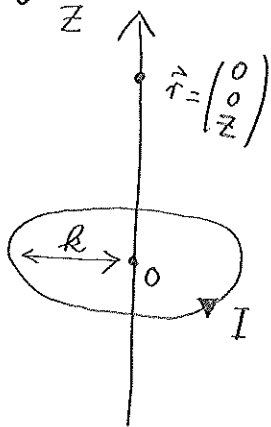


# Zwischenklausur Elektrodynamik WS 13/14

## Aufgabe 1:



kreisförmige Drahtschleife vom Radius  $k$ ,  
im Ursprung zentriert.

a) Das Magnetfeld auf der  $z$ -Achse folgt aus  
dem Biot-Savart-Gesetz:

$$\vec{B}(\vec{r}) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \oint_L d\vec{r}' \times \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

Der Draht wird gegen den Uhrzeigersinn parametrisiert durch

$$\vec{r}' = \begin{pmatrix} k \cos \varphi \\ k \sin \varphi \\ 0 \end{pmatrix}, \quad d\vec{r}' = \begin{pmatrix} -k \sin \varphi \\ k \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} d\varphi, \quad \varphi = 0 \dots 2\pi$$

Mit  $\vec{r} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ z \end{pmatrix}$  folgt

$$\vec{r} - \vec{r}' = \begin{pmatrix} -k \cos \varphi \\ -k \sin \varphi \\ z \end{pmatrix} \quad \text{und} \quad |\vec{r} - \vec{r}'| = \sqrt{k^2 + z^2}$$

Und damit

$$d\vec{r}' \times (\vec{r} - \vec{r}') = k d\varphi \begin{pmatrix} -\sin \varphi \\ \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -k \cos \varphi \\ -k \sin \varphi \\ z \end{pmatrix} = k d\varphi \begin{pmatrix} z \cos \varphi \\ z \sin \varphi \\ k \end{pmatrix}$$

Es folgt für das Magnetfeld auf der z-Achse:

$$\vec{B}(0,0,z) = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \int_0^{2\pi} d\varphi \frac{k}{(k^2+z^2)^{3/2}} \begin{pmatrix} z \cos \varphi \\ z \sin \varphi \\ k \end{pmatrix} \begin{matrix} \sim 0 \text{ nach} \\ \checkmark \varphi\text{-Integration} \\ \leftarrow 2\pi \end{matrix}$$

$$= \frac{\mu_0 I k^2}{2(k^2+z^2)^{3/2}} \vec{e}_z$$

b) Das magnetische Dipolmoment der Leiterschleife ist

$$\vec{m} = I F \vec{n} = I \pi k^2 \vec{e}_z$$

Damit folgt für das magnetische Dipolfeld der Leiterschleife

$$\vec{B}_{\text{dip}}(\vec{r}) = \frac{\mu_0}{4\pi |\vec{r}|^3} (3 \hat{r} \vec{m} \cdot \hat{r} - \vec{m})$$

auf der z-Achse mit  $\vec{r} = (0,0,z)$ ,  $\hat{r} = \pm \vec{e}_z$ :

$$\vec{B}_{\text{dip}}(z) = \frac{\mu_0}{4\pi |z|^3} I \pi k^2 (3 \vec{e}_z - \vec{e}_z) = \frac{\mu_0 I k^2}{2 |z|^3} \vec{e}_z$$

Für große Entfernungen von der Drahtschleife

$|z| \gg k$  folgt für das Ergebnis aus (a):

$$\vec{B}(0,0,z) = \frac{\mu_0 I k^2}{2 (z^2)^{3/2}} \vec{e}_z + \mathcal{O}(|z|^{-5}) \quad \checkmark$$

c) Bei großen Abständen ist das Magnetfeld  $\vec{B}$  einer lokalisierten Stromverteilung immer durch das Dipolfeld mit dem magnetischen Moment  $\vec{m}$  gegeben.

Es folgt für das Dipolfeld in der xy-Ebene

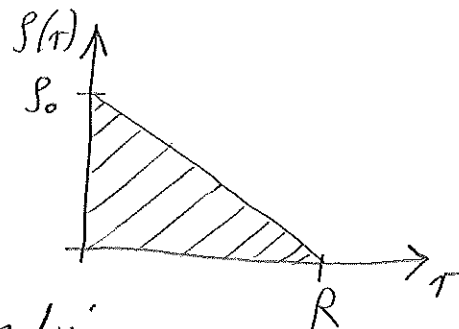
mit  $\vec{r} = (x,y,0)$ ,  $\vec{m} \cdot \hat{r} = 0$ :

$$\vec{B}_{\text{dip}}(x,y,0) = \frac{-\mu_0 I k^2}{4 (x^2+y^2)^{3/2}} \vec{e}_z$$

## Aufgabe 2: Inhomogen geladene Kugel

a) Wir wählen als Ansatz für die radialsymmetrische Ladungsdichte

$$\rho(r) = \rho_0 \left(1 - \frac{r}{R}\right) \Theta(R-r)$$



Die Konstante  $\rho_0$  erhält man aus der Bedingung, dass die Gesamtladung  $Q$  sein soll:

$$\begin{aligned} Q &= \int d^3r \rho(r) = \int d\Omega \int_0^\infty dr r^2 \rho_0 \left(1 - \frac{r}{R}\right) \Theta(R-r) \\ &= 4\pi \rho_0 \int_0^R dr r^2 \left(1 - \frac{r}{R}\right) = 4\pi \rho_0 \left(\frac{R^3}{3} - \frac{R^4}{4R}\right) \\ &= \frac{\pi}{3} \rho_0 R^3 \quad \Rightarrow \quad \rho_0 = \frac{3Q}{\pi R^3} \end{aligned}$$

Also: 
$$\boxed{\rho(r) = \frac{3Q}{\pi R^4} (R-r) \Theta(R-r)}$$

b) Aufgrund der sphärischen Symmetrie der Ladungsverteilung gilt für das elektrische Feld  $\vec{E}(\vec{r}) = E(r) \vec{e}_r$  in Kugelkoordinaten.

Wir verwenden den physikalischen Satz von Gauß

$$\oint_{\partial V} d\vec{F} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{\epsilon_0} \int_V d^3r' \rho(\vec{r}')$$

und wählen als Volumen eine Kugel vom Radius  $r$ .

Dann ist das vektorielle Oberflächenelement in Kugelkoordinaten

$$d\vec{F} = r^2 d\Omega \vec{e}_r.$$

Mit  $\vec{e}_r \cdot \vec{e}_r = 1$  folgt aus dem Gauß'schen Satz:

$$\int d\Omega \, r^2 E(r) = 4\pi r^2 E(r) \stackrel{!}{=} \frac{4\pi}{\epsilon_0} \int_0^r dr' r'^2 \rho(r')$$

$r > R$ :  $E(r) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{r^2}$  (siehe (a))

$r < R$ :  $E(r) = \frac{1}{\epsilon_0 r^2} \frac{3Q}{\pi R^4} \int_0^r dr' r'^2 (R - r')$   
 $= \frac{3Q}{\pi\epsilon_0 R^4} \frac{1}{r^2} \left( \frac{Rr^3}{3} - \frac{r^4}{4} \right) = \frac{Q}{4\pi\epsilon_0 R^4} (4Rr - 3r^2)$

c) Die elektrostatische Energiedichte ist  $w(\vec{r}) = \frac{\epsilon_0}{2} \vec{E}^2(\vec{r})$ ,  
 damit folgt für die Arbeit:

$$W = \int d^3r w(\vec{r}) = \frac{\epsilon_0}{2} 4\pi \int_0^\infty dr r^2 E(r)^2$$

$$= 4\pi \frac{\epsilon_0}{2} \frac{Q^2}{16\pi^2 \epsilon_0^2} \left\{ \int_0^R dr r^2 \frac{(4Rr - 3r^2)^2}{R^8} + \int_R^\infty dr r^2 \frac{1}{r^4} \right\}$$

Substitution:  $r = sR$ ,  $dr = R ds$

$$\Rightarrow W = \frac{Q^2}{8\pi\epsilon_0} \frac{1}{R} \left\{ \int_0^1 ds s^2 (4s - 3s^2)^2 + \underbrace{\int_1^\infty ds \frac{1}{s^2}}_{-\frac{1}{s} \Big|_1^\infty = +1} \right\}$$

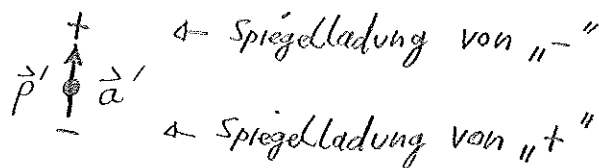
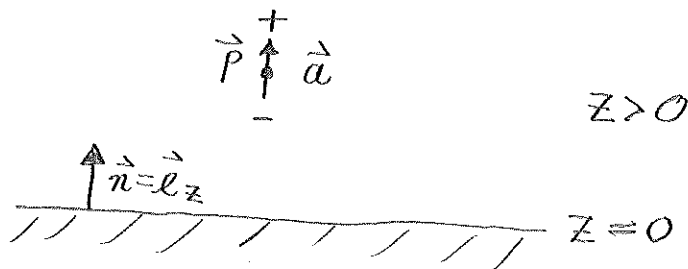
$$= \frac{Q^2}{8\pi\epsilon_0} \frac{1}{R} \left\{ \frac{17}{35} + 1 \right\} \Rightarrow \boxed{W = \frac{13Q^2}{70\pi\epsilon_0 R}}$$

NR:  $\int_0^1 ds s^2 (4s - 3s^2)^2 = \int_0^1 ds s^2 (16s^2 - 24s^3 + 9s^4)$   
 $= 16 \frac{s^5}{5} - 24 \frac{s^6}{6} + 9 \frac{s^7}{7} \Big|_0^1 = \frac{16}{5} - \frac{24}{6} + \frac{9}{7} = -\frac{4}{5} + \frac{9}{7}$   
 $= \frac{-28+45}{35} = \frac{17}{35}$   $\frac{96-120}{30} = -24/30$

### Aufgabe 3:

Elektrischer Dipol  $\vec{p} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ p \end{pmatrix}$  bei  $\vec{a} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ a \end{pmatrix}$  vor  
geerdeter Metallplatte in  $xy$ -Ebene

- a) Um die Randbedingung zu erfüllen platziert man einen  
Spiegeldipol an der Stelle  $\vec{a}' = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -a \end{pmatrix}$  mit dem  
Dipolmoment  $\vec{p}' = +\vec{p}$ ! (siehe Skizze)



Damit folgt für das Potential im oberen Halbraum  $z > 0$ :

$$\begin{aligned} \Phi(\vec{r}) &= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \left\{ \frac{\vec{p} \cdot (\vec{r} - \vec{a})}{|\vec{r} - \vec{a}|^3} + \frac{\vec{p}' \cdot (\vec{r} - \vec{a}')}{|\vec{r} - \vec{a}'|^3} \right\} \\ &= \frac{p}{4\pi\epsilon_0} \left\{ \frac{z - a}{[x^2 + y^2 + (z - a)^2]^{3/2}} + \frac{z + a}{[x^2 + y^2 + (z + a)^2]^{3/2}} \right\} \end{aligned}$$

Auf der Platte ist das Potential (mit  $z=0$ )

$$\begin{aligned} \Phi(x, y, 0) &= \frac{p}{4\pi\epsilon_0} \left\{ \frac{-a}{(x^2 + y^2 + a^2)^{3/2}} + \frac{a}{(x^2 + y^2 + a^2)^{3/2}} \right\} \\ &= 0 \quad \checkmark \end{aligned}$$

b) Die induzierte Flächenladungsdichte auf der Metallplatte ist

$$\sigma = \epsilon_0 \vec{n} \cdot \vec{E} \Big|_{\text{Fläche}}$$

also mit  $\vec{n} = +\vec{e}_z$  auf der Fläche  $z=0$ ;

$$\sigma(x,y) = \epsilon_0 E_z(x,y,0)$$

$$= -\epsilon_0 \frac{\partial}{\partial z} \Phi(x,y,z) \Big|_{z=0}$$

$$\text{Mit } \frac{\partial}{\partial z} \frac{z \pm a}{[x^2 + y^2 + (z \pm a)^2]^{3/2}}$$

$$= \frac{1}{[x^2 + y^2 + (z \pm a)^2]^{3/2}} + \frac{-\frac{3}{2} 2(z \pm a)(z \pm a)}{[x^2 + y^2 + (z \pm a)^2]^{5/2}}$$

$$= \frac{x^2 + y^2 - 2(z \pm a)^2}{[x^2 + y^2 + (z \pm a)^2]^{5/2}}$$

folgt für die Flächenladungsdichte

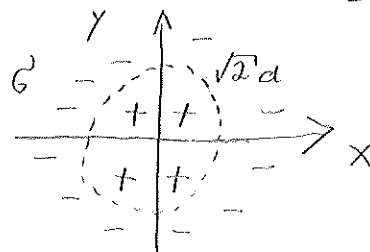
$$\sigma(x,y) = \frac{-P}{4\pi} \frac{x^2 + y^2 - 2a^2}{[x^2 + y^2 + a^2]^{5/2}} \left( \overset{+a}{\downarrow} 1 + \overset{-a}{\downarrow} 1 \right) = \frac{P}{2\pi} \frac{2a^2 - x^2 - y^2}{[a^2 + x^2 + y^2]^{5/2}}$$

Bemerkung:

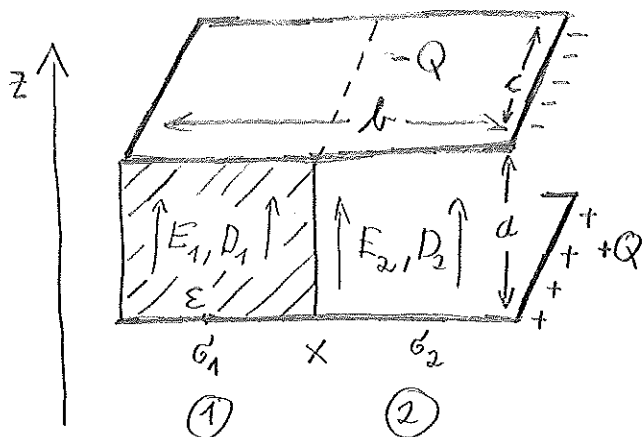
Die gesamte induzierte Ladung ist

$$\begin{aligned} \int_{-\infty}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \sigma(x,y) dx dy &= \int_0^{2\pi} d\varphi \int_0^{\infty} dr r \frac{P}{2\pi} \frac{2a^2 - r^2}{(a^2 + r^2)^{5/2}} \quad \left| \begin{array}{l} \text{Polarkoordinaten} \\ r = \sqrt{x^2 + y^2} \end{array} \right. \\ &= P \int_0^{\infty} dr \frac{3a^2 - (a^2 + r^2)}{(a^2 + r^2)^{5/2}} = P \left[ 3a^2 \frac{-2}{3} (a^2 + r^2)^{-3/2} + 2(a^2 + r^2)^{-1/2} \right]_{r=0}^{\infty} \end{aligned}$$

$$= P(2a^2 a^{-3} - 2a^{-1}) = 0$$



# Aufgabe 4:



- a) Streufelder können vernachlässigt werden, und damit die Felder im Bereich 1 bzw. 2 als homogen angenommen werden, d.h. (mit  $E_1, E_2, D_1, D_2$  konstant)

$$\vec{E}_1 = E_1 \vec{e}_z, \vec{E}_2 = E_2 \vec{e}_z, \vec{D}_1 = D_1 \vec{e}_z, \vec{D}_2 = D_2 \vec{e}_z.$$

Die Tangentialkomponente des elektrischen Feldes  $\vec{E}$  sind stetig. An der Grenzfläche Medium/Vakuum bei  $x$  hat  $\vec{E}$  nur eine Tangentialkomponente ( $\propto \vec{e}_z$ ) und es folgt:

$$E_1 = E_2.$$

Weiter gilt im Medium bzw. im Vakuum

$$D_1 = \epsilon_0 \epsilon E_1, \quad D_2 = \epsilon_0 E_2$$

und es folgt für die dielektrischen Verschiebungen

$$D_1 = \epsilon D_2.$$

- b) Die Normalkomponente von  $\vec{D}$  springt um die freie Flächenladungsdichte:

$$\sigma = \vec{n} \cdot \vec{D} \big|_{\text{Fläche}}$$

wobei der Normalenvektor auf der unteren Platte  $\vec{n} = \vec{e}_z$  ist, Es folgt also

$$\sigma_1 = D_1, \quad \sigma_2 = D_2.$$

[Auf der oberen Platte gilt dementsprechend mit  $\vec{n} = -\vec{e}_z$ :  $\sigma_1 = -D_1$ ,  $\sigma_2 = -D_2$ ]

c) Die untere Platte trägt die Gesamtladung  $Q$ ,  
damit muss gelten

$$Q \stackrel{!}{=} \int dF_G = x c \sigma_1 + (b-x) c \sigma_2 \quad \left| \begin{array}{l} \sigma_1 = D_1 = \epsilon_0 \epsilon E_1 \\ \sigma_2 = D_2 = \epsilon_0 E_2 = \epsilon_0 E_1 \end{array} \right.$$

$$= c(x\epsilon + b-x)\epsilon_0 E_1$$

$$\Rightarrow E_1 = E_2 = \frac{Q/c}{\epsilon_0(x\epsilon + b-x)} = \frac{Q/c}{\epsilon_0[b + (\epsilon-1)x]}$$

$$\Rightarrow D_1 = \frac{\epsilon Q/c}{b + (\epsilon-1)x}, \quad D_2 = \frac{Q/c}{b + (\epsilon-1)x}$$

d) Die elektrostatische Feldenergie ist

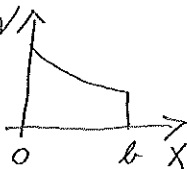
$$W(x) = \frac{1}{2} \int dV \vec{D} \cdot \vec{E} = \frac{1}{2} a x c D_1 E_1 + \frac{1}{2} a (b-x) c D_2 E_2$$

$$= \frac{1}{2} a c \frac{Q^2/c^2}{\epsilon_0 [b + (\epsilon-1)x]^2} (\epsilon x + b-x)$$

$$\Rightarrow W(x) = \frac{Q^2 a}{2 c \epsilon_0 [b + (\epsilon-1)x]}$$

Feldenergie nimmt mit  
wachsendem  $x$  ab.

( $\epsilon > 1$ )



e) Kraft, mit der das Dielektrikum in den  
Kondensator gezogen wird:

$$F = - \frac{dW}{dx} = \frac{Q^2 a (\epsilon-1)}{2 c \epsilon_0 [b + (\epsilon-1)x]^2} > 0$$