

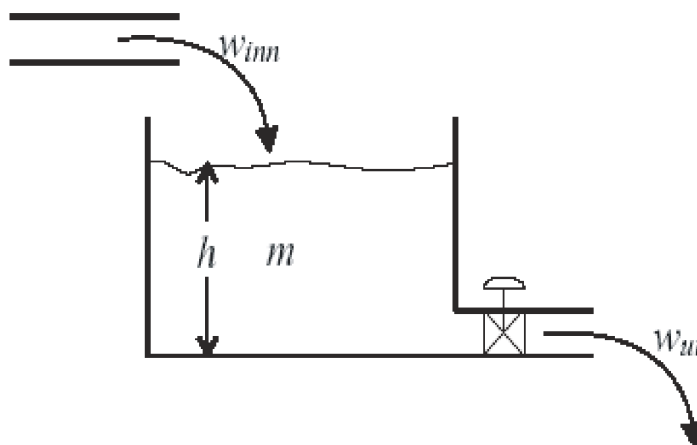
TTK4100 Kybernetikk introduksjon

Øving 4 - Løsningsforslag

Denne øvingen består av to oppgaver. Oppgave 1 er en ren regneoppgave og kan med fordel gjøres før veiledningstimene på datasal. Oppgave 2 er en omfattende oppgave med simulering og regulering i Simulink. Det kan være lurt å bruke tiden på datasal til å gjøre simuleringsdelen. Det kan også lønne seg å finne modellene som skal implementeres på forhånd.

Oppgave 1

Figuren under viser en tank hvor nivået kan reguleres ved hjelp av massestrøm inn og ut av tanken. Den samlede massen i tanken er gitt av $m = \rho Ah$, hvor ρ er tettheten til væsken, A er tverrsnittsarealet av tanken og h er væsknivået. Massestrømmen ($\frac{dm}{dt}$) ut av tanken er proporsjonalt med nivået i tanken, og kan dermed modelleres som $w_{ut} = kh$, hvor k er en konstant.



a) Sett opp en modell for væsknivået h i tanken basert på massebalanse. Hvilke antagelser og forenklinger må gjøres under modelleringen for å få modellen på førsteordens standardform? Hva er pådrag og pådragsorgan i prosessen?

Løsning:

$$\begin{aligned} \dot{m} &= \frac{d(\rho Ah)}{dt} = w_{inn} - w_{ut} \\ \dot{h} &= \frac{1}{\rho A} (w_{inn} - w_{ut}) \\ w_{ut} &= kh, \end{aligned}$$

som gir

$$\dot{h} = -\frac{k}{\rho A} h + \frac{w_{inn}}{\rho A}$$

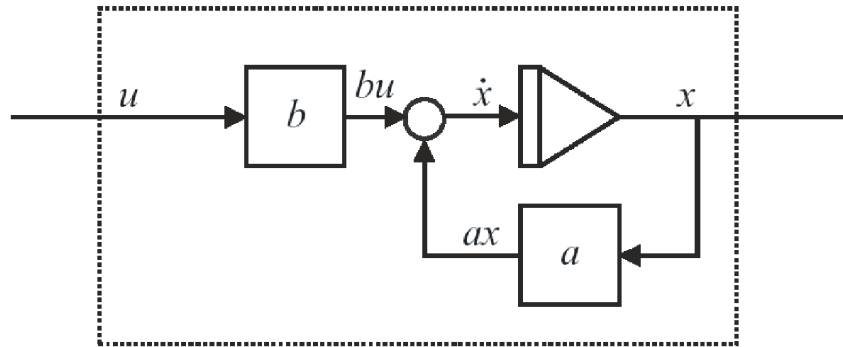
Merk: Systemet er på førsteordens standardform med $x = h$, $a = -k/\rho A$, $b = w_{inn}/\rho A$.

Forenklinger og antakelser:

ρ er konstant, god antakelse under små trykkendringer og ved inkompressible fluider/strømninger. Antar $w_{ut} = kh \implies$ Se remark 5 s. 18 i kompendiet.

b) Tegn blokkdiagram for modellen som framkommer i 1a). Er det noen naturlige tilbakekoblinger i modellen?

Løsning:



Løsning 2b): Blokkdiagrammet blir som for førsteordensligningen, med $a = -k/\rho A$, $b = 1/\rho A$.

Modellen har en naturlig tilbakekobling fra h , siden den er på formen $\dot{x} = ax + \dots$.

c) Anta $w_{inn} = 0$. Hva skjer med nivået i tanken ettersom tiden går?

NB: Du trenger ikke løse differensialligningen. Prøv å se det ut fra ligningen (eventuelt ved å tenke logisk...). Er modellen stabil?

Løsning: Fra differensialligningen ser vi at når $w_{inn} = 0$ så vil $\dot{h} < 0$. Vi kan dermed slutte at h synker. Dette er logisk: dersom det kun er massestrøm **ut** av tanken, vil nivået falle mot null. Siden tilstanden faller mot null er systemet stabilt.

d) Anta $w_{inn} = 0$. Den naturlige tilbakekoblingen fra nivået i tanken er en *negativ* tilbakekobling på grunn av fortegnet foran leddet som inkluderer h . Hva ville skjedd hvis vi i stedet hadde en *positiv* tilbakekobling i systemet? Hvordan blir den fysiske tolkningen i dette tilfellet? Er modellen stabil på denne formen?

Løsning: En *positiv* tilbakekobling ville gitt $\dot{h} > 0$, slik at nivået i tanken bare ville stige og stige. I det fysiske eksemplet har vi i realiteten endret utløpet til et innløp. Siden tilstanden stiger mot uendelig (tanken renner over..) er systemet ustabilt.

Oppgave 2: Simulering og regulering

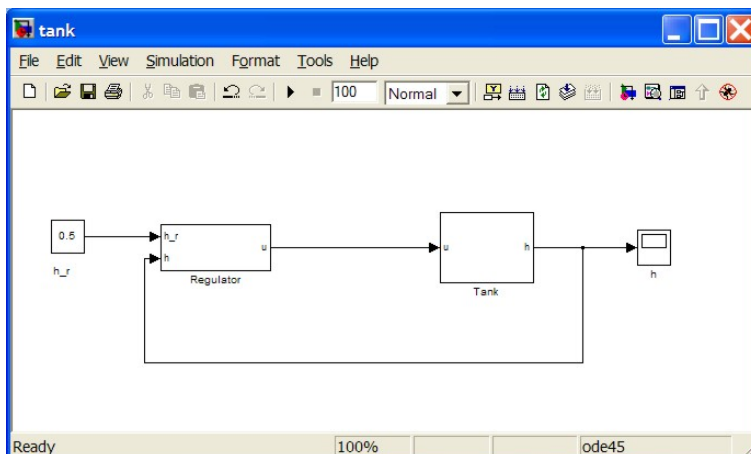
Du skal nå implementere en simulinkmodell for nivå regulering av tanken i oppgave 1. Bruk følgende numeriske verdier for tankmodellen:

$$\begin{aligned} h_{max} &= 1 \text{ m (tankens høyde - ikke nødvendig å ha med)} \\ A &= 1 \text{ m}^2 \text{ (tankens tverrsnittareal)} \\ k &= 1 \\ \rho &= 1000 \text{ kg/m}^3 \text{ (vann)} \end{aligned}$$

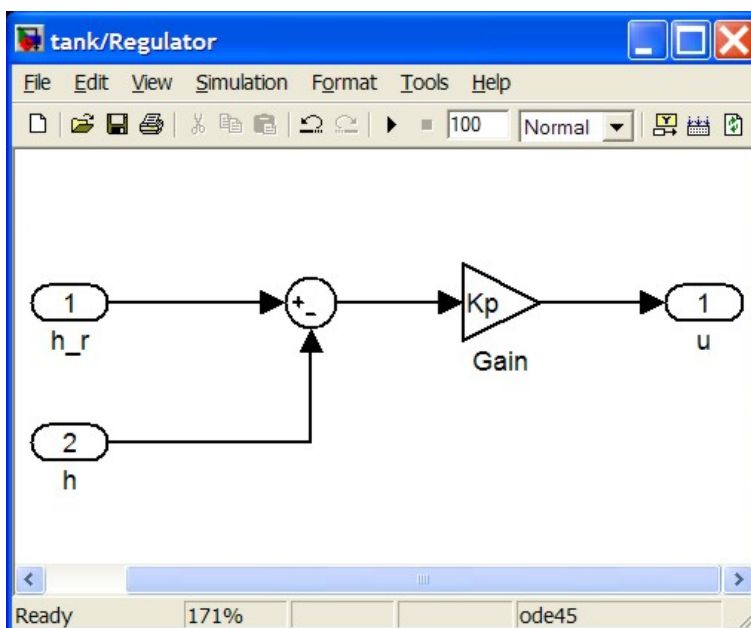
a) Implementer tankmodellen med $u = w_{inn}$ som pådrag i et simulinkdiagram, og innfør deretter proporsjonalregulering, slik at $w_{inn} = u = K_p (h_r - h)$. Nivået i tanken skal reguleres inn til en referanseverdi h_r .

Bruk initialverdi $h = 0\text{ m}$, referanse $h_r = 0.5\text{ m}$, regulatorforsterkning $K_p = 100$ og simuler i 100 s. Ta med bilde av simulinkdiagram og innsvingningsforløp for nivået som besvarelse.

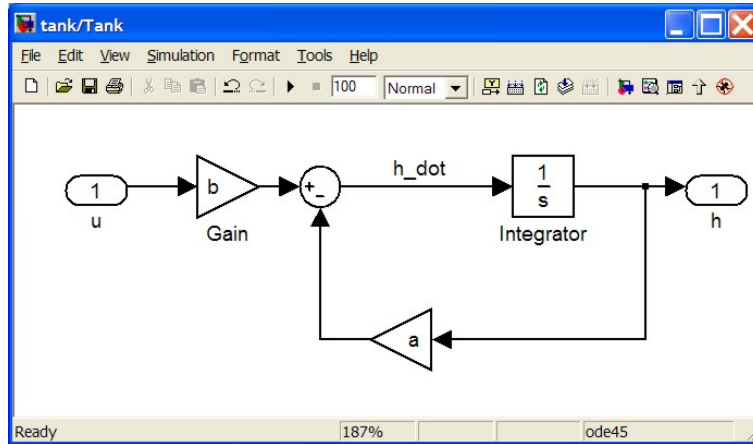
Løsning:



Toppnivå i simulinkdiagram.



Subsystem for regulator



Subsystem for tankmodell.

Nivået svinger inn til h_{ref} med et lite stasjonæravvik.

b) Finn stasjonæravviket ved å regne på modellen.

Løsning:

$$\begin{aligned} \dot{h} &= -\frac{k}{\rho A}h + \frac{w_{inn}}{\rho A} = 0 \\ \frac{w_{inn}}{\rho A} &= \frac{k}{\rho A}h \\ w_{inn} &= kh \\ K_p(h_r - h) &= kh \\ \frac{K_p}{k}h_r - \frac{K_p}{k}h &= h \\ h\left(1 + \frac{K_p}{k}\right) &= \frac{K_p}{k}h_r \\ h &= \frac{\frac{K_p}{k}}{\left(1 + \frac{K_p}{k}\right)}h_r \\ h &= \frac{K_p}{k + K_p}h_r \end{aligned}$$

Med $k = 1$, $h_r = 0.5 \text{ m}$ og $K_p = 100$ får vi $h = \frac{K_p}{k + K_p}h_r = 0.49505$. Altså blir stasjonæravviket $\Delta h = h_r - h = 0.5 - 0.49505 = 0.00495$.

c) Finn stasjonæravviket ved å lese av i Matlab/Simulink. (Hint: For å kunne få en nøyaktig avlesning, kan man sende nivået h inn i en **To Workspace** blokk i Simulink og videre evaluere h nummerisk i MATLAB.) Hvordan stemmer denne verdien med det du fant i b)?

Løsning: Bruker **To Workspace**-blokk og kjører følgende kommando i Command Window:

```
>> 0.5-simout.signals.values(end)
ans =
    0.0050
```

Dette stemmer meget bra med resultatene i b

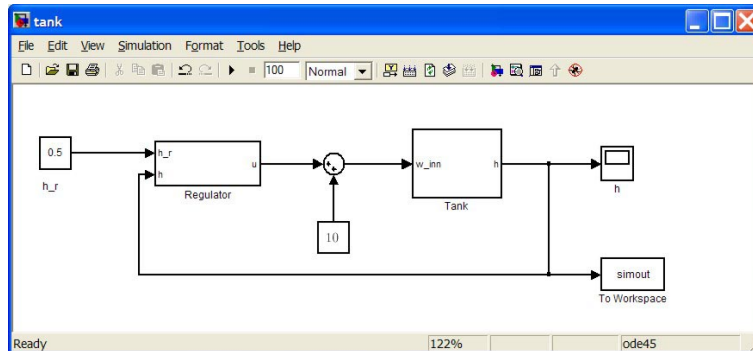
d) Beskriv hvordan man kan unngå problemer med stasjonæravvik.

Løsning: Fra avsnitt 7.2 i kompendiet:

Når vi bruker en P -regulator vil pådraget bli mindre og mindre jo nærmere målingen kommer referansen. Dette følger direkte av uttrykket for P -regulatoren; $u = k(r - y)$. Dette fører til at referansen aldri nås. Regulatorer med integralvirkning er en type regulator som ikke har denne egenskapen. Feilen $(r - y)$ integreres slik at pådraget vil ha en verdi forskjellig fra null selv om feilen blir null. Dette vil løse problemet

e) I prosessen som tanken beskriver er det en støykilde i form av en innstrømning vi ikke har kontroll over. Denne modelleres som en konstant innstrømning i tanken. Innfør en konstant forstyrrelse $w_f = 10 \text{ kg/s}$ i tankmodellen. Hvor stort blir stasjonæravviket nå? Du trenger bare foreta en grov avlesning av scope i Simulink.

Løsning:



Toppnivå simulinkdiagram med støy. Tankmodell og regulator er samme som før.

Stasjonæravviket blir med forstyrrelse ca. 0.1 m.

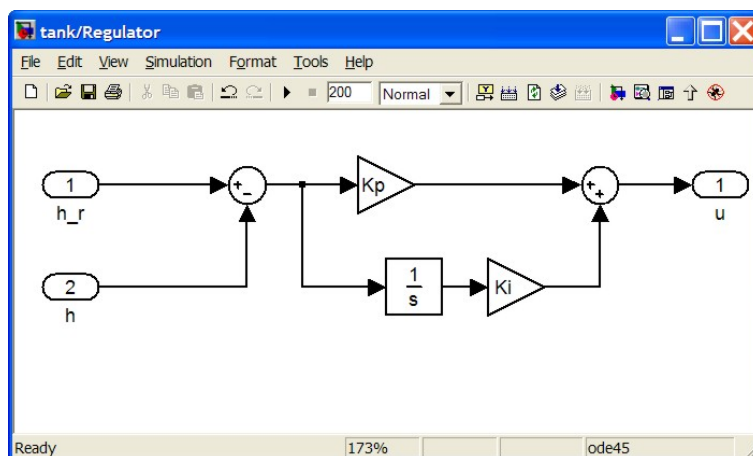
f) I motsetning til når forstyrrelsen er tidsvarierende, hvor vi må ha foroverkobling for å motvirke den, kan konstant støy fjernes med integralvirkning i regulatoren.

Skriv opp det generelle uttrykket for en regulator med proporsjonal- og integralvirkning.

Løsning: En PI -regulator har formen $u = K_p e + K_i \int_0^t e(\tau) d\tau$, hvor e er reguleringsfeilen.

g) Utvid regulatoren i simulinkdiagrammet slik at den også inkluderer integralvirkning. Simuler det samme scenario som i e), men utvid simuleringstiden til 200 s. Finn selv en verdi for K_i som fungerer tilfredsstillende.

Løsning:



Subsystem for PI -regulator.

En passende verdi for K_i er $K_i = 10$, som gir et stasjonæravvik på $1.3821e - 005$. Hvis vi simulerer over lengre tid vil feilen bli enda mindre.

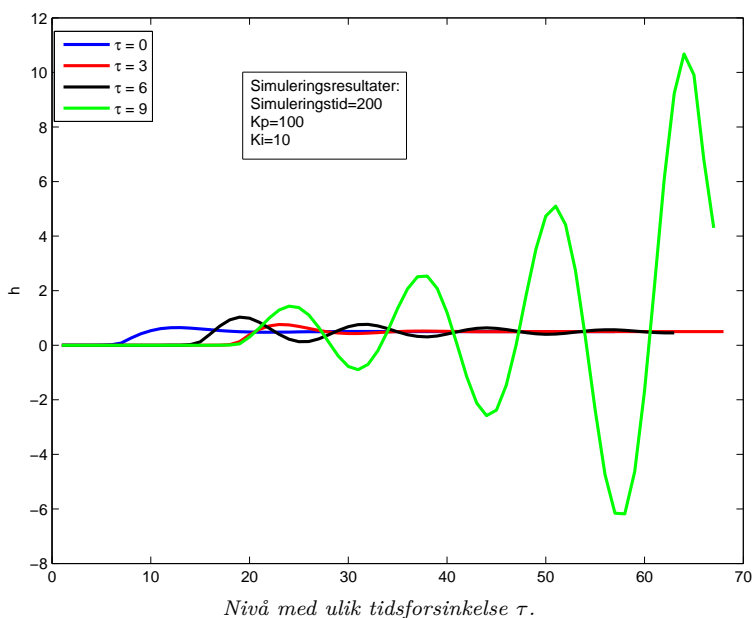
h) Hva skjer når man øker integralvirkningen (prøv forskjellige verdier, $K_i = 1, 10, 100, 1000$)?

Løsning: En for stor økning av integralvirkningen fører til oscillerende nivå, uten at stasjonæravviket blir noe bedre.

Støykilden kan nå fjernes fra diagrammet. I stedet skal vi innføre en transportforsinkelse på pådraget. Det vil si at det går en viss tid før pådraget når fram til prosessen. I dette tilfellet skyldes tidsforsinkelsen at det er en viss transporttid i røret som frakter pådraget inn til prosessen, og den modelleres som $\tau = \frac{\rho A_r L}{w}$, hvor A_r er tverrsnittsarealet av røret, L er lengden på røret og w er massestrømmen gjennom røret, det vil si $w = w_{inn} = u$. I vårt tilfelle skal vi simpelthen implementere tidsforsinkelsen med en **Transport Delay**-blokk i Simulink.

i) Legg inn transportforsinkelse på pådraget i modellen. Simuler modellen med PI-regulator, men uten støy. Plot verdier med $\tau = 0, 3, 6$ og 9 , og kommenter forskjellen. (Hint: For å sammenligne plotene kan det være greit å plote i samme figur. Dette kan gjøres ved å bruke **To Workspace**-blokk og `simout.signals.values`, og plote med forskjellig farge for hver kjøring i Simulink. Du kan få bruk for 'hold on'-kommandoen i Matlab.)

Løsning:



j) I hvilke tilfeller for τ er modellen stabil/ustabil?

Løsning: Med $\tau = 0$ og $\tau = 3$ er systemet stabilt. Med $\tau = 6$ får vi svingninger, systemet er på grensen til å bli ustabilt. Med $\tau = 9$ er systemet tydelig ustabilt.

