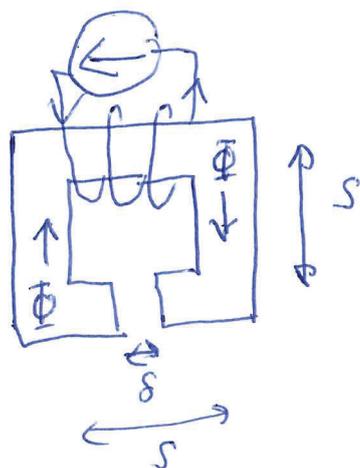


EEN 155 tentamen 4/6 2024

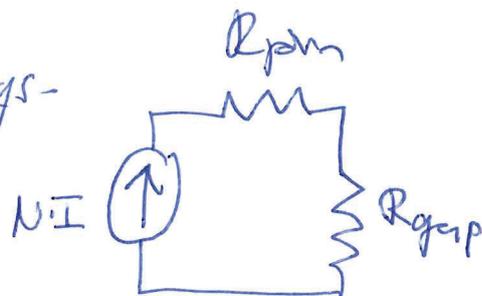
Kortfattade lösningar

- ① cirkulationslagen \Rightarrow strömrikt. för omslag
flödesrikt.



beräkningsmodell

\Rightarrow



$$N \cdot I = R_{\text{tot}} \Phi, \quad \Phi = B \cdot A, \quad R_{\text{tot}} = R_{\text{gap}} + R_{\text{pom}}$$

$$R_{\text{tot}} = \frac{1}{\mu_0 A} \left\{ \frac{4s - \delta}{\mu_{\text{pom}}} + \delta \right\} \approx 6,85695 \cdot 10^6 \text{ 1/henry}$$

$$\Phi = B \cdot A = 1,05 \cdot 10^{-4} \text{ weber}$$

$$\Rightarrow I = \frac{R_{\text{tot}} \cdot \Phi}{N} \approx \underline{\underline{1,8 \text{ ampere}}}$$

Samma B
(flödesdicht)
i gap & pom

Magn. fältstyrkan i järnet:

$$H_{\text{pom}} = \frac{B}{\mu_{\text{pom}}} = \frac{B}{\mu_{\text{pom}} \cdot \mu_0} = \frac{0,35}{2800 \cdot 4\pi \cdot 10^{-7}} \approx \cancel{99}$$

$$\approx \underline{\underline{99 \text{ ampere/meter}}}$$

② a) Magnetfältets cirkulation styrs av strömmen som genomlösnar slingan $\Rightarrow I_1$ & I_2 bidrar (slinga i xy-planet, I_1 & $I_2 \perp$ detta)
 I_3 bidrar ej då den är i xy-planet.

\Rightarrow Magn.cirk = $I_1 - I_2 = 2,5 - 1,8 = \underline{\underline{0,7 \text{ A}}}$
 motriktade strömmar

cirkulag: $I_1 \times$ (in i pappret) $\Rightarrow \curvearrowright$
 $I_2 \circ$ (upp ur pappret) $\Rightarrow \curvearrowleft$

\therefore sammanlagd cirk. \curvearrowright då $I_1 > I_2$.
 = (medurs)

Granss lag för magnetflöde $\Rightarrow \Phi_{\text{tot}} = 0$ genom slutenyta.

b) $\uparrow \pi = 1 \text{ m} \times 1 \text{ B}$ riktat i $+\hat{y}$: $\uparrow \pi$

medurs stam, slinga i xy-planet:
 (1 m samma riktning som strömmen)
 eget magnetfält $\Rightarrow 1 \text{ m}$ riktat i $-\hat{z}$
 (in i pappret)

π i $+\hat{y}$ & 1 m i $-\hat{z} \Rightarrow$ externa B-fältet (1 B) riktat i $-\hat{x}$ led (kryss-produktion)

$T_{\text{max}} = mB = \pi r^2 NIB \Rightarrow N \approx \underline{\underline{106 \text{ varor}}}$
 $\uparrow 1 \text{ m} \perp 1 \text{ B}$

3

$$U_{ind} = -N \frac{d\Phi}{dt}$$

$$\Phi = \int \vec{B} \cdot d\vec{A} = B \cdot A \stackrel{\text{maximalt om } B \parallel \text{areans normal}}{=} B \cdot A$$

om B homogent

riktad i normalens rikt.

a)

$\therefore B$ orienteras // normalen till ytan som

genomkredsar \Rightarrow max Φ och även max

$|U_{ind}|$ då ~~det~~ endast styrken hos B varierar i tid, ej ~~riktning~~ rotation eller motv.

$\Rightarrow B$ riktad i $\pm \hat{y}$ (slingen i xz -planet)

$$\Rightarrow \underline{\underline{\hat{e} = +\hat{y} \text{ eller } -\hat{y}}}$$

b)

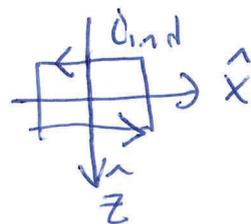
$$|U_{ind}| = \left| -NA \frac{dB}{dt} \right| = NAB_0 e^{-t/\tau} \left\{ \frac{1}{\tau} \cos \omega t + \omega \sin \omega t \right\}$$

$$\left. \begin{array}{l} t = 2,5 \cdot 10^{-4} \text{ s} \\ \omega = 2\pi \cdot 10^3 \text{ rad/s} \end{array} \right\} \Rightarrow \omega t = \frac{\pi}{2} \Rightarrow |U_{ind}| = NAB_0 e^{-t/\tau} \cdot \omega$$

$$\approx \underline{\underline{22,0 \text{ volt}}}$$

$$c) t = 2,5 \cdot 10^{-4} \text{ s} \Rightarrow \frac{dB}{dt} < 0 \Rightarrow .$$

om $\hat{e} = +\hat{y}$ så är ΔB riktad $-\hat{y} \Rightarrow$ vänsterhandsregel $\Rightarrow \underline{\underline{\dot{I}_{ind} \curvearrowright}}$ i xz -planet



[om $\hat{e} = -\hat{y} \Rightarrow$ medurs ström i kretsen]

4 a) $\lambda = k \cdot \dot{\varphi}$ $k = ?$ Givets: sep. mag. l.M.
 $R_a = 1,90 \Omega$

mätning: $V_T = 192,5V$ $i_a = 0,53A$
 $V_f = 174,6V$ $\dot{\varphi} = 1,5A$ $n_r = 1445 \text{ rpm}$

stationärtillstånd:

$$V_T = R_a \dot{i}_a + \lambda \omega_r \Rightarrow \lambda = \frac{V_T - R_a \dot{i}_a}{\omega_r} = \frac{192,5 - 1,90 \cdot 0,53}{1445 \cdot \pi/30} = 1,265 \text{ Wb}$$

$$k = \frac{\lambda}{\dot{\varphi}} = \frac{1,265}{1,5} = 0,8437 \dots \approx 0,843$$

ii) $T_{L, \text{frikt}} = b \cdot \omega_r$ $b = ?$

i stationärtillstånd $J \frac{d\omega}{dt} = T_e - T_{L, \text{frikt}} = 0 \Rightarrow T_e = T_{L, \text{frikt}}$

$$T_e = \lambda \dot{i}_a \Rightarrow \lambda \dot{i}_a = b \cdot \omega_r \Rightarrow b = \frac{\lambda \dot{i}_a}{\omega_r} = \frac{1,265 \cdot 0,53}{1445 \cdot \pi/30} = 0,0044 \text{ Nm/rads}^{-1}$$

Svar: $k = 0,84 \text{ Wb/A}$ $b = 0,004 \text{ Nm/rads}^{-1}$

4b) märkespänning \Rightarrow

$$V_T = V_{T,m} = 260 \text{ V}, \quad V_f = V_{f,m} = 220 \text{ V} \Rightarrow i_f = i_{f,m} = 1.89 \text{ A}$$

i stationär tillstånd $V_T = R_a i_a + \lambda \omega_r \Rightarrow i_a = \frac{V_T - \lambda \omega_r}{R_a}$

$$T_e = \lambda i_a \Rightarrow i_a = \frac{T_e}{\lambda} \Rightarrow T_e = \frac{\lambda}{R_a} (V_T - \lambda \omega_r)$$

$$\lambda = k \cdot i_{f,m} = 0.843 \cdot 1.89 = 1.593 \text{ Wb}$$

i) Kippmoment $\omega_r = 0 \text{ rad/s}$

$$T_{e,\text{klipp}} = \frac{\lambda}{R_a} \cdot V_T = \frac{1.593}{1.90} \cdot 260 = 217.99 \text{ Nm} \approx \boxed{218 \text{ Nm}}$$

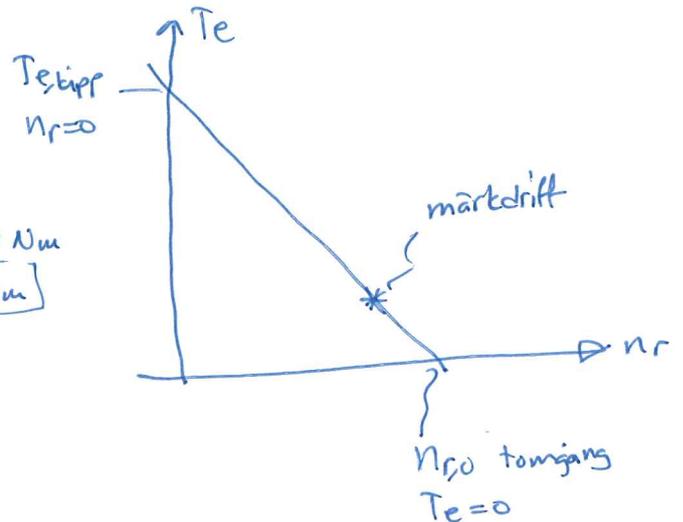
ii) Tomgång $T_e = 0 \text{ Nm} \Rightarrow V_T = \lambda \omega_r$

$$\omega_{r,0} = \frac{V_T}{\lambda} = \frac{260}{1.593} = 163.21 \text{ rad/s}$$

$$n_{r,0} = \omega_{r,0} \cdot \frac{30}{\pi} = 1558.6 \text{ rpm} \approx \boxed{1559 \text{ rpm}}$$

iii) Märkdrejt $n_r = 1445 \text{ rpm}$ sivet.

$$T_e = \lambda i_{g,m} = 1.593 \cdot 23.4 = \boxed{37.27 \text{ Nm}}$$



Svar: i) Kippmoment: $T_e = 218 \text{ Nm}$ vid 0 rpm

ii) Tomgång: $T_e = 0 \text{ Nm}$ vid 1559 rpm

iii) Märkdrejt: $T_e = 37.3 \text{ Nm}$ vid 1445 rpm

$$4c) T_{L,ext} = 29 \cdot b \cdot \omega_r \quad \text{Nm} \quad V_T = V_{T,m} = 260 \text{V} \quad V_f = V_{f,m} = 220 \text{V}$$

i) i stationærtillstånd

$$T_e = T_{L,tot} = T_{L,frikt} + T_{L,ext}$$

$$\lambda \dot{i}_a = b \omega_r + 29 b \omega_r = 30 b \omega_r$$

$$\dot{i}_a = \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{\lambda}$$

$$V_T = R_a \dot{i}_a + 2 \omega_r \rightarrow V_T = R_a \cdot \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{\lambda} + 2 \omega_r = \omega_r \left(\frac{R_a \cdot 30 \cdot b}{\lambda} + 2 \right)$$

$$\Rightarrow \underline{\omega_r} = \frac{V_T}{\frac{R_a \cdot 30 \cdot b}{\lambda} + 2} = \frac{260}{\frac{19 \cdot 30 \cdot 0,0044}{1,593} + 1,593} = 148,53 \text{ rad/s}$$

$$\boxed{n_r = \omega_r \cdot \frac{60}{2\pi} = 1418,4 \text{ rpm}}$$

$$\text{ii)} \quad \boxed{\dot{i}_a = \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{\lambda} = \frac{30 \cdot 0,0044 \cdot 148,53}{1,593} = 12,31 \text{ A}}$$

$$\text{iii)} \quad \boxed{e_a = 2 \omega_r = 1,593 \cdot 148,53 = 236,61 \text{ V}}$$

$$\text{iv)} \quad \boxed{\eta = \frac{P_{ut}}{P_{in}} = \frac{(T_e - T_{L,frikt}) \omega_r}{V_T \dot{i}_a} = \frac{T_{L,ext} \cdot \omega_r}{V_T \dot{i}_a} = \frac{29 \cdot b \cdot \omega_r^2}{V_T \dot{i}_a} = \frac{29 \cdot 0,0044 \cdot 148,53^2}{260 \cdot 12,31} = \frac{2815,00}{3200,6} = 0,8795 \dots \approx 88\%}$$

Svar: i) $n_r = 1418 \text{ rpm}$

ii) $\dot{i}_a = 12,3 \text{ A}$

iii) $e_a = 236,6 \text{ V}$

iv) $\eta = 88\%$

4d) $n_{r,max} = ?$ för em + last vid $V_T = V_{T,m}$, $i_a = i_{a,m}$

stationär tillstånd $\Rightarrow T_e = T_{L,tot} = T_{L,mbt} + T_{L,ext}$

$$\lambda i_a = b \omega_r + B \omega_r = b \omega_r + 29 b \omega_r = 30 b \omega_r$$

$$V_T = R_a i_a + 2 \omega_r$$

$$\lambda = \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{i_a}$$

$$V_T = R_a i_a + \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{i_a} \cdot \omega_r = R_a i_a + \frac{30 \cdot b}{i_a} \cdot \omega_r^2 \Rightarrow$$

$$\omega_{r,max} = \sqrt{(V_T - R_a i_a) \cdot \frac{i_a}{30 \cdot b}} = \sqrt{(260 - 1,9 \cdot 23,4) \cdot \frac{23,4}{30 \cdot 0,004}} = 205,01 \text{ rad/s}$$

$$n_{r,max} = \omega_{r,max} \cdot \frac{30}{\pi} = 1957,73 \text{ rpm}$$

Detta driftfall kallas fält försvagning

koll:

$$\lambda = \frac{30 \cdot b \cdot \omega_r}{i_a} = 1,051 \text{ wb}$$

$$\Rightarrow i_f = \frac{\lambda}{k} = 1,25 \text{ A} < 1,89 \text{ A}$$

OK

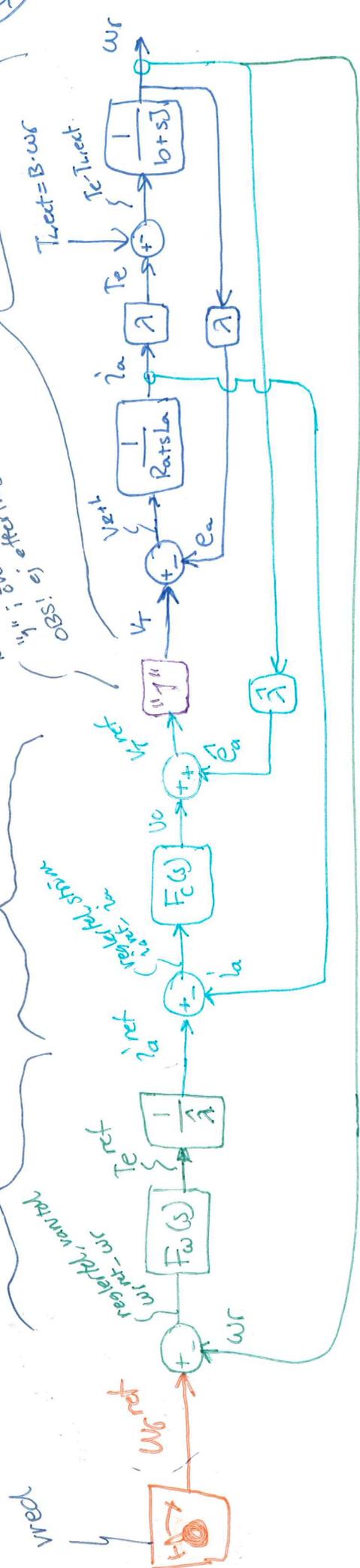
5a

Elektronik funktion i systemet
 "i" i övarföreläsning
 "i" i övarföreläsning
 "i" i övarföreläsning

likströmsmotor

strömregulator

varvregulator



$$5b) \quad t_{rc} = 21 \text{ ms} \quad ; \quad t_{rc} = \frac{\ln 9}{\alpha_c} \Rightarrow \boxed{\alpha_c = \frac{\ln 9}{t_{rc}} = \frac{\ln 9}{21 \cdot 10^{-3}} = 104,63 \text{ rad/s}}$$

$$t_{rw} = 220 \text{ ms} \Rightarrow \boxed{\alpha_w = \frac{\ln 9}{t_{rw}} = \frac{\ln 9}{220 \cdot 10^{-3}} = 9,99 \text{ rad/s}}$$

$$\frac{FG}{1+FG} = \frac{\alpha}{s+\alpha} = \frac{\frac{K}{s}}{1+\frac{K}{s}} \Rightarrow FG = \frac{K}{s} \Rightarrow F = \frac{K}{s} G^{-1}$$

$$F_c = \frac{\alpha_c}{s} \cdot (R_a + sL_a) = \alpha_c L_a + \frac{\alpha_c R_a}{s} = K_{cp} + \frac{K_{ci}}{s}$$

$$\boxed{K_{cp} = \alpha_c \cdot L_a = 104,63 \cdot 20 \cdot 10^{-3} = 2,0926}$$

$$\boxed{K_{ci} = \alpha_c \cdot R_a = 104,63 \cdot 1,90 = 198,797}$$

$$F_w(s) = \frac{\alpha_w}{s} (b + sJ) = \alpha_w J + \frac{\alpha_w b}{s} = K_{wp} + \frac{K_{wi}}{s}$$

$$\boxed{K_{wp} = \alpha_w \cdot J = 9,99 \cdot 0,05 = 0,4995}$$

$$\boxed{K_{wi} = \alpha_w \cdot b = 9,99 \cdot 0,004 = 0,03996}$$

Svar: $K_{cp} = 2,09$ $K_{ci} = 198,8$
 $K_{wp} = 0,50$ $K_{wi} = 0,04$

5c) Under härledning av strömregulatorns PI-parametrar:

- motEMK'n betraktas som en störning, d.v.s. en insignal som inte kan regleras.

Efter härledning av strömregulatorns parametrar:

- motEMK'n estimeras via mätt-varvtol och uppskattat länkat flöde, och adderas till utsignalen strömregleringens PI-funktion; så kallad framkoppling av \hat{e}_a
- Motiv: Utsignalen från PI-regulatorn täcker endast impedansspänningsfallet, men motEMK'n är vansigen avsevärt större än så. Framkoppling av \hat{e}_a är därför viktig för att få önskad prestanda i regleringen.

6a)

$$V_d = V_{T,m}$$

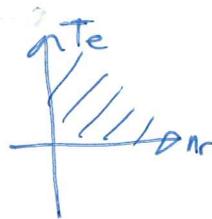
omriktaren är en 1-kvadrant nedspänningsomriktare

$$-V_T \leq V_d \quad \text{och samma polaritet} \Rightarrow n_r \geq 0$$

$$-i_a > 0 \quad \text{pga. dioden kan strömen ej vara} < 0$$

$$T_e = \lambda i_a \Rightarrow T_e \geq 0$$

$$\Rightarrow \begin{matrix} n_r \geq 0 \\ T_e \geq 0 \\ \text{1-kvadrant} \end{matrix}$$



Svar: $T_e, n_r \geq 0$

6b)

$$t_{on} = 10 \mu s \quad T_s = 12,5 \mu s$$

$$f_{sw} = \frac{1}{T_s} = \frac{1}{12,5 \cdot 10^{-6}} = 80\,000 = \boxed{80 \text{ kHz}}$$

$$V_{T,ave} = \frac{1}{T_s} \int_0^{t_{on}} V_d dt + \frac{1}{T_s} \int_{t_{on}}^{T_s} 0 dt = \frac{1}{T_s} V_d \cdot t_{on} = \frac{10}{12,5} \cdot 260 = \boxed{208 \text{ V}}$$

Svar: $f_{sw} = 80 \text{ kHz}$

$$V_{T,ave} = 208 \text{ V}$$

6c)

- antag stationärtillstånd för omriktaren $\Rightarrow v_{L,ave} = 0$
- ideala: switch, diod

$$v_{L,ave} = \frac{1}{T_s} \int_0^{DT_s} V_d - e_a dt + \frac{1}{T_s} \int_{DT_s}^{T_s} -e_a dt =$$

$$= \frac{1}{T_s} (V_d - e_a)(DT_s - 0) + \frac{1}{T_s} (-e_a)(T_s - DT_s) =$$

$$= \frac{1}{T_s} (V_d DT_s - e_a DT_s) + \frac{1}{T_s} (-e_a T_s + e_a DT_s) =$$

$$= \frac{1}{T_s} (V_d DT_s - e_a DT_s - e_a T_s + e_a DT_s) = 0 \Rightarrow$$

$$V_d DT_s - e_a T_s = 0 \Rightarrow V_d \cdot D = e_a, \quad e_a = \lambda \omega_r \Rightarrow$$

$$\lambda \omega_r = D \cdot V_d \Rightarrow \boxed{\omega_r = \frac{D \cdot V_d}{\lambda}}$$

MotEMK'n kan antas konstant eftersom J är relativt stort, det gör att varvtalet knappt hinner ändras inom några switchperioder på ett tiotal μs för omriktaren.

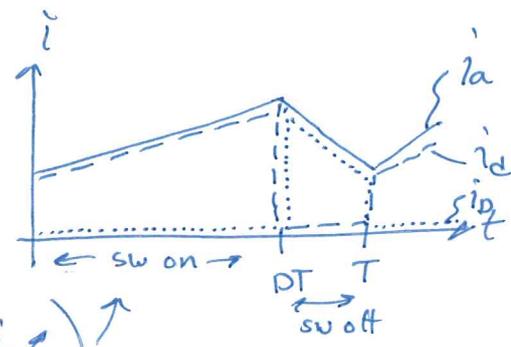
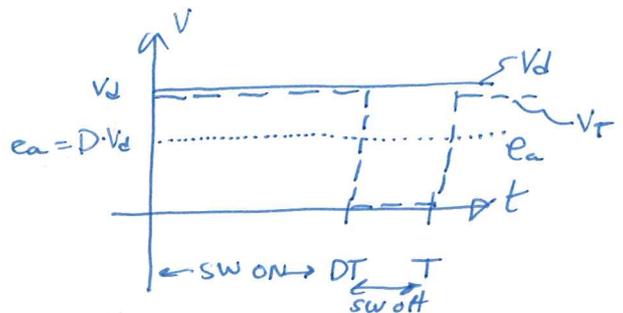
$$\text{KVL: } v_T - v_L - e_a = 0$$

$$v_L = v_T - e_a \quad \text{sw leder}$$

$$\text{SW ON: } v_T = V_d \Rightarrow v_L = V_d - e_a$$

$$\text{SW OFF: } v_T = 0 \Rightarrow v_L = -e_a \quad \text{dioden leder}$$

(6d) $V_d = 260\text{ V}$ $V_T = 260\text{ V} / 0\text{ V}$ $e_a = D \cdot V_d = \frac{10}{12.5} \cdot 260 = 208\text{ V}$



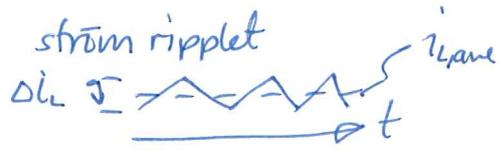
$\left(\begin{array}{l} \text{sw on} \Rightarrow V_L = V_d - e_a > 0 \Rightarrow \frac{di_a}{dt} > 0 \Rightarrow i_a \uparrow \\ \text{sw off} \Rightarrow V_L = -e_a < 0 \Rightarrow \frac{di_a}{dt} < 0 \Rightarrow i_a \downarrow \end{array} \right)$

(6e) CCM = Continuous Conduction Mode

- strömmen genom den energilagrande spöken är alltid större än noll; $i_L > 0$
- dvs spöken hinner aldrig ladda ur hela sin energi inom en switch-period.

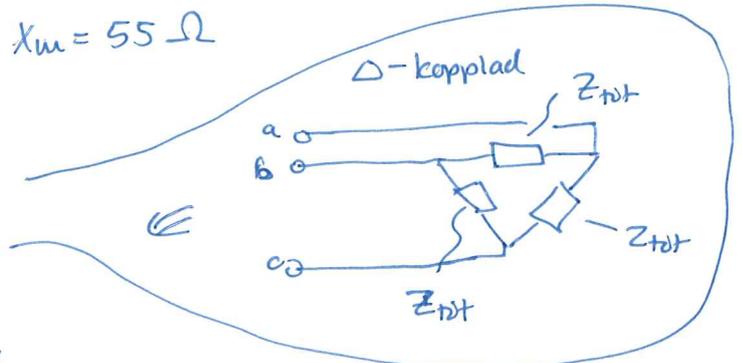
För att CCM skall gälla måste medelvärdet av strömmen genom spöken vara större än halva strömripplet

$i_{L,ave} > \frac{\Delta i_L}{2}$



7a) $V_{LL} = 440 \text{ V rms}$, $f = 50 \text{ Hz}$, $n_r = 1492 \text{ rpm}$

$R_s = 1.1 \Omega$ $X_s = 2.1 \Omega$ $X_m = 55 \Omega$
 $R_r = 0.5 \Omega$ $X_r = 0.9 \Omega$



i) $I_s = ?$ $\hat{I}_s = \frac{V_{LL}}{Z_{tot}}$

$$Z_{tot} = R_s + jX_s + \frac{(R_r/s + jX_r) jX_m}{R_r/s + jX_r + jX_m}$$

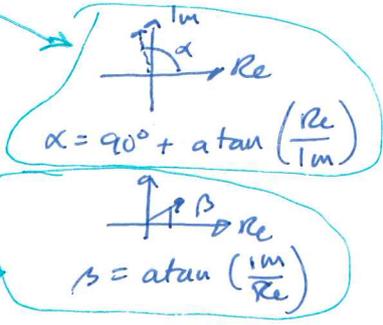
$\frac{R_r}{s} = \frac{0.5}{0.00533} = 93.81 \Omega$

$s = \frac{n_s - n_r}{n_s}$

n_s vanligen lite högre än n_r
 50Hz $p=2 \Rightarrow n_s = \frac{120 \cdot f}{2} = 3000 \text{ rpm}$
 $p=4 \Rightarrow n_s = 1500 \text{ rpm}$
 $p=6 \Rightarrow n_s = 1000 \text{ rpm}$
 $\Rightarrow n_s$ antas vara 1500 rpm

$s = \frac{1500 - 1492}{1500} = 0.00533$

$$\frac{(R_r/s + jX_r) jX_m}{R_r/s + jX_r + jX_m} = \frac{(93.81 + j0.9) j55}{93.81 + j0.9 + j55} = \frac{-49.5 + j 5159.55}{93.81 + j 55.9} = \frac{5159.787 \angle 90.55^\circ}{109.2022 \angle 30.79^\circ} = 47.2498 \angle 59.76^\circ = 23.796 + j 40.820 \Omega$$



$Z_{tot} = 1.1 + j2.1 + 23.796 + j40.820 = 24.896 + j42.92 = 49.6179 \angle 59.884^\circ$

$\hat{I}_s = \frac{V_{LL}}{Z_{tot}} = \frac{440 \angle 0^\circ}{49.6179 \angle 59.884^\circ} = 8.868 \angle -59.88^\circ$ (väljer spänningen som referens)

ii) $T_e = \frac{P_e}{\omega_r} = \frac{1}{\omega_r} \cdot 3 \cdot \frac{1-s}{s} \cdot R_r \cdot |\hat{I}_r|^2$

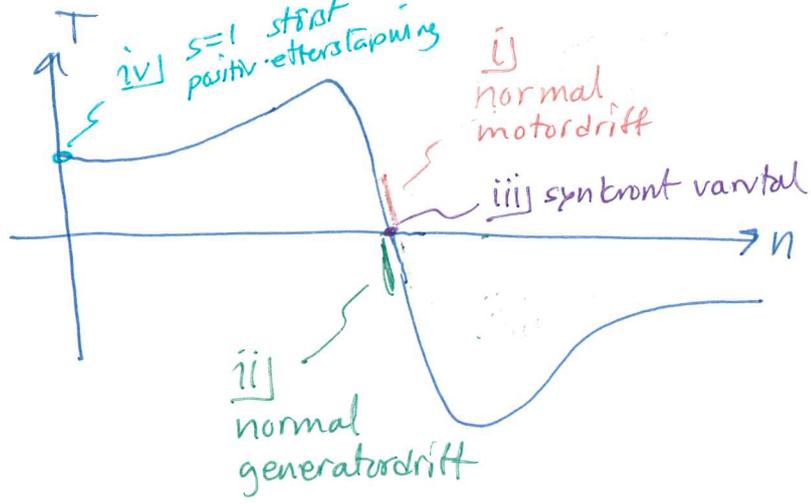
$\hat{I}_r = \frac{\hat{I}_s \cdot jX_m}{R_r/s + jX_r + jX_m} = \frac{8.868 \angle -59.88^\circ \cdot 55 \angle 90^\circ}{109.2022 \angle 30.79^\circ} = 4.466 \angle \dots$ behövs ej

$T_e = \frac{3 \cdot \frac{1-0.00533}{0.00533} \cdot 0.5 \cdot (4.466)^2}{1492 \cdot \pi/30} = 35.73 \text{ Nm}$

iii) $\cos \varphi = \cos(59.88^\circ) = 0.5018 \dots \approx 0.5$

Svar!
 i) $\hat{I}_s = 8.87 \angle -59.9^\circ \text{ A}$
 ii) $T_e = 35.7 \text{ Nm}$
 iii) $\cos \varphi = 0.5$

7b)



8a) $p = ?$

$$n_s = \frac{60 \cdot f_s}{P/2} = \frac{120 \cdot f_s}{P} \Rightarrow P = \frac{120 \cdot f_s}{n_s} = \frac{120 \cdot 266.7}{4000} = 8 \text{ pöler}$$

Svar: 8-pöler

8b) $\dot{i}_s = \dot{i}_{s,m} , \dot{i}_{s,m} , \dot{i}_s = 0$

$$\cos \beta = - \frac{2u_m}{4(L_{sd} - L_{sq}) I_{mag}} - \sqrt{\frac{1}{2} + \left(\frac{2u_m}{4(L_{sd} - L_{sq}) I_{mag}} \right)^2}$$

$I_{s,rated}$

$$\cos \beta = - \frac{0.318}{4(1.16 - 2.85) \cdot 10^{-3} \cdot 50 \cdot \sqrt{2}} - \sqrt{\frac{1}{2} + \left(\frac{0.318}{4(1.16 - 2.85) \cdot 10^{-3} \cdot \sqrt{2} \cdot 50} \right)^2} =$$

$$= 0.665266143 - 0.970865099 = -0.305598956$$

$$\beta = \cos^{-1}(-0.305598956) = 107.79^\circ$$

$$\dot{i}_{sd} = I_{mag} \cdot \cos \beta = 50 \cdot \sqrt{2} \cdot \cos 107.79^\circ = -21.60 \text{ A}$$

$$\dot{i}_{sq} = I_{mag} \sin \beta = 50 \cdot \sqrt{2} \cdot \sin 107.79^\circ = 67.33 \text{ A}$$

$I_{s,rated} \cdot 0.5$

$$\cos \beta = - \frac{0.318}{4(1.16 - 2.85) \cdot 10^{-3} \cdot 25 \cdot \sqrt{2}} - \sqrt{\frac{1}{2} + \left(\frac{0.318}{4(1.16 - 2.85) \cdot 10^{-3} \cdot 25 \cdot \sqrt{2}} \right)^2} =$$

$$= 1.330532286 - 1.506756837 = -0.176224551$$

$$\beta = 100.15^\circ$$

$$\dot{i}_{sd} = 25 \cdot \sqrt{2} \cdot \cos(100.15^\circ) = -6.23 \text{ A}$$

$$\dot{i}_{sq} = 25 \cdot \sqrt{2} \cdot \sin(100.15^\circ) = 34.80 \text{ A}$$

Svar: märkström $\beta = 107.8^\circ$

$$\dot{i}_{sd} = -21.6 \text{ A}$$

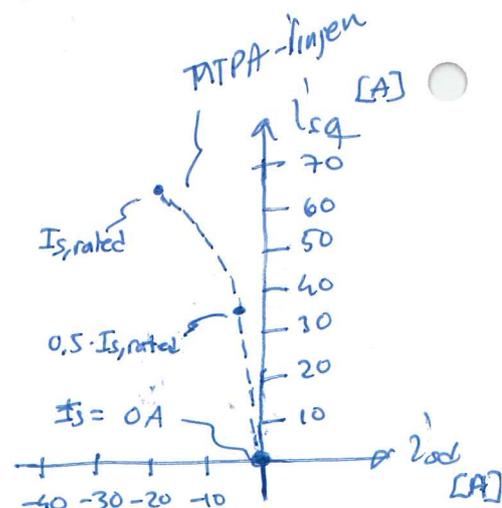
$$\dot{i}_{sq} = 67.3 \text{ A}$$

$\frac{1}{2}$ märkström $\beta = 100.2^\circ$

$$\dot{i}_{sd} = -6.2 \text{ A}$$

$$\dot{i}_{sq} = 34.8 \text{ A}$$

nollström $\beta = 0, \dot{i}_{sd} = 0, \dot{i}_{sq} = 0$



8c) $n_{r,max}$? Antag stationärtillstånd $\Rightarrow T_e = T_L = 0,03 n_r$

alt1 $T_e = T_{e,m} = T_L$

$$T_{e,m} = \frac{P_{e,m}}{n_{r,m}} = \frac{60 \cdot 10^3}{4000 \cdot \pi/30} = 143,24 \text{ Nm}$$

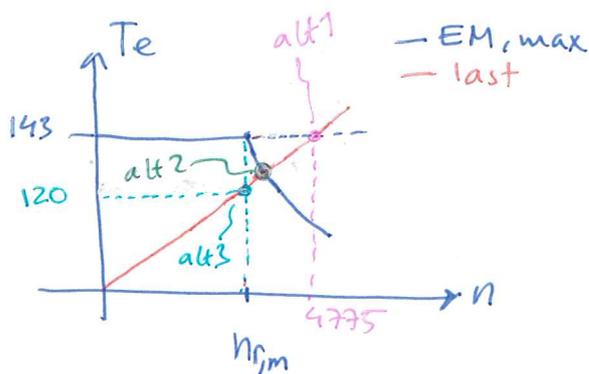
$$T_{e,m} = T_L = 0,03 n_r \Rightarrow n_r = \frac{T_{e,m}}{0,03} = \frac{143,24}{0,03} = 4774,66 \dots \text{ rpm}$$

$P_{e,L} = T_{e,L} \cdot \Omega_{r,L} = 143,24 \cdot 4774,66 \cdot \pi/30 = 71,620 \text{ kW} > P_{e,rated}$
 elmotorn kan inte driva lasten på denna effekt kontinuerligt

alt2 $P_{e,rated} = P_L = T_L \cdot \Omega_r = 0,03 \cdot n_r \cdot \Omega_r = 0,03 \cdot n_r \cdot n_r \cdot \pi/30 =$
 $= 0,03 \cdot \pi/30 \cdot n_r^2$

$$\Rightarrow n_r = \sqrt{\frac{P_{e,rated}}{0,03 \cdot \pi/30}} = \sqrt{\frac{60 \cdot 10^3}{0,03 \cdot \pi/30}} = 4370,19 \text{ rpm}$$

alt3 $n_r = n_{r,m} \Rightarrow T_L = 0,03 \cdot 4000 = 120 \text{ Nm}$



alt1 maskinen driver lasten vid märkmoment, men över basvarv. \Rightarrow för hög effekt.

alt3 maskinens basvarvtal, maskinen kan driva lasten både vid högre varvtal och moment.

alt2 maskinen driver lasten vid märkeffekt, över basvarvtal.

Detta är det högsta varvtal maskinen kan driva denna last vid.

Svar: $n_{r,max}$: 4370 rpm