_0^{2\pi} d\theta \int_0^h dz = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0} \Rightarrow 2\pi h r E(r) = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

Alors,

$$E(r) = \frac{Q_{int}}{2\pi h r \epsilon_0}$$

Calculons la charge totale à l'intérieur de la surface de Gauss.

f) Pour $r < R_2$: La charge à l'intérieure du cylindre de rayon R_2 est nulle (la charge est répartie entre les deux cylindres)

$$Q_{int} = 0$$

D'où

$$E_1(r) = 0$$

Pour $R_2 \leq r < R_1$:

$$Q_{int} = \iiint dq \text{ ou } dq = \rho d\tau$$

Puisque la répartition est uniforme : $\rho = cte$.

$$Q_{int} = \rho \iiint d\tau, \text{ avec } d\tau = r dr d\theta dz$$

$$Q_{int} = \rho \iiint r dr d\theta dz = \rho \int_{R_2}^r r dr \int_0^{2\pi} d\theta \int_0^h dz$$

$$Q_{int} = \rho 2\pi h \left[\frac{r^2}{2} \right]_{R_2}^r = \rho \pi h [r^2 - R_2^2]$$

$$Q_{int} = \rho \pi h [r^2 - R_2^2]$$

Or,

$$E(r) = \frac{Q_{int}}{2\pi h r \epsilon_0}$$

Donc,

$$E_2(r) = \frac{\rho \pi h [r^2 - R_2^2]}{2\pi h r \epsilon_0} = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[r - \frac{R_2^2}{r} \right]$$

$$E_2(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[r - \frac{R_2^2}{r} \right]$$

Pour $r \geq R_1$:

$$Q_{int} = 2\pi h \rho \int_{R_2}^{R_1} r dr$$

$$Q_{int} = \pi h \rho [R_1^2 - R_2^2]$$

$$E_3(r) = \frac{\pi h \rho [R_1^2 - R_2^2]}{2\pi h r \epsilon_0} = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[\frac{R_1^2 - R_2^2}{r} \right]$$

$$E_3(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[\frac{R_1^2 - R_2^2}{r} \right]$$

2. Calcul du potentiel

$$\text{On a : } \vec{E} = -\overrightarrow{\text{grad}} V \Rightarrow E(r)\vec{e}_r = -\frac{dV}{dr}\vec{e}_r \Rightarrow V(r) = -\int E(r)dr$$

g) Pour $r < R_2$

On a,

$$E_1(r) = 0, \quad \text{Donc,} \quad V_1 = cte_1 = V_{01}$$

Pour déterminer la constante V_{01} on utilise la condition au limite telle que : Le potentiel est nul en tout point de l'axe (oz) c-à-d :

$$V_1(r = 0) = 0 \Rightarrow V_{01} = 0$$

$$V_1(r) = 0$$

h) Pour $R_2 \leq r < R_1$:

$$E_2(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[r - \frac{R_2^2}{r} \right]$$

$$V_2(r) = - \int \frac{\rho}{2\varepsilon_0} \left[r - \frac{R_2^2}{r} \right] dr = - \frac{\rho}{2\varepsilon_0} \left[\frac{r^2}{2} - R_2^2 \ln(r) \right] + V_{02}$$

Pour déterminer la constante V_{02} on utilise la continuité du potentiel en $r = R_2$ telle que :

$$V_1(r = R_2) = V_2(r = R_2)$$

$$- \frac{\rho}{2\varepsilon_0} \left[\frac{R_2^2}{2} - R_2^2 \ln(R_2) \right] + V_{02} = 0$$

$$V_{02} = \frac{\rho R_2^2}{2\varepsilon_0} \left[\frac{1}{2} - \ln(R_2) \right]$$

$$V_{02} = \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} [1 - 2\ln(R_2)]$$

$$V_2(r) = - \frac{\rho}{2\varepsilon_0} \left[\frac{r^2}{2} - R_2^2 \ln(r) \right] + \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} [1 - 2\ln(R_2)]$$

$$V_2(r) = - \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[\frac{r^2}{R_2^2} - 2\ln(r) \right] + \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} [1 - 2\ln(R_2)]$$

$$V_2(r) = \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[1 + 2\ln\left(\frac{r}{R_2}\right) - \frac{r^2}{R_2^2} \right]$$

Pour $r \geq R_1$:

$$E_3(r) = \frac{\rho}{2\varepsilon_0} \left[\frac{R_1^2 - R_2^2}{r} \right]$$

$$V_3(r) = - \int E_3(r) dr = - \int \frac{\rho}{2\varepsilon_0} [R_1^2 - R_2^2] \frac{dr}{r}$$

$$V_3(r) = \frac{-\rho}{2\varepsilon_0} [R_1^2 - R_2^2] \ln(r) + V_{03}$$

De même, la continuité en $r = R_1$ donne :

$$V_3(r = R_1) = V_2(r = R_1)$$

$$\frac{\rho}{2\varepsilon_0} [R_2^2 - R_1^2] \ln(R_1) + V_{03} = \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[1 + 2\ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right]$$

$$V_{03} = \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[1 + 2\ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right] - \frac{\rho}{2\varepsilon_0} [R_2^2 - R_1^2] \ln(R_1)$$

$$V_{03} = \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[1 + 2\ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right] - \frac{\rho R_2^2}{4\varepsilon_0} \left[1 - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right] 2\ln(R_1)$$

$$V_{03} = \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[\left(1 - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right) (1 - 2 \ln(R_1)) + 2 \ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) \right]$$

$$V_3(r) = \frac{-\rho}{2\epsilon_0} [R_1^2 - R_2^2] \ln(r) + \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[\left(1 - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right) \left(1 - 2 \ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) \right) + 2 \ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) \right]$$

$$V_3(r) = \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[\left(1 - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right) \left(1 + 2 \ln\left(\frac{r}{R_1}\right) \right) + 2 \ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) \right]$$

3. Courbes visualisant les variations $E(r)$ et $V(r)$

a. L'allure de la courbe $E(r)$

Pour $r < R_2$:

$$E_1(r) = 0$$

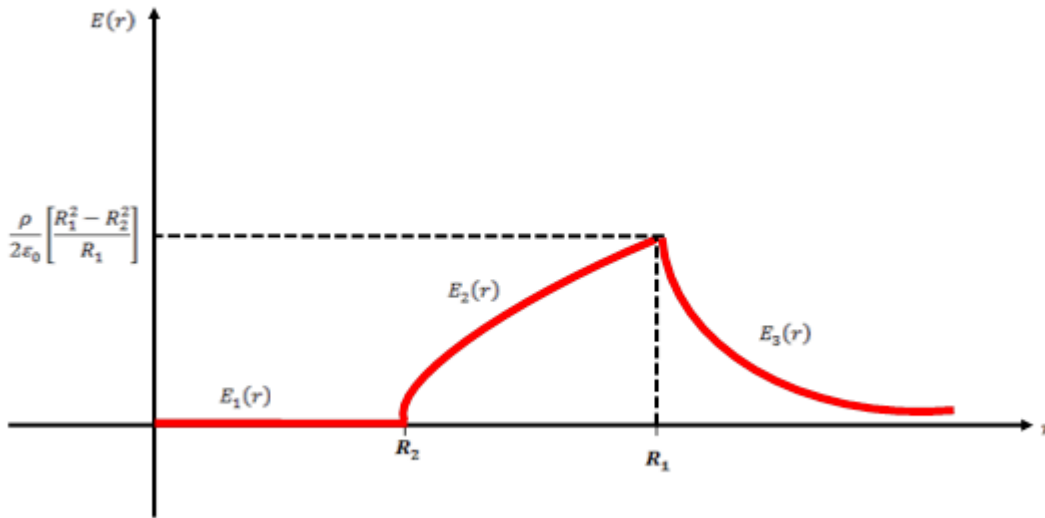
Pour $R_2 \leq r < R_1$:

$$E_2(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[r - \frac{R_2^2}{r} \right]$$

Pour $r \geq R_1$:

$$E_3(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[\frac{R_1^2 - R_2^2}{r} \right]$$

$$\begin{cases} E_2(r = R_2) = 0 \\ E_2(r = R_1) = \frac{\rho}{2\epsilon_0 R_1} [R_1^2 - R_2^2] \end{cases} \quad \begin{cases} E_3(r = R_1) = \frac{\rho}{2\epsilon_0 R_1} [R_1^2 - R_2^2] \\ \lim_{r \rightarrow \infty} E_3(r) = 0 \end{cases}$$



b. L'allure de la courbe $V(r)$

i) **Pour $r \leq R_2$:**

$$V_1(r) = 0$$

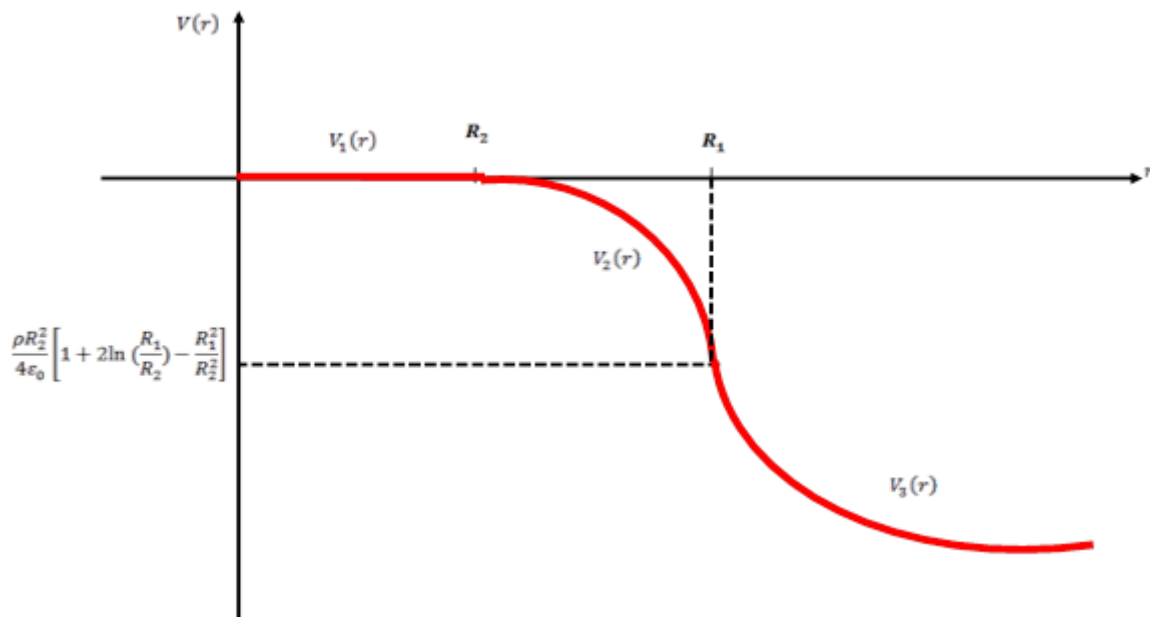
j) **Pour $R_2 \leq r \leq R_1$:**

$$V_2(r) = \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[1 + 2 \ln\left(\frac{r}{R_2}\right) - \frac{r^2}{R_2^2} \right]$$

k) **Pour $r \geq R_1$:**

$$V_3(r) = \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[\left(1 - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right) \left(1 + 2 \ln\left(\frac{r}{R_1}\right) \right) + 2 \ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) \right]$$

$$\begin{cases} V_2(r = R_2) = 0 \\ V_2(r = R_1) = V_3(r = R_1) = \frac{\rho R_2^2}{4\epsilon_0} \left[1 + 2\ln\left(\frac{R_1}{R_2}\right) - \frac{R_1^2}{R_2^2} \right] \\ \lim_{r \rightarrow \infty} V_3(r) = -\infty, \quad \lim_{r \rightarrow \infty} \frac{V_3(r)}{r} = 0 \end{cases}$$



4. L'expression du champ électrostatique

a. Un tube cylindre de rayon R_2

i. Première méthode : conservation de la charge

La charge totale des deux cylindres coaxiaux avec une densité volumique ρ est :

$$Q_V = \pi h \rho [R_1^2 - R_2^2]$$

La charge totale dans le cas d'un tube cylindrique de rayon R_2 est :

$$Q_S = \iint dq = \iint \sigma dS = \iint \sigma R_2 d\theta dz = \sigma R_2 2\pi h$$

Conservation de charges donne :

$$Q_V = Q_S$$

$$\pi h \rho [R_1^2 - R_2^2] = \sigma R_2 2\pi h$$

$$\rho [R_1^2 - R_2^2] = 2\sigma R_2$$

Or, le champ à l'extérieur est :

$$E_{ext}(r) = E_3(r) = \frac{\rho}{2\epsilon_0} \left[\frac{R_1^2 - R_2^2}{r} \right]$$

D'où,

$$E_{ext}(r) = \frac{R_2}{r\epsilon_0} \sigma$$

et

$$E_{int}(r) = 0$$

ii. Deuxième méthode : Théorème de Gauss

$$\oiint_S \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0} = \iint_{S_L} \vec{E} \cdot d\vec{S}_L$$

$$E(r) = \frac{Q_{int}}{2\pi hr\epsilon_0}, \quad \text{avec, } Q_S = \sigma R_2 2\pi h$$

$$E_{ext}(r) = \frac{R_2}{r\epsilon_0} \sigma$$

Et toujours

$$E_{int}(r) = 0$$

b. Un conducteur cylindrique filiforme indéfini avec λ .

i. Première méthode : conservation de la charge

La charge totale d'un tube cylindrique est :

$$Q_S = \sigma R_2 2\pi h$$

La charge d'un conducteur filiforme est :

$$Q_l = \int \lambda dl = \lambda h$$

Conservation de charges donne :

$$Q_S = Q_l$$

$$\sigma R_2 2\pi h = \lambda h$$

$$\sigma R_2 = \frac{\lambda}{2\pi}$$

Or,

$$E_{ext}(r) = \frac{\lambda}{2\pi r\epsilon_0}$$

ii. Deuxième méthode : théorème de Gauss

$$\oiint \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

$$E(r) = \frac{Q_{int}}{2\pi hr\epsilon_0} \quad \text{avec, } Q_{int} = \lambda h$$

Finalement

$$E_{ext}(r) = \frac{\lambda}{2\pi r\epsilon_0}$$

Corrigé de l'exercice 4 :

1. Le champ électrostatique en un point M situé entre les armatures :

Théorème de Gauss :

$$\Phi = \oiint \vec{E} \cdot d\vec{S} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0},$$

avec, $\vec{E} = E(r)\vec{e}_r$ et $\vec{dS}_L = dS_L\vec{e}_r = r d\theta dz \vec{e}_r$

Or,

$$\Phi = \oiint \vec{E} \cdot \vec{dS} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0} \leftrightarrow \iint E(r) dS_L = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

$$rE(r) \int_0^h dz \int_0^{2\pi} d\theta = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

D'où,

$$E(r) = \frac{Q_{int}}{2\pi r h \epsilon_0}$$

2. La circulation de $\vec{E}(r)$

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

Avec, $dl = dr\vec{e}_r + r d\theta \vec{e}_\theta + dz\vec{e}_z$

$$dC = E(r) dr \Leftrightarrow C = \int_1^2 dC \int_1^2 E(r) dr = \int_{R_1}^{R_2} \frac{Q_{int}}{2\pi h \epsilon_0} \frac{dr}{r}$$

Alors,

$$C = \frac{Q_{int}}{2\pi h \epsilon_0} [\ln(R_2) - \ln(R_1)] = \frac{Q_{int}}{2\pi h \epsilon_0} \ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right)$$

Or,

$$dC = -dV$$

$$C = - \int_1^2 dV = V_1 - V_2$$

3. La capacité du condensateur

La capacité d'un condensateur est donnée par :

$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2}$$

D'où,

$$V_1 - V_2 = \frac{Q_{int}}{2\pi h \epsilon_0} \ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right)$$

Finalement,

$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2} = \frac{2\pi h \epsilon_0}{\ln\left(\frac{R_2}{R_1}\right)}$$

Corrigé de l'exercice 5 :

1. Le champ électrostatique en un point M situé entre les armatures :

Théorème de Gauss :

$$\Phi = \oiint \vec{E} \cdot \vec{dS} = \frac{Q_{int}}{\epsilon_0}$$

Avec, $\vec{E}(M) = E_r(r, \theta, \varphi)\vec{e}_r + E_\theta(r, \theta, \varphi)\vec{e}_\theta + E_z(r, \theta, \varphi)\vec{e}_z$ et $\vec{dS} = r^2 \sin \theta d\theta d\varphi \vec{e}_r$

Or, la symétrie sphérique impose que : $\vec{E}(M) = E_r(r, \theta, \varphi)\vec{e}_r$, et le fait que le champ est invariant par rotation autour des axes (oz) et (op) donc il est indépendant de (θ et φ).

$\vec{E}(M) = E_r(r)\vec{e}_r$. On dit que le champ est radial.

Le flux du champ s'écrit :

$$\phi = \oint \vec{E} \cdot \vec{dS} = \oint E(r)r^2 \sin \theta d\theta d\varphi = r^2 E(r) \int_0^\pi \sin \theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi$$

$$\phi = 4\pi r^2 E(r)$$

Donc le champ électrostatique créé en un point M situé entre les armatures est :

$$\vec{E}(r) = \frac{Q_{int}}{4\pi\epsilon_0 r^2} \vec{e}_r$$

2. La circulation du champ $\vec{E}(r)$

$$dC = \vec{E}(r) \cdot \vec{dr} = \frac{Q_{int}}{4\pi r^2 \epsilon_0} dr$$

$$C = \int_{R_1}^{R_2} dC = \int_{R_1}^{R_2} \frac{Q_{int}}{4\pi r^2 \epsilon_0} dr = \frac{-Q_{int}}{4\pi \epsilon_0} \left[\frac{1}{R_2} - \frac{1}{R_1} \right]$$

$$C = \frac{-Q_{int}}{4\pi \epsilon_0} \frac{R_1 - R_2}{R_1 R_2}$$

3. La capacité du condensateur

La capacité d'un condensateur est donnée par :

$$C = \frac{Q}{V_1 - V_2}$$

Or,

$$dC = -dV$$

$$C = - \int_{R_1}^{R_2} dV = V_1 - V_2$$

D'où,

$$V_1 - V_2 = \frac{Q_{int}}{4\pi \epsilon_0} \frac{R_2 - R_1}{R_1 R_2}$$

Finalement,

$$C = 4\pi \epsilon_0 \frac{R_1 R_2}{R_2 - R_1}$$

Corrigé de l'exercice 6 :

1. Le champ électrostatique créé par cette distribution de charge

D'après la question 1 de l'exercice 5 on a :

$$\vec{E}(r) = \frac{Q_{int}}{4\pi \epsilon_0 r^2} \vec{e}_r$$

Avec Q_{int} est la charge à l'intérieur de la surface de Gauss.

- Pour $r \leq R$:

$$Q_{int} = \iiint \rho d\tau = \rho \int_0^r r^2 \int_0^\pi \sin \theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi$$

Avec r est le rayon de la sphère de Gauss.

$$Q_{int} = \frac{4}{3}\pi\rho r^3$$

D'où,

$$E_{int}(r) = \frac{\rho r}{3\varepsilon_0}$$

- **Pour $r > R$:**

$$Q_{int} = \iiint \rho d\tau = \rho \int_0^R r^2 \int_0^\pi \sin \theta d\theta \int_0^{2\pi} d\varphi$$

Avec r est le rayon de la sphère de Gauss.

$$Q_{int} = \frac{4}{3}\pi\rho R^3$$

D'où,

$$E_{ext}(r) = \frac{\rho R^3}{3r^2\varepsilon_0}$$

2. Le potentiel électrostatique

$$\text{On a : } \vec{E} = -\overrightarrow{\text{grad}} V \Rightarrow E(r) = -\frac{dV}{dr} \Leftrightarrow V(r) = -\int E(r)dr$$

- **Pour $r > R$:**

$$V_{ext}(r) = -\int E_{ext}(r)dr = -\int \frac{\rho R^3}{3r^2\varepsilon_0}dr = \frac{\rho R^3}{3r\varepsilon_0} + V_{oe}$$

Le potentiel est nul à l'infini c-à-d : quand $r \rightarrow +\infty$, $V_{ext}(r) \rightarrow 0 \Rightarrow V_{oe} = 0$
D'où

$$V_{ext}(r) = \frac{\rho R^3}{3r\varepsilon_0}$$

- **Pour $r \leq R$:**

$$V_{int}(r) = -\int E_{int}(r)dr = -\int \frac{\rho r}{3\varepsilon_0}dr = -\frac{\rho r^2}{6\varepsilon_0} + V_{oi}$$

Le potentiel est continu en $r = R$, alors, $V_{int}(r = R) = V_{ext}(r = R)$

$$\text{D'où, } \frac{-\rho R^2}{6\varepsilon_0} + V_{oi} = \frac{\rho R^2}{3\varepsilon_0} \Rightarrow V_{oi} = \frac{\rho R^2}{2\varepsilon_0}$$

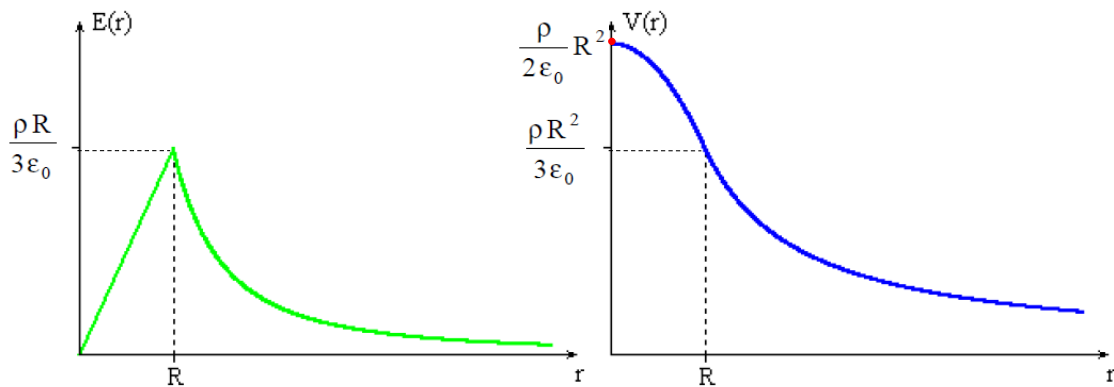
Finalement :

$$V_{int}(r) = \frac{\rho}{6\varepsilon_0}[3R^2 - r^2]$$

3. Les allures du champ et du potentiel

$$\text{- Le champ : } \begin{cases} E_{int}(r = 0) = 0, & E_{int}(r = R) = \frac{\rho R}{3\varepsilon_0} \\ E_{ext}(r = R) = \frac{\rho R}{3\varepsilon_0}, & E_{ext}(r \rightarrow +\infty) \rightarrow 0 \end{cases}$$

- Le potentiel :
$$\begin{cases} V_{int}(r=0) = \frac{\rho R^2}{2\epsilon_0}, & V_{int}(r=R) = \frac{\rho R^2}{3\epsilon_0} \\ V_{ext}(r=R) = \frac{\rho R^2}{3\epsilon_0}, & V_{ext}(r \rightarrow +\infty) = 0 \end{cases}$$



4. L'énergie électrostatique de la sphère

$$W = \frac{1}{2} \iiint \rho V d\tau = \frac{1}{2} \iiint \rho V r^2 dr \sin \theta d\theta d\varphi$$

$$W = 2\pi \int_0^{+\infty} \rho V r^2 dr$$

$$W = 2\pi \int_0^R \rho V_{int} r^2 dr = 2\pi \int_0^R \rho \frac{\rho}{6\epsilon_0} [3R^2 - r^2] r^2 dr$$

$$W = \frac{\pi \rho^2}{3\epsilon_0} \int_0^R [3r^2 R^2 - r^4] dr = \frac{\pi \rho^2}{3\epsilon_0} \left[R^2 r^3 - \frac{r^5}{5} \right]_0^R$$

Finalement,

$$W = \frac{4\pi \rho^2}{15\epsilon_0} R^5$$