

Forslag til løsning.

Oppgave 1

a) Sammenhengen mellom overflateledning σ og elektrisk felt er

$$\sigma = \epsilon_0 E$$

Videre har en så $\sigma = Q/A$ og $E = V/d$ der $\pm Q$ er ladningen på platene og V er spenningen mellom disse. Av dette finner en så

$$\frac{Q}{A} = \epsilon_0 \frac{V}{d}$$

slik at kapasitansen blir

$$C = \frac{Q}{V} = \underline{\underline{\epsilon_0 \frac{A}{d}}}$$

Med dielektrisk medium endres kapasitansen til $C = \epsilon_r \epsilon_0 \frac{A}{d}$. Siden den dielektriske skiven bare fyller en brøkdel η av mellomrommet mellom platene kan kondensatoren deles opp i 2 parallellkoblede kapasitanser av størrelse

$$C_1 = \epsilon_r \epsilon_0 \frac{\eta A}{d} \quad \text{og} \quad C_2 = \epsilon_0 \frac{(1-\eta)A}{d}$$

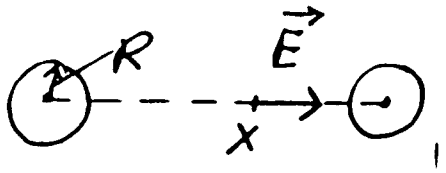
slik at den resulterende kapasitansen blir

$$C_1 + C_2 = [\epsilon_r \eta + (1-\eta)] \epsilon_0 \frac{A}{d} = 2,0 \cdot \epsilon_0 \frac{A}{d}$$

løst m.h.p. η gir dette

$$\epsilon_r \eta + (1-\eta) = 2$$

$$\eta = \frac{2-1}{\epsilon_r-1} = \frac{1}{\epsilon_r-1} = \frac{1}{3,5-1} = \underline{\underline{\frac{2}{5}}}$$



Potensialforskjellen mellom de 2 lederne er

$$\Delta V = V(R) - V(d-R) = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \left[\ln \frac{d-R}{R} - \ln \frac{R}{d-R} \right]$$

$$= \frac{\lambda}{\pi\epsilon_0} \ln \frac{d-R}{R} \approx \frac{\lambda}{\pi\epsilon_0} \ln \frac{d}{R}$$

Det elektriske feltet på forbindelseslinjen er rettet langs denne og er gitt ved (x-komponenten)

$$E = E_x = - \frac{\partial V}{\partial x} = - \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \frac{\partial}{\partial x} [\ln(d-x) - \ln x]$$

$$= - \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \left(\frac{-1}{d-x} - \frac{1}{x} \right) = \frac{\lambda d}{2\pi\epsilon_0 (d-x)x}$$

Feltet er ubestemt for $x=R$ eller $x=d-R$ (dvs. ved overflatene). Da har en

$$E = \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0} \frac{d}{(d-R)R} \approx \frac{\lambda}{2\pi\epsilon_0 R}$$

slik at $\lambda = 2\pi\epsilon_0 R E_m$

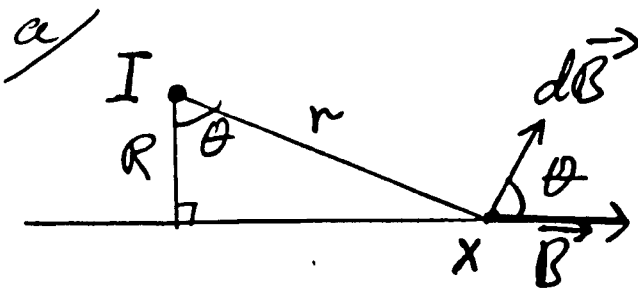
Innsatt i uttrykket for ΔV gir dette ved begynnende coronautladninger

$$\Delta V = \frac{2\pi\epsilon_0 R E_m}{\pi\epsilon_0} \ln \frac{d-R}{R} \approx \underline{\underline{2 R E_m \ln \frac{d}{R}}}$$

$$= 2 \cdot 1,2 \cdot 10^{-2} \text{ m} \cdot 3 \cdot 10^6 \text{ V/m} \ln \frac{210}{1,2} = \underline{\underline{3,7 \cdot 10^5 \text{ V}}}$$

Oppgave 2

(3)



Bidraget til magnetfeltet fra strømmelement $d\vec{B}$ er gitt ved

$$dB = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{dl}{r^2} \quad \text{der } r^2 = R^2 + x^2$$

Siden $d\vec{l} \perp \hat{r}$ og følgelig $|d\vec{l} \times \hat{r}| = dl$. Resulterende magnetfelt vil peke langs x -aksen p.g.a. symmetrien. Dekomponering langs x -aksen gir så

$$dB_x = \cos\theta dB = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{R}{r^3} dl$$

da $\cos\theta = \frac{R}{r}$. Ved integrering rundt sirkelen er r konstant. Resulterende magnetfelt for én vinding blir følgelig

$$B_x = \int dB_x = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{R}{r^3} \int dl = \frac{\mu_0 I}{4\pi} \frac{R}{r^3} 2\pi R = \frac{\mu_0 R^2 I}{2r^3}$$

Med N vindinger får en dermed

$$B = NB_x = \frac{K I}{r^3} \quad \text{der } K = \frac{1}{2} N \mu_0 R^2$$

b/ Gjensidig induksjon er bestemt av

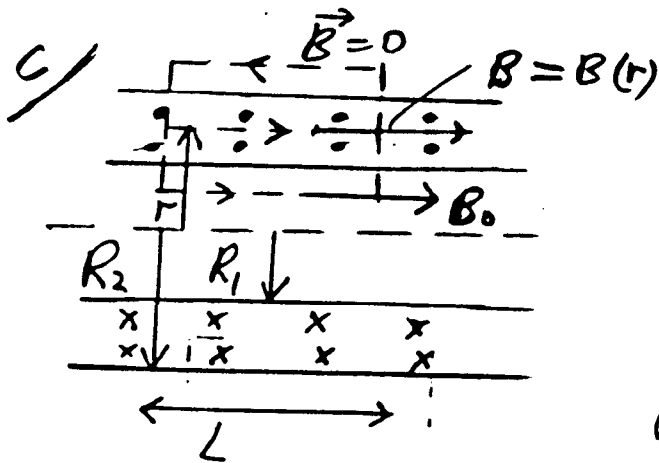
$$\Phi_2 = M I_1,$$

der I_1 kan være strømmen i den store spolen mens Φ_2 er den magnetiske fluksen gjennom den andre spolen fra den første. Med areal $A = \pi R_2^2$, N_2 vindinger og magnetfelt som antas konstant over den lille spolen ($R_2 \ll R$) blir denne

$$\Phi_2 = N_2 A B = N_2 A \frac{K}{r^3} I = MI, \quad (4)$$

Med $I = I_1$, finner en følgende

$$M = N_2 A \frac{K}{r^3} \quad \text{der } A = \pi R_2^2 \text{ og } K = \frac{1}{2} N \mu_0 R^2$$



Med integrasjonskurve som på figuren finner en

$$\oint \vec{H} d\vec{l} = H L$$

For $r < R_1$ er strømmen innenfor integrasjonskurven

$I_{in} = n L I$. For strømmens forhold blir Ampères lov $\oint \vec{H} d\vec{l} = I$ og vi finner

$$H L = I_{in} = n L I \text{ eller } H = n I$$

og følgende med $\mu = 1$

$$B = \mu_0 H = \underline{\underline{\mu_0 n I}}$$

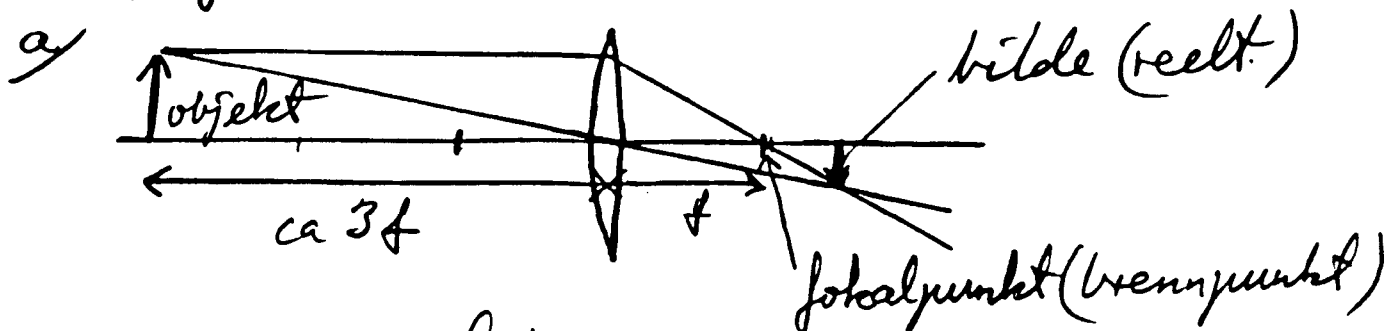
Med $R_1 < r < R_2$ blir det samme viktlinger innenfor integrasjonsvegen. Mellom radiene R_1 og R_2 er det $N = n L$ viktlinger på lengde L slik at mellom radiene r og R_2 blir antall viktlinger

$$N_r = N \frac{R_2 - r}{R_2 - R_1} = n L \frac{R_2 - r}{R_2 - R_1}$$

Tettheten av viktlinger blir $n_r = N_r / L$. I sammenheng med beregningen for $r < R_1$ blir dermed magnetfeltet

$$B = B(r) = \mu_0 n_r I = \underline{\underline{\mu_0 n \frac{R_2 - r}{R_2 - R_1} I}}$$

(5)

Oppgave 3

Geometrisk konstruksjon av bilde.

Avstanden mellom film og objektivet bestemmes av

$$\frac{1}{s} + \frac{1}{s'} = \frac{1}{f}$$

der s og s' er henholdsvis posisjon til objekt og bilde i forhold til linsen. Avstanden mellom film og objektiv blir da som følger

$$\frac{1}{s'} = \frac{1}{f} - \frac{1}{s} = \frac{s-f}{fs}$$

$$s' = \frac{fs}{s-f} = \frac{4,0 \cdot 100}{100-4,0} \text{ cm} = \frac{100}{24} \text{ cm} = \underline{\underline{4,17 \text{ mm}}} \leftarrow$$

b) Da $1 < n_1 < n_2$ velges tykkelsen av antirefleksbelegget lik en kvart bølglengde $\lambda/4$. (Vegforskjellen for lys reflektert fra de 2 grenseflatene er da lik $\lambda/2$. Dette gir da destruktiv interferens da det ikke er noen netto fasefaktor p.g.a. evt. fasehift ved refleksjonene.)

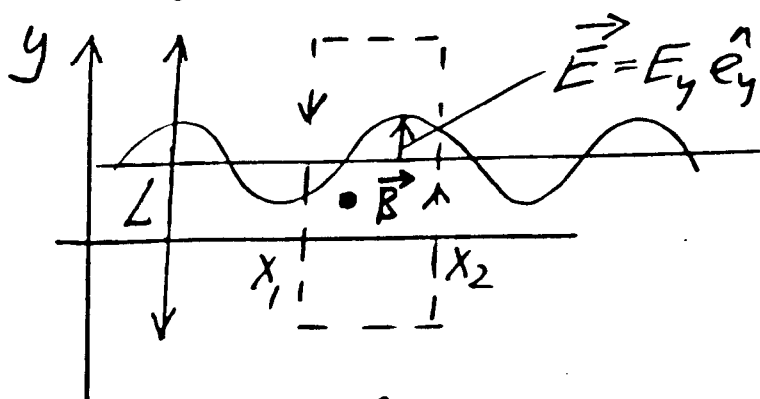
Lysfarten i belegget er $c_1 = c/n_1$, slik at bølglengden blir $\lambda = c_1/f$. Tykkelsen av belegget blir følgelig

$$d = \frac{\lambda}{4} = \frac{c_1}{4f} = \frac{c}{4n_1 f} = \frac{3 \cdot 10^8 \text{ m/s}}{4 \cdot 1,25 \cdot 5,4 \cdot 10^{14} \text{ s}^{-1}} = \underline{\underline{111 \text{ nm}}}$$

(6)

c/ Bølgehastigheten er $c = \frac{\omega}{k}$

Bølgelengden er $\lambda = \frac{2\pi}{k}$ ←



Integrer langs den stiplede kurven og finner (endestykkene bidrar ikke siden $\vec{E} \cdot d\vec{l} = 0$ langs disse)

$$\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = \int E_y(x_2) dy - \int E_y(x_1) dy =$$

$$E [\cos(\omega t - kx_2) - \cos(\omega t - kx_1)] \int dy = \underline{L E_0 [\cos(\omega t - kx_2) - \cos(\omega t - kx_1)]}$$

Den magnetiske fluksen gjennom flaten innenfor den stiplede kurven blir

$$\Phi_B = \int \vec{B} \cdot d\vec{A} = \int B dx dy = L \int_{x_1}^{x_2} B_0 \cos(\omega t - kx) dx =$$

$$L \frac{B_0}{k} \left[-\sin(\omega t - kx) \right]_{x_1}^{x_2} = \frac{1}{k} L B_0 [-\sin(\omega t - kx_2) + \sin(\omega t - kx_1)]$$

$$\underline{\frac{d\Phi_B}{dt} = L B_0 \frac{\omega}{k} [-\cos(\omega t - kx_2) + \cos(\omega t - kx_1)]}$$

Ved å sammenlikne de 2 uttrykkene finner en at $\oint \vec{E} \cdot d\vec{l} = d\Phi_B/dt$ innebærer

$$\underline{E_0 = \frac{\omega}{k} B_0} \quad (\text{dvs. } a = \omega/k)$$