



Norges teknisk-naturvitenskapelige universitet
Institutt for teknisk kybernetikk

Faglig kontakt under eksamen

Navn:

Anne Karin Bondhus

Telefon: 73594390

Yilmaz Türkyilmaz

Telefon: 99575030

EKSAMEN I TTK4130
MODELLERING OG SIMULERING
30. mai 2005
Tid: 09:00-13:00

Hjelpemidler:

A: Alle kalkulatorer, trykte og håndskrevne hjelpemidler tillatt.

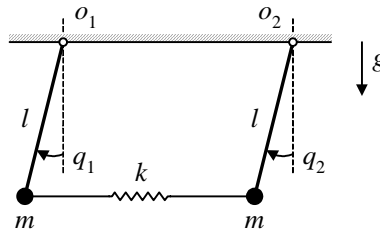
Sensur:

Sensuren vil bli avsluttet i henhold til gjeldende regelverk.

Dette eksamenssettet består av totalt 6 sider.

Oppgave 1) (25 %)

Vi ønsker å studere dynamikken til det systemet som er vist i Figur 1. Systemet består av to enkle pendler som er koblet sammen ved hjelp av en fjær med fjærkonstant k . Fjæren regnes som masseløs. Pendlene roterer fritt om punktene o_1 og o_2 i plan bevegelse. Hver pendel har masse m på den ene enden. Hver pendelstav har en lengde l og ingen masse. Vinklene mellom hver enkel pendelstav og vertikalen er gitt av q_1 og q_2 . Tyngdeakselerasjonen er g . Vi antar små vinkler i pendelbevegelsene, slik at avstanden mellom massene kan tilnærmes med horisontalkomponenten av avstanden.



Figur 1: To enkle pendler koblet sammen med en fjær.

- Sett opp bevegelsesligningene for systemet ved bruk av Lagranges ligning.
- Lineariser modellen om $(q_1 = 0, \dot{q}_1 = 0, q_2 = 0, \dot{q}_2 = 0)$.

Oppgave 2) (15 %)

a) Gitt systemet

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= x_1 - 2 \tan^{-1}(x_1 + x_2)\end{aligned}$$

Sett opp uttrykkene for integrasjon av systemet ved bruk av *Eksplisitt Euler*.

b) Gitt systemet

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= -2x_1 + x_2 \sin t \\ \dot{x}_2 &= x_1 \sin t - 2x_2\end{aligned}$$

hvor t er tidsvariabelen i systemet. Sett opp uttrykkene for integrasjon av systemet ved bruk av *trapesmetoden*.

c) Gitt systemet

$$\ddot{x} + 10\ddot{x} + (2 - \sin t)\dot{x} + 5x = 0$$

Sett opp uttrykkene for integrasjon av systemet ved bruk av *Lobatto IIIC* orden 2.

Oppgave 3) (20 %)

Et koordinatsystem a med ortonormale enhetsvektorer $\vec{a}_1, \vec{a}_2, \vec{a}_3$ roteres slik at det sammenfaller med et ønsket koordinatsystem b med ortonormale enhetsvektorer $\vec{b}_1, \vec{b}_2, \vec{b}_3$. De to koordinatsystemene er gitt i forhold til et inertielt system i ved hjelp av rotasjonsmatrisene R_a^i og R_b^i . Avviket i orientering er gitt av \tilde{R} som er definert ved

$$\tilde{R} = R_a^i (R_b^i)^T$$

Alternativt, vi skriver

$$\tilde{R} = R_{k,\theta} = \{\tilde{r}_{ij}\} \quad (1)$$

og definerer

$$\mathbf{e} = \mathbf{k} \sin \theta$$

\tilde{R} er rotasjonsmatrisen for rotasjon en vinkel θ om aksen gitt av enhetsvektoren \mathbf{k} .

a) Utled uttrykket for \mathbf{e} som funksjon av $\{\tilde{r}_{ij}\}$.

b) Finn et uttrykk som relaterer \tilde{R} til R_a^b når R_a^b oppfyller

$$R_a^i = R_b^i R_a^b$$

c) Gitt

$$R_a^i = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0.76604 & -0.64279 \\ 0 & 0.64279 & 0.76604 \end{bmatrix}, \quad R_b^i = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0.73135 & -0.68200 \\ 0 & 0.68200 & 0.73135 \end{bmatrix}$$

finn $\mathbf{e}, \mathbf{k}, \theta$ for matrisen \tilde{R} definert ved (1).

d) Vis at rotasjonsmatrisen

$$\mathbf{R}_{k,\theta} = \mathbf{k}^\times \sin \theta + \mathbf{k} \mathbf{k}^T (1 - \cos \theta) + \cos \theta \mathbf{I}$$

kan skrives på formen

$$\mathbf{R}_e(\eta, \boldsymbol{\epsilon}) = \mathbf{I} + 2\eta \boldsymbol{\epsilon}^\times + 2\boldsymbol{\epsilon}^\times \boldsymbol{\epsilon}^\times$$

der η er realdelen, og $\boldsymbol{\epsilon}$ er vektordelen for kvaternionet til $\mathbf{R}_{k,\theta}$.

e) Gitt

$$\mathbf{R} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Beregn Eulerparametrene η og $\boldsymbol{\epsilon}$ som svarer til \mathbf{R} .

Oppgave 4) (20 %)

a) Gitt transferfunksjonen

$$H_1(s) = \frac{1}{(s+1)^2}$$

Er transferfunksjonen positiv reell ?

b) Gitt transferfunksjonen

$$H_1(s) = \frac{e^s + e^{-s}}{e^s - e^{-s}}$$

Er transferfunksjonen positiv reell ?

c) Forklar sammenhengen mellom passivitet og positiv reelle transferfunksjoner.

d) Gitt differensialligningen

$$a\dot{y} + y = u \tag{2}$$

hvor a er en positiv konstant. Vis at systemet i (2) med inngang u og utgang y er passivt.

e) Gitt differensialligningen

$$\dot{\eta} = -\frac{1}{2}\boldsymbol{\epsilon}^T \boldsymbol{\omega} \tag{3}$$

der

$$|\eta| = \left| \cos \frac{\theta}{2} \right| \leq 1$$

Vis at systemet i (3) med inngang $\boldsymbol{\omega}$ og utgang $\boldsymbol{\epsilon}$ er passivt ($\boldsymbol{\epsilon}$ utvikler seg etter differensiallikningen for vektordelen $\boldsymbol{\epsilon}$ til et kvaternion, og η er realdelen)

Oppgave 5) (20 %)

a) Anta isentropiske forhold. Vis at for en ideell gass gjelder

$$\frac{p_1}{p_2} = \left(\frac{T_1}{T_2} \right)^{\frac{K}{K-1}}$$

hvor (T_1, p_1) er temperatur og trykk ved tilstand 1, og (T_2, p_2) er temperatur og trykk for tilstand 2, og $K := \frac{c_p}{c_v}$.

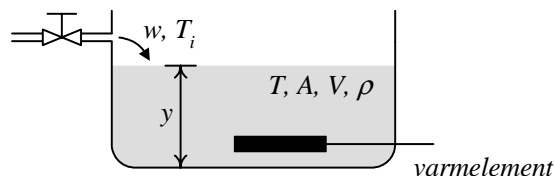
b) En isolert tank med konstant volum V inneholder en gass. Det antas at det ikke er lekkasje ut av volumet. For denne tanken gjelder

$$\frac{D}{Dt} \int \int \int_V \rho s dV \geq 0 \quad (4)$$

Hva er den fysiske tolkningen av (4) ?

c) En varmetank med tversnittareal A fylles med en væske med massestrøm w og temperatur T_i . Væskens volum er V , tetthet er ρ og høyde er y . Væsken varmes opp i varmetanken ved hjelp av et varmelement med temperatur T_e . Varmerovergangskoeffisienten fra varmeelementet til væsken er G per lengdeenhet, og lengden av varmeelementet er L . Væsken regnes som inkompressibel, og man kan da vise at $c_v = c_p$. Spesifikk indre energi for væskestrømmen inn i tanken er gitt av $u_i = c_v T_i$.

Vi ser bort fra kinetisk energi og potensiell energi (den er liten i forhold til den indre energien). Sett opp tilstandsrommodellen for høyden y og temperaturen T til væsken. Forklar hva ligningene du bruker uttrykker.



Figur 2: Varmetank