

(1)

Fält 03. Tentamen i Elektromagnetisk fältteori F, för F2,
27/1 1996.

1. Härled uttrycket $F_x = -(\partial W_e / \partial x)_Q = +(\partial W_e / \partial x)_V$ för kraften i x-riktningen på något föremål i ett elektrostatiskt system med den elektrostatiska energin W_e , vilken beror av föremålets lägeskoordinater.

Räkneuppgifter Hjälpmittel enligt listan högst upp!

2. Vilken laddningsfördelning i rummet krävs för att man skall få en potential, som beror av x på nedanstående sätt?

$$V(x) = V_0(1-x^2/a^2) \quad ; \quad |x| < a$$

$$V(x) = 0 \quad ; \quad |x| \geq a$$

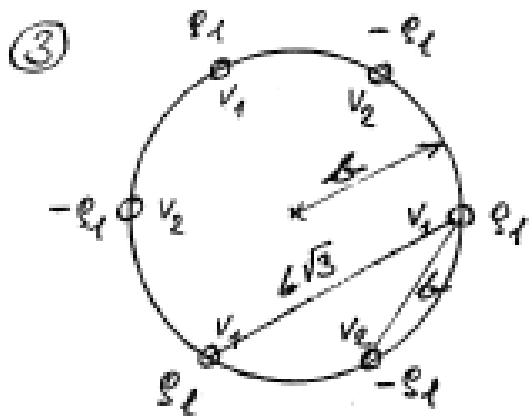
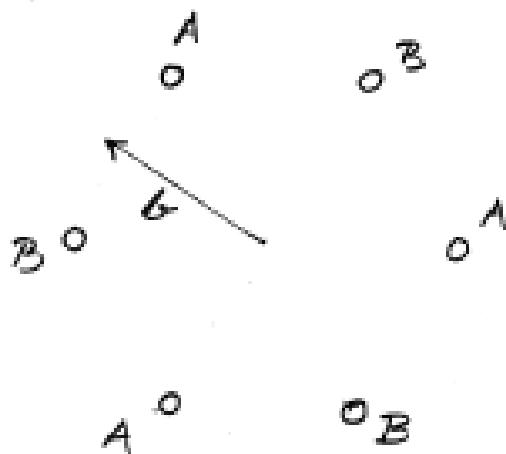
Ledning: Se upp med ytladningstätheter!

$$\textcircled{2} \quad E = -\nabla V \Rightarrow \begin{cases} E(x) = -\hat{x} \frac{\partial}{\partial x} \left[V_0 \left(1 - \frac{x^2}{a^2} \right) \right] = \hat{x} \frac{2V_0 x}{a^2}, & \text{för } |x| < a \\ E(x) = 0 & \text{för } |x| > a \end{cases}$$

$$\rho = \epsilon_0 \nabla \cdot E \Rightarrow \begin{cases} \rho(x) = \epsilon_0 \frac{\partial}{\partial x} \left[\frac{2V_0 x}{a^2} \right] = \frac{2\epsilon_0 V_0}{a^2} & \text{för } |x| < a \\ \rho(x) = 0 & \text{för } |x| > a \end{cases}$$

$$\rho_s = D_{1n} - D_{2n} \Rightarrow \begin{cases} \rho_s = \epsilon_0 \underbrace{E(a^+)}_{=0} - \epsilon_0 E(a^-) = -\frac{2\epsilon_0 V_0}{a}, & \text{vid } x=a \\ \rho_s = \epsilon_0 E(-a^+) - \epsilon_0 \underbrace{E(-a^-)}_{=0} = -\frac{2\epsilon_0 V_0}{a}, & \text{vid } x=-a \end{cases}$$

3. På en tänkt cylinderyta med radien b ligger jämnt fördelade sex likadana långa parallella metalltrådar med trådtradie a . Beräkna kapacitansen per längdenhet hos den dubbelledning man får, om man delar in trådarna i två grupper så att varannan tråd föres till vardera gruppen och låter trådarna i den ena gruppen tillsammans utgöra framledning och trådarna i den andra tillsammans utgöra återledning!



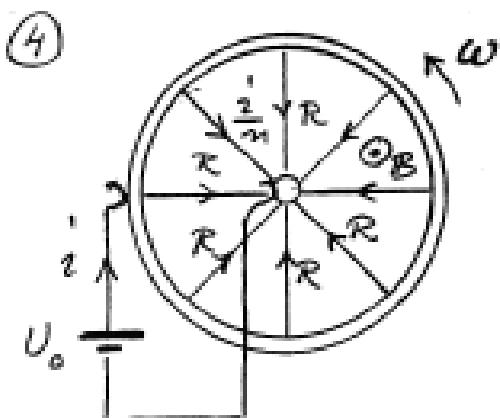
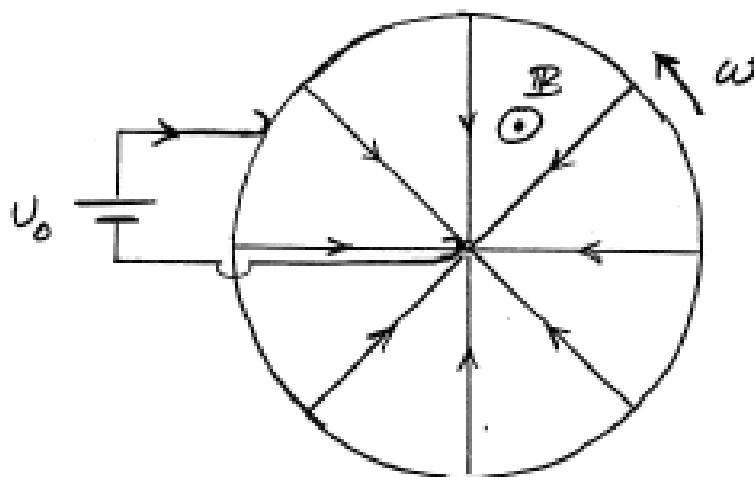
$$V_2 = -V_1$$

$$V_1 = \frac{q_1}{2\pi\epsilon_0} \left[\ln\left(\frac{2b}{a}\right) + \ln\left(\frac{b}{a\sqrt{3}}\right) + \ln\left(\frac{b}{a\sqrt{3}}\right) \right] =$$

$$= \frac{q_1}{2\pi\epsilon_0} \ln\left(\frac{2b}{3a}\right)$$

$$\underline{\underline{C = \frac{3q_1}{V_1 - V_2} = \frac{3q_1}{2V_1} = \frac{3\pi\epsilon_0}{\ln(2b/3a)}}} \quad (F/m)$$

4. En enkel likströmsmotor består av ett ekerhjul med radien a och n stycken ekrar. Hjulet befinner sig i ett axiellt homogent magnetfält med styrkan B_0 . Varje eker har resistansen R , medan resistanserna hos nav och periferi är försumbara. Motorn är ansluten till likspänningen U_0 . Beräkna, som funktion av vinkelhastigheten ω , motorns mekaniska effekt, vridande moment och verkningsgrad!



Rörelseunk'en i ekarna blir riktad radicellt utåt. $[V \times B]$

$$V_{\text{rörelse}} = \int_0^a \omega h B_0 dr = \frac{1}{2} \omega B_0 a^2$$

$$U_0 - V_{\text{rörelse}} = R \cdot \frac{i}{n} \quad [\text{Kirchhoff slingelr.}]$$

$$\underline{i} = \frac{R}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2)$$

$$P_{\text{eff}} = U_0 \underline{i} = U_0 \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2) ; P_{\text{varme}} = n R \cdot (\frac{i}{n})^2 = \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2)^2$$

$$\begin{aligned} P_{\text{mek}} &= P_{\text{eff}} - P_{\text{varme}} = U_0 \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2) - \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2)^2 \\ &= \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2) \frac{1}{2} \omega B_0 a^2 \end{aligned}$$

$$\underline{T_{\text{mek}}} = \underline{P_{\text{mek}}} / \omega = \frac{n}{R} (U_0 - \frac{1}{2} \omega B_0 a^2) \frac{1}{2} \frac{B_0 a^2}{\omega}$$

$$\underline{\text{Verkningsgrad}} = \underline{P_{\text{mek}}} / \underline{P_{\text{eff}}} = \frac{\omega B_0 a^2}{2 U_0}$$

5. En cirkulärt polariserad elektromagnetisk våg med poyntingvektorn $S_{med} = 500 \text{ W/m}^2$ träffar under infallsvinkel 45° en plan vattenyta.

Beräkna poyntingvektorerna hos den reflekterade respektive den transmitterade vågen, om vattnet antages färlustfritt och dess brytningsindex sättes till 1.5!

Diagram showing reflection and transmission at a water surface ($n_1 = 1$, $n_2 = 1.5$) for a circularly polarized wave with $\theta_i = 45^\circ$.

$\frac{\sin \theta_t}{\sin \theta_i} = \frac{n_1}{n_2} = \frac{1}{1.5} = \frac{2}{3}$

$\sin \theta_t = \sqrt{1 - \frac{4}{9 \cdot 2}} = \frac{\sqrt{7}}{3}$

$\frac{(\bar{E}_{ho})_\perp}{(\bar{E}_{io})_\perp} = \frac{\frac{1}{2} \bar{E}_{io} \cos \theta_i - \frac{1}{2} \bar{E}_{io} \cos \theta_t}{\frac{1}{2} \bar{E}_{io} \sin \theta_i + \frac{1}{2} \bar{E}_{io} \sin \theta_t} = \frac{\frac{1}{2} - \frac{2}{3} \cdot \frac{\sqrt{7}}{3}}{\frac{1}{2} + \frac{2}{3} \cdot \frac{\sqrt{7}}{3}} = \frac{\sqrt{2} - \sqrt{7}}{\sqrt{2} + \sqrt{7}}$

$\frac{(\bar{E}_{ho})_{||}}{(\bar{E}_{io})_{||}} = \frac{-\bar{E}_{io} \cos \theta_i + \bar{E}_{io} \cos \theta_t}{\bar{E}_{io} \sin \theta_i + \bar{E}_{io} \sin \theta_t} = \frac{-\frac{2}{3} \cdot \frac{1}{2} + \frac{\sqrt{7}}{3}}{\frac{3}{2} \cdot \frac{1}{2} + \frac{\sqrt{7}}{3}} = \frac{-9 + 2\sqrt{14}}{9 + 2\sqrt{14}}$

$S_i = \frac{1}{2} \cdot \frac{|\bar{E}_{io}|^2}{Z_0} + \frac{1}{2} \cdot \frac{|\bar{E}_{io}|^2}{Z_0} = 500 \Rightarrow |\bar{E}_{io}|^2 / Z_0 = 500$

$S_h = \frac{1}{2} \cdot \frac{|\bar{E}_{ho\perp}|^2}{Z_0} + \frac{1}{2} \cdot \frac{|\bar{E}_{ho\parallel}|^2}{Z_0} = \frac{1}{2} \frac{1}{Z_0} |\bar{E}_{io}|^2 \left[\left(\frac{\sqrt{2} - \sqrt{7}}{\sqrt{2} + \sqrt{7}} \right)^2 + \left(\frac{-9 + 2\sqrt{14}}{9 + 2\sqrt{14}} \right)^2 \right] = 25.12 \left(\frac{W}{m^2} \right)$

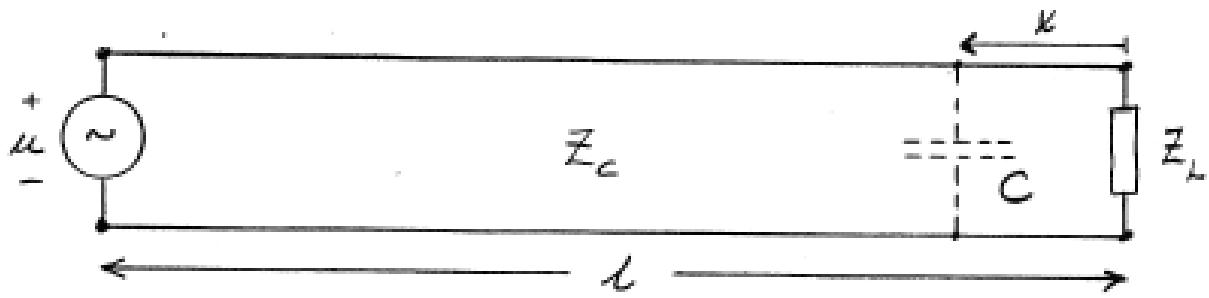
$\frac{(\bar{E}_{to})_\perp}{(\bar{E}_{io})_\perp} = \frac{\frac{2}{3} \bar{E}_{io} \cos \theta_i}{\frac{1}{2} \bar{E}_{io} \sin \theta_i + \frac{1}{2} \bar{E}_{io} \sin \theta_t} = \frac{\frac{2}{3} \frac{1}{2}}{\frac{1}{2} + \frac{2}{3} \cdot \frac{\sqrt{7}}{3}} = \frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{2} + \sqrt{7}}$

$\frac{(\bar{E}_{to})_{||}}{(\bar{E}_{io})_{||}} = \frac{2 \bar{E}_{io} \cos \theta_i}{\bar{E}_{io} \sin \theta_i + \bar{E}_{io} \sin \theta_t} = \frac{2 \frac{1}{2}}{\frac{3}{2} \cdot \frac{1}{2} + \frac{\sqrt{7}}{3}} = \frac{12}{9 + 2\sqrt{14}}$

$S_t = \frac{1}{2} \frac{|\bar{E}_{to\perp}|^2}{Z_2} + \frac{1}{2} \frac{|\bar{E}_{to\parallel}|^2}{Z_2} = \frac{1}{2} \frac{1}{Z_2} n_2 |\bar{E}_{io}|^2 \left[\left(\frac{2\sqrt{2}}{\sqrt{2} + \sqrt{7}} \right)^2 + \left(\frac{12}{9 + 2\sqrt{14}} \right)^2 \right] = 380.75 \left(\frac{W}{m^2} \right)$

6. En spänningsskälla $u = U_0 \cos(\omega t)$ kopplas till en förlustfri ledning med karakteristiska impedansen $Z_c = 300 \Omega$ och längden l . Ledningen är avslutad med belastningen $Z_L = 150 \Omega$. På grund av missanpassningen kommer den effekt, som utvecklas i lasten Z_L att bero av ledningens längd l .

- A) Beräkna den största och den minsta effekt, som kommer att utvecklas i Z_L då längden l varieras!
- B) Med hjälp av en parallellkondensator på lämpligt avstånd framför lasten kan, för fix frekvens, anpassning till ledningens karakteristiska impedans åstadkommas. Beräkna läge och storlek på en sådan kondensator, om frekvensen är 100 MHz och fashastigheten på ledningen är $3 \cdot 10^8$ m/s!



⑥ Effektor: ledningen är förlustfri kommer den effekt som
1) generatoren anger i belastningsimpedansen Z_L .

$$P_{avg} = \frac{1}{2} \operatorname{Re}\{\bar{U} \bar{I}^*\} = \frac{1}{2} |U|^2 \operatorname{Re}\{Y^*\}, \text{ där } Y \text{ är admittansen in på ledningen. } Y = \frac{1}{Z_c} \cdot \frac{300 \operatorname{cpl} + j150 \operatorname{cpl}}{150 \operatorname{cpl} + j300 \operatorname{cpl}} = \frac{1}{300} \cdot \frac{2 + j1 \operatorname{cpl}}{1 + j2 \operatorname{cpl}} ; \operatorname{Re}\{Y^*\} = \frac{1}{300} \cdot \frac{1}{2} \cdot \left[1 + \frac{3}{1+4 \operatorname{tan}^2 \beta l} \right]$$

$$\text{Max } P_{avg} = \frac{1}{2} \frac{U_0^2}{Z_c} \cdot \frac{1}{600} \cdot [1+3] = \underline{\underline{U_0^2 / 300}} ; \text{ för } \operatorname{tan}^2 \beta l = 0$$

$$\text{Min } P_{avg} = \frac{1}{2} \frac{U_0^2}{Z_c} \cdot \frac{1}{600} [1+0] = \underline{\underline{U_0^2 / 1200}} ; \text{ för } \operatorname{tan}^2 \beta l = \infty$$

3) Vi får anpassning om

$$Y(x) + j\omega C = \frac{1}{Z_c} \Rightarrow j\omega C = \frac{1}{300} \left[1 - \frac{2+j \operatorname{tan} \beta x}{1+j2 \operatorname{tan} \beta x} \right] = \frac{j}{300} \cdot \underbrace{\frac{\operatorname{tan} \beta x + 1}{1+j2 \operatorname{tan} \beta x}}_{\text{märke vara real och pos.}}$$

$$\Rightarrow \operatorname{tan} \beta x = 1/\sqrt{2} ; \beta x = \arctan(1/\sqrt{2}) + n\pi$$

$$\beta = \frac{\omega}{c} = \frac{2\pi \cdot 10^8}{3 \cdot 10^8} = \frac{2\pi}{3} ; x = \frac{3}{2\pi} \cdot 0.61548 + n \cdot 1.5 = 0.2939 + n \cdot 1.5$$

$$C = \frac{1}{\omega} \cdot \frac{1}{300} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{1}{2\pi \cdot 10^8} \cdot \frac{1}{300} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} = \underline{\underline{3.75 (\mu F)}}$$