

Ferienkurs
Theoretische Physik: Elektrodynamik

Probeklausur - Lösung

Aufgabe 1 (8 Punkte)

Auf der z - Achse liegt ein (unendlich langer) gerader Draht mit der konstanten Ladungsdichte λ .

1. Berechnen Sie das von dieser Anordnung erzeugte elektrostatische Feld $\vec{E}(\vec{r})$. (3 Punkte)
2. Der geladene Draht wird nun in die x - Richtung um den Abstand $x_0 > 0$ parallel verschoben. Desweiteren befindet sich in der yz - Ebene (bei $x = 0$) eine (unendlich ausgedehnte) geerdete Metallplatte.
 - (a) Bestimmen Sie mit der Methode der Spiegelladungen das elektrische Feld $\vec{E}(\vec{r})$ im Halbraum $x > 0$ zu der vorgegebenen Randbedingung. Überprüfen Sie, dass $\vec{E}(\vec{r})$ auf der Metallplatte nur eine Normalkomponente besitzt. (3 Punkte)
 - (b) Geben Sie die auf der Metallplatte influenzierte Flächenladungsdichte $\sigma(y)$ an und berechnen Sie $\int_{-\infty}^{\infty} dy\sigma(y)$. (2 Punkte)

Lösung:

1. gerader Draht mit homogener Linienladungsdichte λ auf z - Achse.

$$\rho(\vec{r}) = \lambda\delta(x)\delta(y) \quad (1)$$

Wegen der Zylindersymmetrie ist das elektrische Feld:

$$\vec{E}(\vec{r}) = E(\rho)\vec{e}_\rho = E(\rho) \begin{pmatrix} x/\rho \\ y/\rho \\ 0 \end{pmatrix}, \quad \rho = \sqrt{x^2 + y^2} \quad (2)$$

Benutze nun den Gauß'schen Satz:

$$\oiint_{\partial V} d\vec{F} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \int_V d^3r \cdot \rho(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \int dz\lambda \quad (3)$$

und als Volumen V einen Zylinder der Höhe l und Radius ρ .

Für die Stirnflächen ist $d\vec{F} \propto \vec{e}_z$:

$$\Rightarrow \iint_{\text{Stirnfl.}} d\vec{F} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = 0 \quad (4)$$

Für die Mantelfläche ist $d\vec{F} = r d\varphi dz = \vec{e}_\rho$:

$$\Rightarrow \iint_{\text{Mantelfl.}} d\vec{F} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \int_0^l dz \int_0^{2\pi} d\varphi \rho E(\rho) \vec{e}_\rho \cdot \vec{e}_\rho = 2\pi\rho l E(\rho) \quad (5)$$

Nach dem Satz von Gauß folgt:

$$2\pi\rho l E(\rho) = \frac{1}{\epsilon_0} \int_0^l dz \lambda = \frac{\lambda l}{\epsilon_0} \quad (6)$$

$$\Rightarrow E(\rho) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0\rho} \quad (7)$$

$$\Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0(x^2 + y^2)} \begin{pmatrix} x \\ y \\ 0 \end{pmatrix} \quad (8)$$

2. Draht vor geerdeter Metallplatte

Aufgrund der Methode der Spiegelladungen platziert man einen Spiegeldraht parallel zur z - Achse bei $y = 0$ und $x = -x_0$ mit der Linienladungsdichte $-\lambda$.

Damit folgt für das elektrische Feld im Halbraum $x > 0$:

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0[(x-x_0)^2 + y^2]} \begin{pmatrix} x-x_0 \\ y \\ 0 \end{pmatrix} - \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0[(x+x_0)^2 + y^2]} \begin{pmatrix} x+x_0 \\ y \\ 0 \end{pmatrix} \quad (9)$$

auf der Metallplatte bei $x = 0$ folgt:

$$\vec{E}(0, y) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0[x_0^2 + y^2]} \begin{pmatrix} -x_0 - x_0 \\ y - y \\ 0 \end{pmatrix} = -\frac{\lambda x_0}{\pi\epsilon_0(x_0^2 + y^2)} \vec{e}_x \quad (10)$$

Das elektrische Feld hat also nur eine Normalkomponente:

$$\vec{E}(0, y) \propto \vec{n} = \vec{e}_x \quad (11)$$

3. Die induzierte Flächenladungsdichte folgt aus dem Sprung der Normalkomponente von \vec{E} :

$$\sigma = \epsilon_0 \vec{n} \cdot \vec{E}|_{\text{Fläche}} = \epsilon_0 \vec{e}_x \cdot \vec{e}_x \frac{2\lambda x_0}{\pi\epsilon_0(x_0^2 + y^2)} \quad (12)$$

$$\Rightarrow \sigma_y = -\frac{\lambda x_0}{\pi(x_0^2 + y^2)} \quad (13)$$

Für das Integral folgt:

$$\int_{-\infty}^{\infty} dy \sigma_y = \int_{-\infty}^{\infty} dy \frac{-\lambda x_0}{\pi(x_0^2 + y^2)} = -\frac{\lambda x_0}{\pi} \frac{1}{x_0^2} \int_{-\infty}^{\infty} dy \frac{1}{1 + \left(\frac{y}{x_0}\right)^2} \quad (14)$$

Durch Substitution von $\mu = y/x_0$ lässt sich das Integral leicht lösen:

$$\frac{\lambda}{\pi} \arctan \mu \Big|_{\mu=-\infty}^{\mu=\infty} = -\frac{\lambda}{\pi} \left(\frac{\pi}{2} - \frac{-\pi}{2} \right) = -\lambda \quad (15)$$

Aufgabe 2 (5 Punkte)

Eine homogen geladene Kreisscheibe vom Radius R und vernachlässigbarer Dicke trägt die Gesamtladung Q und rotiert starr mit der (konstanten) Winkelgeschwindigkeit $\vec{\omega} = \omega \vec{e}_z$ um eine Achse senkrecht durch den Kreismittelpunkt. Berechnen Sie das magnetische Moment \vec{m} dieser Anordnung.

Lösung:

Homogen geladene, rotierende Kreisscheibe.

Die Ladungsdichte der homogen geladenen Kreisscheibe ist:

$$\rho(\vec{r}) = \frac{Q}{\pi R^2} \Theta(R^2 - x^2 - y^2) \delta(z) \quad (16)$$

Mit der Geschwindigkeit $\vec{v} = \vec{\omega} \times \vec{r}$ folgt für die Stromdichte:

$$\vec{j}(\vec{r}) = \rho(\vec{r}) \vec{v}(\vec{r}) = \rho(\vec{r}) \omega \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} = \frac{Q\omega}{\pi R^2} \Theta(R^2 - x^2 - y^2) \delta(z) \begin{pmatrix} -y \\ x \\ 0 \end{pmatrix} \quad (17)$$

Damit ist das magnetische Moment der Anordnung:

$$\begin{aligned} \vec{m} &= \frac{1}{2} \int d^3 r \vec{r} \times \vec{j}(\vec{r}) \\ &= \frac{Q\omega}{2\pi R^2} \int d^3 r \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -y \\ x \\ 0 \end{pmatrix} \Theta(R^2 - x^2 - y^2) \delta(z) \\ &= \frac{Q\omega}{2\pi R^2} \int d^3 r \begin{pmatrix} -xz \\ -yz \\ x^2 + y^2 \end{pmatrix} \Theta(R^2 - x^2 - y^2) \delta(z) \\ &= \frac{Q\omega}{2\pi R^2} \underbrace{\int_0^{2\pi} d\varphi}_{2\pi} \underbrace{\int_0^R d\rho \rho^2}_{\frac{R^4}{4}} \vec{e}_z \Rightarrow \vec{m} = \frac{Q}{4} R^2 \omega \vec{e}_z \end{aligned} \quad (18)$$

Aufgabe 3 (12 Punkte)

Ein (sehr langes) gerades Koaxialkabel besteht aus einem inneren, leitenden Vollzylinder vom Radius R_1 und konzentrische dazu einem leitenden Zylindermantel mit Radius $R_2 > R_1$ und vernachlässigbarer Dicke, welcher als Rückleitung dient. Die Zylinderachse liegt auf der z -Achse.

1. Geben Sie die Stromdichte $\vec{j}(\vec{r}) \sim \vec{e}_z$ im Koaxialkabel an, wenn der hin- und rückfließende Strom I jeweils gleichmäßig über den Leiterquerschnitt verteilt ist. (Punkte 3)

2. Berechnen Sie das zugehörige (stetige) Vektorpotential $\vec{A}(\vec{r}) = A(\rho)\vec{e}_z$ im ganzen Raum. (6 Punkte)
Hinweis: Da die Funktion $A(\rho)$ nur vom Radius ρ abhängt, gilt für den Laplaceoperator in Zylinderkoordinaten $\Delta A(\rho) = A''(\rho) + \frac{1}{\rho}A'(\rho) = \frac{1}{\rho} \frac{d}{d\rho} [\rho A'(\rho)]$.
3. Berechnen Sie die Selbstinduktivität pro Längeneinheit $\frac{L}{l}$ des Koaxialkabels. (3 Punkte)

Lösung:

1. Stromdichte:

$$\vec{j}(\vec{r}) = \left(\frac{I}{\pi R_1^2} \Theta(R_1 - \rho) - \frac{I}{2\pi R_2} \delta(\rho - R_2) \right) \vec{e}_z \quad (19)$$

Test durch Flächenintegral (erfüllt):

$$\int_{\text{Querschnitt}} d\vec{F} \cdot \vec{j} = \frac{I}{\pi R_1^2} \pi R_1^2 - \frac{I}{2\pi R_2} 2\pi R_2 = 0 \quad (20)$$

2. Vektorpotential:

$$\begin{aligned} \vec{j} \propto \vec{e}_z \quad \Rightarrow \quad \vec{A}(\vec{r}) &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int d^3 r' \frac{\vec{j}(\vec{r}')}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \propto \vec{e}_z \\ &= A(\vec{r}) \vec{e}_z \end{aligned} \quad (21)$$

Wegen der Zylindersymmetrie gilt $\vec{A}(\vec{r}) = A(\rho)\vec{e}_z$. Aus der Maxwellgleichung $\text{rot}\vec{B} = \mu_0\vec{j}$ folgt in Coulomb-Eichung ($\text{div}\vec{A} = 0$):

$$\mu_0\vec{j} = \text{rot}\vec{B} = \text{rot}\text{rot}\vec{A} = \text{grad}\text{div}\vec{A} - \Delta\vec{A} = -\Delta\vec{A} \quad (22)$$

Das Vektorpotential erfüllt also die Poissongleichung:

$$\Delta\vec{A}(\vec{r}) = -\mu_0\vec{j}(\vec{r}) \quad \text{mit} \quad \vec{A}(\vec{r}) = A(\rho)\vec{e}_z \quad (23)$$

Da $A(\rho)$ nur vom Abstand zur z -Achse abhängt, folgt:

$$\Delta A(\rho) = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} [\rho A'(\rho)] = -\frac{\mu_0 I}{\pi} \left\{ \frac{\Theta(R_1 - \rho)}{R_1^2} - \frac{\delta(\rho - R_2)}{2R_2} \right\} \quad (24)$$

Lösung der homogenen Differentialgleichung:

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} [\rho A'(\rho)] = 0 \stackrel{\cdot \rho, d\rho}{\Rightarrow} \rho A'(\rho) = a \quad (25)$$

$$\stackrel{\cdot \rho, \int d\rho}{\Rightarrow} A(\rho) = \int d\rho \frac{a}{\rho} = a \ln \rho + b \quad , \quad a, b \text{ konstant} \quad (26)$$

Lösung im Bereich $\rho < R_1$:

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} [\rho A'(\rho)] = -\frac{\mu_0 I}{\pi R_1^2} \quad (27)$$

$$\Rightarrow \rho A'(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{2\pi R_1^2} \rho^2 + a \quad (28)$$

$$A(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{4\pi R_1^2} \rho^2 + a \ln \rho + b \quad , \quad a, b \text{ konstant} \quad (29)$$

Ansatz:

Für $\rho < R_1$:

$$A(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{4\pi R_1^2} \rho^2 + a_1 \ln \rho + b_1 \quad (30)$$

Für $R_1 < \rho < R_2$:

$$a_2 \ln \rho + b_2 \quad (31)$$

Für $\rho > R_2$:

$$a_3 \ln \rho + b_3 \quad (32)$$

Damit $A(0)$ endlich ist, muss $a_1 = 0$ sein.

Wir wählen $b_1 = 0$ (unbedeutende additive Konstante).

Stetige Differenzierbarkeit bei $\rho = R_1$ liefert dann:

$$-\frac{\mu_0 I}{4\pi R_1^2} R_1^2 = a_2 \ln R_1 + b_2 \quad , \quad -\frac{\mu_0 I}{2\pi R_1^2} R_1 = a_2 \frac{1}{R_1} \quad (33)$$

$$\Rightarrow a_2 = -\frac{\mu_0 I}{2\pi} \quad (34)$$

$$\Rightarrow b_2 = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} + \frac{\mu_0 I}{2\pi} \ln R_1 = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} (1 - 2 \ln R_1) \quad (35)$$

Aus $\vec{A}(\vec{r}) = A(\rho) \vec{e}_z$ folgt mit Rotation in Zylinderkoordinaten $\vec{B} = \text{rot} \vec{A} = -\frac{\partial A(\rho)}{\partial \rho} \vec{e}_\varphi = B(\rho) \vec{e}_\varphi$.

Wendet man das Ampere'sche Durchflutungsgesetz auf eine Kreisscheibe mit Radius $\rho > R_2$ an, folgt mit $\vec{r} = \rho \vec{e}_\rho$ und $d\vec{r} = \rho \vec{e}_\varphi$:

$$\oint_{\partial F} d\vec{r} \cdot \vec{B}(\vec{r}) = \int_0^{2\pi} d\varphi \rho B(\rho) \vec{e}_\varphi \cdot \vec{e}_\varphi = 2\pi \rho B(\rho) = (I - I) \mu_0 = 0 \quad (36)$$

$$\Rightarrow B(\rho) = 0 \Rightarrow A(\rho) \text{ ist konstant für } \rho > R_2, \text{ da } B(\rho) = -A'(\rho) \quad (37)$$

$$a_3 = 0 \quad (38)$$

Stetigkeit bei $\rho = R_2$ liefert damit:

$$b_3 = a_2 \ln R_2 + b_2 = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \left(1 + 2 \ln \frac{R_1}{R_2} \right) \quad (39)$$

Insgesamt erhält man für das Vektorpotential:

Für $\rho < R_1$:

$$A(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \cdot \frac{\rho^2}{R_1^2} \quad (40)$$

Für $R_1 < \rho < R_2$:

$$A(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \cdot \left(1 + 2 \ln \frac{\rho}{R_1} \right) \quad (41)$$

Für $\rho > R_2$:

$$A(\rho) = -\frac{\mu_0 I}{4\pi} \cdot \left(1 + 2 \ln \frac{R_2}{R_1} \right) \quad (42)$$

3. Für die Selbstinduktivität gilt allgemein:

$$L = \frac{1}{I^2} \int_V d^3 r \vec{j}(\vec{r}) \cdot \vec{A}(\vec{r}) \quad (43)$$

Bei Translationsinvarianz folgt für die Selbstinduktivität pro Längeneinheit:

$$\frac{L}{l} = \frac{1}{I^2} \iint_{\text{Querschnitt}} dF \vec{j}(\vec{r}) \cdot \vec{A}(\vec{r}) \quad (44)$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \frac{L}{l} &= \frac{1}{I^2} \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^\infty d\rho \rho \vec{j}(\vec{r}) \cdot \vec{A}(\vec{r}) = \\ &= \frac{1}{I^2} \frac{-\mu_0 I}{4\pi} 2\pi \int_0^\infty d\rho \rho \left\{ \frac{I}{\pi R_1^2} \Theta(R_1 - \rho) \vec{e}_z \cdot \frac{\rho^2}{R_1^2} \vec{e}_z - \right. \\ &\quad \left. - \frac{I}{2\pi R_2} \delta(\rho - R_2) \vec{e}_z \cdot \left(1 + 2 \ln \frac{R_2}{R_1} \right) \vec{e}_z \right\} = \\ &= -\frac{\mu_0}{2\pi} \left\{ \int_0^{R_1} d\rho \frac{\rho^3}{R_1^4} - \frac{R_2}{2R_2} \left(1 + 2 \ln \frac{R_2}{R_1} \right) \right\} \end{aligned} \quad (45)$$

$$\Rightarrow \frac{L}{l} = \frac{\mu_0}{2\pi} \left(\ln \frac{R_2}{R_1} + \frac{1}{4} \right) \quad (46)$$

Aufgabe 4 (14 Punkte)

Eine dünne Linearantenne der Länge $2d$ liegt auf der z -Achse und wird über einen schmalen Spalt in der Mitte mit Wechselstrom der Frequenz ω gespeist. Die auf den Bereich $|z| < d$ begrenzte, zeitlich periodische (komplexe) Stromdichte hat die folgende Form:

$$\vec{j}(\vec{r}, t) = I_0 \sin(kd - k|z|) \delta(x) \delta(y) e^{i\omega t} \vec{e}_z, \quad k = \frac{\omega}{c} \quad (47)$$

1. Führen Sie für das (komplexe) retardierte Vektorpotential $\vec{A}(\vec{r}, t) = A_z(\vec{r}) e^{-i\omega t} \vec{e}_z$ die Fernfeldentwicklung bis zur Ordnung $\frac{1}{r}$ durch und zeigen Sie, dass der räumliche Anteil durch folgenden Ausdruck gegeben ist:

$$A_z(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \frac{e^{ikr}}{r} \int_{-d}^d dz' \sin(kd - k|z'|) \exp(-ikz' \cos\vartheta) \equiv \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{kr} F(k, \vartheta) \quad (48)$$

Das Ergebnis $F(k, \vartheta) = \frac{\cos(kd \cos\vartheta) - \cos(kd)}{\sin^2\vartheta}$ für obiges Integral können Sie ohne Beweis und Herleitung verwenden. (4 Punkte)

2. Berechnen Sie die zugehörigen räumlichen Anteile proportional zu $\frac{1}{r}$ der magnetischen und elektrischen Fernfelder $\text{vec}B(\vec{r})$ und $\vec{E}(\vec{r})$. (6 Punkte)
3. Bestimmen Sie den zeitlich gemittelten Poynting-Vektor $\vec{S}_{av}(\vec{r}) = \frac{\text{Re}[\vec{E}(\vec{r}) \times \vec{B}^*(\vec{r})]}{2\mu_0}$ und geben Sie die differentielle Strahlungsleistung $\frac{dP}{d\Omega}$ der Linearantenne an. (4 Punkte)

Lösung:

Mit Wechselstrom gespeiste Linearantenne.
zeitlich periodische komplexe Stromdichte:

$$\vec{j}(\vec{r}, t) = I_0 \sin(kd - k|z|) \delta(x) \delta(y) e^{-i\omega t} \vec{e}_z \quad (49)$$

im Bereich $|z| < d$, mit $k = \frac{\omega}{c}$.

1. Das komplexe retardierte Vektorpotential ist:

$$\begin{aligned} \vec{A}(\vec{r}, t) &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int d^3 r' \frac{\vec{j}(\vec{r}', A - \frac{1}{c}|\vec{r} - \vec{r}'|)}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \\ &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int d^3 r' I_0 \sin(kd - k|z'|) \delta(x') \delta(y') \cdot \\ &\quad \cdot e^{-i\omega t} e^{i\frac{\omega}{c}|\vec{r} - \vec{r}'|} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \vec{e}_z \end{aligned} \quad (50)$$

Nun führt man eine Fernfeldentwicklung ($r \gg r'$) durch:

$$\frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = (r^2 - 2\vec{r}\vec{r}' + r'^2)^{-1/2} = \frac{1}{2} \left[1 - 2\frac{\vec{r}\vec{r}'}{r^2} + \mathcal{O}\left(\frac{r'^2}{r^2}\right) \right]^{-1/2} \quad (51)$$

Nun führen wir für den Term der Form $(1+x)^{-1/2}$ -Term eine Taylorentwicklung durch.

$$\frac{1}{r} \left[1 + \frac{\vec{r}\vec{r}'}{r^2} + \mathcal{O}\left(\frac{r'^2}{r^2}\right) \right] = \frac{1}{r} + \mathcal{O}\left(\frac{r'}{r^2}\right) \quad (52)$$

$$\begin{aligned} k|\vec{r} - \vec{r}'| &= kr \sqrt{1 - 2\frac{\vec{r}\vec{r}'}{r^2} + \mathcal{O}\left(\frac{r'^2}{r^2}\right)} = \\ &= kr \left[1 - \frac{\vec{r}\vec{r}'}{r^2} + \mathcal{O}\left(\frac{r'^2}{r^2}\right) \right] = k(r - \vec{e}_r \cdot \vec{r}') + \mathcal{O}\left(\frac{r'^2}{r}\right) \end{aligned} \quad (53)$$

$$\exp(ik|\vec{r} - \vec{r}'|) = \exp \left[ik(r - \vec{e}_r \cdot \vec{r}') + \mathcal{O}\left(\frac{1}{r}\right) \right] \quad (54)$$

Wegen $\delta(x')\delta(y')$ ist $x' = 0 = y'$ und es folgt:

$$\vec{e}_r \cdot \vec{r}' = \begin{pmatrix} \sin\vartheta \cos\varphi \\ \sin\vartheta \sin\varphi \\ \cos\vartheta \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ z' \end{pmatrix} = z' \cos\vartheta \quad (55)$$

Damit folgt für den räumlichen Anteil des retardierten Vektorpotentials $\vec{A}(\vec{r}, t) = A(\vec{r})e^{-i\omega t} \vec{e}_z$ in führender Ordnung der Fernfeldentwicklung:

$$\begin{aligned} A(\vec{r}) &= \frac{\mu_0}{4\pi} \int_{-\infty}^{\infty} dx' \int_{-\infty}^{\infty} dy' \int_{-d}^d dz' I_0 \sin(kd - k|z'|) \delta(x') \delta(y') \cdot \\ &\cdot \exp(ikr - ikz' \cos\vartheta) \frac{1}{r} = \end{aligned} \quad (56)$$

$$= \frac{\mu_0 I_0}{4\pi} \frac{e^{ikr}}{r} \int_{-d}^d dz' \sin(kd - k|z'|) \exp(-ikz' \cos\vartheta)$$

$$\Rightarrow A(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{kr} F(k, \vartheta) \quad (57)$$

Die Integration liefert:

$$\begin{aligned} F(k, \vartheta) &= \frac{k}{2} \int_{-d}^d dz' \sin(kd - k|z'|) \exp(-ikz' \cos\vartheta) = \\ &= \frac{\cos(kd \cos\vartheta) - \cos(kd)}{\sin^2\vartheta} \end{aligned} \quad (58)$$

2. Der räumliche Anteil des magnetischen Fernfeldes ist:

$$\begin{aligned}\vec{B}(\vec{r}) &= \text{rot}\vec{A}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \text{rot} \left[\vec{e}_z \frac{e^{ikr}}{kr} F(k, \vartheta) \right] = \\ &= \frac{\mu_0 I_0}{2\pi} \text{grad} \left[\frac{e^{ikr}}{kr} F(k, \vartheta) \right] \times \vec{e}_z\end{aligned}\quad (59)$$

Für den führenden Term in Fernfeld-Entwicklung darf grad nur auf e^{ikr} wirken, da:

$$\vec{\nabla} e^{ikr} = \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} e^{ikr} = ik e^{ikr} \vec{e}_r \quad (60)$$

$$\vec{\nabla} \frac{1}{r} = \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} \frac{1}{r} = O\left(\frac{1}{r^2}\right) \quad (61)$$

$$\vec{\nabla} F(k, \vartheta) = \frac{\partial F}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial F}{\partial \vartheta} \vec{e}_\vartheta + \frac{1}{r \sin \vartheta} \frac{\partial F}{\partial \varphi} \vec{e}_\varphi = O\left(\frac{1}{r}\right) \quad (62)$$

Damit erhält man:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{i\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{r} F(k, \vartheta) \vec{e}_r \times \vec{e}_z \quad (63)$$

Mit $\vec{B}(\vec{r}, t) = \vec{B}(\vec{r}) e^{i\omega t}$, $\vec{E}(\vec{r}, t) = \vec{E}(\vec{r}) e^{i\omega t}$ folgt aus $\text{rot}\vec{B}(\vec{r}, t) = \frac{1}{c^2} \frac{\partial \vec{E}}{\partial t}$ für die räumlichen Koordinaten:

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{ic^2}{\omega} \text{rot}\vec{B}(\vec{r}) \quad (64)$$

Es folgt also für den räumlichen Anteil des elektrischen Fernfeldes:

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{ic^2}{\omega} \frac{i\mu_0 I_0}{2\pi} \text{rot} \left[\frac{e^{ikr}}{r} F(k, \vartheta) \vec{e}_r \times \vec{e}_z \right] \quad (65)$$

Wieder darf $\vec{\nabla}$ nur auf e^{ikr} wirken, da:

$$\vec{\nabla} e^{ikr} = ik e^{ikr} \vec{e}_r, \quad \vec{\nabla} \frac{1}{r} = O\left(\frac{1}{r^2}\right), \quad \vec{\nabla} F(k, \vartheta) = O\left(\frac{1}{r}\right) \quad (66)$$

$$\vec{\nabla} \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) = O\left(\frac{1}{r}\right) \text{ da } \frac{\partial}{\partial x_i} (\vec{e}_r)_j = \frac{\delta(ij)}{r} - \frac{x_i x_j}{r^3} = O\left(\frac{1}{r}\right) \quad (67)$$

Man bekommt also für den führenden Term:

$$\Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) = -\frac{ic\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{r} F(k, \vartheta) \vec{e}_r \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) \quad (68)$$

3. Den zeitlich gemittelten Poynting-Vektor erhält man durch Einsetzen der vorher bestimmten Felder:

$$\vec{S}_{av}(\vec{r}) = \frac{1}{2\mu_0} \text{Re}[\vec{E}(\vec{r}) \times \vec{B}^*(\vec{r})] \quad (69)$$

Dabei ist der vektorielle Anteil:

$$\begin{aligned} [\vec{e}_r \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z)] \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) &= [\vec{e}_r \vec{e}_r \cdot \vec{e}_z - \vec{e}_z \vec{e}_r \cdot \vec{e}_r] \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) = \\ &= \cos\vartheta \vec{e}_r \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) - \vec{e}_z \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) = \\ &= \cos\vartheta (\vec{e}_r \cos\vartheta - \vec{e}_z) - (\vec{e}_r \vec{e}_z \cdot \vec{e}_z - \vec{e}_z \vec{e}_z \cdot \vec{e}_r) = \\ &= \vec{e}_r (\cos^2\vartheta - 1) = -\vec{e}_r \sin^2\vartheta \end{aligned} \quad (70)$$

Es folgt also:

$$\begin{aligned} \vec{S}_{av} &= \frac{1}{2\mu_0} \text{Re} \left[\frac{-ic\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{r} F(k, \vartheta) [\vec{e}_r \times (\vec{e}_r \times \vec{e}_z)] \times \right. \\ &\quad \left. \times \frac{-i\mu_0 I_0}{2\pi} \frac{e^{ikr}}{r} F(k, \vartheta) (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) \right] \end{aligned} \quad (71)$$

$$\Rightarrow \vec{S}_{av} = \frac{\mu_0 c I_0^2}{8\pi^2 r^2} F(k, \vartheta)^2 \sin^2\vartheta \vec{e}_r \quad (72)$$

Damit ist die differentielle Strahlungsleistung der Linearantenne:

$$\frac{dP}{d\Omega} = r^2 \vec{e}_r \cdot \vec{S}_{av}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 c I_0^2}{8\pi^2} [\sin\vartheta F(k, \vartheta)]^2 \quad (73)$$

$$\Rightarrow \frac{dP}{d\Omega} = \frac{\mu_0 c I_0^2}{8\pi^2} \left[\frac{\cos(kd \cos\vartheta) - \cos(kd)}{\sin\vartheta} \right]^2 \quad (74)$$

Aufgabe 5 (13 Punkte)

In großer Entfernung von einem Streukörper mit induziertem magnetischen Dipolmoment \vec{m} hat das gestreute Strahlungsfeld die Form:

$$\vec{E}_{Streu}(\vec{r}, t) = \frac{\mu_0 \omega^2}{4\pi r c} e^{i(kr - \omega t)} (\vec{m} \times \vec{e}_r) \quad (75)$$

Für einen Streukörper mit der magnetischen Polarisierbarkeit β gilt die Beziehung $\vec{m} = \frac{\beta \vec{B}_0}{\mu_0}$, wobei \vec{B}_0 der magnetische Amplitudenvektor der in z -Richtung einlaufenden ebenen elektromagnetischen Welle ($\vec{E}_{ein}, \vec{B}_{ein}$) ist.

1. Geben Sie den allgemeinen Ausdruck für den Wirkungsquerschnitt $\left(\frac{d\sigma}{d\Omega}\right)_{pol}$ in Abhängigkeit von den Polarisationen $\vec{\epsilon}_0$ und $\vec{\epsilon}$ der einfallenden und gestreuten Strahlung an und vereinfachen Sie diesen Ausdruck für das gegebene Problem.
2. Berechnen Sie für die Streuung unpolarisiert einfallender Strahlung.
Hinweis: Die richtungsabhängige Größe $|\vec{\epsilon}^* \cdot (\vec{m} \times \vec{\epsilon}_r)|^2$ ist über die Polarisationsvektoren $\vec{\epsilon}_{||} = \frac{\vec{\epsilon}_z - \cos\theta \vec{\epsilon}_r}{\sin\theta}$ und $\vec{\epsilon}_{\perp} = \frac{\vec{\epsilon}_r \times \vec{\epsilon}_z}{\sin\theta}$ der gestreuten Strahlung zu summieren.

Lösung:

Streuung elektromagnetischer Wellen an einem magnetisch polarisierbaren Streukörper. Die gestreute Welle hat die Form:

$$\vec{E}_{Streu} = \frac{\mu_0 \omega^2}{4\pi r c} e^{i(kr - \omega t)} \vec{m} \times \vec{\epsilon}_r \quad (76)$$

mit dem induzierten magnetischen Dipolmoment $\vec{m} = \frac{\beta}{\mu_0} \vec{B}_0$ und der magnetischen Polarisierbarkeit β .

1. Die Felder der einlaufenden ebenen Welle in z - Richtung sind:

$$\vec{E}_{ein} = \vec{E}_0 e^{i(kz - \omega t)}, \quad \vec{B}_{ein} = \frac{1}{\omega} \vec{k} \times \vec{E}_{ein} = \frac{1}{c} \vec{\epsilon}_z \times \vec{E}_{ein} \quad (77)$$

Der differentielle polarisationsabhängige Wirkungsquerschnitt ist:

$$\frac{d\sigma}{d\Omega} \Big|_{pol} = \frac{r^2 |\vec{\epsilon}^* \cdot \vec{E}_{streu}|^2}{|\vec{\epsilon}_0^* \cdot \vec{E}_{ein}|^2} \quad (78)$$

mit den Polarisationsvektoren $\vec{\epsilon}_0, \vec{\epsilon}$ der einfallenden / gestreuten Strahlung.

Mit $\vec{E}_0 = E_0 \vec{\epsilon}_0$ folgt:

$$|\vec{E}_0 \vec{\epsilon}_0^*|^2 = |E_0 \vec{\epsilon}_0^* \vec{\epsilon}_0|^2 = E_0^2 \quad (79)$$

und damit:

$$\begin{aligned} \frac{d\sigma}{d\Omega} \Big|_{pol} &= \frac{r^2}{E_0^2} \left(\frac{\mu_0 \omega^2}{4\pi r c} \right)^2 \left(\frac{\beta}{c \mu_0} \right) |[(\vec{\epsilon}_z \times \vec{\epsilon}_0 E_0) \times \vec{\epsilon}_r] \cdot \vec{\epsilon}^*|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{16\pi^2} |(\vec{\epsilon}_z \times \vec{\epsilon}_0) \cdot (\vec{\epsilon}_r \times \vec{\epsilon}^*)|^2 \end{aligned} \quad (80)$$

$$\frac{d\sigma}{d\Omega} \Big|_{pol} = \frac{\beta^2 k^4}{16\pi^2} |\vec{\epsilon}_0 \cdot (\vec{\epsilon}^* \cos\theta - \vec{\epsilon}_r \vec{\epsilon}^* \cdot \vec{\epsilon}_z)|^2 \quad (81)$$

2. Da die einfallende Strahlung unpolarisiert ist, wird die Anfangspolarisation $\vec{\epsilon}_0 = \vec{\epsilon}_x, \vec{\epsilon}_y$ gemittelt.

Allgemein gilt:

$$\sum_{\vec{\epsilon}_0 = \vec{\epsilon}_x, \vec{\epsilon}_y} |\vec{\epsilon}_0 \vec{v}|^2 = |v_x|^2 + |v_y|^2 = |\vec{v} \times \vec{e}_z|^2 \quad (82)$$

Es folgt für den gemittelten Wirkungsquerschnitt:

$$\frac{1}{2} \sum_{\vec{\epsilon}_0 = \vec{\epsilon}_x, \vec{\epsilon}_y} \frac{d\sigma}{d\Omega} |_{pol} = \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} |(\vec{\epsilon}^* \cos\vartheta - \vec{e}_r \vec{\epsilon}^* \cdot \vec{e}_z) \times \vec{e}_z|^2 \quad (83)$$

Polarisation der gestreuten Strahlung parallel zur Streuebene. Der Polarisationsvektor ist:

$$\vec{\epsilon}_{||} = \frac{\vec{e}_z - \cos\vartheta \vec{e}_r}{\sin\vartheta}, \quad |\epsilon_{||}|^2 = 1, \quad \vec{\epsilon}_{||}^* = \vec{\epsilon}_{||} \quad (84)$$

Der gemittelte Wirkungsquerschnitt ist:

$$\begin{aligned} \frac{d\sigma_{||}}{d\Omega} &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} |(\vec{\epsilon}_{||} \cos\vartheta - \vec{e}_r \vec{\epsilon}_{||} \cdot \vec{e}_z) \times \vec{e}_z|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2 \sin^2\vartheta} |[(\vec{e}_z - \cos\vartheta \vec{e}_r) \cos\vartheta - \vec{e}_r (\vec{e}_z - \cos\vartheta \vec{e}_r) \cdot \vec{e}_z] \times \vec{e}_z|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2 \sin^2\vartheta} |[-\cos^2\vartheta (1 - \cos^2\vartheta)] \vec{e}_r \times \vec{e}_z|^2 \end{aligned} \quad (85)$$

$$\Rightarrow \frac{d\sigma_{||}}{d\Omega} = \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} \quad (86)$$

Polarisation der gestreuten Strahlung senkrecht zur Streuebene. Der Polarisationsvektor ist:

$$\vec{\epsilon}_{\perp} = \frac{\vec{e}_r \times \vec{e}_z}{\sin\vartheta}, \quad |\epsilon_{\perp}|^2 = 2, \quad \vec{\epsilon}_{\perp}^* = \vec{\epsilon}_{\perp} \quad (87)$$

Der gemittelte Wirkungsquerschnitt ist:

$$\begin{aligned} \frac{d\sigma_{\perp}}{d\Omega} &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} |(\vec{\epsilon}_{\perp} \cos\vartheta - \vec{e}_r \vec{\epsilon}_{\perp} \cdot \vec{e}_z) \times \vec{e}_z|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2 \sin^2\vartheta} |[(\vec{e}_r \times \vec{e}_z) \cos\vartheta - \vec{e}_r (\vec{e}_r \times \vec{e}_z) \cdot \vec{e}_z] \times \vec{e}_z|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2 \sin^2\vartheta} |(\vec{e}_r \times \vec{e}_z) \times \vec{e}_z|^2 = \\ &= \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2 \sin^2\vartheta} |\vec{e}_z \cos\vartheta - \vec{e}_r|^2 \end{aligned} \quad (88)$$

$$\Rightarrow \frac{d\sigma_{\perp}}{d\Omega} = \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} \cos^2\vartheta \quad (89)$$

Der gesamte gemittelte unpolarisierte Wirkungsquerschnitt ist:

$$\frac{d\sigma}{d\Omega} = \frac{d\sigma_{\parallel}}{d\Omega} + \frac{d\sigma_{\perp}}{d\Omega} = \frac{\beta^2 k^4}{32\pi^2} (1 + \cos^2\theta) \quad (90)$$