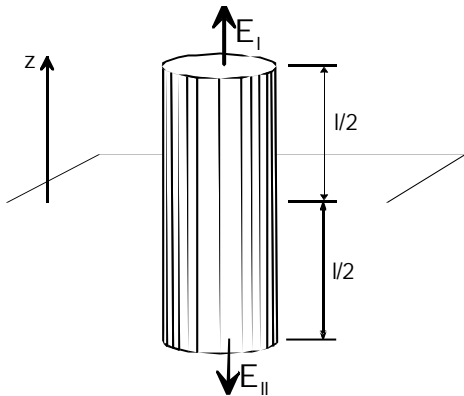


LØSNINGSFORSLAG EKSAMEN I EMNE SIF4005 FYSIKK

For kjemi og materialteknologi Onsdag 6. august 2001 kl. 09.00 – 14.00.

Oppgave 1.



a) Det elektriske feltet rundt en uendelig stor plate finnes ved å bruke Gauss lov. Retningen på det elektriske feltet er $\vec{E} = E \vec{k}$ på grunn av symmetrien i problemet, og $|\vec{E}_I| = |\vec{E}_{II}| = E$ når vi er i samme avstand $|z| = l/2$ fra $z=0$. Bruker Gauss' lov, med en lukket, sylindrisk Gaussflate med lengde l plassert symmetrisk om $z=0$ (vist på figuren).

$$\oiint \vec{E} \cdot d\vec{A} = Q_{inne} / \epsilon_0$$

hvor $\epsilon_0 = \epsilon_0$ for området utenfor platen. For sideflatene er

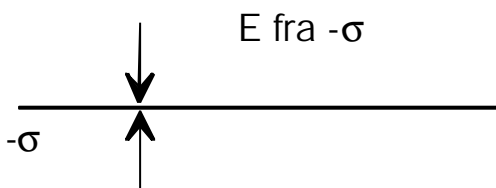
$\vec{E} \perp d\vec{A}$, og $\vec{E} \cdot d\vec{A} = 0$ for denne delen av Gaussflaten. Bidrag til

fluksintegralet for de to endeflatene:

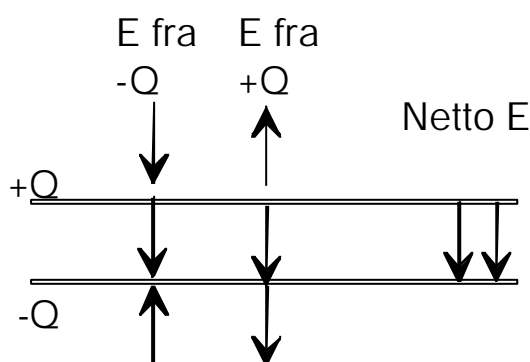
$$\oiint \vec{E} \cdot d\vec{A} = 2EA,$$

hvor A er arealet på endeflaten. Ladningen innesluttet av den valgte Gaussflaten: $Q_{inne} = \sigma A$

Vi får da for det elektriske feltet for en plate: $\vec{E} = \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \vec{k}$ Q.E.D.



Figuren til venstre viser retningen på det elektriske feltet når σ er negativ. Retningen finnes ved å se på kraftvirkningen på en tenkt positiv testladning.



b) Det elektriske feltet mellom de to platene i kondensatoren finnes ved å betrakte feltene fra de to platene, og se på resultatene. Figuren til venstre viser situasjonen, med like lang lengde på vektorene som representerer E . Legg spesielt merke til at bidragene fra de positivt og negativt ladede platene er motsatt rettet i området utenfor kondensatoren og dermed gir null nettofelt i disse områdene. Mellom platene er det elektriske feltet:

$$\vec{E} = -2 \frac{\sigma}{2\epsilon_0} \vec{k} = -\frac{\sigma}{\epsilon_0} \vec{k}$$

(hvor vi har antatt at den positivt ladede platen ligger over den negativt ladede, og at positiv z -akse er oppover arket). Det elektriske feltet mellom platene er:

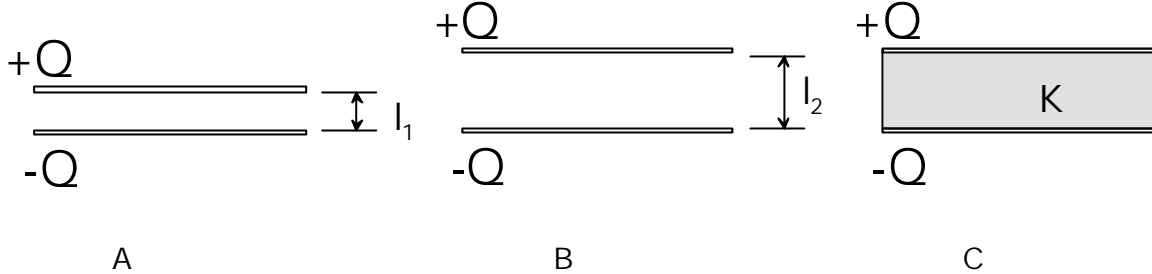
$$|E| = V / l_1 = \frac{200 \text{ V}}{0.003 \text{ m}} = 66.7 \text{ kV/m}$$

Det elektriske feltet utenfor (over/under) platene er null (se fig. over).

Kapasitansen til platekondensatoren er:

$$C = C_1 = \epsilon_0 \frac{A}{l_1} = \epsilon_0 \frac{a \cdot b}{l_1} = 8.85 \cdot 10^{-12} \frac{\text{C}}{\text{Vm}} \frac{0.1 \cdot 0.5 \text{m}^2}{3.0 \cdot 10^{-3} \text{m}} = 1.475 \cdot 10^{-10} \text{F}$$

c) Endringen i kondensatoren kan illustreres ved følgende figur:



I (A) blir kondensatoren ladet opp, og får ladningen Q på hver av platene. Den elektromotoriske kraften som er brukt for å lade opp kondensatoren blir så koplet i fra, og avstanden mellom platene endres fra l_1 til l_2 ($A > B$). Siden den elektromotoriske kraften er frakoplet, innebærer det at dette skjer med bevaring av ladning på kondensatorplatene (Q er den samme i (B) som i (A)). Etter at det dielektriske materialet er satt inn, er situasjonen som, vist i C, og det elektriske potensialet over platene i denne situasjonen, V_2 , er 10 % av V_1 , det elektriske potensialet i situasjonen vist i (A). K skal bestemmes.

Kapasitansene i situasjonen (A) og (C) er gitt ved:

$$C_1 = \frac{Q}{V_1}, \quad C_2 = \frac{Q}{V_2}$$

Nå tilsier observasjonen $V_2 = 0.1 V_1$

$$C_2 = \frac{Q}{V_2} = \frac{Q}{0.1 \cdot V_1} = 10 \frac{Q}{V_1} = 10 C_1$$

Uttrykt ved geometrien til parallell plate kondensatoren;

$$C_2 = \epsilon_0 \frac{A}{l_2} = \epsilon_0 K \frac{A}{2 \cdot l_1} = \frac{K}{2} \epsilon_0 \frac{A}{l_1} = \frac{K}{2} C_1$$

Sammenholdt gir dette

$$\frac{K}{2} = 10; \quad K = 20$$

d) Vi betrakter situasjonen som parallellkopling mellom to kondensatorer C_3 og C_4 , hvor C_3 er den delen som har luft mellom platene, og C_4 den delen som har væske (med $K = 35$) mellom platene.

Ligning for parallellkopling av kondensatorer gir:

$$C_{tot} = C_3 + C_4$$

Uttrykker C_3 og C_4 ved geometrien

$$C_3 = \epsilon_0 \frac{a \cdot (b - x)}{l_1}$$

$$C_4 = \epsilon_0 \frac{a \cdot x}{l_1} = \epsilon_0 K \frac{a \cdot x}{l_1}$$

Innsatt i ligning for den totale kapasitans for en:

$$\begin{aligned} C_{tot} &= C_3 + C_4 = \epsilon_0 \frac{a \cdot (b - x)}{l_1} + \epsilon_0 K \frac{a \cdot x}{l_1} = \epsilon_0 \frac{a}{l_1} ((b - x) + Kx) = \epsilon_0 \frac{a \cdot b}{l_1} \left(\left(1 - \frac{x}{b}\right) + K \frac{x}{b} \right) \\ &= C_0 \left(1 + \frac{x}{b} (K - 1) \right) \end{aligned}$$

hvor C_0 er kapasitansen beregnet i oppgave a).

Væsknivå ved 10X økning av C: $C_{tot} = 10 C_0$ tilsvarer at x er gitt ved:

$$C_{tot} = C_0 \left(1 + \frac{x}{b} (K - 1) \right) = 10 C_0$$
$$x = b \frac{10 - 1}{K - 1} = 50 \text{ cm} \frac{9}{35 - 1} = 13.24 \text{ cm}$$

Dvs., væsknivået er 13.24 cm over nedre kant av kondensatoren, eller 16.24 cm over bunnen av karet.

OPPGAVE 2

Strømtettheten er gitt ved:

$$\vec{J}(r) = \frac{2I_0}{\mathbf{p}(b^4 - a^4)} r^2 \vec{k} \quad \text{for } a \leq r \leq b$$
$$\vec{J}(r) = 0 \quad \text{ellers.}$$

a) Total strøm som går i lederen:

$$I_{tot} = \int \vec{J} \cdot d\vec{A} = \int_{r=a}^b \frac{2I_0 r^2}{\mathbf{p}(b^4 - a^4)} 2\mathbf{p}r dr = \frac{4I_0}{b^4 - a^4} \int_{r=a}^b r^3 dr = \frac{4I_0}{b^4 - a^4} \frac{1}{4} r^4 \Big|_a^b = \frac{I_0}{b^4 - a^4} (b^4 - a^4) = I_0$$

Andel av den totale strømmen for $r \leq 4.6 \text{ mm} = r_c$, finnes ved å bruke samme framgangsmåte som for I_{tot} men integrerer til r_c som øvre grense, og så dele på den totale strømmen. Dette gir:

Andel av total strøm for $r \leq 4.6 \text{ mm}$:

$$\frac{1}{I_0} \int_{r=a}^{r_c} \frac{2I_0 r^2}{\mathbf{p}(b^4 - a^4)} 2\mathbf{p}r dr = \frac{r_c^4 - a^4}{b^4 - a^4} = \frac{4.6^4 - 4^4}{5^4 - 4^4} = 0.520$$

52.0% av strømmen er i lederen for $r \leq 4.6 \text{ mm}$.

b) Amperes lov brukes for å beregne magnetfeltet:

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = \mathbf{m}_0 I_{\text{innenfor}}$$

Velger en integrasjonsvei som er en sirkel med samme sentrum som cylinderen, med radius r. Magnetfeltet er tangentielt til denne integrasjonsveien. Da er:

$$\vec{B} = B \hat{e}_\theta, \quad d\vec{l} = r d\theta \hat{e}_\theta \quad \text{hvor } \hat{e}_\theta \text{ er enhetsvektor i } \theta \text{-retning.}$$

For venstre side av Amperes lov, får vi:

$$\oint \vec{B} \cdot d\vec{l} = 2\pi r B$$

For høyre side av Amperes lov får vi

$$\mathbf{m}_0 I_{\text{inne}} = \mathbf{m}_0 \int_{r=a}^r \frac{2I_0 r^2}{\mathbf{p}(b^4 - a^4)} 2\mathbf{p}r dr = \frac{\mathbf{m}_0 I_0 (r^4 - a^4)}{b^4 - a^4}$$

og for magnetfeltet B oppnås:

$$\vec{B} = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \frac{(r^4 - a^4)}{(b^4 - a^4)} \hat{e}_q \quad \text{for } a < r < b$$

For $r < a$ er: $I_{\text{innenfor}} = 0$

og for $r > b$ er: $I_{\text{innenfor}} = I_0$

Oppsummert:

$$\vec{B} = \begin{cases} 0 & \text{for } r < a \\ \frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \frac{(r^4 - a^4)}{(b^4 - a^4)} \hat{e}_q & \text{for } a < r < b \\ \frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \hat{e}_q & \text{for } r > b \end{cases}$$

Magnetfeltet i en avstand $r=4.8$ mm fra sentrum av lederen, når den totale strømmen er 3 A er:

$$|\vec{B}| = B(r = 4.8 \text{ mm}, I_0 = 3 \text{ A}) = \frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \frac{(r^4 - a^4)}{(b^4 - a^4)} = \frac{4\pi \cdot 10^{-7} \text{ TmA}^{-1} \cdot 3.0 \text{ A} (4.8^4 - 4^4)}{2\pi \cdot 4.8 \cdot 10^{-3} \text{ m} (5^4 - 4^4)} = 9.31 \cdot 10^{-5} \text{ T}$$

- c) Siden $\vec{B}(r > b) = 0$ for koaksialkabelen må I_{innenfor} i følge Ampères lov for situasjonen $r > b$ gi $I_{\text{innenfor}} = 0$. Da I_{innenfor} var like I_0 for ytre sylinder, må indre sylinder føre en like stor og motsatt rettet strøm. Denne er homogent fordelt over det sirkulære tverrsnittet, og strømtettheten er da gitt ved:

$$\vec{J} = -\frac{I_0}{\pi c^2} \vec{k} = -4.24 \cdot 10^5 \text{ Am}^{-2} \vec{k}$$

- d) Bruk av Ampères lov for bestemmelse av magnetfeltet for koaksialkabelen gir:

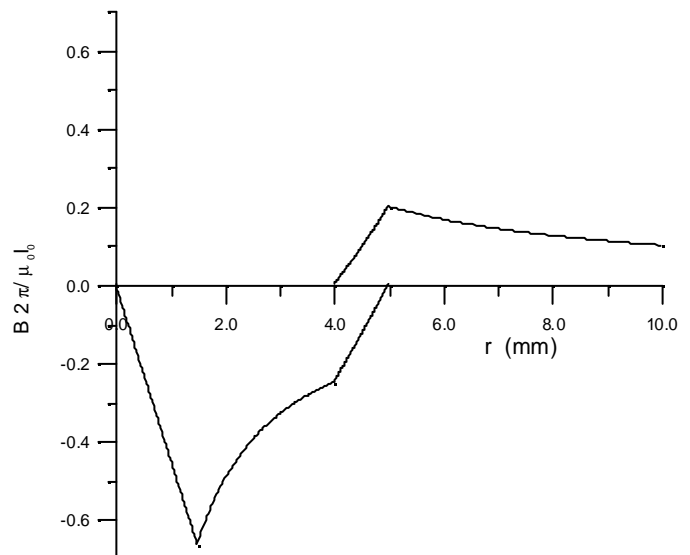
$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \frac{r^2}{c^2} \hat{e}_q \quad r < c$$

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \hat{e}_q \quad c < r < a$$

$$\vec{B} = -\frac{\mu_0 I_0}{2\pi r} \left(1 - \frac{r^4 - a^4}{b^4 - a^4}\right) \hat{e}_q \quad a < r < b$$

$$\vec{B} = 0 \quad b < r$$

Figuren til høyre viser magnetfeltet for spørsmål d) (nedre del) og b) (øvre del).



Oppgave 3

- a) Frekvensen, f , til de udedpede svingningene er $f = 100$ svingn./min.
Vinkelfrekvensen blir da:

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \frac{100}{60s} = 10.47 s^{-1}$$

- b) Vinkelfrekvensen til de dempede svingningene er:

$$\omega = 2\pi f = 2\pi \frac{99}{60s} = 10.36 s^{-1}$$

- c) Differensiallikningen for bevegelsen finnes ved å bruke Newtons 2. lov: Nettokraft ulik 0 resulterer i akselerasjon (av kulen med masse m):

$$F_{netto} = F_{fjær} + F_{viskøs} = -kx - bv = ma$$

Innsetting av uttrykkene for v og a , og ordning av ligningen gir:

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + b \frac{dx}{dt} + kx = 0; \quad m \frac{d^2x}{dt^2} + 6\pi h r \frac{dx}{dt} + kx = 0$$

I den siste ligningen har vi satt inn uttrykket for b ; $b = 6\pi h r$. Løsningen er på formen:

$$x(t) = A e^{-g't} \cos(\omega't + \mathbf{j})$$

hvor innsetting i differensial ligningen gir oss sammenheng mellom γ og ω' , og størrelsene b, m og k :

$$g = \frac{b}{2m}; \quad \omega' = \sqrt{\omega^2 - g^2}, \text{ hvor } \omega = \sqrt{k/m}$$

Startbetingelsene:

$$\text{Posisjon: } x(t=0) = A_0 = A \cos(\mathbf{j})$$

$$\text{Hastighet: } v(t=0) = 0$$

Setter inn i den generelle løsningen for x :

$$v(t) = A e^{-g't} (-g' \cos(\omega't + \mathbf{j}) - \omega' \sin(\omega't + \mathbf{j}))$$

$$v(t=0) = A(-g' \cos(\mathbf{j}) - \omega' \sin(\mathbf{j})) = 0$$

$$\text{Dette gir: } \tan(\mathbf{j}) = -\frac{g'}{\omega'}; \quad \text{og } A = \frac{A_0}{\cos(\mathbf{j})}$$

For å vise at $A = A_0 \omega/\omega'$ bruker vi det siste uttrykket, og uttrykker $\cos(\varphi)$ ved $\tan(\varphi)$:

$$\cos(\mathbf{j}) = \frac{1}{\sqrt{1 + \tan^2(\mathbf{j})}} = \frac{1}{\sqrt{1 + \left(-\frac{g'}{\omega'}\right)^2}} = \frac{\omega'}{\sqrt{\omega'^2 + g'^2}}$$

Innsetting av uttrykket for $\omega' = \sqrt{\omega^2 - g^2}$ i dette uttrykket for $\cos(\varphi)$ gir:

$$\cos(\mathbf{j}) = \frac{\omega'}{\sqrt{\omega'^2 + g'^2}} = \frac{\omega'}{\sqrt{\omega^2 - g^2 + g^2}} = \frac{\omega'}{\sqrt{\omega^2}} = \frac{\omega'}{\omega}$$

For da:

$$A = \frac{A_0}{\cos(\mathbf{j})} = A_0 \frac{\omega}{\omega'}; \quad \text{q.e.d.}$$

- d) Sammenhengen mellom b og viskositeten er: $b = 6\pi h r$. Parameter b finnes fra de observerte vinkelfrekvenser ω og ω' og sammenhengen mellom b og γ :

$$g = \frac{b}{2m}; \quad \text{omformet: } b = 2mg$$

$$\text{Innsatt i uttrykket for viskositeten: } \mathbf{h} = \frac{2m\mathbf{g}}{6\mathbf{p}r} = \frac{2m}{6\mathbf{p}r} \sqrt{\mathbf{w}^2 - \mathbf{w}'^2}$$

Her er ω og ω' kjent (oppgave 3a og b), og massen m regnes ut fra gitt spesifikk vekt til materialet i kulen:

$$m = \frac{4}{3}\mathbf{p}r^3 = 3.26 \cdot 10^{-2} \text{ kg}$$

Innsatt med de numeriske tall:

$$b = 2m\mathbf{g} = 2 \cdot 3.26 \cdot 10^{-2} \text{ kg} \cdot \sqrt{10.47^2 - 10.36^2} \text{ s}^{-1} = 9.41 \cdot 10^{-2} \text{ kg s}^{-1}$$

$$\mathbf{h} = \frac{2m}{6\mathbf{p}r} \sqrt{\mathbf{w}^2 - \mathbf{w}'^2} = 0.523 \frac{\text{kg}}{\text{ms}} = \underline{0.523 \text{ Pa} \cdot \text{s}}$$

e) Vi har funnet følgende relasjoner for fasevinkelen φ :

$$\tan(\mathbf{j}) = -\frac{\mathbf{g}}{\mathbf{w}'} ; \quad \cos(\mathbf{j}) = \frac{\mathbf{w}'}{\mathbf{w}}$$

Siden $\tan(\varphi) = \sin(\varphi)/\cos(\varphi)$; har vi også: $\sin(\mathbf{j}) = \frac{-\mathbf{g}}{\mathbf{w}}$.

Vi hadde tidligere funnet følgende uttrykk for $v(t)$:

$$v(t) = Ae^{-\mathbf{g}t} (-\mathbf{g} \cos(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}) - \mathbf{w}' \sin(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}))$$

Multipliserer høyre side med $\omega/\omega = 1$, og trekker en ω inn i parentesen:

$$v(t) = -\mathbf{w}Ae^{-\mathbf{g}t} \left(\frac{\mathbf{g}}{\mathbf{w}} \cos(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}) + \frac{\mathbf{w}'}{\mathbf{w}} \sin(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}) \right)$$

Bruker nå uttrykkene for fasevinkelen, og erstatter leddene \mathbf{g}/ω og ω'/ω :

$$v(t) = -\mathbf{w}Ae^{-\mathbf{g}t} (-\sin(\mathbf{j}) \cos(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}) + \cos(\mathbf{j}) \sin(\mathbf{w}'t + \mathbf{j}))$$

Dette er en form som kan kjennes igjen fra den trigonometriske relasjonen: $\sin(a - b)$

$$v(t) = -\mathbf{w}Ae^{-\mathbf{g}t} (\sin(\mathbf{w}'t + \mathbf{j} - \mathbf{j})) = \underline{-\mathbf{w}Ae^{-\mathbf{g}t} \sin(\mathbf{w}'t)} \quad \text{q.e.d.}$$

f) Kritisk demping inntreffer når: $\mathbf{w}' = \sqrt{\mathbf{w}^2 - \mathbf{g}^2} = 0$. Dvs., $\mathbf{g}_{krit} = \mathbf{w} = 10.47 \text{ s}^{-1}$

Dette tilsvarer en viskositet på:

$$\mathbf{h} = \frac{2m\mathbf{g}}{6\mathbf{p}r} = 3.63 \frac{\text{kg}}{\text{ms}} = \underline{3.63 \text{ Pa} \cdot \text{s}}$$