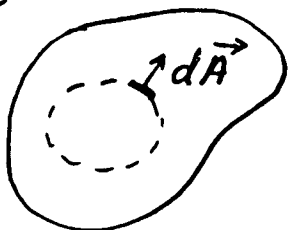


Forslag til løsning.

(1)

Oppgave 1

a

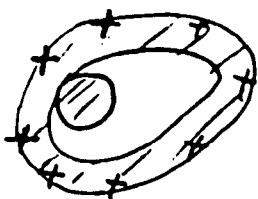


↳ likevekt kan det ikke være noe elektrisk felt i ledere, dvs.  $\vec{E} = 0$  (ellers vil det gå strøm).  
Danner så et lukket volum inne i lederen og benytter Gauss lov ved å integrere over overflaten til dette volumet. Med  $\vec{E} = 0$  gir dette

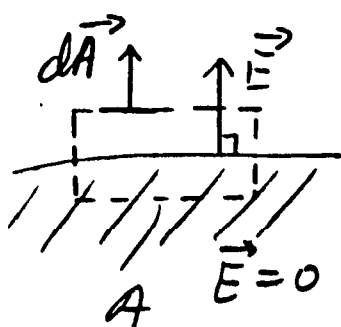
$$\varphi = \epsilon_0 \int \vec{E} d\vec{A} = 0$$

Dvs. nettoladningen  $Q = 0$  innerfor et slikt volum.

Følgelig må all nettoladning være plassert på overflaten



Når en ladet metallkule berører innsiden av et lukket metallkulerom vil hele ladningen overføres til ytre flaten av systemet da det ikke kan være nettoladning på innerflaten i likevekt (da  $\vec{E} = 0$  også i hulrommet).



For å finne sammenhengen mellom  $\vec{E}$  og  $\sigma$  langs en metalloverflate kan en benytte Gauss lov. Ved å integrere over overflaten til det skisserte volumet finner en

$$\epsilon_0 \int \vec{E} d\vec{A} = \epsilon_0 EA = \varphi = \sigma A$$

$$\underline{\underline{\sigma = \epsilon_0 E}}$$

b) For store afstande fra kule bliver potentialet (2)  
 $V(r) \rightarrow Az$  ( $r \rightarrow \infty$ ). Det elektriske feltet blir da

$$E_x = - \frac{\partial V}{\partial z} = -A = E_0$$

som betyr at  $A = \underline{\underline{-E_0}}$

Siden det elektriske feltet inne i en metalkule er lik null innebærer det at potentialet er konstant innefor og da også konstant langs overflaten. En får derfor

$$V(R) = Az + B \frac{\cos\theta}{R^2} = \left(AR + \frac{B}{R^2}\right) \cos\theta = \text{konst} = 0$$

(konst = 0 her p.g.a. den gitte  $\theta$ -avhengigheten.) Dette gir så

$$AR + \frac{B}{R^2} = 0$$

$$B = -AR^3 = \underline{\underline{R^3 E_0}}$$

c) Det elektriske feltet vil stå normalt på metalloverflaten. Derfor vidrar bare radialkomponenten til flateladningen

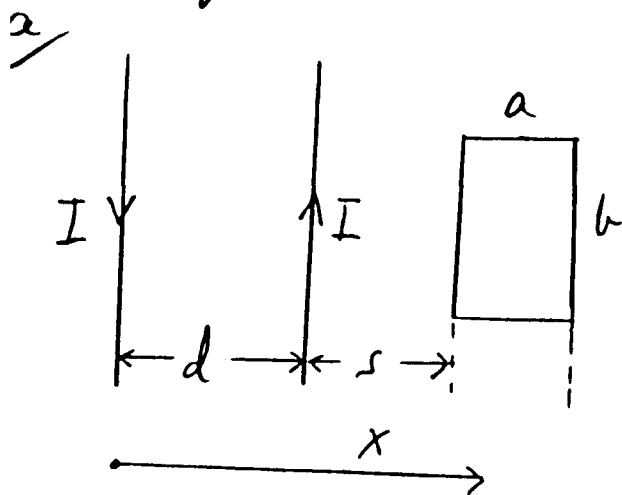
$$\begin{aligned} E_r &= - \frac{\partial V}{\partial r} = - \frac{\partial}{\partial r} \left( Ar + \frac{B}{r^2} \right) \cos\theta = \left( -A + \frac{2B}{r^3} \right) \cos\theta \\ &= \left( E_0 + 2E_0 \left( \frac{R}{r} \right)^3 \right) \cos\theta \xrightarrow{r \rightarrow R} 3E_0 \cos\theta \end{aligned}$$

Tettheten av induerte overflateledninger blir følgende

$$\sigma = \epsilon_0 E = \underline{\underline{3\epsilon_0 E_0 \cos\theta}}$$

slik at  $\sigma_0 = 3\epsilon_0 E_0$ .

Oppgave 2.



Potensialforskjellen mellom de 2 lederne vil være

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

Ladning på stykke av lengde  $L$

$$Q = \lambda L$$

Kapasitansen blir følgelig ( $d \gg R$ )

$$C = \frac{Q}{\Delta V} = \frac{\lambda L}{\frac{\lambda}{\pi\epsilon_0} \ln \left( \frac{d}{R} \right)} \approx \frac{\pi\epsilon_0 L}{\ln \left( \frac{d}{R} \right)}$$

Magnetfeltet mellom lederne (rettet opp av parvisland og vinkelrett dette) finnes ved å addere feltene fra hver av lederne. Med det gitte uttrykket har en da

$$B = B_1 + B_2 = \frac{\mu_0 I}{2\pi} \left( \frac{1}{x} + \frac{1}{d-x} \right)$$

Magnetiske fluks gjennom løyfe av lengde  $L$  blir følgelig

$$\Phi_m = \int \vec{B} d\vec{A} = L \int_R^{d-R} B dx = L \frac{\mu_0 I}{2\pi} \int_R^{d-R} \left( \frac{1}{x} - \frac{1}{d-x} \right) dx$$

(4)

$$= \frac{\mu_0 I}{2\pi} \Big|_{R}^{d-R} [\ln x - \ln(d-x)] = \frac{\mu_0 I}{2\pi} 2(\ln(d-R) - \ln R)$$

$$= \frac{\mu_0 I}{\pi} \ln \frac{d-R}{R} \approx \frac{\mu_0 I}{\pi} \ln(d/R)$$

Selvinduktansen av sløyfen (ledningsstyrke) blir følgende

$$L = \frac{\Phi_m}{I} \approx \frac{\mu_0}{\pi} \ln(d/R)$$

[Merk at  $(L/C) = \mu_0 \epsilon_0 = 1/c^2$  der  $c$  er lyshastigheten.  $c$  er da også forplantningshastigheten til elektriske signaler (bølger) langs ledningsparet.]

✓ Magnetfeltet i den rektangulære strømsløyfen blir som funnet under punkt b) men med  $d+s < x < d+s+a$ . Med sløyfe av lengde  $b$  blir nå fluxen gjennom denne

$$\Phi_m = \int \vec{B} \cdot d\vec{A} = b \int_{d+s}^{d+s+a} B dx = \frac{b\mu_0 I}{2\pi} \Big|_{d+s}^{d+s+a} [\ln x - \ln(d-x)]$$

$$= \frac{b\mu_0 I}{2\pi} \left[ \ln\left(\frac{d+s+a}{d+s}\right) - \ln\left(\frac{s+a}{s}\right) \right] = \frac{b\mu_0 I}{2\pi} \ln \frac{(d+s+a)s}{(d+s)(s+a)}$$

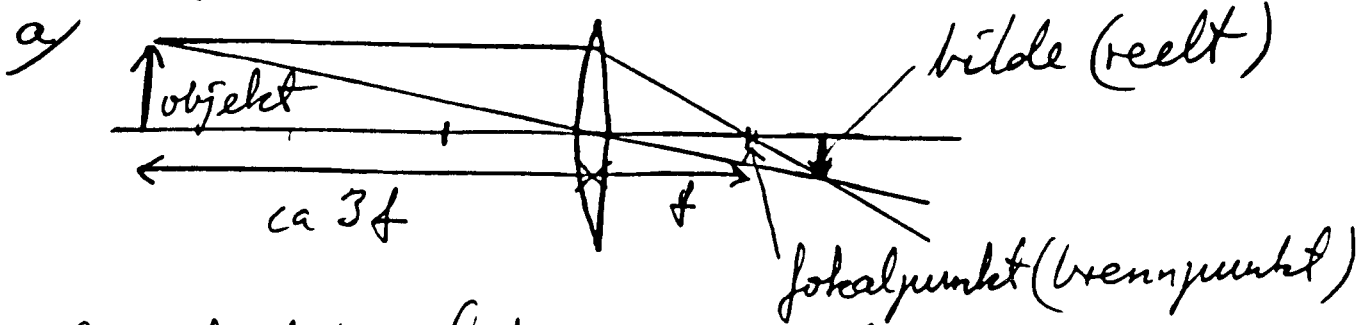
Har så

$$\frac{dI}{dt} = -\omega I_0 \sin \omega t$$

Indusert elektromotorisk kraft blir dermed

$$\mathcal{E} = \oint \vec{E} \cdot d\vec{s} = - \frac{d\Phi_m}{dt} = \frac{b\mu_0 \omega I_0}{2\pi} \sin \omega t \ln \frac{(d+s+a)s}{(d+s)(s+a)}$$

## 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

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

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

Avbryningsvinklene er bestemt av ( $n=1, 2, 3, 4, \dots$ )

$$n\lambda = d \sin \theta = \frac{1}{500 \cdot 10^3} n \cdot \sin(71,9^\circ) = \underline{\underline{1899 \text{ nm}}}$$

Vi dividerer med  $n=3$  for  $\bar{a}$ -bølglengden til rødt lys, dvs

$$\lambda = \frac{1}{3} \cdot 1899 \text{ nm} = \underline{\underline{633 \text{ nm}}}$$

De andre avbryningsvinklene er bestemt av  $n=1, 2$  (mens  $n \geq 4$  gir  $\sin \theta > 1$ ). Disse blir nær

$$\sin \theta = \frac{\lambda}{2} n = 633 \cdot 10^{-9} \cdot 500 \cdot 10^3 n = \underline{\underline{0,3165 n}}$$

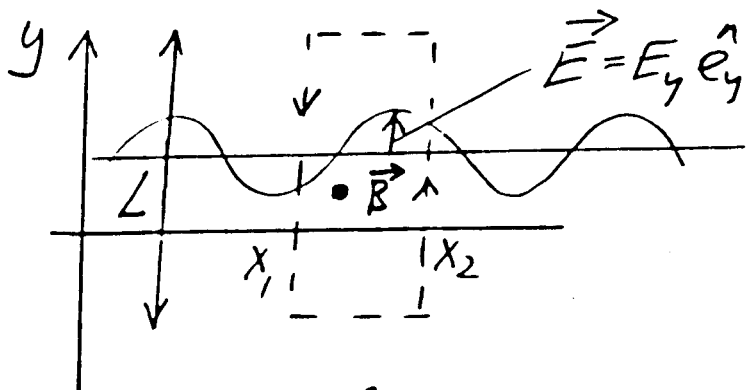
benyttes

$$\theta = \underline{\underline{18,5^\circ}} \quad (n=1) \quad \text{og} \quad \theta = \underline{\underline{39,3^\circ}} \quad (n=2)$$

(6)

c/ Bølg hastigheten er  $c = \frac{\omega}{k}$

Bølglengden 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

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

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

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

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

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