

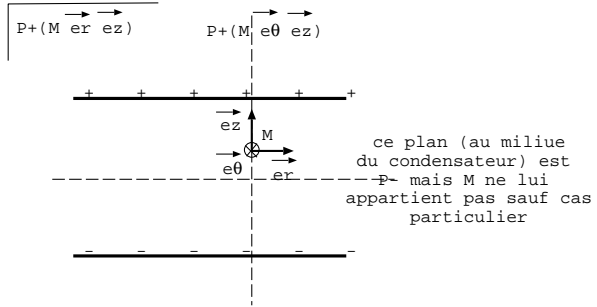
DM 7 de physique

I. Correction: capteur pour la mesure de l'humidité

1. Il y a invariance par rotation autour de Oz donc la variable θ n'intervient pas.

La variable r n'intervient pas car il y a invariance par translation dans un plan horizontal car les armatures sont infinies (on néglige les effets de bord).

M appartient au plan $P^+(M, \vec{e}_r, \vec{e}_z)$ et $P^-(M, \vec{e}_z, \vec{e}_\theta)$ donc le champ électrique en M est contenu dans ces plans et le champ est selon \vec{e}_z .



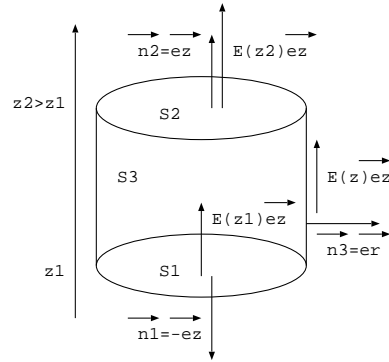
2. On calcule le flux du champ électrique à travers un cylindre de rayon a et compris entre les plans z_1 et $z_2 > z_1$.

Le flux du champ électrique à travers la surface latérale est nul car le champ est contenu dans la surface.

$$\text{Sur la surface } S_1 \text{ on a } \iint E(z_1) \vec{e}_z dS (-\vec{e}_z) = -E(z_1) \iint dS = -\pi a^2 E(z_1).$$

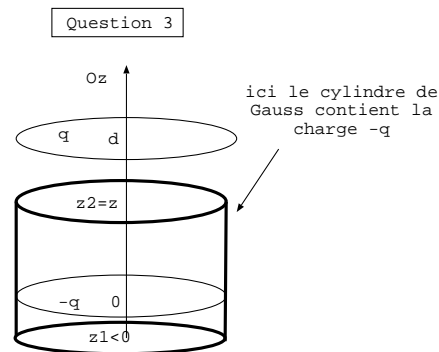
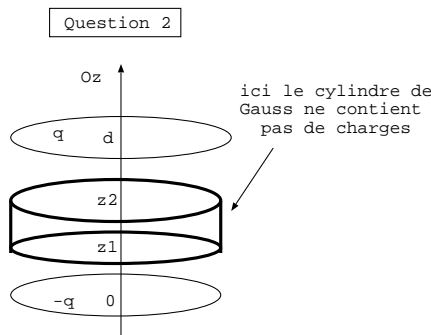
$$\text{Sur la surface } S_2 \text{ on a } \iint E(z_2) \vec{e}_z dS (\vec{e}_z) = E(z_2) \iint dS = \pi a^2 E(z_2).$$

Le flux du champ électrique à travers le cylindre est donc $\phi = \pi a^2 (E(z_2) - E(z_1))$.



3. Le théorème de Gauss nous dit que le flux sortant du champ électrique à travers une surface fermée est égale à la charge intérieure contenue dans le volume contenue dans cette surface divisée par ϵ_0 .

J'applique le théorème de Gauss à un cylindre placé entre les armatures du condensateur. La charge intérieure est donc nulle donc $\phi = \pi a^2 (E(z_2) - E(z_1)) = 0$ donc $E(z_1) = E(z_2)$ donc le champ électrique est uniforme entre les armatures du condensateur.



4. Le cylindre compris entre $z_1 < 0$ et $0 < z < d$ contient la charge $-q$. L'application du théorème de Gauss donne $\phi = \pi a^2 (E(z) - E(z_1)) = \frac{-q}{\epsilon_0}$ avec $E(z_1 < 0) = 0$ car l'énoncé nous indique que le champ est nul à l'extérieur du condensateur.

$$\text{On a donc } \pi a^2 E(z) = \frac{-q}{\epsilon_0} \text{ soit } E(z) = \frac{-q}{\pi a^2 \epsilon_0}.$$

5. On en déduit le potentiel par la relation $\vec{E} = -\vec{\text{grad}}V = -\frac{dV}{dz} \vec{e}_z = \frac{-q}{\pi a^2 \epsilon_0} \vec{e}_z$.

Soit $\frac{dV}{dz} = \frac{qz}{\pi a^2 \epsilon_0} + A$ où A est une constante d'intégration.

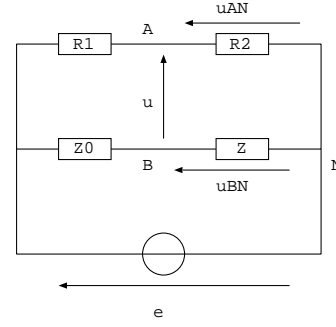
On en déduit la différence de potentiel $V(z = d) - V(z = 0) = \frac{qd}{\pi a^2 \epsilon_0} = \frac{q}{C}$ d'où la capacité de ce condensateur

$$C = \frac{\epsilon_0 \pi a^2}{d}.$$

6. On applique le diviseur de tension:

$$\underline{u_{AN}} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \underline{e} \text{ et } \underline{u_{BN}} = \frac{\underline{Z}}{\underline{Z} + \underline{Z}_0} \underline{e}.$$

$$\text{On en déduit } \underline{u} = -\underline{u_{BN}} + \underline{u_{AN}} = \left(-\frac{\underline{Z}}{\underline{Z} + \underline{Z}_0} + \frac{R_2}{R_1 + R_2} \right) \underline{e} = \frac{R_2 \underline{Z}_0 - R_1 \underline{Z}}{(R_1 + R_2)(\underline{Z}_0 + \underline{Z})} \underline{e}.$$



7. Le pont de Sauty est équilibré pour $R_2 \underline{Z}_0 = R_1 \underline{Z}$ avec $\underline{Z} = \frac{\underline{Z}_R \underline{Z}_C}{\underline{Z}_R + \underline{Z}_C} = \frac{R \frac{1}{jC\omega}}{R + \frac{1}{jC\omega}} = \frac{R}{1 + jRC\omega}$ (association $R//C$). De la même façon on a $\underline{Z}_0 = \frac{R_0}{1 + jR_0C_0\omega}$.

Ainsi l'équilibre du pont implique $\frac{R_2 R_0}{1 + jR_0C_0\omega} = \frac{R R_1}{1 + jRC\omega}$ soit $R_2 R_0 (1 + jRC\omega) = R_1 R (1 + jR_0C_0\omega)$.

Deux complexes sont égaux lorsque leurs parties réelles sont égales et lorsque leurs parties imaginaires sont égales, on a donc:

$$R_2 R_0 = R_1 R \text{ et } R_2 R_0 jRC\omega = R_1 R jR_0C_0\omega \text{ soit } RC = R_0C_0.$$

$$\text{Soit } R = \frac{R_2 R_0}{R_1} \text{ et } C = \frac{R_0 C_0}{R} = \frac{R_1 C_0}{R_2}.$$

8. AN: $C = \frac{R_1}{R_2} C_0 = 144 \text{ pF}$: sur la courbe d'étalonnage on lit que pour $C = 144 \text{ pF}$ on a 50 % d'humidité.