

Aufgabe 1

Das Potential der Punktladung im Ursprung auf der gegebenen Geraden lautet

$$\begin{aligned} V(\vec{r}(t)) &\stackrel{(4.20)}{=} \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 |t\vec{e}_x + (a-t)\vec{e}_y|} \\ &= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 \sqrt{t^2 + (a-t)^2}}. \end{aligned}$$

Die dielektrische Verschiebung auf der Geraden ergibt sich zu

$$\begin{aligned} \vec{D}(\vec{r}(t)) &= \epsilon_0 \vec{E}(\vec{r}(t)) \\ &\stackrel{(1.24)}{=} \epsilon_0 \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{\vec{r}}{|\vec{r}|^3} \\ &= \frac{Q}{4\pi} \frac{t\vec{e}_x + (a-t)\vec{e}_y}{(t^2 + (a-t)^2)^{3/2}}. \end{aligned}$$

Aufgabe 2

Die gesuchte Raumladung kann z.B. mit der Poissongleichung

$$\rho(\vec{r}) \stackrel{(4.102)}{=} -\epsilon_0 \Delta V(\vec{r})$$

besimmt werden.

Das gegebene Potential in Kugelkoordinaten hängt nur von der Radialkoordinate r ab:

$$\begin{aligned} V(r, \varphi, \theta) &= V(r) \\ \Delta V &\stackrel{(A.3)}{=} \frac{2}{r} \frac{\partial}{\partial r} V + \frac{\partial^2}{\partial r^2} V. \end{aligned}$$

Mit

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial r} V &= \frac{-Q}{4\pi\epsilon_0 r_0^2} \exp\{-r/r_0\} \\ \frac{\partial^2}{\partial r^2} V &= \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 r_0^3} \exp\{-r/r_0\} \end{aligned}$$

ergibt sich die gesuchte Raumladung zu

$$\rho(r) = \frac{Q}{4\pi r_0^2} \left(\frac{2}{r} - \frac{1}{r_0} \right) \exp\{-r/r_0\}.$$

Aufgabe 3

Das Biot-Savart Gesetz erlaubt die Berechnung des Magnetfeldes \vec{H} der Stromdichteverteilung \vec{j}_V :

$$\vec{H}(\vec{r}) \stackrel{(2.3)}{=} \iiint_V \frac{1}{4\pi} \frac{\vec{j}_V(\vec{r}') \times (\vec{r} - \vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3} d^3r'.$$

Der Übergang zum Stromfaden erfolgt durch die Ersetzung $\vec{j}_V d^3r' \Rightarrow I d\vec{l}'$

$$\vec{H}(\vec{r}) = \frac{-I}{4\pi} \int_C \frac{(\vec{r} - \vec{r}') \times d\vec{l}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}.$$

Mit

$$\vec{r}' = a \cos\{\varphi\} \vec{e}_x + b \sin\{\varphi\} \vec{e}_y$$

und

$$\begin{aligned} d\vec{l}' &= \frac{\partial}{\partial \varphi} (a \cos\{\varphi\} \vec{e}_x + b \sin\{\varphi\} \vec{e}_y) d\varphi \\ &= [-a \sin\{\varphi\} \vec{e}_x + b \cos\{\varphi\} \vec{e}_y] d\varphi \end{aligned}$$

berechnet sich auf der z-Achse ($\vec{r} = z\vec{e}_z$) der Zähler im obigen Integral zu

$$\begin{aligned} (\vec{r} - \vec{r}') \times d\vec{l}' &= [z\vec{e}_z - a \cos\{\varphi\} \vec{e}_x - b \sin\{\varphi\} \vec{e}_y] \times \\ &\quad \times [-a \sin\{\varphi\} \vec{e}_x + b \cos\{\varphi\} \vec{e}_y] d\varphi \\ &= \left[a \sin\{\varphi\} z (\vec{e}_x \times \vec{e}_z) - ab \sin^2\{\varphi\} (\vec{e}_x \times \vec{e}_y) - \right. \\ &\quad \left. - b \cos\{\varphi\} z (\vec{e}_y \times \vec{e}_z) + ab \cos^2\{\varphi\} (\vec{e}_y \times \vec{e}_x) \right] d\varphi \\ &= [-a \sin\{\varphi\} z \vec{e}_y - ab \vec{e}_z - b \cos\{\varphi\} z \vec{e}_x] d\varphi \end{aligned}$$

und der Nenner zu

$$\begin{aligned} |\vec{r} - \vec{r}'|^3 &= |z\vec{e}_z - a \cos\{\varphi\} \vec{e}_x - b \sin\{\varphi\} \vec{e}_y|^3 \\ &= (a^2 \cos^2\{\varphi\} + b^2 \sin^2\{\varphi\} + z^2)^{3/2}. \end{aligned}$$

Somit erhält man für das Magnetfeld auf der z-Achse

$$\begin{aligned} \vec{H}(\vec{r} = z\vec{e}_z) &= \frac{I}{4\pi} \int_0^{2\pi} \frac{b \cos\{\varphi\} z \vec{e}_x + a \sin\{\varphi\} z \vec{e}_y + ab \vec{e}_z}{(a^2 \cos^2\{\varphi\} + b^2 \sin^2\{\varphi\} + z^2)^{3/2}} d\varphi \\ &= \frac{I}{4\pi} \int_0^{2\pi} \frac{ab \vec{e}_z}{(a^2 \cos^2\{\varphi\} + b^2 \sin^2\{\varphi\} + z^2)^{3/2}} d\varphi. \end{aligned}$$

Aufgabe 4

Die gesuchte Stromdichteverteilung berechnet man mit dem Durchflutungsgesetz

$$\vec{j}_V(\vec{r}) \stackrel{(2.26)}{=} \frac{1}{\mu_0} \nabla \times \vec{B}(\vec{r}) .$$

Die in Zylinderkoordinaten gegebene magnetische Induktion hängt nur von der Radialkoordinate ρ ab und besitzt nur in z -Richtung eine Komponente:

$$\begin{aligned} \vec{B}(\rho, \Phi, z) &= B_z(\rho) \vec{e}_z \\ \nabla \times \vec{B}(\vec{r}) &\stackrel{(A.2)}{=} -\frac{\partial}{\partial \rho} B_z \vec{e}_\Phi \end{aligned}$$

Die gesuchte Stromdichteverteilung lautet somit

$$\vec{j}_V(\vec{r}) = 2 \frac{\rho}{\mu_0 r_0^2} B_0 \exp \left\{ -\left(\frac{\rho}{r_0} \right)^2 \right\} \vec{e}_\Phi .$$

Aufgabe 5

Für die Kraft auf das Leiterleiterstück gilt

$$\vec{F} \stackrel{(2.33)}{=} \int_{-c}^c \int_{-b}^b \int_{-l}^0 \vec{j}_V \times \vec{B} \, dx dy dz .$$

Da der zu integrierende Term bzgl. seiner y -Abhängigkeit punktsymmetrisch im Ursprung ist

$$\left(\vec{j}_V \times \vec{B} \right) \Big|_{x,y,z} = - \left(\vec{j}_V \times \vec{B} \right) \Big|_{x,-y,z}$$

erhält man

$$\vec{F} = 0 .$$

Aufgabe 6

Die Gesamtfläche beträgt:

$$A = 3 \cdot [L \cdot a] + \left[\frac{1}{2} a \cdot \sqrt{a^2 - (a/2)^2} \right] = 3La + \frac{1}{4} a^2 \sqrt{3}$$

Da die Randeffekte nach Angabe zu vernachlässigen sind, gilt:

$$|\vec{j}| = \frac{J}{A} = \frac{J}{3La + \frac{1}{4} a^2 \sqrt{3}}$$

Die Stromdichten lauten:

$$\begin{aligned} \vec{j}_0 &= \pm |\vec{j}| \vec{e}_z \\ \vec{j}_1 &= \pm |\vec{j}| \vec{e}_y \\ \vec{j}_2 &= \mp |\vec{j}| [\cos\{\pi/3\} \vec{e}_y + \sin\{\pi/3\} \vec{e}_x] \\ \vec{j}_3 &= \mp |\vec{j}| [\cos\{-\pi/3\} \vec{e}_y + \sin\{-\pi/3\} \vec{e}_x] \end{aligned}$$

Aufgabe 7

Verwendete Gleichungen:

$$\vec{D} = \varepsilon_0 \vec{E} + \vec{P} \quad \text{und} \quad \vec{n} \cdot (\vec{D}_2 - \vec{D}_1) = \rho_s$$

Die Oberflächenladungsdichte ρ_s beinhaltet nur die freien Raumladungen, deshalb gilt:

$$D_{2,x} - D_{1,x} = 0 \quad \rightarrow \quad \varepsilon_0(E_{2,x} - E_{1,x}) + (P_{2,x} - P_{1,x}) = 0 \quad \rightarrow \quad \varepsilon_0(E_{2,x} - E_{1,x}) = P_0$$

Da außerdem immer noch $\oint \vec{E} d\vec{s}$ gültig ist (Energieerhaltung), bleiben die Stetigkeitsbedingungen für die Tangentialkomponenten erhalten:

$$E_{2,y} = E_{1,y} \quad \text{sowie} \quad E_{2,z} = E_{1,z}$$

Aufgabe 8

Verwendete Gleichungen: 4.33 + Lösung aus Übung 4.9.3.

$$\begin{aligned} w(\vec{r}) &= \frac{1}{2} \varepsilon_0 |\vec{E}(\vec{r})|^2 \\ V &= \frac{\rho_L}{2\pi\varepsilon_0} \ln \left| \frac{r_L}{r_0} \cdot \frac{z - r_0^2/z_L^*}{z - z_L} \right| \end{aligned}$$

Die Linienladung soll im Abstand $|z_L| = a$ liegen, wir wählen für $z_L = a + i0$ (da dann keine konjugiert komplexen Größen mehr vorhanden sind):

$$V = \frac{\rho_L}{2\pi\varepsilon_0} \ln \left\{ \frac{a}{r_0} \cdot \frac{z - r_0^2/a}{z - a} \right\} = \frac{\rho_L}{4\pi\varepsilon_0} \left[2 \cdot \ln \left\{ \frac{a}{r_0} \right\} + \ln \left\{ \frac{(x - r_0^2/a)^2 + y^2}{(x - a)^2 + y^2} \right\} \right]$$

Benötigt wird die elektrische Feldstärke in der Ebene $y = 0$. Es verschwinden sowohl der erste ln-Term, als auch die Feldstärke in y -Richtung (Begründung: Symmetrie oder nur

quadratisches Auftreten von y):

$$\begin{aligned}\vec{E}|_{y=0} &= -\frac{\partial}{\partial x}V \cdot \vec{e}_x = -\frac{\rho_L}{4\pi\epsilon_0} \left[\frac{2(x - r_0^2/a)}{(x - r_0^2/a)^2 + y^2} - \frac{2(x - a)}{(x - a)^2 + y^2} \right] \cdot \vec{e}_x \\ &= -\frac{\rho_L}{2\pi\epsilon_0} \left[\frac{1}{x - r_0^2/a} - \frac{1}{x - a} \right] \cdot \vec{e}_x = -\frac{\rho_L}{2\pi\epsilon_0} \left[\frac{r_0^2/a - a}{[x - r_0^2/a][x - a]} \right] \cdot \vec{e}_x\end{aligned}$$

Die elektrische Energiedichte lautet somit:

$$w(\vec{r}) = \frac{\rho_L^2}{8\pi^2\epsilon_0} \frac{[r_0^2/a - a]^2}{[x - r_0^2/a]^2[x - a]^2}$$

Aufgabe 9

In der w -Ebene lautet das Potential für den konzentrischen Fall:

$$V_{\text{komplx}} = Aw + B$$

Äquipotentiallinien der z -Ebene sind durch $r = \text{konstant}$ gegeben, diese bilden sich in der w -Ebene auf $u = \text{konstant}$ ab. Mit den Randbedingungen

$$V|_{z=R_1} = 0 \quad \text{und} \quad V|_{z=R_2} = U$$

lautet das Potential

$$V_{\text{komplx}} = U \cdot \frac{w - \text{Ln}\{R_1\}}{\text{Ln}\{R_2\} - \text{Ln}\{R_1\}}$$

das reelle Potential in der w -Ebene entspricht dem Realteil des komplexen Potentials (Originalproblem). Wegen $\Re\{w\} = u = \ln\{r\}$ lautet das reelle Potential in der z -Ebene:

$$V_{\text{reell}} = U \cdot \frac{\text{Ln}\{r/R_1\}}{\text{Ln}\{R_2/R_1\}}$$

Für den exzentrischen Fall wird das Problem wieder auf den gleichen Plattenkondensator abgebildet:

$$V_{\text{komplx}} = Aw + B$$

Die Randbedingungen in der z -Ebene können zu

$$V|_{z=z_1+R_1} = 0 \quad \text{und} \quad V|_{z=z_2+R_2} = U$$

formuliert werden, was auf

$$V_{\text{komplx}} = U \cdot \frac{w - \text{Ln} \left\{ \frac{z_1+R_1+a}{z_1+R_1-a} \right\}}{\text{Ln} \left\{ \frac{z_2+R_2+a}{z_2+R_2-a} \right\} - \text{Ln} \left\{ \frac{z_1+R_1+a}{z_1+R_1-a} \right\}}$$

führt. Da es sich hier ebenfalls um ein Originalproblem handelt (gleiche Plattenanordnung!), lautet das Potential in der z -Ebene:

$$V_{\text{kmpplx}} = U \cdot \frac{\text{Ln} \left\{ \frac{z+a}{z-a} \right\} - \text{Ln} \left\{ \frac{z_1+R_1+a}{z_1+R_1-a} \right\}}{\text{Ln} \left\{ \frac{z_2+R_2+a}{z_2+R_2-a} \right\} - \text{Ln} \left\{ \frac{z_1+R_1+a}{z_1+R_1-a} \right\}}$$

Es kann noch weiter vereinfacht werden, ist aber nicht nötig:

Es ist $(z_1 + R_1 + a)/(z_1 + R_1 - a) = r_1$, analog für r_2 , damit

$$V_{\text{reell}} = U \cdot \frac{\ln \left| \frac{z+a}{z-a} \right| - \ln \{r_1\}}{\ln \left\{ \frac{r_2}{r_1} \right\}}$$

Aufgabe 10

Verwendete Gleichungen: Feld einer kreisförmigen Stromschleife (Script'98 Gl. 2.11), Zusammenhänge zwischen Magnetisierung, Flußdichte und Feldstärke (5.68–5.70)

$$\vec{M} = \chi_m \vec{H} = \frac{\mu - 1}{\mu \mu_0} \vec{B} = \mu - 1 \frac{j_0 r^2}{2[z^2 + r^2]^{3/2}}$$

Aufgabe 11

Es gilt

$$\vec{M} = \nabla \Phi_m.$$

Wegen $M_0 \circ \vec{r} = xM_{rm0x} + yM_{rm0y} + zM_{rm0z}$ resultieren zunächst $\nabla M_0 \circ \vec{r} = \vec{M}_0$ und $\nabla r^{-3} = -3r^{-5}\vec{r}$. Anhand der Kettenregel folgt die Lösung

$$\vec{M} = k \left(r^{-3} \vec{M}_0 - 3r^{-5} (\vec{M}_0 \circ \vec{r}) \vec{r} \right) .$$

Aufgabe 12

Die Polarisationsstromdichte folgt aus $j_{\text{pol}}^{\vec{r}} = \frac{d}{dt} \vec{P}$. Damit ergibt sich wegen $\vec{P} = \epsilon_0(\epsilon - 1)\vec{E}$ $j_{\text{pol}}^{\vec{r}} = \omega \epsilon_0(\epsilon - 1)\vec{E}_0 \cos\{\omega t\}$.

Aufgabe 13

Aus der Dispersionsrelation $\|\vec{k}\|^2 = k^2 = k_x^2 + k_y^2 + k_z^2$ folgt wegen $k_x^2 = 0$ für $k_z^2 = k^2 - k_y^2 = \frac{\omega^2}{c^2} - (m\pi\frac{1}{b})^2$ und damit aus $c_{\text{gr}}c_{\text{ph}} = c_{\text{gr}}\frac{\omega}{k_z} = c^2$ für $c_{\text{gr}} = \frac{c^2}{\omega}\sqrt{k^2 - k_y^2}$, also

$$c_{\text{gr}} = c\sqrt{1 - \left(\frac{m\pi}{kb}\right)^2}.$$

Aufgabe 14

Alle Komponenten sind nur in Exponentialschreibweise und nach x und y sortierte Funktionen. Die Wurzelbeziehung für k_z fehlt. Daraus resultiert, daß hier wenigstens die Näherung $k_x^2 + k_y^2 \ll k^2$ verwendet wurde. An dem Faktor $\exp\left\{i\pi\frac{x_0^2+y_0^2}{\lambda z}\right\}$ ist erkennbar, daß es sich hier um eine Fresnel- oder Huygens- Näherung handelt, er fehlt in der Fraunhofernäherung. Da der Vorfaktor die reziproke Wellenlänge enthält, und bis auf den Faktor $\exp\{ikz\}$ richtig ist, wurde hier die Fresnelarstellung mit obiger Näherung gewählt. Als Zusatzbedingung muß noch $kz \ll 1$ gelten, was nur für Quellnahe Punkte richtig ist.