#### Übung zu

# Grundgebiete der Elektrotechnik III

WS 09/10 - Blatt 3

#### Aufgabe 14

Betrachtet werden zwei Punktladungen mit entgegengesetztem Vorzeichen  $\pm Q$  auf der z-Achse im Abstand d symmetrisch zum Ursprung (Bild 1).

 $\varepsilon = \varepsilon_0$ 

- a) Formulieren Sie das elektrostatische Potential  $\varphi_e$  dieser Anordnung in Abhängigkeit von  $r_1$  und  $r_2$ .
- b) Ermitteln Sie mithilfe des Kosinussatzes \_  $c^2 = a^2 + b^2 2ab \cdot \cos \gamma$  die Abstände  $r_1$  und  $r_2$  und geben Sie deren Kehrwerte als Funktion von 1/r und  $\theta$  an.

2 | 2

 $\frac{1}{5} \not\mid -Q$  Bild 1

Verwenden Sie für die Ausdrücke  $1/r_1$  und  $1/r_2$  die Näherung

$$\left(1+\frac{d}{r}\right)^{-1/2} \approx 1-\frac{1}{2}\cdot\frac{d}{r}$$
 (falls  $\frac{d}{r}\ll 1$ ).

- c) Bestimmen Sie das elektrostatische Potential  $\varphi_D$  eines Punktdipols als Grenzwert  $d\to 0$  bei konstantem Dipolmoment  $p=Q\cdot d$ .
- d) Geben Sie die Komponenten der elektrischen Feldstärke  $\vec{E}_D$  durch Gradientenbildung von  $\phi_D$  in Kugelkoordinaten an. Was fällt bei der Abhängigkeit von  $|\vec{E}_D|$  bzw.  $\phi_D$  von r auf?

#### Aufgabe 15

Gegeben ist die zylinderförmige Raumladungsverteilung aus Aufgabe 12 d.

a) Formulieren Sie die Poisson- und Laplace-Gleichung in einem geeigneten Koordinatensystem. Welche Terme entfallen aus Symmetriegründen?

b) Bestimmen Sie das elektrostatische Potential  $\varphi_e$  der Raumladungsvertei lung im Innen- und Außenraum mit dem Ergebnis aus a) durch zweifach Integration. Bestimmen Sie die Integrationskonstanten so, dass  $\vec{E}$  und  $\varphi$  überall stetig sind. Wählen Sie  $\varphi_e=0$  auf der z-Achse.

#### Aufgabe 16

Gesucht ist das elektrostatische Potential  $\varphi_e$  von zwei parallelen, in z-Rich tung unendlich ausgedehnten Linienladungen:  $q_L$  schneidet die x-Achse be x=a,  $-q_L$  bei x=-a. Im Koordinatenursprung soll  $\varphi_e=0$  gelten.

a) Formulieren Sie  $\varphi_e$  in Abhängigkeit von  $\rho_1$  und  $\rho_2$ , wobei  $\rho_1$  und  $\rho_2$  den jeweiligen Abstand des Aufpunktes von  $q_L$  bzw.  $-q_L$  beschreiben.

HINWEIS: Das Potential **einer** Linienladung  $q_L$  in der z-Achse mit dem Be

zugspunkt bei 
$$\rho_0$$
 lautet  $\varphi_e = -\frac{q_L}{2\pi\epsilon} \cdot \ln \frac{\rho}{\rho_0}$ .

- b) Zeigen Sie, dass für jede Äquipotentialfläche gilt:  $\left(\frac{\rho_2}{\rho_1}\right)^2 = k^2$  m. k = const.
- c) Formulieren Sie die Bedingung aus b) in kartesischen Koordinaten.
- d) Bringen Sie die Gleichung aus c) in die Form  $(x-x_0)^2 + y^2 = R^2$  un bestimmen Sie die Größen  $x_0$  und R in Abhängigkeit von k.
- e) Welche geometrische Form haben die Äquipotentialflächen dieser Anord nung?

#### Aufgabe 17

Betrachtet wird ein Winkelkondensator mit dem Öffnungswinkel  $\alpha$  und Kondensatorplatten der Länge a, der Ausdehnung in z-Richtung b und dem Abstand  $\rho_0$  vom Ursprung (Bild 2). Zwischen den Platten liegt die Spannung  $\ell$  an. Es sollen keine Streueffekte an den Rändern des Kondensators auftreter d. h. im Innenraum gilt  $\vec{E} = E_{\phi}(\rho, \phi) \cdot \vec{e}_{\phi}$  und im Außenraum gilt  $\vec{E} = 0$ .

- a) Bestimmen Sie  $\vec{E}$  und das elektrostatische Potential  $\phi_e$  in Zylinderkoordinaten im Innenraum des Kondensators.
- b) Geben Sie die elektrische Flussdichte  $\vec{D}$  unmittelbar oberhalb der unteren Platte an. Wie groß ist die Ladung Q auf der unteren Platte?
- c) Was ergibt sich für die Kapazität C des Kondensators?

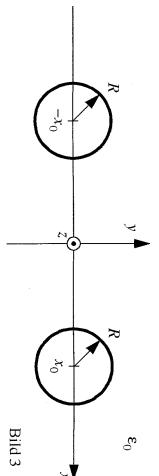
Bild 2

## $\varepsilon_0$ $\varphi_e = U$ $\varphi_0 + a \quad x$

#### Aufgabe 18

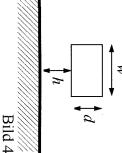
Gegeben sind zwei parallele, in z-Richtung unendlich ausgedehnte Zylinderleiter mit dem Radius R und dem Achsenabstand  $2x_0$ , mit  $x_0 > R$ .

- a) Für welche Parameter  $k_1$  und  $k_2$  in Abhängigkeit von R und  $x_0$  stimmen die Äquipotentialflächen einer Anordnung aus zwei Linienladungen  $\pm q_L$  mit den Oberflächen der Zylinderleiter überein? Verwenden Sie das Ergebnis aus Aufgabe 16.
- b) Welche elektrische Spannung  $U_{12}$  besteht zwischen den beiden Äquipotentialflächen in Abhängigkeit von  $q_L$ ? Welche Ladung  $\pm \Delta Q$  pro Länge  $\Delta I$  müssen die Zylinderleiter tragen, damit sich im Außenraum der gleiche Feldverlauf ergibt?
- c) Wie groß ist der Kapazitätsbelag  $C'=\Delta C/\Delta l$  der Anordnung? Verwenden Sie dazu den Ansatz  $\Delta C=\Delta Q/U_{12}$ .



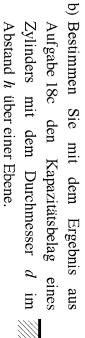
### Aufgabe 19

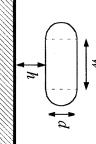
Eine Leiterbahn einer integrierten Schaltung (Bild 4) mit den Abmessungen w=0.4 $\mu$ m, d=0.25 $\mu$ m verläuft im Abstand h=0.25 $\mu$ m über einer leitenden Ebene. Das Isoliermaterial zwischen Leiterbahn und Ebene ist SiO<sub>2</sub> mit  $\varepsilon_r \approx 4$ .



a) Bestimmen Sie den Kapazitätsbelag C' der Anordnung näherungsweise, indem Sie die Bodenfläche und die Seitenflächen des Leiters als Elektroden von Platten- bzw. Winkelkondensatoren zur Ebene betrachten.

Alternativ kann C' durch eine andere Näherung berechnet werden (Bild 5).





c) Berechnen Sie C', indem Sie die Leiterbahn als Kombination einer plattenförmigen und einer zylinderförmigen Elektrode betrachten.

#### Aufgabe 20

Die Elektroden eines luftgefüllten Plattenkondensators mit der Fläche A im Abstand d tragen die Ladung  $\pm Q = \text{const.}$  Streueffekte des elektrischen Feldes sind zu vernachlässigen.

- a) Wie groß ist die im Kondensator gespeicherte elektrostatische Energie?
- b) Bestimmen Sie die Kraft F zwischen den Platten mit der Methode der virtuellen Verschiebung.

$$\begin{aligned}
\varphi_{e}(r) &= -\int_{r=a}^{r} E_{r}(r')dr' = -\frac{Q_{ges}}{4\pi E q^{3}} \int_{r'} r' dr' \\
r' &= a
\end{aligned}$$

(i) außen: 
$$q < r$$

$$Q_{e}(r) = -\int_{r=q}^{r} E_{r}(r')dr' = -\frac{Q_{ges}}{4\pi \xi_{6}} \cdot \int_{r'^{2}}^{r} dr'$$

$$= 2 \operatorname{le}(r) = \frac{\operatorname{Qges}}{\operatorname{BM} \mathcal{E}_{0} \, G} \cdot \int \left(1 - \frac{r^{2}}{\sigma^{2}}\right) \quad \text{for } 0 \leq r \leq \alpha$$

$$\left(\left(-2 + 2 - \frac{q}{r}\right)\right) \quad \text{GC} \, r$$

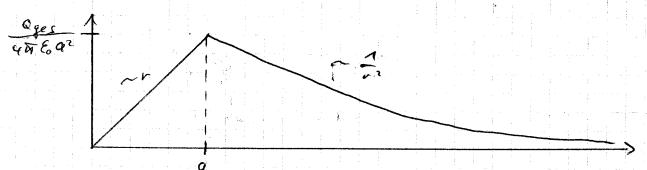
(ii) in man 
$$(0 \le a \le v)$$
  $v$ 

$$\begin{cases}
e(v) = -\int_{0}^{a} E_{r}(v')dv' - \int_{0}^{a} E_{r}(v')dv' \\
v' = \infty
\end{cases}$$

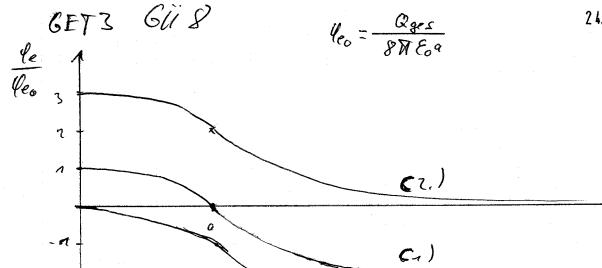
$$\begin{cases}
e(v) = \frac{Qqes}{8\pi E_{0}} \cdot 2 - \frac{Qqes}{4\pi E_{0}} \int_{0}^{\infty} v'dv' \\
\frac{1}{2}(v^{2} - a^{2})
\end{cases}$$

$$= \frac{Q_{8}s}{8\pi \epsilon_{0}a} \left\{ \left( 3 - \frac{r^{2}}{a^{2}} \right) \right\} \quad \text{fin } 0 \le r \le a$$

$$\left\{ 2 - \frac{a}{a^{2}} \right\} \quad \text{fin } 0 \le r \le a$$



24. NOV. 2009



$$C = \varepsilon \cdot \frac{A}{d} = \frac{Q}{Q} = \mathcal{V} = \frac{Q}{C}$$

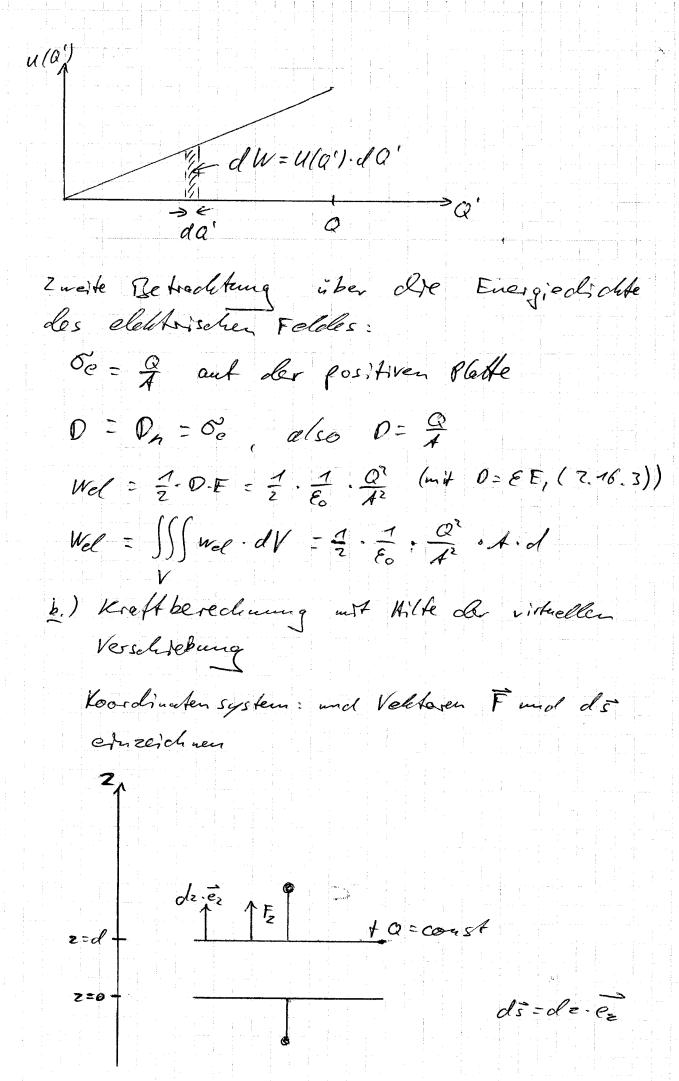
Ausetz: Autladen des (zunächst ungeledenen) Kondensetors bei offenen Klein wien

$$Wel = \int dQ' \cdot U(Q')$$

$$= \frac{1}{C} \cdot \int Q' \cdot dQ' = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} \cdot Q^{2}$$

$$= \frac{1}{2EA} \cdot Q^{2}$$

Hier gilt Wel = = QU negen U- Q



gosendet: Kraft Fz and dre obsere Plate boi ==d

Det Versoliebung der Platte um dz verrichtet der Konclensator dre Arbeit d. Wmeel: Fz. dz => Wel. wimmt um Wmech ab.

dWel. = -Fz · dz (=> Fz = - dWee

Wel, nedster = Wel, vorter - SF. d5

Kreft cers der Stolt
des Sestems

Met  $c(z) = \mathcal{E}_0 \cdot \frac{A}{z}$  und  $Wel = \frac{1}{z} \cdot \frac{Q^2}{C(z)}$ Also  $F_z = -\frac{1}{z} Q^2 \frac{d}{dz} \left(\frac{1}{C(z)}\right) = -\frac{1}{z} \frac{Q^2}{\mathcal{E}_0 \cdot A}$   $\frac{1}{\mathcal{E}_0 \cdot A}$   $F_z < 0$ 

d.h. die Pletten ziehen sich een.

Annerkung: Fz entegr. der Coalembkrett
auf die obere Plette im delchr. Feld der
austeren Plette. (vgl. Feld einer Flädren ladeung # 12 c.)

Aufg. 14.)

$$q_{1}(r_{1}) = \frac{1}{4\pi \ell_{0}} \cdot \frac{1}{r_{1}} + \frac{1}{r_{1}}$$

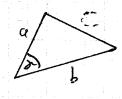
$$q_{1}(r_{1}) = \frac{1}{4\pi \ell_{0}} \cdot \frac{1}{r_{1}} + \frac{1}{r_{1}}$$

$$q_{2}(r_{2}) = \frac{-Q}{4\pi \ell_{0}} \cdot \frac{1}{r_{2}} + \frac{1}{r_{2}}$$

$$q_{2}(r_{2}) = \frac{1}{4\pi \ell_{0}} \cdot \frac{1}{r_{2}} + \frac{1}{r_{2}}$$

Setze 
$$q_{1\infty} = 0$$
 and  $q_{2\infty} = 0$   
 $q_{ggs}(v_{1}, v_{2}) = q_{1}(v_{1}) + q_{1}(v_{2})$   
 $= \frac{Q}{\sqrt{HE}} \left(\frac{1}{r_{1}} - \frac{1}{v_{2}}\right)$ 

b.) Kosimussetz:



c2 = =2+62 - 2ab cos (x)

gesucht: vi, vi ben 7, und 1 als Funktion von Ty und Of

$$\frac{A}{\sqrt{r_A}} = \frac{1}{\sqrt{4^2 + r_A^2 - d \cdot r_A \cdot \cos(\theta_A)}}$$

$$\frac{d_1}{d_2} \frac{\partial r_A}{\partial r_A} = \frac{1}{\sqrt{4^2 + 1 - \frac{d}{r_A} \cdot \cos(\theta_A)}}$$

ent sprechend

d 
$$\frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{1}{\sqrt{4}} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}} + 1 - \frac{1}{4} \cdot \cos((\sqrt{4} - 0)^{4})}}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}} + 1 - \frac{1}{4} \cdot \cos((\sqrt{4} - 0)^{4})}}$$
 $\frac{1}{\sqrt{1 + \frac{1}{4}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} + \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} + \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} + \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}}} = 1 - \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{\frac{1}{4} \cdot (\frac{1}{4})^{2}}}}$ 

Naherung:

Zunodest: Verne zweiter Ordnung streichen!

Dan Noherung Verwenden

her: de << 1

also 
$$\left(\frac{d}{v_A}\right)^2 << \frac{d}{v_A}$$

$$Q(r_A, \theta_A) \approx \frac{Q}{4NE_0} \cdot \frac{1}{r_A} \left[1 + \frac{1}{2} \cdot \frac{d}{r_A} \cdot \cos(\theta_A) - (1 - \frac{1}{2} \frac{d}{r_A} \cdot \cos(\theta_A))\right]$$

$$P = \frac{Q}{Q} \cdot \frac{1}{r_A} \cdot \cos(\theta_A)$$

Allgemetr: vektorrolles Ripolmonant 
$$\vec{p} = Q \cdot \vec{d}$$

$$\mathcal{C}_{\mathcal{D}}(\vec{r}) = \frac{\vec{p} \cdot \vec{e}_{r}}{4 \pi \xi_{o}} \cdot \frac{1}{r^{2}} = \frac{\vec{p} \cdot \vec{r}}{4 \pi \xi_{o}} \cdot \frac{1}{r^{3}}$$