

$$a) H_p(s) = \frac{6}{2s^2 + 2s + 3}$$

$$2s^2 + 2s + 3 = 0 \quad \text{gir polene}$$

$$s_{1,2} = \frac{-2 \pm \sqrt{2^2 - 4 \cdot 2 \cdot 3}}{2 \cdot 2}$$

$$= \frac{-2 \pm 2\sqrt{5}}{4} = -\frac{1}{2} \pm j \frac{\sqrt{5}}{2}$$

b) Systemet er asymptotisk stabilt siden polene ligger i venstre halvplan

$$c) 2s^2 + 2s + 3 = \left(\frac{s}{\omega_0}\right)^2 + 2\frac{\zeta}{\omega_0}s + 1$$

Må skrive $H_p(s)$ på standard form for

$$\frac{2}{3}s^2 + \frac{2}{3}s + 1 = \left(\frac{s}{\omega_0}\right)^2 + \frac{2\zeta}{\omega_0}s + 1$$

$$\left(\frac{1}{\omega_0}\right)^2 = \frac{2}{3}$$

$$\Downarrow$$

$$\omega_0 = \sqrt{\frac{3}{2}}$$

$$\frac{2\zeta}{\omega_0} = \frac{2}{3}$$

$$\Downarrow$$

$$\zeta = \frac{2}{3} \cdot \omega_0 \cdot \frac{1}{2} = \frac{1}{3} \cdot \omega_0$$

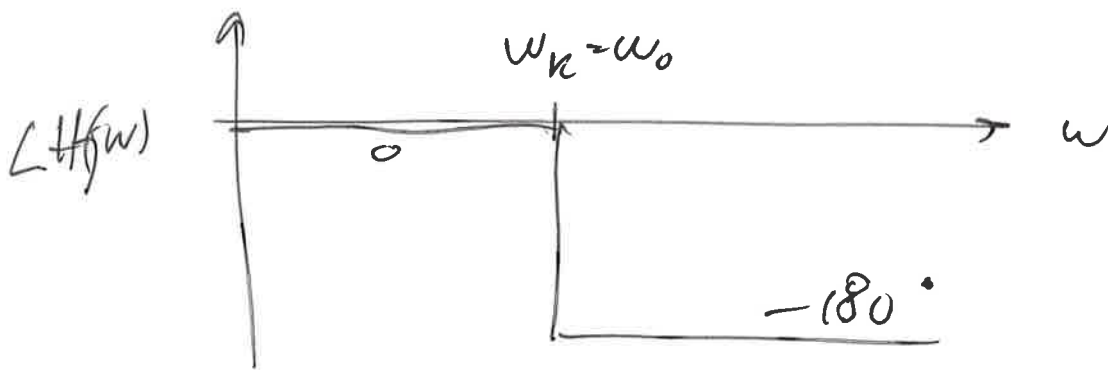
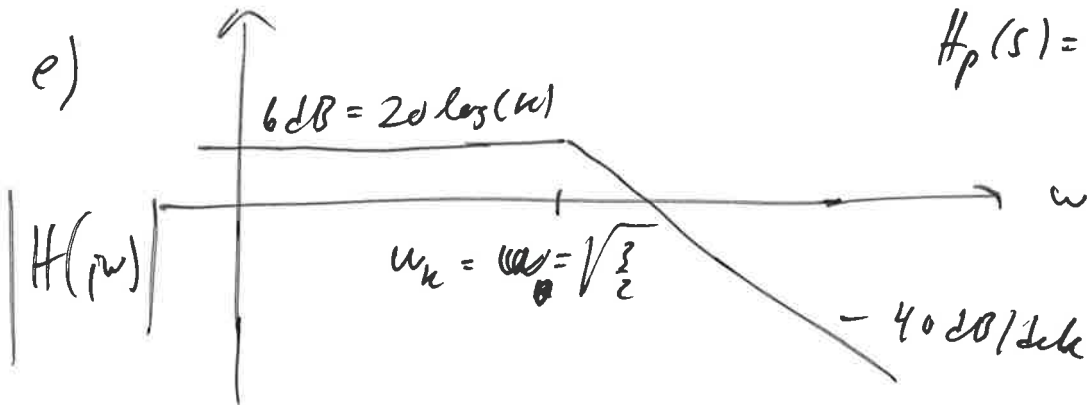
$$= \frac{1}{3} \sqrt{\frac{3}{2}} = \underline{\underline{\frac{1}{\sqrt{6}}}}$$

(2)

d) Siden $\xi = \frac{1}{\sqrt{6}} < 1$, er systemet underdamped

standard form

$$H_p(s) = \frac{2}{\frac{2}{3}s^2 + \frac{2}{3}s + 1}$$



f) Versjon 2 er riktig siden denne har resonanstopp siden $\xi < 1$.

~~$$H(jw) = \frac{2}{\frac{2}{3}(jw)^2 + \frac{2}{3}jw + 1}$$

$$= \frac{2}{\left(1 - \frac{2}{3}w^2\right) + j\frac{2}{3}w}$$~~

g) $u(t) = 0.65 \sin(0.8t)$

(3)

Leser av $|H(j\omega)|$ og $\angle H(j\omega)$ ved $\omega = 0.8$.

Finnes da $|H(j0.8)| \approx 8 \text{ dB}$ (i allefall
spørsmål 6d)

$$\angle H(j0.8) \approx -45$$

8 dB tilsvarer $10^{\frac{8}{20}} = 2.5$ i forsterkning

$$y(t) = 0.65 \cdot 2.5 \cdot \sin(0.8t - 45)$$

$$= 1.625 \sin(0.8t - 45)$$

h) $H(j\omega) = \frac{2}{\frac{2}{3}(j\omega)^2 + \frac{2}{3}j\omega + 1}$

$$= \frac{2}{\left(1 - \frac{2}{3}\omega^2\right) + j\frac{2}{3}\omega}$$

$$|H(j\omega)| = \frac{2}{\sqrt{\left(1 - \frac{2}{3}\omega^2\right)^2 + \left(\frac{2}{3}\omega\right)^2}}$$

$$h) \quad \angle H(j\omega) = -\arctan \left(\frac{\frac{2}{3}\omega}{1 - \frac{2}{3}\omega^2} \right) \quad (4)$$

i) sætter man $\omega = 0.8$ ind i $|H(j\omega)|$ og $\angle H(j\omega)$

$$|H(j0.8)| = \frac{2}{\sqrt{\left(1 - \frac{2}{3} \cdot 0.8^2\right)^2 + \left(\frac{2}{3} \cdot 0.8\right)^2}}$$

$$= 2.55$$

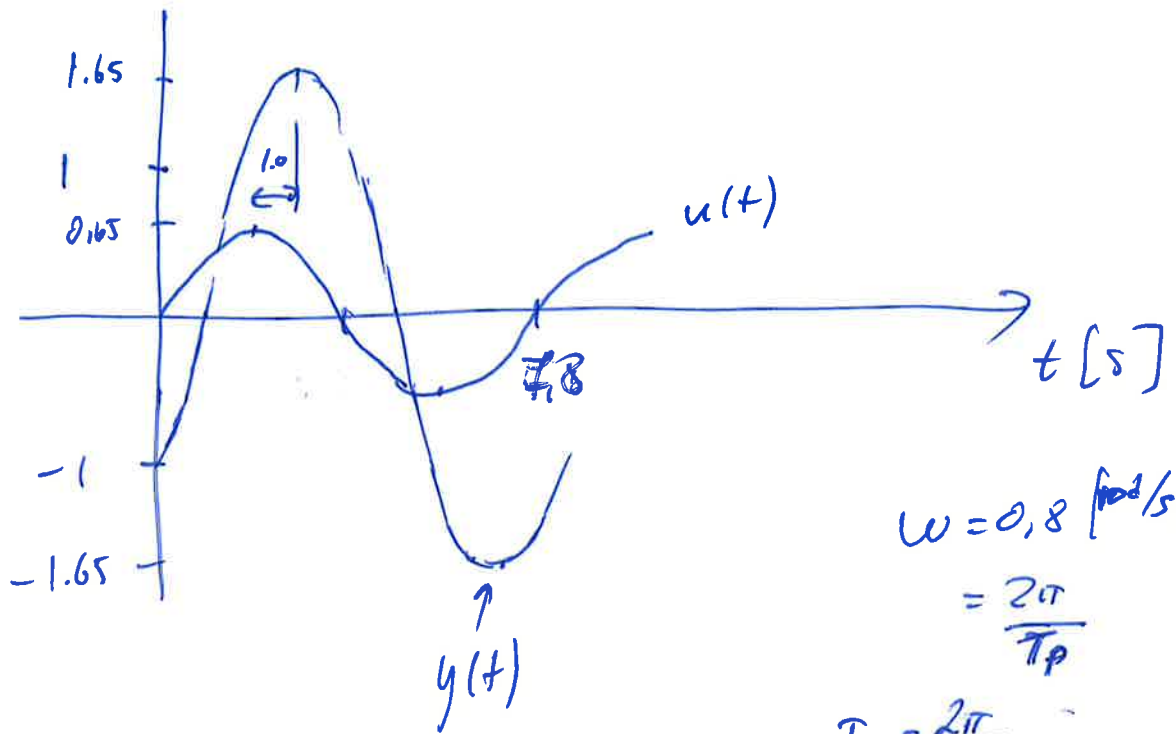
$$\angle H(j0.8) = -\arctan \left(\frac{\frac{2}{3} \cdot 0.8}{1 - \frac{2}{3} \cdot 0.8^2} \right)$$

$$= -43^\circ$$

ser at disse verdier er næsten
identiske med anførte verdier

(5)

j)



$$\omega = 0.8 \text{ [rad/s]}$$

$$= \frac{2\pi}{T_p}$$

$$T_p = \frac{2\pi}{0.8}$$

$$= \underline{\underline{7.85 \text{ s}}}$$

$$\frac{\Delta t}{T_p} = \frac{45}{360}$$

$$\Delta t = \frac{45}{360} \cdot 7.85 = 1.0 \text{ sek}$$

k) Båndbredden $\omega_b \approx \omega_0 = 1.22 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$

l) Det er den fælles amplitude for de to signaler er ca $0.707 \left(\frac{1}{\sqrt{2}} \right)$ or 70% af den enkelte amplitude.

amplitude for de to signaler er ca 0.707 af den enkelte amplitude.

$$m) \quad \xi = \frac{1}{\sqrt{6}} = 0.4 \Rightarrow \text{overring}$$

(6)

Avlest fra figuren finner vi $\delta = 0.25$

Det 25% overring.

$$\delta = \frac{y_{\max} - y_s}{y_s}$$

y_s ved enhetssprang
blir

$$y_{\text{stasjon}} = y_s = \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot y(s)$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot H(s) \cdot u(s)$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot H(s) \cdot \frac{1}{s}$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} H(s) = H(0) = 2$$

$$0.25 = \frac{y_{\max} - 2}{2}$$

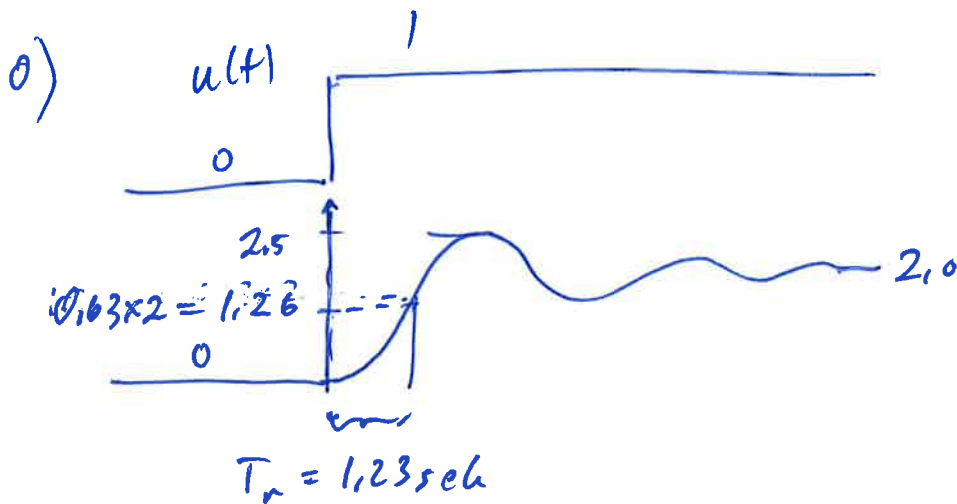
↓

$$\underline{\underline{y_{\max} = 2.5}}$$

n) Estimat av T_r ved $\xi < 1$ er

(7)

$$T_r \approx \frac{1.5}{\omega_0} = \frac{1.5}{1.22} = 1.23 \text{ sekund}$$



Oppg 2

a) $H_m(s) = \frac{2}{\frac{1}{0.5}s + 1} = \frac{2}{\underline{\underline{2s + 1}}}$

$$\omega_b = \frac{1}{T} \Rightarrow \boxed{T = \frac{1}{\omega_b}}$$

b) $u(t) = K_p \cdot e(t) + \frac{K_p}{T_i} \int_0^t e(\tau) d\tau$

Laplace av denne gir:

(8)

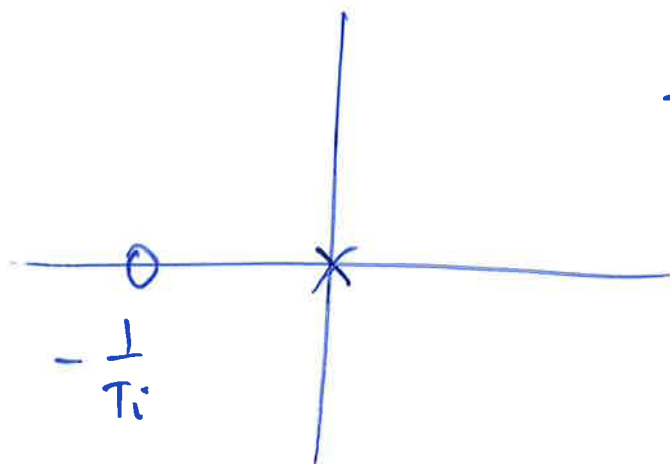
$$u(s) = K_p \cdot e(s) + \frac{K_p}{T_i} \cdot \frac{1}{s} e(s)$$

$$u(s) = \left(K_p + \frac{K_p}{T_i} \cdot \frac{1}{s} \right) e(s)$$

$$H_r(s) = \frac{u(s)}{e(s)} = K_p + \frac{K_p}{T_i \cdot s} \quad \bigg| \quad \frac{T_i s}{T_i s}$$

$$= \frac{K_p (T_i s + 1)}{T_i s}$$

c)



en pol i origo
og et nullpunkt
i $z = -\frac{1}{T_i}$

$$d) H_o(s) = H_r(s) \cdot H_p(s) \cdot H_m(s)$$

$$= \frac{K_p \cdot (T_i s + 1)}{T_i s} \cdot \frac{6}{2s^2 + 2s + 3} \cdot \frac{2}{2s + 1}$$

e) Benytter f-elen $N(s) = \frac{1}{1+H_0(s)} = \frac{Q(s)}{Y_r(s)}$ (9)

for vedlegg, og sluttverdi teoremet

$$e_{\text{stasjon}} = \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot e(s)$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot M(s) - Y_r(s)$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot N(s) \cdot \frac{1}{s}$$

$$= N(0)$$

$$\text{hvor } N(s) = \frac{1}{1+H_0(s)} = \frac{1}{1 + \frac{K_p(T_i s + 1)}{T_i s} \cdot \frac{6}{(2s^2 + 2s + 3)} \cdot \frac{2}{(2s+1)}}$$

$$= \frac{T_i s \cdot (2s^2 + 2s + 3) \cdot (2s+1)}{T_i s (2s^2 + 2s + 3) (2s+1) + K_p (T_i s + 1)}$$

$$\Rightarrow N(0) = \frac{0}{0 + K_p} = 0$$

$$\boxed{e_{\text{stasjon}} = 0}$$

Null stasjonært
avvik.

f) $|H(\omega)|$ kommer fra uendelig storjener
forsterkning. \Rightarrow integrator
(ser også dette fra at faseren
begynder i -90°).

Det må være nok faseforbedrende med
siden faseren løfter litt \Rightarrow
nullpunkt i V.H.P.

utover integratoren
Neoneren må være av orden 3 siden
fasen til slutt havner på -270°
hvor nullpunktet løfter $+90$
og nerver trekker ned -360 ;
totalt sett

totalt 3. orden + integrator i neoneren.

g) Læs av $\Delta K \approx 10 \text{ dB}$

(11)

$\varphi \approx 100^\circ$, se figur næste side

h) For at få fasemargin mindre end 45° , må vi løfte H_0 ca 7dB.

Det betyder at ΔK efter justering
blir ca $\Delta K \approx 3 \text{ dB}$.

Løfte K_p 7dB betyr å øke K_p med 2,23,
altså $K_{p, \text{ny}} = K_p \cdot 2,23$
 $= 0,3 \cdot 2,23$
 $= 0,67$

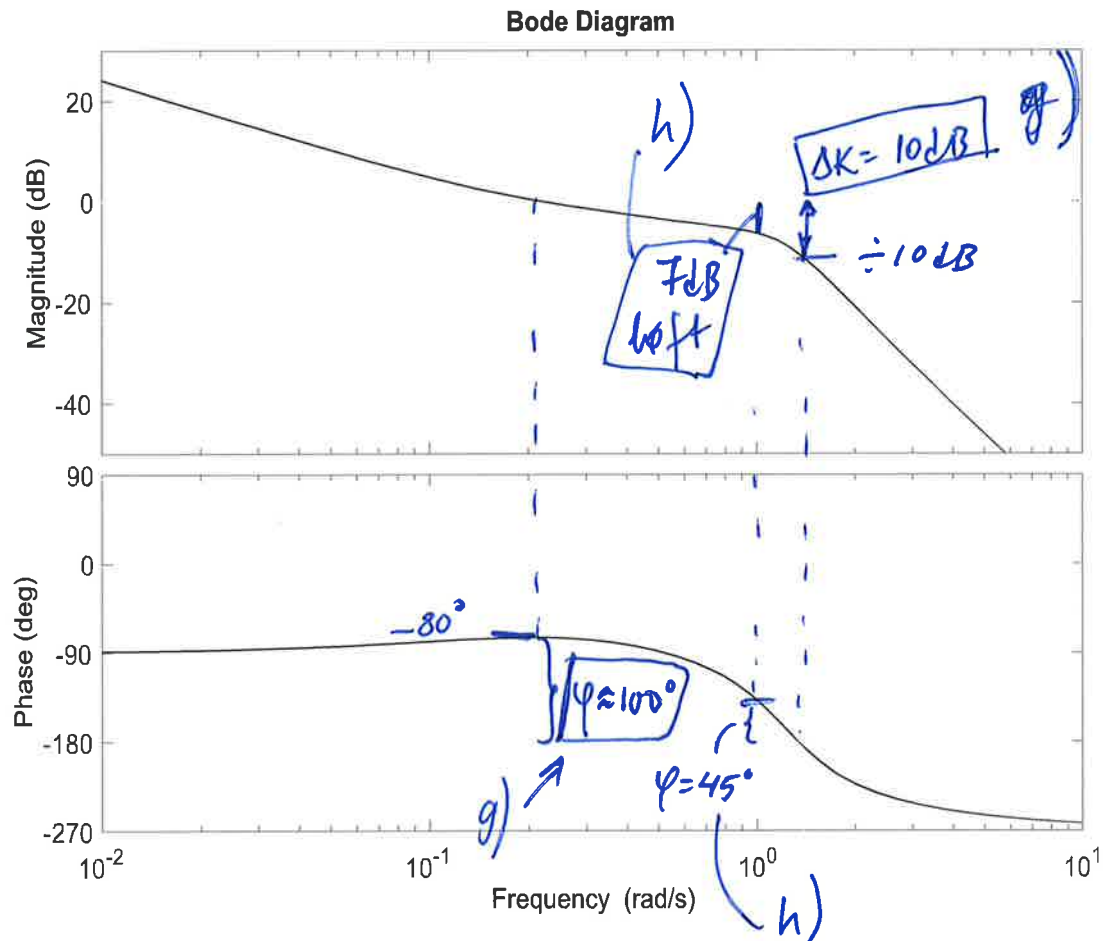
~~i) Det betyr at fasemarginen blir mindre enn 45° .
For å få fasemargin mindre enn 45° , må vi løfte H_0 ca 7dB.
Det betyr at ΔK etter justering blir ca $\Delta K \approx 3 \text{ dB}$.
Løfte K_p 7dB betyr å øke K_p med 2,23, altså $K_{p, \text{ny}} = K_p \cdot 2,23 = 0,3 \cdot 2,23 = 0,67$.~~

Fag: ELE320, Reguleringsteknikk

Dato: 23. november 2017

Kandidatnr:

Sidenr:



Figur 5: Bodeplot av sløyfetransferfunksjonen $H_0(j\omega)$ i oppgave 2g).

i) siden $H_0(j\omega) \gg 1$ for lave frekvenser, (12)
 $M(j\omega) \approx 0 \text{ dB} \approx 1$ — — — — —
 og $N(j\omega) \ll 1$ — — — — —,
 vil reguleringsavviket = 0 ved
 et sprang i referansen.

j) $e(s) = N(s) \cdot y_r(s)$

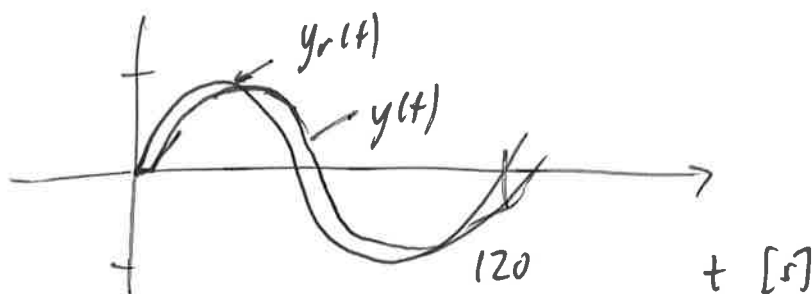
$\omega = 0.0922$

$|N(j\omega)| = -10.7 \text{ dB}$

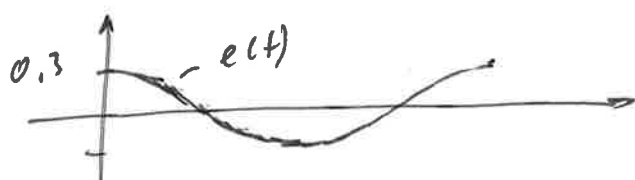
$20 \log(x) = -10.7 \text{ dB}$

$x = 0.3$

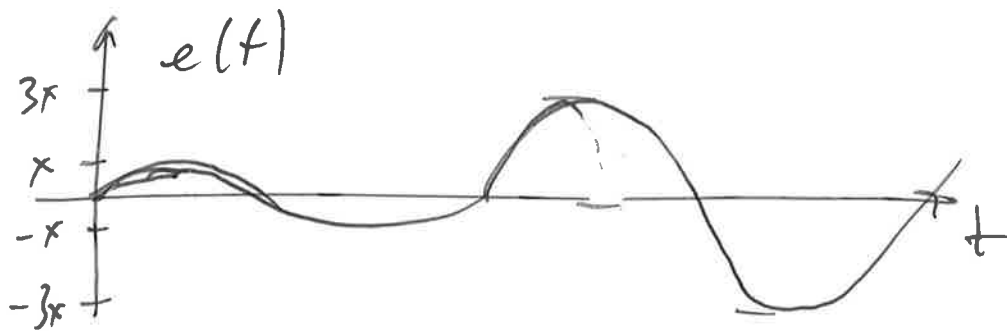
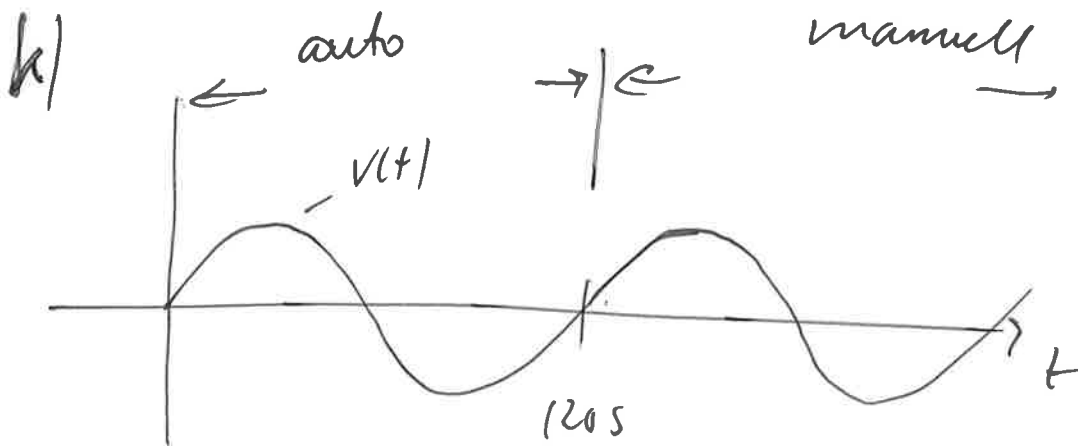
amplituden i $y_r(t)$ forsterkes med 0.3
 til reguleringsavviket. Fasen er ca $+80^\circ$



$T_p = \frac{2\pi}{\omega}$
 $= 120 \text{ s}$



$+80^\circ$ faseforskydning



reguleringsskille er mindre i auto
 enn i manuell. \Rightarrow reg. gjør god
 jobb

Vet ikke noe om amplituden i
 $e(t)$, bare forholdet.