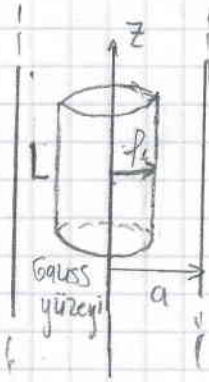


4) Bu soru Gauss veya Poisson denklemleri kullanılarak 2 farklı şekilde çözülebilir.

a) Elektrik alanı bulmak için Gauss metodundan faydalanmak daha uygun olur. Verilen geometri silindirik koordinatlarda sadece ρ (yarıçap) doğrultusunda değişim gösterdiğinden ϕ ve z koordinatlarına göre simetriktir. Dolayısıyla elektrik alan $\vec{E} = E(\rho) \vec{e}_\rho$ şeklinde ifade edilebilir. Buna uygun olarak elesemi z ekseninde bulunan L uzunluğunda ρ_1 yarıçaplı silindirin yüzeyi Gauss yüzeyi olarak seçilir.



i) Silindirin içindeki elektrik alan için $\rho_1 < a$

$$Q = \int_S \vec{D} \cdot d\vec{S} \quad \vec{D} = \epsilon_0 \vec{E} = \epsilon_0 E(\rho) \vec{e}_\rho$$

Silindirin tabanları için $d\vec{S} = \pm \vec{e}_z ds$

$$\Rightarrow \int_S \underbrace{\epsilon_0 E(\rho) \vec{e}_\rho \cdot (\pm \vec{e}_z)}_{=0} ds = 0$$

Dolayısıyla silindirin tabanından akı geçmez. Yan yüzey için $d\vec{S} = \vec{e}_\rho \rho_1 d\phi dz$

$$\Rightarrow Q = \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{z=0}^L \epsilon_0 E(\rho_1) \cdot \vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\rho \cdot \rho_1 d\phi dz = \epsilon_0 E(\rho_1) \cdot \rho_1 \cdot 2\pi L$$

$$\Rightarrow E(\rho_1) = \frac{Q}{\epsilon_0 2\pi L \rho_1}$$

Q : Gauss yüzeyinin (L boyunda, ρ_1 yarıçaplı silindir) içinde kalan toplam yük.

$$\rho_1 < a \text{ için } Q = \int_{z=0}^L \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\rho=0}^{\rho_1} \underbrace{k_0 \rho^2}_{=\rho_1^2} \cdot \rho d\rho d\phi dz = k_0 2\pi L \frac{\rho_1^4}{4} [C]$$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k_0 \rho_l^3}{\epsilon_0 4} \vec{e}_\rho \quad 0 \leq \rho_l \leq a$$

(4)

Silindirin dışındaki alanı bulmak için Gauss yüzeyinin yarıçapı $\rho_l > a$ olarak seçilir. Bu durumda da $E(\rho) = \frac{Q}{\epsilon_0 2\pi L \rho_l}$ ifadesi geçerli kalır.

Burada $Q = \int_{z=0}^L \int_{\phi=0}^{2\pi} \int_{\rho=0}^a k_0 \rho^2 \cdot \rho d\rho d\phi dz = k_0 2\pi L \frac{a^4}{4} [C]$

$$\Rightarrow \vec{E} = \frac{k_0 a^4}{\epsilon_0 4 \rho_l} \vec{e}_\rho \quad a \leq \rho_l < \infty$$

b) Potansiyel fonksiyonunu doğrudan hesaplamak için a yarıçaplı silindirin içinde Poisson denklemini $\Delta V = -\rho_v/\epsilon_0$; dışında ise Laplace denklemini $\Delta V = 0$ kullanılabilir.

Simetriden ötürü $V = V(\rho)$ olacağından silindirik koordinatlarda

$$\Delta V = \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial V}{\partial \rho} \right) \right)$$

$$\rho < a \text{ için } \Delta V = \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial V}{\partial \rho} \right) \right) = -\frac{k_0 \rho^2}{\epsilon_0}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial V}{\partial \rho} \right) = -\frac{k_0 \rho^3}{\epsilon_0} \Rightarrow \rho \frac{\partial V}{\partial \rho} = -\frac{k_0 \rho^4}{4\epsilon_0} + C_1 \Rightarrow \frac{\partial V}{\partial \rho} = -\frac{k_0 \rho^3}{4\epsilon_0} + \frac{C_1}{\rho}$$

$$\Rightarrow V_{iç}(\rho) = -\frac{k_0 \rho^4}{16\epsilon_0} + C_1 \ln(\rho) + C_2 \quad C_1, C_2 : \text{sabitler}$$

Silindirin dışında ($\rho > a$) için $\Delta V = 0$

$$\Rightarrow V_{dış}(\rho) = C_3 \ln(\rho) + C_4 \quad C_3, C_4 : \text{sabitler}$$

Bu sabitler sınır koşullarından bulunur.

(5)

- i) $\rho=0$ için potansiyel ve elektrik alan sonlu değerler almalı.
(Tekillik olmamalı)

$$\text{Silindirin içi için } \vec{E} = -\frac{\partial V_{iç}}{\partial \rho} \vec{e}_\rho = \left[\frac{k_0 \rho^3}{4\epsilon_0} - \frac{C_1}{\rho} \right] \vec{e}_\rho$$

$\rho \rightarrow 0$ için
tekillik yaratır.

$\vec{E}$ 'nin sonlu kalması için $C_1 = 0$ olmalı. [Hopital kuralına göre $\lim_{\rho \rightarrow 0} \frac{0}{\rho} = \lim_{\rho \rightarrow 0} \frac{0}{1} = 0$]

- ii) Silindirin yüzeyinde ($\rho=a$) potansiyel ve elektrik alan sürekli olmalı.
(her iki bölgede de $\epsilon=\epsilon_0$ olduğu için elektrik alan da sürekli olmalı; farklı ϵ değerleri için elektrik alanın normal bileşeni süreksizdir. Potansiyel ise her zaman sürekli dir)

$$\vec{E}_{iç} = -\frac{\partial V_{iç}}{\partial \rho} \vec{e}_\rho = \frac{k_0 \rho^3}{4\epsilon_0} \vec{e}_\rho \Rightarrow \left. \vec{E}_{iç} \right|_{\rho=a} = \frac{k_0 a^3}{4\epsilon_0} \vec{e}_\rho$$

$$\vec{E}_{dış} = -\frac{\partial V_{dış}}{\partial \rho} \vec{e}_\rho = -C_3 \frac{1}{\rho} \vec{e}_\rho \Rightarrow \left. \vec{E}_{dış} \right|_{\rho=a} = -\frac{C_3}{a} \vec{e}_\rho$$

$$\left. \vec{E}_{iç} \right|_{\rho=a} = \left. \vec{E}_{dış} \right|_{\rho=a} \Rightarrow C_3 = -\frac{k_0 a^4}{4\epsilon_0}$$

Bu noktada Laplace ve Poisson denklemleriyle silindirin içindeki ve dışındaki elektrik alan ifadelerini belirlemiş olduk. Potansiyel fonksiyonundaki C_2 ve C_4 sabitleri türev alınırken kaybolduğundan, bu sabitlerin elektrik alan üzerinde etkisi yok.

- iii) C_4 sabitini belirlemek için silindirin dışındaki $V(e^{1/a^4}) = V_0$ değeri kullanılır.

(6)

$$V_{dis} = -\frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0} \ln(p) + C_4$$

$$p = e^{1/\alpha^4} \text{ için } V_{dis} = -\frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0} \cdot \frac{1}{\alpha^4} + C_4 = V_0$$

$$\Rightarrow C_4 = V_0 + \frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0 \alpha^4}$$

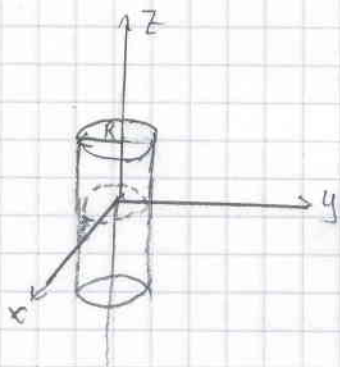
iv) Son olarak C_2 sabitini belirlemek için yine $p=a$ sınır yüzeyinde potansiyelin sürekliliği kullanılır.

$$V_{ic} = -\frac{k_0 p^4}{16\epsilon_0} + C_2$$

$$V_{dis} = -\frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0} \ln(p) + V_0 + \frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0 \alpha^4}$$

$$p=a \text{ için } V_{ic}(a) = V_{dis}(a) \Rightarrow C_2 = V_0 + \frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0 \alpha^4} - \frac{k_0 \alpha^4}{4\epsilon_0} \ln(a) + \frac{k_0 \alpha^4}{16\epsilon_0}$$

5) Sonsuz geniş plaka xy düzlemine yerleştirildiğinden uzayda değişim sadece z yönündedir (x ve y yönünde değişim yok, yani bu doğrultularda homojen). Bu nedenle elektrik alan $z > 0$ için $\vec{E} = E \vec{e}_z$; $z < 0$ için $\vec{E} = E(-\vec{e}_z)$ formundadır. Buna uygun olarak tabanları xy düzlemine paralel ve bu düzlemi kesen R yarıçaplı silindirin yüzeyi Gauss yüzeyi olarak seçilir.



Elektrik alanın yapısı gereği akı sadece silindirin

iki tabanından geçer. Yan yüzey için $d\vec{S} = \rho d\phi dz \vec{e}_\rho$

$$\int_S \vec{D} \cdot d\vec{S} = \int_S \epsilon_0 E \underbrace{\vec{e}_z \cdot \vec{e}_\rho}_{=0} \rho d\phi dz = 0$$

üst taban için $d\vec{S} = \rho d\phi d\rho \vec{e}_z$ ve alt taban için $d\vec{S} = \rho d\phi d\rho (-\vec{e}_z)$

Silindirin içinde yük bulunan bölge xy düzlemindeki R yarıçaplı daire (silindirin xy düzlemini kestiği yüzey). Dolayısıyla $Q = \sigma \cdot 2\pi R^2$

$$\Rightarrow Q = \sigma \pi R^2 = \int_{\rho=0}^R \int_{\phi=0}^{2\pi} \epsilon_0 E \cdot \vec{e}_z \cdot \vec{e}_z \rho d\rho d\phi + \int_{\rho=0}^R \int_{\phi=0}^{2\pi} \epsilon_0 E (-\vec{e}_z) \cdot (-\vec{e}_z) \rho d\rho d\phi \Rightarrow E = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \Rightarrow \vec{E} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \frac{z}{|z|} \vec{e}_z$$