



Tekniska högskolan i Linköping  
Institutionen för Fysik och Mätteknik  
Peter Münger  
Ankn. 1893

Tentamen i TFYY53 (och TFFY39) Elektromagnetism Y, tisdag 1 juni 2004  
kl 14.00 – 19.00.

---

Kursens mål: Att ge de kunskaper i elektromagnetismens grunder som krävs för studier i fysik och tillämpade elektrotekniska ämnen, samt att ge färdigheter i att lösa problem av grundläggande slag.

---

Tillåtna hjälpmedel: Physics Handbook; Carl Nordling, Jonny Österman  
Räknedosa (tömd på program och annan information)  
Formelblad (utgörs av de sista bladen på tentan)  
Tefyma-tabell; Ingelstam, Rönngren, Sjöberg  
Matematiska tabeller, tex Beta, är tillåtna men behövs ej

---

OBS Allvarligt fel i 1996 års upplaga av Physics Handbook på sidan 170:

Ska stå:  $V = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho}{r} dv$

Står:  $V = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int \frac{\rho}{r^2} dv$

---

Frågor besvaras av Peter Münger som dyker upp minst två gånger under skrivningstiden. Lösningar sätts upp på anslagstavlan i studerandentrén till fysikhuset efter skrivningens slut. Skrivningsresultat anslås utanför kursexpeditionen i fysikhuset senast 10 arbetsdagar efter tentamenstillfället. Skrivningen omfattar 5 problem som vardera kan ge 4 poäng; maximalt kan man alltså få 20 poäng och betygsskalan är:

**Nya kursen TFYY53**

Betyg	3	8-11	poäng
"	4	12-15	"
"	5	16-20	"

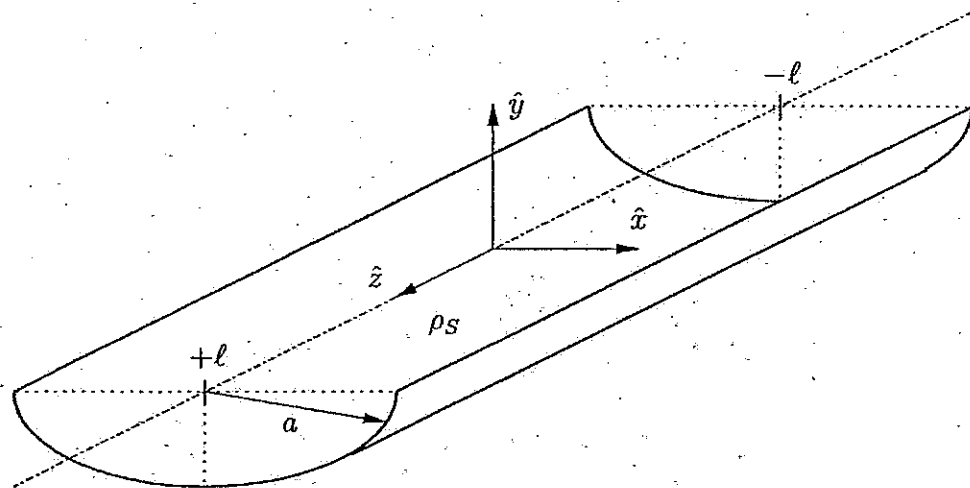
**Gamla kursen TFFY39**

Betyg	3	9-12	poäng
"	4	13-16	"
"	5	17-20	"

Lösningar skall om möjligt åtföljas av figur. Införda beteckningar skall definieras, ekvationer motiveras och numeriskt svar alltid skrivas ut med enhet. Orimligt svar medför noll poäng på uppgiften. Problemen är inte nödvändigtvis ordnade i svårighetsgrad.

Lycka till!

1. En lång rak cylindrisk ledare för en konstant ström  $I$  som antas vara jämt fördelad över ledarens tvärsnittsyta. Ledarens radie är  $a$ . Det ledande materialets magnetiska egenskaper beskrivs av en konstant relativ permeabilitet  $\mu_r$ . Läg ett cylinderkoordinatsystem med  $z$ -axeln i strömmens riktning längs symmetriaxeln. Beräkna *magnetiseringsströmtätheten* i ledaren och *ytmagnetiseringsströmtätheten* på ledarens yta. För full poäng krävs såväl belopp som riktning på magnetiseringsströmmarna. (4p)
2. En yta har formen av en halv cylinder med radie  $a$  och längd  $2\ell$ . Ytan är belagd med en konstant ytladdningstäthet  $\rho_S$ . Beräkna den elektriska fältstyrkan  $\vec{E}$  mitt på cylinderns symmetriaxel. (OBS, endast den buktiga cylinderytan är belagd med  $\rho_S$ ). (4p)



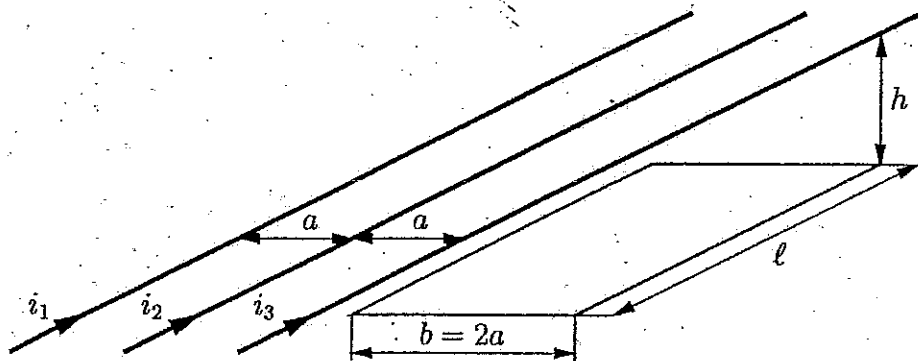
3. Området mellan två långa koaxiella metalldrömmar är fyllt med ett inhomogent dielektrikum med ledningsförmågan  $\sigma = \sigma_0 \cdot R$  där  $R$  är avståndet till symmetriaxeln och  $\sigma_0$  är en konstant med enheten  $\Omega^{-1}m^{-2}$ . Mediets relativa dielektricitetskonstant är konstant  $\epsilon_r$ . Den inre cylinderns yttre radie är  $a$  och den yttre cylinderns inre radie är  $b$ . Bestäm  $a$  så att beloppet av den högsta elektriska fältstyrkan som uppstår i området mellan cylindrarna,  $a < R < b$ , minimeras. Spänningen mellan cylindrarna,  $U$ , hålls konstant. (4p)

4. Antag att vi betraktar antennen på en mobiltelefon som en oscillerande elektrisk dipol. På stort avstånd  $r$  från centrum av dipolen ges det elektriska fältet i sfäriska koordinater av:

$$\vec{E} = \frac{V_0}{r} \sin(\theta) \cos(\omega t - kr) \hat{\theta}$$

där  $V_0$  är en konstant med enheten [V]. Att  $\omega/k = 1/\sqrt{\epsilon_0\mu_0}$  betraktas som känt och behöver inte visas.

- (a) Antag att tidsmedelvärdet av den utstrålade effekten är  $P$  och beräkna konstanten  $V_0$ . (3p)
- (b) Beräkna ett numeriskt värde på  $V_0$  om  $P = 1 \text{ W}$  och  $\omega = 2\pi 900 \text{ MHz}$ . (Utstrålad effekt varierar i praktiken starkt men vi räknar på 1 W för att lätt kunna normera om.) (1p)
5. Teknologerna Ylva och Yngve har följande högst principiella fundering. Går det att stjäla elektrisk energi induktivt från en stor kraftledning? För att hjälpa Ylva och Yngve studerar vi en typisk 400 kV kraftledning från norrland till södra Sverige. Effektivvärdet av strömmen i en sådan varierar typiskt mellan 600 A och 800 A, avståndet mellan faserna är  $a = 8 \text{ m}$  och höjden över mark på lägsta punkten 8–10 m. Vi gör följande modell. Antag att strömmen i mitten fasen är  $i_2(t) = I_{eff} \cos(\omega t)$  och i fasen på ena sidan  $i_1(t) = I_{eff} \cos(\omega t - 2\pi/3)$  och i fasen på andra sidan  $i_3(t) = I_{eff} \cos(\omega t + 2\pi/3)$  där  $I_{eff} = 700 \text{ A}$  och  $\omega = 2\pi 50 \text{ s}^{-1}$ . Antag vidare att man på marken rakt under kraftledningen lägger en egen ledning i en spole med rektangulärt tvärsnitt med bredden  $b = 2a = 16 \text{ m}$  och längden  $\ell = 50 \text{ m}$  samt att höjden över mark för kraftledningen är konstant  $h = 10 \text{ m}$  över marken. Beräkna hur många varv som krävs i spolen på marken för att effektivvärdet av den inducerade elektromotoriska kraften i spolen ska bli  $\epsilon_{emk,eff} = 230 \text{ V}$ .



Notera att det givetvis är olagligt och leder till åtal att göra detta eller något liknande i verkligheten. (4p)

1) Strömtäthet  $\vec{J} = \frac{I}{\pi a^2} \hat{z}$

Cirkulationslösningen + symmetri mm.  $\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = I_{krets}$

$\Rightarrow 2\pi R H(R) = \frac{I}{\pi a^2} \pi R^2 \Rightarrow \vec{H}(R) = \frac{I R}{2\pi a^2} \hat{\phi}; 0 \leq R \leq a$

$\vec{B} = \mu_0 (\vec{M} + \vec{H}) = \mu_0 \mu_r \vec{H} \Rightarrow \vec{M} = (\mu_r - 1) \vec{H} = (\mu_r - 1) \frac{I R}{2\pi a^2} \hat{\phi} \quad 0 \leq R \leq a$

$\vec{J}_m = \nabla \times \vec{M} = \frac{1}{R} \left[ \frac{\partial}{\partial R} (R M_\phi) \right] \hat{z} = \frac{(\mu_r - 1) I}{\pi a^2} \hat{z}$

$\vec{J}_{sm} = \vec{M} \times \hat{n} = \frac{(\mu_r - 1) I a}{2\pi a^2} \hat{\phi} \times \hat{R} = \frac{(\mu_r - 1) I}{2\pi a} (-\hat{z})$

Svar: Magnetiseringsströmtäthet  $\vec{J}_m = \frac{(\mu_r - 1) I}{\pi a^2} \hat{z}$

Ytmagnetiseringsströmtäthet  $\vec{J}_{sm} = \frac{(\mu_r - 1) I}{2\pi a} (-\hat{z})$

2)  $\vec{E}(\vec{r}) = \int \frac{(\vec{r} - \vec{r}') dQ'}{4\pi \epsilon_0 |\vec{r} - \vec{r}'|^3} = \left\{ \vec{r} = \vec{0}, \vec{r}' = a\hat{R}' + z'\hat{z}, dQ' = S_s a d\phi' dz' \right\} =$

$= \int_{-\pi}^{2\pi} \int_{-l}^{2\pi+l} \frac{-a\hat{R}' - z'\hat{z}}{4\pi \epsilon_0 [a^2 + (z')^2]^{3/2}} S_s a dz' d\phi' = \left\{ \begin{array}{l} \text{Komponenten i } \hat{z}\text{-led blir } \vec{0} \\ \text{ty udda funktion} \\ \text{över symmetriskt intervall.} \end{array} \right\} =$

$= \frac{-a^2 S_s}{4\pi \epsilon_0} \int_{\pi}^{2\pi} \left[ \frac{z'}{a^2 \sqrt{a^2 + (z')^2}} \right] \hat{R}' d\phi' = \left\{ \hat{R}' = \cos\phi' \hat{x} + \sin\phi' \hat{y} \right\} =$

$= \frac{-S_s}{4\pi \epsilon_0} \frac{2l}{\sqrt{a^2 + l^2}} \int_{\pi}^{2\pi} \cos\phi' \hat{x} + \sin\phi' \hat{y} d\phi' = \frac{-S_s l}{2\pi \epsilon_0 \sqrt{a^2 + l^2}} \left[ \sin\phi' \hat{x} - \cos\phi' \hat{y} \right]_{\pi}^{2\pi}$

$= \frac{S_s}{\pi \epsilon_0} \frac{l}{\sqrt{a^2 + l^2}} \hat{y}$

Svar:  $\vec{E}(\vec{0}) = \frac{S_s}{\pi \epsilon_0} \frac{l}{\sqrt{a^2 + l^2}} \hat{y}$

3) Symmetri  $\Rightarrow \vec{J} = J(R) \hat{R}$   
 Ansätt ström I från inre mot yttre cyl.  
 Ansätt en längd L på cylindrarna. }  $\Rightarrow$

$$2\pi RL J(R) = I \Rightarrow \vec{J} = \frac{I}{2\pi LR} \hat{R} \Rightarrow \vec{E} = \vec{J}/\sigma = \frac{I}{2\pi L \sigma_0 R^2} \hat{R}$$

$$U = \int_{\text{Ref}}^{\text{Alt}} -\vec{E} \cdot d\vec{l} = \int_b^a \frac{-I}{2\pi L \sigma_0 R^2} \hat{R} \cdot \hat{R} dR = \frac{I}{2\pi L \sigma_0} \left[ \frac{1}{a} - \frac{1}{b} \right] \Rightarrow$$

$$\frac{I}{2\pi L \sigma_0} = \frac{ab}{b-a} U \Rightarrow \vec{E} = \frac{abU}{(b-a)R^2} \hat{R} \quad a < R < b$$

Vi ser att  $|\vec{E}|$  är störst,  $E_{\text{max}}$ , då  $R \rightarrow a \Rightarrow$

$$E_{\text{max}} = \frac{bU}{(b-a)a}$$

$E_{\text{max}}$  har ett minimum då  $(b-a)a$  har max

$$\frac{d}{da} [(b-a)a] = b - 2a = 0 \Rightarrow \underline{a = b/2}$$

$$\frac{d^2}{da^2} [(b-a)a] = -2 < 0 \Rightarrow \text{max ok}$$

Svar: Den högsta fältstyrkan minimeras med  $a = b/2$

$$4) -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} = \nabla \times \vec{E} = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r E_\theta) \hat{\phi} = \frac{kV_0}{r} \sin\theta \sin(\omega t - kr) \hat{\phi} \Rightarrow$$

$$\vec{B} = \frac{kV_0}{\omega r} \sin\theta \cos(\omega t - kr) \hat{\phi} \Rightarrow \vec{P} = \vec{E} \times \vec{H} = \vec{E} \times \vec{B}/\mu_0 =$$

$$= \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega r^2} \sin^2\theta \cos^2(\omega t - kr) \hat{\theta} \times \hat{\phi} = \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega r^2} \sin^2\theta \cos^2(\omega t - kr) \hat{r}$$

$$P(t) = \oint_S \vec{P} \cdot d\vec{S} = \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega r^2} \frac{1 - \cos^2\theta}{\sin^2\theta \cos^2(\omega t - kr)} \hat{r} \cdot \hat{r} r^2 \sin\theta d\theta d\phi =$$

$$= 2\pi \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega} \cos^2(\omega t - kr) \underbrace{\left[ -\cos\theta + \frac{1}{3} \cos^3\theta \right]_0^\pi}_{4/3} = \frac{8\pi}{3} \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega} \cos^2(\omega t - kr)$$

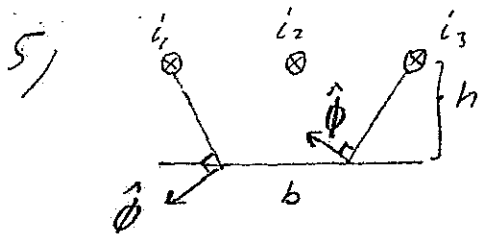
4 Forts)  $P = \langle P(t) \rangle = \frac{1}{T} \int_0^T P(t) dt = \left\{ T = \frac{2\pi}{\omega} \right\} = \frac{\omega}{2\pi} \frac{8\pi}{3} \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega} \int_0^{\frac{2\pi}{\omega}} \underbrace{\cos^2(\omega t - kr)}_{\frac{1}{2} \{1 - \cos[2(\omega t - kr)]\}} dt =$

$$= \frac{\omega}{2\pi} \frac{8\pi}{3} \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega} \cdot \frac{1}{2} \frac{2\pi}{\omega} = \frac{4\pi}{3} \frac{kV_0^2}{\mu_0 \omega} \Rightarrow$$

$$\underline{V_0} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \mu_0 \frac{\omega}{k} P} = \left\{ \frac{\omega}{k} = \frac{1}{\sqrt{\mu_0 \epsilon_0}} \right\} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} P}$$

b)  $\underline{V_0} \approx \sqrt{\frac{3}{4\pi} \sqrt{\frac{4\pi \cdot 10^{-7}}{8,854 \cdot 10^{-12}}} \cdot 1} \approx \underline{9,5 \text{ V}}$

Svar: a)  $\underline{V_0} = \sqrt{\frac{3}{4\pi} \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}} P}$  b)  $\underline{V_0} \approx 9,5 \text{ V}$



Symmetri m.m. }  $2\pi R H(R) = I_{\text{fri. oms}} \Rightarrow$   
 $\oint \vec{H} \cdot d\vec{l} = I_{\text{fri. oms.}}$   
 $\Rightarrow \vec{H} = \frac{I_{\text{fri. oms}}}{2\pi R} \hat{\phi} \Rightarrow \vec{B} = \mu_0 \vec{H} = \frac{\mu_0 I_{\text{fri. oms}}}{2\pi R} \hat{\phi}$

Räkna flödet upp genom spolen pga  $i_3$ :

$$\Phi_3 = \int_0^l \int_h^{\sqrt{h^2 + b^2}} \frac{\mu_0 i_3}{2\pi R} \hat{\phi} \cdot \hat{\phi} dz dR = \frac{\mu_0 l}{2\pi} i_3 \ln \frac{\sqrt{h^2 + b^2}}{h} = \frac{\mu_0 l}{4\pi} i_3 \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right]$$

P.s.s. för flödet upp genom spolen pga  $i_1$ :

$$\Phi_1 = - \frac{\mu_0 l}{4\pi} i_1 \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right]$$

Flödet pga  $i_2$  är 0 pga symmetrin:  $\Rightarrow$

$$\Phi_{\text{tot}} = \Phi_1 + \Phi_2 + \Phi_3 = \frac{\mu_0 l}{4\pi} I_{\text{eff}} \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right] \left[ -\cos(\omega t - \frac{2\pi}{3}) + \cos(\omega t + \frac{2\pi}{3}) \right]$$

$$\Rightarrow \frac{E_{\text{emh, eff}}}{N} = - \frac{d\Phi_{\text{tot}}}{dt} = \frac{\mu_0 l}{4\pi} I_{\text{eff}} \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right] \omega \left[ \sin(\omega t - \frac{2\pi}{3}) - \sin(\omega t + \frac{2\pi}{3}) \right]$$

$$= \frac{\mu_0 l}{4\pi} I_{\text{eff}} \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right] \omega \underbrace{2 \cos \left( \frac{\omega t + \frac{2\pi}{3} + \omega t - \frac{2\pi}{3}}{2} \right)}_{\omega t} \underbrace{\sin \left( \frac{\omega t + \frac{2\pi}{3} - \omega t + \frac{2\pi}{3}}{2} \right)}_{\frac{\sqrt{3}}{2}} =$$

$$= \frac{\sqrt{3} \mu_0 l \omega}{4\pi} I_{\text{eff}} \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right] \cos(\omega t) \approx 2,42 \cos(\omega t) \Rightarrow N \approx \frac{230}{2,42} \approx 95$$

Svar: Det krävs  $\frac{4\pi \epsilon_{\text{emh, eff}}}{\sqrt{3} \mu_0 l \omega I_{\text{eff}} \ln \left[ 1 + \left( \frac{b}{h} \right)^2 \right]} \approx 95 \text{ varv.}$