

EEN 155 tentamen 17/3 2025

kontrollade lösningar

$$\textcircled{1} \quad NI = R_{\text{tot}} \cdot \Phi$$

$$\Phi = BA$$

$$R_{\text{tot}} = \frac{l_1}{\mu_{r1} \mu_0 A} + \frac{l_2}{\mu_0 A}$$

$$\Rightarrow B = \frac{NI \mu_0}{\frac{l_1}{\mu_{r1}} + l_2}$$

$$l_1 = 2\pi r - l_2 \approx 0,187496 \text{ m}$$

$$l_2 = 10^{-3} \text{ m (luftgapet)}$$

$$\mu_{r1} = 2000$$

$$N = 300$$

$$I = 1,5 \text{ A}$$

$$\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7} \text{ H/m}$$

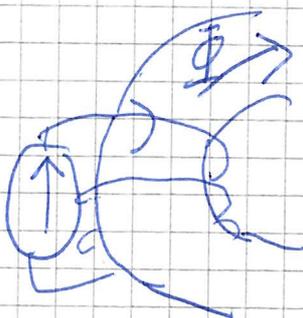
$$\Rightarrow B = 0,517 \text{ T}$$

(samma i järn & luftgapet)

$$H = \frac{B}{\mu_0} \approx 4,1 \cdot 10^5 \text{ A/m (luftgapet)}$$

inledaren:

Φ medans \Rightarrow även B medans

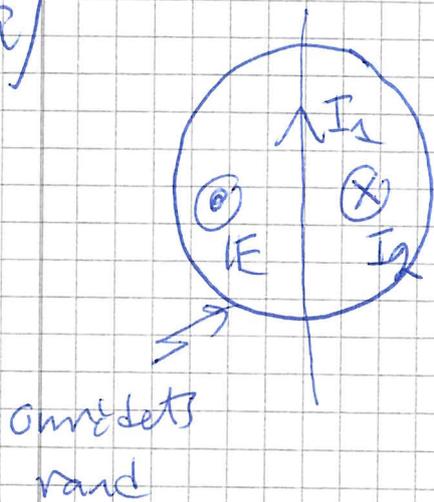


$$B = 0,52 \text{ T} \quad \text{i gapet}$$

$$H = 4,1 \cdot 10^5 \text{ A/m}$$

2)
a)

⊙ \hat{z} positiv riktning för ström & E & axeln för cirkulation av H .



I_1 bidrar ej till cirkulation av magnetfältet eftersom I_1 ej genomkorsar omlösen.

$$\Rightarrow \text{cirkulation av } H = -I_2 + \epsilon_0 A \frac{dE}{dt} =$$
$$= -I_2 + \epsilon_0 A \omega E_2 \cos \omega t$$

|cirk. H | max. då I_2 & $\frac{dE}{dt}$ samriktade

dvs i $-\hat{z}$ led, och när tiden så att

$$|\cos \omega t| = 1. \quad I_2 = 0,5 \cdot 10^{-3} \text{ A}, \epsilon_0 = 8,85 \cdot 10^{-12} \text{ F/m},$$
$$A = 4 \cdot 10^{-4} \text{ m}^2, E_2 = 10^5 \text{ V/m}, \omega = 10^6 \text{ rad/s}$$

$$\Rightarrow | \text{cirk. } H |_{\text{max}} = | -I_2 - \epsilon_0 A \omega E_2 |$$
$$\approx 8,5 \cdot 10^{-4} \text{ amper}$$

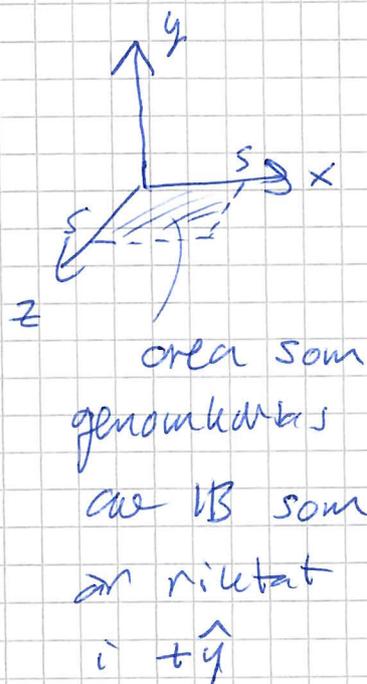
cirk. riktning: medurs \square då cirk. $H < 0$.

∴ cirk. H 's maxvärde är $0,85 \text{ mA}$ riktad \square

3

$$U_{\text{ind}}(t) = -N \frac{d\Phi(t)}{dt}$$

$$\begin{aligned} \Phi(t) &= \int_0^s B(t) \cdot \underbrace{s dx}_{dA} = \\ &= \frac{s^3 B_0}{a} \ln\left(\frac{t}{\tau}\right) \int_0^s x dx = \\ &= \frac{s^3 B_0}{2a} \ln\left(\frac{t}{\tau}\right) \end{aligned}$$



a) $|U_{\text{ind}}(t)| = \left| -N \frac{s^3 B_0}{2a} \frac{1}{t} \right| \approx 0,03456 \cdot \frac{1}{t}$

$t = 2 \cdot 10^{-3} \text{ s} \Rightarrow |U_{\text{ind}}| \approx 17,28 \text{ V}$

$N = 50$

$s = 0,12 \text{ m}$

$B_0 = 0,1 \text{ T}$

$a = 0,05 \text{ m}$

$R = 50 \Omega$

$|I_{\text{ind}}| = \frac{|U_{\text{ind}}|}{R} \approx 0,3456 \text{ A} \approx$

$\approx \underline{\underline{0,35 \text{ A}}}$

b) $\Phi \circ$ och ökar

$\Rightarrow \Delta \Phi \circ$

vanstärkingsregel \Rightarrow $I_{\text{ind}} \circlearrowleft$ dvs medurs

4) a) $D_a = 1$, $D_f = 1$ duty cycles

för BUCK $V_{ot} = D \cdot V_{in}$, så $D = 1 \Rightarrow V_{ot} = V_{in}$

$\Rightarrow V_T = 16V$, $V_f = 16V$. samma som batteri-spänningen

beräkna: T_e , n_r , η då maskinen driver lasten

Magnetiseringen: $\lambda = 0.1 \cdot i_f$ $i_f = \frac{V_f}{R_f} = \frac{16}{20} = \frac{4}{5} = 0.8 A$

$$\Rightarrow \lambda = 0.1 \cdot 0.8 = 0.08 \text{ Wb}$$

$T_e = T_L$ i stationär tillstånd
 $\lambda i_a = B \omega_r \Rightarrow \hat{i}_a = \frac{B \omega_r}{\lambda}$

$$V_T = R_a i_a + \lambda \omega_r = R_a \frac{B \omega_r}{\lambda} + \lambda \omega_r = \omega_r \left(\frac{R_a B}{\lambda} + \lambda \right)$$

$$\Rightarrow \omega_r = \frac{V_T}{\frac{R_a B}{\lambda} + \lambda} = \frac{16}{\frac{0.1 \cdot 0.006}{0.08} + 0.08} = 182.857... \text{ rad/s}$$

$$\boxed{n_r = \omega_r \cdot \frac{30}{\pi} = 182.857 \cdot \frac{30}{\pi} = 1746.157... \text{ rpm}}$$

$$\boxed{T_e = \lambda \hat{i}_a = \lambda \cdot \frac{B \omega_r}{\lambda} = B \omega_r = 0.006 \cdot 182.857... = 1.097... \text{ Nm}}$$

$$\boxed{\eta = \frac{P_{ut}}{P_{in}} = \frac{T_e \omega_r}{V_T i_a} = \frac{T_e \omega_r}{V_T \cdot \frac{B \omega_r}{\lambda}} = \frac{T_e \lambda}{V_T B} = \frac{1.097 \cdot 0.08}{16 \cdot 0.006} = 0.914166... \approx 91.4\%}$$

Svar:

motorn driver lasten vid

$$n_r = 1746 \text{ rpm}$$

$$T_e = 1.1 \text{ Nm}$$

$$\eta = 91.4\%$$

4c)

För att förenkla beräkningen
 antag: • T_L är försumbart alt.
 att lasten är bortkopplad } som i lab 1
 • att $D_f = 1 \Rightarrow a = 0.08$

$$J \frac{d\omega_r}{dt} = \underbrace{T_e - T_L}_{\approx 0} \approx T_e = \lambda i_a, \quad i_a \text{ - konstant} \Rightarrow \text{linjär acceleration}$$

$$\Rightarrow J \approx \frac{T_e \cdot \Delta t}{\Delta \omega_r} = \frac{\lambda i_a \Delta t}{\Delta \omega_r} = \frac{0.08 \cdot 15 \cdot 2}{200} = \boxed{0.012 \text{ kgm}^2}$$

Svar: $J \approx 0.013 \text{ kgm}^2$

d) Framåt: $\omega_r > 0$, mot EMK = $2\omega_r > 0 \Rightarrow V_T > 0$

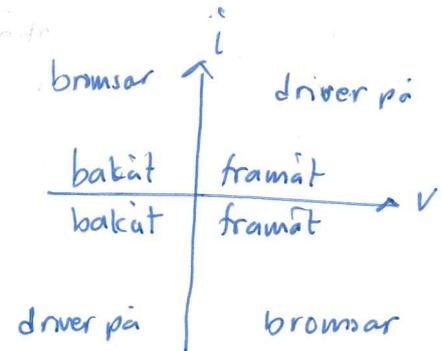
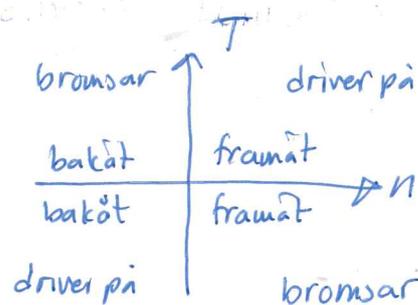
Bakåt: $\omega_r < 0$, mot EMK = $2\omega_r < 0 \Rightarrow V_T < 0$

Driva på i framriktningen: $T_e > 0 \Rightarrow i_a = \frac{T_e}{\lambda} > 0$

Bromsa i framriktningen: $T_e < 0 \Rightarrow i_a = \frac{T_e}{\lambda} < 0$

Driva på i bakriktningen: $T_e < 0 \Rightarrow i_a < 0$

bromsa i bakriktningen: $T_e > 0 \Rightarrow i_a > 0$



Alla 4-kuadranter behövs.

Svar: Det behövs en 4-kuadrant-omriktare.

5)

$$L \frac{di}{dt} = V - Ri - \lambda wr$$

antag: $v(t)$
 $i(t)$
 $wr(t)$

R, L
konstanter

a)

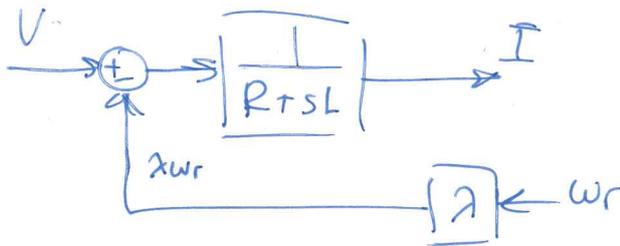
$\downarrow L$

$$LsI = V - \lambda wr - RI$$

$$V - \lambda wr = RI + LsI = I(R + sL)$$

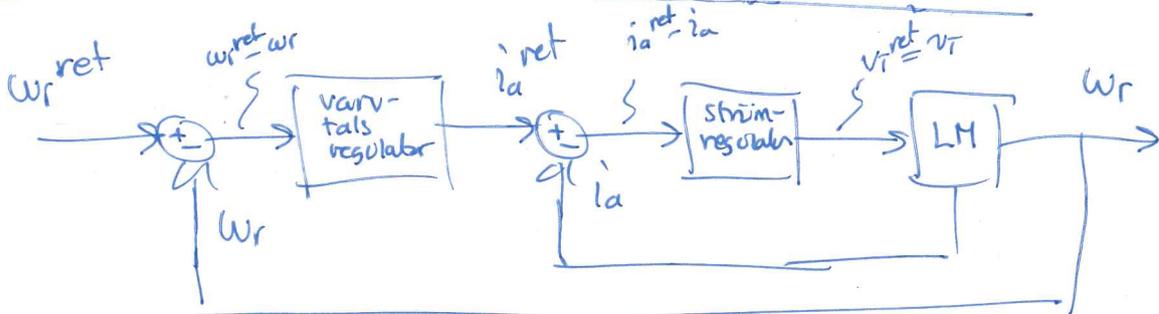
in-signalter: V, wr utsignal: I

$$I = \frac{V - \lambda wr}{R + sL} = \left(\frac{1}{R + sL} \right) (V - \lambda wr)$$



Ett korrekt diagram ger full poäng på uppgiften.

b)



d)

$$\alpha_c = \frac{1}{T_c}$$

$$\alpha_w < \alpha_c < \alpha_{cpu}$$

$$\alpha_c \approx 10 \cdot \alpha_w$$

$$\approx \frac{\alpha_{cpu}}{10}$$

strömregulatorn skall vara snabbare än varvtalsregulatorn, men långsammare än samplings datorn "CPU" båda med en faktor på ca. 10

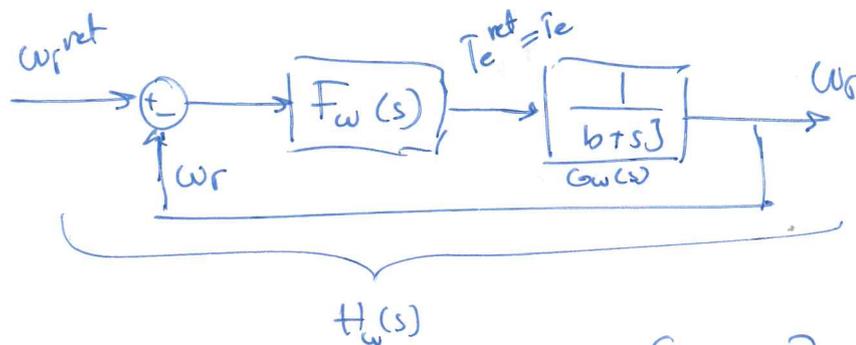
5c)

Antag

- strömreglering mycket snabbare än varvtalsreglering $\Rightarrow i_a^{ref} = i_a$, $T_e^{ref} = T_e$
- uppskattad $\hat{\lambda} =$ verkliga värdet; $\hat{\lambda} = \lambda$

Betrakta $T_{L,ext}$ den externa lasten som en störning, dvs. en insignal som vi inte reglerar för.

\Rightarrow Reducerat blockschema för varvtalsreglering



$$H_w(s) = \frac{\omega_r}{\omega_r^{ref}} = \frac{F_w(s) G_w(s)}{1 + F_w(s) G_w(s)} = \left\{ \begin{array}{l} 1:a \text{ ord} \\ \text{LP-filtet} \end{array} \right\} = \frac{\alpha_w / s}{1 + \alpha_w / s}$$

$$\Rightarrow F_w(s) G_w(s) = \frac{\alpha_w}{s}$$

\hookrightarrow för det
ger
ingen
översväng

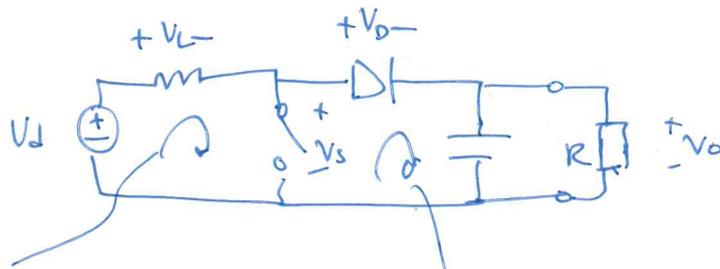
$$\Rightarrow F_w(s) = \hat{G}_w^{-1}(s) \frac{\alpha_w}{s} = (sJ + b) \cdot \frac{\alpha_w}{s} = \alpha_w J + \frac{\alpha_w b}{s}$$

$$K_{p\omega} = \alpha_w J$$

$$K_{i\omega} = \alpha_w b$$

6)

a)

Antag:

- stat. tilbst. $V_{L,ave} = 0$
 $i_{C,ave} = 0$
- stor C $\Rightarrow v_o \approx \text{konstant}$
- förlustfri $\Rightarrow P_{in} = P_{out}$
- CCM $\Rightarrow i_L > 0$

$$\text{KVL: } V_d - V_L - V_S = 0$$

$$\Rightarrow V_L = V_d - V_S$$

$$\text{KVL: } V_S - V_D - V_O = 0$$

$$V_S = V_D + V_O, \quad V_D = V_S - V_O$$

$$\text{sw on: } V_S = 0 \Rightarrow V_D = -V_O = \text{backspänd}$$

$$V_L = V_d$$

$$\text{sw off: } \text{diod-leder} \Rightarrow V_D = 0, \quad V_S = V_O$$

$$V_L = V_d - V_O$$

$$\text{stat. tilbst.} \Rightarrow V_{L,ave} = 0$$

$$\frac{1}{T} \int_0^T v_L(t) dt = \frac{1}{T} \int_0^{DT} V_d dt + \frac{1}{T} \int_{DT}^T (V_d - V_O) dt =$$

$$= \frac{1}{T} (V_d DT) + \frac{1}{T} (V_d - V_O) (T - DT) =$$

$$= \frac{1}{T} (V_d DT - V_d DT + V_d T - V_O T + V_O DT) =$$

$$= \frac{T}{T} (V_d - V_O + V_O D) = V_d - V_O (1 - D) = 0$$

$$\Rightarrow V_d = V_O (1 - D) \Rightarrow \boxed{V_O = \frac{V_d}{1 - D}}$$

$$D = 1 - \frac{V_d}{V_O}$$

$$V_{d,min}: D = 1 - \frac{5}{48} = \frac{43}{48} = 0.895833... \approx 0.896$$

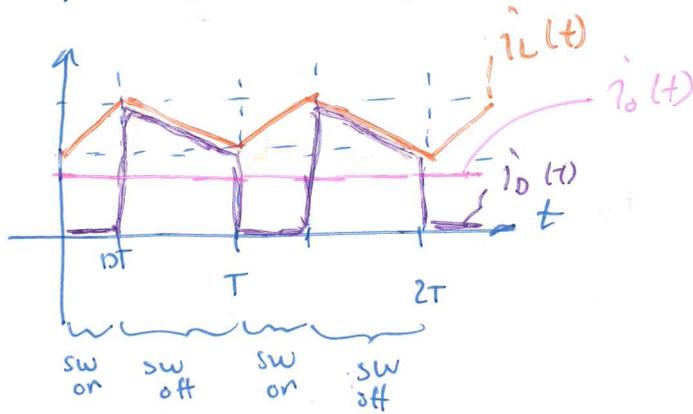
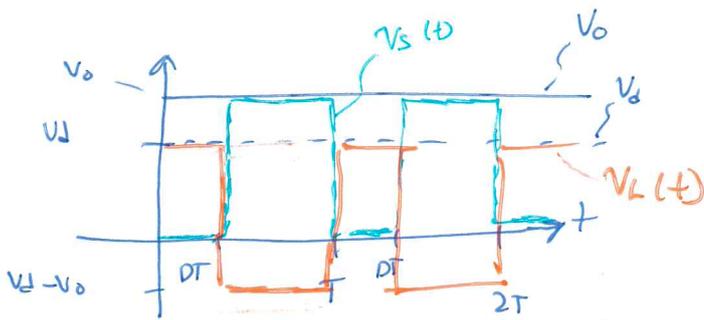
$$V_{d,max}: D = 1 - \frac{12}{48} = \frac{3}{4} = 0.75$$

$$0.75 < D < 0.896$$

6 b)

- V_L
- U_S
- i_L
- i_D
- i_o

Antaganden:
se svar till 6 a)



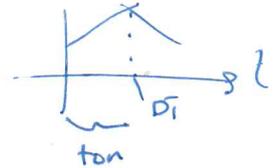
6c)

CCM? för CCM $\frac{\Delta i_L}{2} \leq i_{L,ave}$

för boost: $i_{L,ave} = i_{D,ave} = I_D$

$$V_L = L \frac{di_L}{dt} = \left\{ \begin{array}{l} \text{antag:} \\ \text{strömmen} \\ \text{ökar/minskar} \\ \text{linjärt} \end{array} \right\} = L \frac{\Delta i_L}{\Delta t}$$

$$\Delta i_L = \frac{V_L \Delta t}{L} = i_{L,max} - i_{L,min}$$



$$\text{för } t_{on}: \left\{ \begin{array}{l} \Delta t = DT - 0 = DT \\ V_L = V_d \end{array} \right\} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \Delta i_L = \frac{V_d DT}{L} = \frac{V_d D}{f \cdot L}$$

från 5a:
 $D = 1 - \frac{V_d}{V_o}$

Fall: $V_{d,min}$:

$$\Delta i_L = \frac{5 \cdot (1 - \frac{5}{48})}{50 \cdot 10^3 \cdot 15 \cdot 10^{-6}} = 5,972... A, \quad \frac{\Delta i_L}{2} = 2,986... A$$

$V_{d,max}$

$$\Delta i_L = \frac{12 (1 - \frac{12}{48})}{50 \cdot 10^3 \cdot 15 \cdot 10^{-6}} = 12 A, \quad \frac{\Delta i_L}{2} = 6 A$$

$$P_{in} = P_{out} \Rightarrow V_d \cdot I_D = V_o I_o = V_o \cdot \frac{V_o}{R}$$

$$\Rightarrow I_D = \frac{V_o^2}{R V_d}$$

$$V_{d,min} \quad I_D = \frac{48^2}{20} \cdot \frac{1}{5} = 23,04 A$$

$$V_{d,max} \quad I_D = \frac{48^2}{20} \cdot \frac{1}{12} = 9,6 A$$

$$V_{d,min} \quad \frac{\Delta i_L}{2} = 2,986... A \quad I_D = 23 A \Rightarrow \text{Ja, CCM}$$

$$V_{d,max} \quad \frac{\Delta i_L}{2} = 6 A, \quad I_D = 9,6 A \Rightarrow \text{Ja CCM}$$

Svar: Omriktaren arbetar i CCM för både $V_{d,min}$ och $V_{d,max}$

7 a)

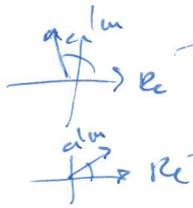
$$n_{r,0} = n_s = \frac{120 f_s}{p} = \frac{120 \cdot 50}{6} = 1000 \text{ rpm}$$

b)

$$s = 0.04 \Rightarrow \frac{R'_r}{s} = \frac{0.18}{0.04} = 4.5 \Omega$$

$$Z'_r = \frac{R'_r}{s} + jX'_r = 4.5 + j0.23$$

$$Z'_r // Z_m = \frac{jX_m \left(\frac{R'_r}{s} + jX'_r \right)}{jX_m + \frac{R'_r}{s} + jX'_r} = \frac{-X_m X'_r + j \frac{R'_r}{s} X_m}{\frac{R'_r}{s} + j(X_m + X'_r)}$$



$$= \frac{-13 \cdot 0.23 + j(4.5 \cdot 13)}{4.5 + j13.23} = \frac{-2.99 + j58.5}{4.5 + j13.23}$$

$$= \frac{58.576 \dots \angle 92.9259 \dots}{13.9749 \angle 71.2149 \dots} = 4.1915 \dots \angle 21.71092 \dots$$

$$= 3.89416 \dots + j1.5505 \dots$$

$$Z_{eq} = R_s + jX_s + Z'_r // Z_m =$$

$$= 0.19 + j0.62 + 3.89416 \dots + j1.5506 \dots = 4.08416 \dots + j2.1705 \dots$$

$$= 4.6295 \dots \angle 27.9881 \dots$$

$$\underline{\underline{I}}_s = \frac{U_s}{Z_{eq}} = \frac{400 / \sqrt{3} \angle 0^\circ}{4.6295 \angle 27.9881^\circ} = 49.88446 \dots \angle -27.9881^\circ$$

$$\underline{\underline{I}}'_r = \frac{\underline{\underline{I}}_s \cdot jX_m}{jX_m + \frac{R'_r}{s} + jX'_r} = \frac{49.88446 \angle -27.9881^\circ \cdot 13 \angle 90^\circ}{13.9749 \angle 71.2149^\circ} = 46.40448 \dots \angle -9.2149^\circ$$

$|\underline{\underline{I}}'_r|$

$$P_e = 3 \frac{(1-s)}{s} R'_r |\underline{\underline{I}}'_r|^2 = 3 \cdot \frac{(1-0.04)}{0.04} \cdot 0.18 \cdot (46.40448)^2 = 27907.7499 \text{ W}$$

$$T_e = \frac{P_e}{\Omega_r} = \frac{P_e}{n_s (1-s)} = \frac{P_e}{n_s \cdot \frac{\pi}{30} \cdot (1-s)} = \frac{27907.7499}{1000 \cdot \frac{\pi}{30} \cdot (1-0.04)} = 277.6 \text{ Nm}$$

$$\text{pf} = \cos(\varphi_{is}) = \cos(-27.9881) = 0.883 \text{ etterläpande}$$

Svar: 27.9 kW, 278 Nm 0.88

7c)

Asynkron maskin:

för $n_r \neq n_s$

{ rötorn roterar med annan
hastighet, n_r , än luftgapströdet, n_s)
som statör lindningarna
skapar

detta är nödvändigt för att det skall induceras spänningar i rötorn som kan driva strömmar i rötorn. Den inducerade spänningen ökar om skillnaden mellan n_r och n_s ökar. När det går ström i rötorkedarna, som befinner sig i ett externt magnet fält, uppstår en kraft på rötorkedarna. Detta ger ett vridmoment.

8a)

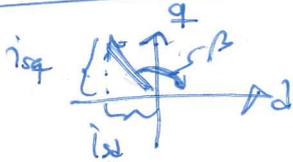
$$\cos \beta = - \frac{0,318}{4(1,15-2,86) \cdot 10^{-3} \cdot 50 \cdot \sqrt{2}} - \sqrt{\frac{1}{2} + \left(\frac{0,318}{4(1,15-2,86) \cdot 10^{-3} \cdot 50 \cdot \sqrt{2}} \right)^2}$$

$$= 0,657485252 - 0,965550028 = -0,308064776 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \beta = 107,9426435^\circ \approx 107,9^\circ$$

Svar: 107,9°

b)



$$\begin{aligned} &< 0 \\ &L_{sd} < L_{sq} \end{aligned}$$

$$T_e = \underbrace{\frac{3 n_p}{2} \lambda_m \dot{i}_{sd}}_{T_{e,pm}} + \underbrace{\frac{3 n_p}{2} (L_{sd} - L_{sq}) \dot{i}_{sq} \dot{i}_{sd}}_{T_{e,reluktans}}$$

$$T_{e,pm}$$

$$T_{e,reluktans}$$

$$\begin{aligned} \dot{i}_{sq} > 0 &\Rightarrow \\ T_{e,pm} > 0 & \end{aligned}$$

$$\text{for } T_{e,reluktans} > 0$$

$$\text{måste } \dot{i}_{sd} < 0 \Rightarrow \beta > 90^\circ$$

$$c) \quad \beta = 107,94^\circ \quad I_{mag} = \sqrt{2} \cdot \frac{I_{rms}}{2} \quad \dot{i}_{sd} = \sqrt{2} \cdot 25 \cos(107,94^\circ) = -10,89 \text{ A}$$

$$\dot{i}_{sq} = \sqrt{2} \cdot 25 \sin(107,94^\circ) = 33,636 \text{ A}$$

$$T_e = T_L = 0,025 \text{ nr}$$

$$\boxed{n_r} = \frac{T_e}{0,025} = \frac{\frac{3 n_p}{2} [\lambda_m \dot{i}_{sq} + (L_{sd} - L_{sq}) \dot{i}_{sq} \dot{i}_{sd}]}{0,025} =$$

$$= \frac{3 \cdot 4}{2} \cdot \frac{0,318 \cdot 33,636 + (1,15 - 2,86) \cdot 10^{-3} \cdot 33,636 \cdot (-10,89)}{0,025} = \boxed{2717,45 \text{ rpm}}$$

Svar: 2717 rpm