

REGLERING AV TIDSVARIABLA SYSTEM  
MED KALMAN-TEORI

Håkan Brantmark

Examensarbete vid institutionen för reglerteknik  
vid LTH.

Ansvarig handledare: Björn Wittenmark.

## Innehållsförteckning.

Sammanfattning	1
Problemställning	2
Minimalvariansstyrslag	6
Härledning av modifierad minimal varians styrlag	8
Fall 1	9
Fall 2	11
Fall 3	12
Simuleringsar	19
Exempel 1	20
Exempel 2	21
Exempel 3	28
Exempel 4	59

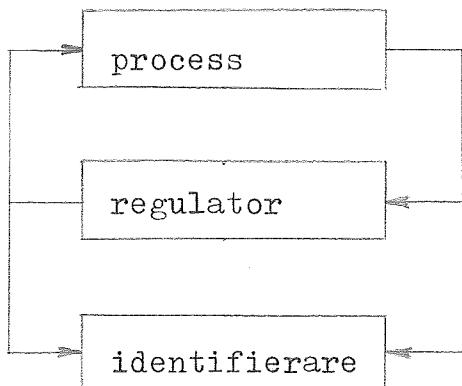
### Sammanfattning.

I "Stokastiska System" (SS) har behandlats hur linjära tidsinvarianta system utsatta för slumpartade störningar från omgivningen kan regleras medelst minimalvariansstrategi. I följande arbete skall vi studera något enkelt linjärt system, exempelvis

$$y(t) + a(t)y(t-1) = b(t)u(t-k) + \lambda e(t)$$

där  $a(t)$  och  $b(t)$  är tidsberoende.

Med hjälp av Kalman teori skall vi ur insignal och utsignal uppskatta parametrarna och försöka styra systemet med en vanlig minimalvariansstrategi.



Genom att ta hänsyn till osäkerheten i uppskattningarna skall vi sedan söka härleda en modifierad minimalvariansstyrlag. Därefter skall vi genom simulerings på datamaskin jämföra de olika regulatorernas effekt på några skilda system. Slutligen studerar vi något ett system där till skillnad från tidigare bruset är färgat.

För system som är svåra att styra i den bemärkelsen att  $b$ -parametrarna är små, visar det sig att den modifierade styrlagen ger ett avsevärt bättre resultat än den vanliga minimal varians styrlagen. Även för andra system är den modifierade styrlagen i allmänhet bättre.

### Comprehension.

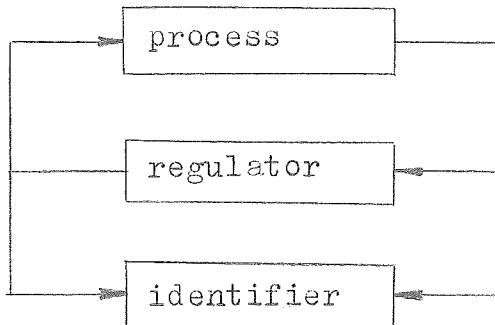
In "Stokastiska System" (SS) by K. J. Åström has been treated, how linear time-independent systems subject to stochastic perturbations from the surroundings can be controlled by a minimal variance strategy.

In the following work we shall study some simple linear system, for instance:

$$y(t) + a(t)y(t-1) = b(t)u(t-k) + e(t)$$

where  $a(t)$  and  $b(t)$  are time-dependent.

With the help of Kalman-theory we shall estimate the parameters from input and output, and try to control the system with a common minimal variance strategy.



Then we shall try to derive a modified minimal variance strategy, by taking into consideration the uncertainty of the estimations. After that we shall compare the efficiency of the two regulators, when applied to some different systems, by simulating on a computer. Finally we study somewhat a system, where as distinguished from earlierer the noise is coloured.

It will appear that, for processes which are difficult to control in the sense that the  $b$ -parameters are small, the modified strategy gives a much better result than the common minimal variance strategy. Generally the modified strategy is better also for other systems.

### Problemställning.

Vi betraktar ett system som kan påverkas med en viss styr-signal och vars utsignal  $y$  kan observeras. Vi inför följande förutsättningar:

1. Det system som skall regleras antages vara linjärt med en insignal och en utsignal. Systemet antages vara tidsvariabelt.
2. Omgivningens inverkan på systemet kan karakteriseras med ett antal störningar, som antages vara realisationer av stationära normalprocesser med rationella spektra.
3. Systemets syfte är att utsignalens spridning skall vara så liten som möjligt (se nedan).
4. Styrlagen skall realiseras med en datamaskin. Regulatorn skall således vara ett samplat system.

Eftersom regulatorn skall vara ett samplat system väljer vi samplingsintervallet som tidsenhet. Efter att ha skrivit om vårt system på samplad form har vi följande insignal-utsignal samband:

$$\begin{aligned} y(t) + a_1(t)y(t-1) + \dots + a_n(t)y(t-n) = \\ b_0(t)u(t-k) + b_1(t)u(t-k-1) + \dots + b_n(t)u(t-k-n) + \\ + \lambda(e(t) + c_1(t)e(t-1) + \dots + c_n(t)e(t-n)) \end{aligned} \quad (1)$$

Observera att förutsättningarna ovan är identiska med de i SS IV 4 utom på en viktig punkt : Systemets parametrar varierar i tiden. Vi känner därför ej parametrarnas värde (utom möjlichen begynnelsevärdena) och dessa måste uppskattas ur tidigare styrsignaler och observerade utsignaler. Som i SS IV 4 kan vi formulera reglerproblemets på följande sätt:

### Problem.

Givet det dynamiska system som beskrivs av ekvation (1). Bestäm en styrlag, det vill säga en funktion som ger  $u(t)$  som funktion av de mätvärden, som observerats upp till tidpunkten  $t$  (eller  $t-1$ ), och av tidigare styrsignaler, sådan att då denna styrlag insätttes i ekvation (1)  $Ey^2$  blir så liten som möjligt.

Vi antar alltså i det följande att syftet är att hålla

utsignalen nära noll. Detta är ingen inskränkning ty vill vi att utsignalen skall antaga värdet  $y_0$ , kan vi använda vår regulator för att minimera  $E(y-y_0)^2$ .

Problemet att minimera  $Ey^2$  kan uppfattas på två i princip olika sätt.

1. Vi kan lösa problemet så att  $Ey^2$  får minimum oberoende av någom speciell realisering.
2. Vi kan lösa problemet så att vi minimerar  $Ey^2$  betingat av att vi känner  $y(t)$ ,  $y(t-1)$ , ... (eller  $y(t-1)$ ,  $y(t-2)$ , ... ).

I fortsättningen skall vi se problemet på det senare sättet, vilket bör vara det riktigare, eftersom man då hela tiden "gör det bästa möjliga av situationen".

Vårt problem är det samma som formuleras i SS IV 4. Om vårt system varit tidsinvariant hade vi alltså lett fram till den där härledda minimalvariansstrategin. Vår tanke blir då att ur tidigare utsignaler och styrsignaler på något sätt skaffa oss en uppskattnings av systemets parametrar. Dessa uppskattningsar kan vi sedan använda i ovan nämnda minimalvariansstrategi. Vårt första etappmål blir alltså att härleda bästa uppskattningsar av systemets parametrar. För detta använder vi oss av en sats av Kalman.

#### Sats. (Kalman)

Vi betraktar problemet att uppskatta tillståndsvariablerna för ett tidsdiskret system som beskrivs av tillståndsekvationen:

$$x(t+1) = \Phi x(t) + v(t)$$

$$y(t) = \Theta x(t) + e(t)$$

Vi antar att  $e(t)$  och  $v(t)$  är realisationer av oberoende stationära stokastiska processer med

$$E v(t)v^T(t) = R_1$$

$$E v(t)e^T(t) = 0$$

$$E e(t)e^T(t) = R_2$$

Vidare antar vi att begynnelsetillståndet  $x(t_0)$  är normalfördelat med medelvärde  $m$  och kovarians  $R_0$ . Matriserna  $\Phi$ ,  $\Theta$ ,  $R_1$  och  $R_2$  får bero av tiden.

Vi vill nu ur de observerade värdena på utsignalen  $y(t)$ ,  $y(t-1)$ , ...,  $y(t_0)$  konstruera en uppskattning  $\hat{x}(t+1|t)$  av  $x(t+1)$  så att kriteriet

$$E g(a^T(x(t+1) - \hat{x}))$$

får minimum.

Funktionen  $g$  antages vara symmetrisk och icke avtagande för positiva argument.

Satsen ger oss denna bästa uppskattning i iterativ form på följande sätt:

$$\hat{x}(t+1|t) = \Phi x(t|t-1) + K(t)(y(t) - \Theta x(t|t-1))$$

$$x(t_0|t_0-1) = m$$

$$K(t) = \Phi P(t) \Theta^T (\Theta P(t) \Theta^T + R_2)^{-1}$$

där  $P(t)$  är kovariansen av uppskattningen

$$P(t) = E (x - \hat{x})(x - \hat{x})^T$$

$$P(t+1) = \Phi P(t) \Phi^T + R_1 - \Phi P(t) \Theta^T (\Theta P(t) \Theta^T + R_2)^{-1} \Theta P(t) \Phi^T$$

$$P(t_0) = R_0$$

Vi återgår nu till vårt system (1). Tills vidare skall vi antaga att bruset är ofärgat dvs

$$c_1 = c_2 = \dots = c_n = 0 \quad \text{och vi har alltså}$$

$$\begin{aligned} y(t) + a_1(t)y(t-1) + \dots + a_n(t)y(t-n) &= \\ = b_0(t)u(t-k) + \dots + b_n(t)u(t-k-n) + \lambda e(t) \end{aligned} \quad (2)$$

Våra parametrar  $a_1 \dots a_n$  och  $b_0 \dots b_n$  varierar i tiden.

Sätt

$$\begin{bmatrix} a_1(t) \\ a_2(t) \\ \vdots \\ a_n(t) \\ b_0(t) \\ \vdots \\ b_n(t) \end{bmatrix} = x(t)$$

Vi antar nu att parametrarna varierar enligt:

$$x(t+1) = \phi x(t) + \beta v(t)$$

Om parametrarna i verkligheten varierar kring ett medelvärde  $\neq 0$ , visar det sig att vi uppnår bättre resultat med  $\phi = I$  även om  $\phi$  i verkligheten  $\neq I$ .

Om vi sätter

$$c(t) = (-y(t-1), \dots, y(t-n), u(t-k), \dots, u(t-k-n))$$

så kan vi alltså sammanfatta våra antaganden om det aktuella systemet med följande två ekvationer:

$$\begin{cases} x(t+1) = \phi x(t) + \beta v(t) \\ y(t) = c(t)x(t) + \lambda e(t) \end{cases}$$

där  $v(t)$  och  $e(t)$  oberoende stokastiska normalprocesser med variansen  $I$  respektive 1.

Om  $\beta\beta^T = R_1$  och  $\lambda^2 = R_2$  så ser vi att vi ur

$y(t), y(t-1), \dots, u(t-k), u(t-k-1), \dots$

kan uppskatta  $x(t+1)$  med vår Kalmanteori. Denna uppskattning  $\hat{x}(t+1|t)$  skall vi sedan använda i någon lämplig styrlag.

Systemet kan styras med två i princip olika metoder.

1. Våra uppskattningar användes i stället för de verkliga värdena på parametrarna i en vanlig minimalvarians-styrlag (härledd för konstanta parametrar).
2. Vi kan härleda en ny styrlag som tar hänsyn till att parametrarna uppskattas och till uppskattningsarnas fel. Denna styrlag kallas vi modifierad minimalvariansstyr-lag.

Vanligen antar man att styrsignalen  $u$  vid tidpunkten  $t$  beräknas ur  $y(t), y(t-1), \dots, u(t-1), u(t-2), \dots$ .

Om datamaskinen behöver en viss tid, som ej är försumbar med samplingsintervallet, kan vi dock endast använda oss av  $y(t-1), y(t-2), \dots, u(t-1), u(t-2), \dots$  för att beräkna  $u(t)$ . Båda dessa antaganden skall behandlas.

### Minimalvariansstyrslag.

Vårt system (2) kan skrivas

$$y(t+k) + a_1(t+k)y(t+k-1) + \dots = b_0(t+k)u(t) + b_1(t+k)u(t-1) + \dots + \lambda e(t+k)$$

Vi vill nu bilda  $u(t)$  så att  $E(y^2(t+k))$  får minimum. Beroende på vilket som är det sista tillgängliga värdet på utsignalen, får vi två olika utgångspunkter:

- Utgångspunkt:  $y(t), y(t-1), \dots$  kända. I en exakt minimalvariansstyrslag borde vi känna  $x(t+k), x(t+k-1), \dots, x(t+1)$ . Samtliga dessa värden uppskattas med  $\hat{x}(t+1|t)$ . Vi antar att styrlagen kan skrivas:

$$u(t) = F_1(z^{-1})y(t)$$

- Utgångspunkt:  $y(t-1), y(t-2), \dots$  kända. I en exakt minimalvariansstyrslag borde vi känna  $x(t+k), x(t+k-1), \dots, x(t)$ . Samtliga dessa värden uppskattas med  $\hat{x}(t|t-1)$ . Vi antar att styrlagen i detta fall kan skrivas:

$$u(t) = F_2(z^{-1})y(t-1).$$

Antag nu att vi med utgångspunkt 1 funnit en styrlag  $F_1$  som minimerar  $Ey^2$ . Då gäller att styrlagen med utgångspunkt 2,  $F_2$ , har samma utseende som  $F_1$ , om tidsfördröningen  $k$  tänkes ökad med en enhet.

Detta kan visas enligt följande:

Betrakta två system:

$$(1) \quad y_1(t) = S(u_1(t-k), u_1(t-k-1), \dots)$$

$$(2) \quad y_2(t) = S(u_2(t-k-1), u_2(t-k-2), \dots)$$

Funktionen  $S$  kan innehålla element som varierar slumptäktat. Vi är intresserade av  $V_1 = E y_1^2(t)$  samt  $V_2 = E y_2^2(t)$ .

Vi antar att vi känner

$$\text{i (1)} \quad y_1(t-k-1), y_1(t-k-2), \dots$$

$$\text{i (2)} \quad y_2(t-k-1), y_2(t-k-2), \dots$$

samt att  $y_1(t') = y_2(t')$ ,  $t' \leq t-k-1$ .

Vi vill nu välja

$$i (1) \quad u_1(t-k)$$

$$i (2) \quad u_2(t-k-1)$$

så att  $V_1$  respektive  $V_2$  får minimum. I (2) använder vi vanlig minimalvariansstrategi som minimerar  $V_2$  för alla  $t$ . Genom att välja  $u_1(t-k) = u_2(t-k-1)$  för alla  $t$ , blir  $V_1 = V_2$  för alla  $t$ .

Är detta den bästa styrlagen för system (1), dvs finns det ej styrsignaler  $u_1'(t-k)$  som ger mindre värde på  $V_1$ ? I så fall skulle vi kunna välja

$$u_2'(t-k-1) = u_1'(t-k)$$

och också få mindre värde på  $V_2$  vilket dock motsäger antagandet ovan att vi valt en minimalvariansstyrslag för system (2). Följaktligen utgör strategin

$$u_1(t-k) = u_2(t-k-1)$$

en minimalvariansstrategi för system (1).

Om vi för system (2) antar att styrsignalen  $u_2(t)$  ges av

$$u_2(t) = R(z^{-1})y_2(t)$$

så ges den alltså för system (1) av

$$u_1(t) = R(z^{-1})y_1(t-1)$$

där  $R$  är en funktion som räknas ut enligt någon minimalvariansteori under förutsättning: systemets ordning är  $n$  och systemets tidsfördröjning är  $k+1$ .

$F_1$  och  $F_2$  räknar vi ut på två sätt, enligt ovan sidan 5.

#### Metod 1.

Vi antar att koefficienterna varierar långsamt. Då kan vi använda den styrslag som härletts för konstanta koeffenter. Det vill säga

$$u(t) = -\frac{F(z^{-1})}{B(z^{-1})E(z^{-1})} \cdot y(t)$$

$$\text{där } 1 = A(z^{-1})E(z^{-1}) + z^{-k}F(z^{-1})$$

Våra  $A$  och  $B$  polynom bildas alltså ur  $\hat{x}(t+1|t)$ . (Om ej annat angivs: utgångspunkt 1). I fortsättningen kallas denna styrslag minvar styrslag.

Metod 2.

Vi härleder en ny styrlag där vi tar hänsyn till att våra A och B parametrar varierar. Denna styrlag kallas vi i fortsättningen modifierad minvar styrlag (mod.minvar).

Härledning av modifierad minvar styrlag.

Vår modell är enligt (2) :

$$(1 + a_1(t)z^{-1} + \dots + a_n(t)z^{-n}) \cdot y(t) = \\ = (b_0(t) + b_1(t)z^{-1} + \dots + b_n(t)z^{-n}) \cdot y(t-k) + \lambda e(t)$$

där vi antar att våra parametrar

$$x(t) = \begin{bmatrix} a_1(t) \\ \vdots \\ a_n(t) \\ b_0(t) \\ \vdots \\ b_n(t) \end{bmatrix}$$

varierar enligt

$$x(t+1) = FI x(t) + BM v(t)$$

$$v(t) = \begin{bmatrix} v_1(t) \\ \vdots \\ v_{2n+1}(t) \end{bmatrix}$$

$e(t), v_1(t), \dots$  är oberoende normalprocesser  $N(0, 1)$ .

$FI = \emptyset$ ,  $BM = \beta$  enligt tidigare beteckningar.

FI antages vara en diagonalmatris.

Vi skall här undersöka tre fall.

1.  $n = 1, k = 2$ . Både A och B parametrarna varierar.
2.  $n$  godtycklig,  $k = 1$ . Både A och B parametrarna varierar.
3.  $n$  godtycklig,  $k$  godtycklig. A parametrarna konstanta.  
Endast B parametrarna varierar.

Fall 1.

$$\text{Modell: } y(t) + a_1(t)y(t-1) = b_0(t)u(t-2) + \lambda e(t)$$

Parametervariation:

$$\begin{aligned} a(t+1) &= \varphi_1 a(t) + \sigma_1 v_1(t) \\ b(t+1) &= \varphi_2 b(t) + \sigma_2 v_2(t) \end{aligned}$$

Vi antar alltså att  $a$  och  $b$  varierar oberoende av varandra.  
(BM diagonalmatris)

$$FI = \begin{bmatrix} \varphi_1 & 0 & 0 \\ 0 & \varphi_2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad BM = \begin{bmatrix} \sigma_1 & 0 & 0 \\ 0 & \sigma_2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad v(t) = \begin{bmatrix} v_1(t) \\ v_2(t) \\ v_3(t) \end{bmatrix}$$

Vi vill minimera  $E y(t)y^T(t) = V$  med avseende på  $u(t-2) = u$ . Vi bildar då  $\frac{\partial V}{\partial u} = 0$ , vilket bör ge minimum eftersom  $V$  är nedåt begränsad. Med  $E$  menar vi här medelvärdet betingat av att vi känner  $y(t-2), y(t-1), \dots$ .

Genom att byta derivations och integrationsordning får vi:

$$0 = \frac{\partial V}{\partial u} = E\left(\frac{\partial}{\partial u} y^2(t)\right) = E(2y(t)\frac{\partial}{\partial u} y(t))$$

Men

$$\begin{aligned} y(t) &= -a(t)y(t-1) + b(t)u(t-2) + \lambda e(t) = \\ &= -a(t)(-a(t-1)y(t-2) + b(t-1)u(t-3) + \lambda e(t-1)) + \\ &\quad + b(t)u(t-2) + \lambda e(t) = \\ &= a(t)a(t-1)y(t-2) - a(t)b(t-1)u(t-3) + b(t)u(t-2) + \\ &\quad + (-a(t)\lambda e(t-1) + \lambda e(t)) \end{aligned}$$

$$\frac{\partial}{\partial u} y(t) = b(t)$$

Vi får:

$$\begin{aligned} 0 &= E(b(t)a(t)a(t-1))y(t-2) - E(b(t)a(t)b(t-1))u(t-3) + \\ &\quad + E(b^2(t))u(t-2) \end{aligned}$$

eller

$$u(t-2) = \frac{E(b(t)a(t)b(t-1))}{E(b^2(t))} \cdot u(t-3) - \frac{E(b(t)a(t)a(t-1))}{E(b^2(t))} \cdot y(t-2)$$

Vi fortsätter med att räkna ut de medelvärden som ingår i denna formel. Observera att dessa medelvärden är betingade

av att vi känner  $y(t-2), y(t-3), \dots$ . Så till exempel tecknas  $E\hat{b}(t-1) = \hat{b}(t-1|t-2)$ . Vårt mål är att uttrycka  $u(t-2)$  som funktion av parameteruppskattningarna och deras varians vid tidpunkten  $t-2$ . Dessa värden är ju tillgängliga ur vår Kalmanteori.

$$\begin{aligned} E(b^2(t)) &= E(\varphi_2 b(t-1) + \sigma_2 v_2(t-1))^2 = \\ &= \varphi_2^2 \hat{b}^2(t-1|t-2) + \varphi_2^2 P_b(t-1|t-2) + \sigma_2^2 \end{aligned}$$

ty  $b(t-1)$  och  $v_2(t-1)$  oberoende.

$$\begin{aligned} E(b(t)a(t)b(t-1)) &= Eb(t)\text{cov}(a(t), b(t-1)) + \\ &+ Ea(t)\text{cov}(b(t), b(t-1)) + Eb(t-1)\text{cov}(b(t), a(t)) + \\ &+ Eb(t) Ea(t) Eb(t-1) \end{aligned}$$

$$E b(t) = \varphi_2 \hat{b}(t-1|t-2)$$

$$E a(t) = \varphi_1 \hat{a}(t-1|t-2)$$

$$E b(t-1) = \hat{b}(t-1|t-2)$$

$$\begin{aligned} \text{cov}(a(t), b(t-1)) &= \text{cov}(\varphi_1 a(t-1) + \sigma_1 v_1(t-1), b(t-1)) = \\ &= \varphi_1 P_{ab}(t-1|t-2) \end{aligned}$$

ty  $v_1(t-1)$ ,  $b(t-1)$  oberoende.

$$\text{cov}(b(t), b(t-1)) = \varphi_2 P_b(t-1|t-2)$$

$$\text{cov}(b(t), a(t)) = \varphi_1 \varphi_2 P_{ab}(t-1|t-2)$$

dvs

$$\begin{aligned} E(b(t)a(t)b(t-1)) &= \varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{a} P_b + \varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{a} \hat{b}^2 = \\ &= \varphi_1 \varphi_2 \hat{a} \hat{b}^2 + 2\varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{a} P_b \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} E(b(t)a(t)a(t-1)) &= \dots = \\ &= \varphi_1 \varphi_2 \hat{a}^2 \hat{b} + 2\varphi_1 \varphi_2 \hat{a} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_a \end{aligned}$$

och slutligen:

$$\begin{aligned} u(t-2) &= \frac{\varphi_1 \varphi_2 \hat{a} \hat{b}^2 + 2\varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{a} P_b}{\varphi_2^2 \hat{b}^2 + \varphi_2^2 P_b + \sigma_2^2} \cdot u(t-3) - \\ &- \frac{\varphi_1 \varphi_2 \hat{a}^2 \hat{b} + 2\varphi_1 \varphi_2 \hat{a} P_{ab} + \varphi_1 \varphi_2 \hat{b} P_a}{\varphi_2^2 \hat{b}^2 + \varphi_2^2 P_b + \sigma_2^2} \cdot y(t-2) \end{aligned}$$

$$\text{där alltså } \begin{aligned} \hat{a} &= \hat{a}(t-1|t-2) & P_a &= P_a(t-1|t-2) \\ \hat{b} &= \hat{b}(t-1|t-2) & P_b &= P_b(t-1|t-2) \\ P_{ab} &= P_{ab}(t-1|t-2) \end{aligned}$$

Fall 2.

$$\text{Modell: } y(t) = S(t) \cdot x(t) + \lambda e(t)$$

$$\text{där } S(t) = (-y(t-1), \dots, -y(t-n), u(t-1), \dots, u(t-n-1))$$

Parametervariation:

$$x(t+1) = F I x(t) + B M v(t)$$

Vi söker det värde på  $u(t-1)$  som minimerar  $V = E y(t) y^T(t)$ .

$$\begin{aligned} V &= E((S(t)x(t) + \lambda e(t))(S(t)x(t) + \lambda e(t))^T) = \\ &= E S(t)x(t)x^T(t)S^T(t) + E \lambda e(t)e^T(t)\lambda \end{aligned}$$

$$\text{Sätt } u(t-1) = u$$

$$\begin{aligned} 0 &= \frac{\partial V}{\partial u} = E \frac{\partial}{\partial u} S(t)x(t)x^T(t)S^T(t) = \\ &= E( (0, 0, \dots, 1, 0, \dots, 0)x(t)x^T(t)S^T(t) + S(t)x(t)x^T(t) \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 1 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} ) = \\ &= E 2(b_0(t)x^T(t)S^T(t)) = 2E(b_0(t)x^T(t)) S^T(t) \end{aligned}$$

Om vi sätter

$$E(b_0(t)x^T(t)) = q_0$$

där  $q_0$  alltså lika med den  $n+1$ :sta kolonnen i

$$Q = (P(t|t-1) + \hat{x}(t|t-1)\hat{x}^T(t|t-1))$$

får vi

$$0 = S(t)q_0$$

Härur kan vi sedan lösa ut  $u(t-1)$ .

Fall 3.

Modell:  $y(t) = S_y(t)A + S_u(t)x_b(t) + \lambda e(t)$

där  $S_y(t) = (-y(t-1), \dots, -y(t-n))$

$S_u(t) = (u(t-k), \dots, u(t-k-n))$

och  $A = \begin{bmatrix} a_1 \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix}$   $x_b(t) = \begin{bmatrix} b_0(t) \\ \vdots \\ b_n(t) \end{bmatrix}$

$x_b(t)$  varierar enligt

$$x_b(t+1) = FI_b x_b(t) + BM_b v_b(t)$$

där  $FI_b$  antages vara en diagonalmatris.

$$FI_b = \begin{bmatrix} \varphi_0 & & & \\ & \varphi_1 & & 0 \\ & & \ddots & \\ 0 & & & \varphi_n \end{bmatrix}, BM_b = \begin{bmatrix} \tilde{\sigma}_{00} & \tilde{\sigma}_{01} & \dots & \tilde{\sigma}_{0n} \\ \tilde{\sigma}_{10} & \ddots & & \\ \vdots & & & \\ & & & \tilde{\sigma}_{nn} \end{bmatrix}$$

Vi söker nu som tidigare det värde på  $u = u(t-k)$  som minimerar  $V = E y(t)y^T(t)$ .

$$V = E y(t)y^T(t) = E(S_y(t)A + S_u(t)x_b(t))(S_y(t)A + S_u(t)x_b(t))^T + \lambda^2$$

ty  $e(t)$  oberoende av  $y(t-1), y(t-2), \dots$

$$V = E(S_y(t)AA^TS_y^T(t) + S_y(t)Ax_b^T(t)S_u^T(t) + S_u(t)x_b^T(t)A^TS_y^T(t) + S_u(t)x_b^T(t)x_b^T(t)S_u^T(t)) + \lambda^2$$

Sätt  $M_1 = S_y(t)AA^TS_y^T(t)$

$$M_2 = S_y(t)Ax_b^T(t)S_u^T(t)$$

$$M_3 = S_u(t)x_b^T(t)A^TS_y^T(t) \quad (\text{obs. } M_2 = M_3)$$

$$M_4 = S_u(t)x_b^T(t)x_b^T(t)S_u^T(t)$$

Problemet är nu: Sök det värde på  $u(t-k)$  som ger minsta värde på  $V$ . Detta värde fås ur ekvationen:

$$\frac{\partial V}{\partial u} = 0 \Leftrightarrow \frac{\partial}{\partial u} E(M_1 + M_2 + M_3 + M_4) = 0 \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow E(\frac{\partial M_1}{\partial u} + \frac{\partial M_2}{\partial u} + \frac{\partial M_3}{\partial u} + \frac{\partial M_4}{\partial u}) = 0$$

$$\frac{\partial M}{\partial u} 1 = 2 \frac{\partial}{\partial u} (S_y(t)) \cdot A A^T S_y^T(t) = 0 \quad \text{ty}$$

$y(t-1), y(t-2), \dots, y(t-n)$  är samtliga oberoende av  $u(t-k)$ .

$$\frac{\partial M}{\partial u} 2 = \frac{\partial M}{\partial u} 3 = S_y(t) A x_b^T(t) \frac{\partial}{\partial u} (S_u^T(t)) = S_y(t) A b_0(t)$$

$$E \frac{\partial M}{\partial u} 2 = -(a_1 E(b_0(t)y(t-1) + \dots + a_{k-1} E(b_0(t)y(t-k+1)) + \\ + a_k y(t-k) E b_0(t) + \dots + a_n y(t-n) E b_0(t))$$

Vi inför följande beteckningar:

$$u_i = E(b_0(t)y(t-k+i))$$

$$S_i = - \sum_{j=i}^n a_j y(t+i-j-k)$$

Det gäller

$$E b_0(t) = \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0(t-k+1|t-k) = \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0$$

(vid våra uppskattningar utgår vi från  $y(t-k), y(t-k-1), \dots$ )

Vi kan nu skriva :

$$E \frac{\partial M}{\partial u} 2 = -(a_1 u_{k-1} + \dots + a_{k-1} u_1) + S_k \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0$$

Vi räknar nu ut  $u_i$  :

$$u_i = E(b_0(t)y(t-k+i)) = \\ = E(b_0(t)(S_y(t-k+i)A + S_u(t-k+i)x_b(t-k+i) + \lambda e(t-k+i))) = \\ = E(b_0(t)S_y(t-k+i))A + E(b_0(t)S_u(t-k+i)x_b(t-k+i))$$

$$E(b_0(t)S_y(t-k+i))A = -(a_1 E(b_0(t)y(t-k+i-1)) + \dots + \\ + a_{i-1} E(b_0(t)y(t-k+1))) - (a_i y(t-k) + \dots + a_n y(t-k)) E b_0(t) = \\ = -(a_1 u_{i-1} + \dots + a_{i-1} u_1) + S_i \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0$$

$$E(b_0(t)S_u(t-k+i)x_b(t-k+i)) = S_u(t-k+i)E(b_0(t)x_b(t-k+i))$$

Vi inför

$$v_i = E(b_0(t)x_b(t-k+i))$$

$$v_i = E(b_0(t)(F I_b x_b(t-k+i-1) + B M_b v(t-k+i-1))) = \\ = F I_b v_{i-1} + E(b_0(t)B M_b v(t-k+i-1))$$

men

$$b_0(t) = \varphi_0 b_0(t-1) + (\sigma_{00}, \sigma_{01}, \dots, \sigma_{0n}) v(t-1) = \\ = \varphi_0^{k-1} (\varphi_0 b_0(t-k+i-1) + (\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n}) v(t-k+i-1)) +$$

$$+ \varphi_0^{k-i-1}(\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n})v(t-k+i) + \dots + (\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n})v(t-1)$$

Eftersom  $v(t-k+i), v(t-k+i+1), \dots, v(t-1)$  samt  $b_0(t-k+i-1)$

är oberoende av  $v(t-k+i-1)$  får vi:

$$\begin{aligned}\nu_i &= F\mathbb{I}_b \nu_{i-1} + E(\varphi_0^{k-i}(\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n})v(t-k+i-1)B\mathbb{M}_b v(t-k+i-1)) = \\ &= F\mathbb{I}_b \nu_{i-1} + \varphi_0^{k-i} B\mathbb{M}_b E(v(t-k+i-1)v^T(t-k+i-1)) \begin{bmatrix} \sigma_{00} \\ \vdots \\ \sigma_{0n} \end{bmatrix} = \\ &= F\mathbb{I}_b \nu_{i-1} + \varphi_0^{k-i} B\mathbb{M}_b \begin{bmatrix} \sigma_{00} \\ \vdots \\ \sigma_{01} \\ \vdots \\ \sigma_{0n} \end{bmatrix}\end{aligned}$$

Slutligen får vi alltså:

$$\begin{aligned}\mu_i &= - (a_1 \mu_{i-1} + \dots + a_{i-1} \mu_1) + s_i \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0 + s_u(t-k+i) \nu_i , \\ \text{med } \nu_i &= F\mathbb{I}_b \nu_{i-1} + \varphi_0^{k-i} B\mathbb{M}_b \begin{bmatrix} \sigma_{00} \\ \vdots \\ \sigma_{0n} \end{bmatrix}\end{aligned}$$

Dessa formler gäller för  $i = 2, 3, \dots, k$ .

För  $i = 1$  gäller:

$$\begin{aligned}\mu_1 &= E(b_0(t)y(t-k+1)) = E(b_0(t)(S_y(t-k+1)A + S_u(t-k+1)x_b(t-k+1))) = \\ &= \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0 s_1 + s_u(t-k+1)E(b_0(t)x_b(t-k+1)) = \\ &= \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0 s_1 + s_u(t-k+1) \nu_1\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\nu_1 &= E(b_0(t)x_b(t-k+1)) = E((\varphi_0^{k-1} b_0(t-k+1) + \\ &\quad + \varphi_0^{k-2}(\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n})v(t-k+1) + \dots + (\sigma_{00}, \dots, \sigma_{0n})v(t-1))x_b(t-k+1)) \\ &= \varphi_0^{k-1} E(b_0(t-k+1)x_b(t-k+1))\end{aligned}$$

ty  $x_b(t-k+1)$  är oberoende av  $v(t-k+1), \dots, v(t-1)$ .

$E(b_0(t-k+1)x_b(t-k+1))$  är första kolonnen i matrisen

$$Q = E(x_b(t-k+1)x_b^T(t-k+1))$$

$$Q = E( (x_b(t-k+1) - \hat{x}_b)(x_b(t-k+1) - \hat{x}_b)^T ) + E( x_b(t-k+1)x_b^T(t-k+1) )$$

$$Q = P_b + \hat{x}_b \hat{x}_b^T \quad \text{där } P_b = P_b(t-k+1|t-k)$$

Om  $Q_1$  är första kolonnen i  $Q$  gäller alltså:

$$\nu_1 = \varphi_0^{k-1} Q_1$$

Vi har nu behandlat  $E \frac{\partial M}{\partial u} 1$ ,  $E \frac{\partial M}{\partial u} 2 = E \frac{\partial M}{\partial u} 3$  i vår ursprungliga formel. Vi har kvar att undersöka  $E \frac{\partial M}{\partial u} 4$ .

$$\frac{\partial M}{\partial u} 4 = 2S_u(t)b_0(t)x_b(t)$$

$$E \frac{\partial M}{\partial u} 4 = 2S_u(t)E(b_0(t)x_b(t)) = 2S_u(t)\nu_k$$

Det värde på  $u = u(t-k)$  som ger minsta värde på  $V$  är det  $u$  som löser följande ekvation:

$$2 \frac{\partial M}{\partial u} 2 + \frac{\partial M}{\partial u} 4 = 0$$

dvs

$$-(a_1 u_{k-1} + \dots + a_{k-1} u_1) + S_k \varphi_0^{k-1} \hat{b}_0 + S_u(t) \nu_k = 0$$

Eller med kortare skrivsätt enligt definitionen på  $u_k$ :

$$u_k = 0$$

För att räkna ut  $u$  rekursivt förfar vi sålunda:

Räkna först ut

$$\nu_1 = \varphi_0^{k-1} \begin{bmatrix} p_{00} + \hat{x}_0 \hat{x}_0 \\ p_{10} + \hat{x}_1 \hat{x}_0 \\ \vdots \\ p_{n0} + \hat{x}_n \hat{x}_0 \end{bmatrix}$$

$$\text{där } p_{i0} = E( (b_i(t-k+1) - b_i)(b_0(t-k+1) - b_0)^T )$$

Därefter uträknas

$$\nu_i = F I_b \nu_{i-1} + \varphi_0^{k-i} B M_b \begin{bmatrix} \sigma_{00} \\ \sigma_{01} \\ \vdots \\ \sigma_{0n} \end{bmatrix} \quad \text{för } i = 2, 3, \dots, k.$$

Då våra  $v_i$  är kända uträknas

$$\mu_i = -(a_1 v_{i-1} + \dots + a_{i-1} v_1) + s_i \varphi_0^{k-1} b_0 + s_u(t-k+i) v_i$$

$$\text{där } s_i = -\sum_{j=i}^n a_j y(t+i-j-k) \quad \text{för } i = 1, 2, \dots, k-1.$$

Välj sedan  $u(t-k)$  så att  $u_k$  blir lika med noll.

Fortranprogram för nyss genomgångna modifierade minimalva-  
riansstyrslag, fall 3.

Systemmodell:

$$y(t) + a_1 y(t-1) + \dots + a_n y(t-n) = b_0(t)u(t-k) + \dots + b_n(t)u(t-k-n) + \lambda_e(t)$$

B-parametrarna varierar i tiden.

$$\text{Om } x(t) = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \vdots \\ a_n \\ b_0 \\ \vdots \\ b_n \end{bmatrix} \text{ gäller:}$$

$$x(t+1) = F I x(t) + B M v(t)$$

$$\text{Vi antar att } F I = \begin{bmatrix} 1 & & & & \circ \\ & 1 & & & \\ & & \ddots & & \\ & & & \ddots & \\ \circ & & & & 1 \end{bmatrix} \text{ dvs en diagonalmatris.}$$

BM kan skrivas:

$$B M = \begin{bmatrix} \circ & & & \circ \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ \circ & & & B M_b \end{bmatrix}$$

Vi förutsätter att vi känner de konstanta A-parametrarna, samt Kalman-uppskattningsarna av B-parametrarna.

Vi bildar A och B vektorer enligt:

$$A = (a_1, a_2, \dots, a_n) \quad , \quad B = (b_0, b_1, \dots, b_n) \quad .$$

Kalmanteorin ger oss en kovariansmatris P för felet i våra uppskattningsar:

$$P = \begin{bmatrix} & & \\ O & | & O \\ - & + & - \\ & | & \\ O & | & P_b \end{bmatrix}$$

$$\text{Vi bildar } Y = (y(t-k), y(t-k-1), \dots, y(t-k-n+1))$$

$$U = (u(t-k-1), u(t-k-2), \dots, u(t-2k-n+1))$$

$$UNY = u(t-k)$$

MN, MM är två dimensionstal.

Vårt program följer i princip gången skissad på sidan 15 och 16 och lyder:

```

SUBROUTINE MODMV(A,B,P,Y,U,UNY,K,N,MN,MM,BM)
DIMENSION A(MN),B(MN),P(MM,MM),Y(MN),U(MM),ANY(11),AMY(10),
          BM(MM,MM)
L=N+1
DO 10 J=1,L
  MY=N+J
10 ANY(J)=P(MY,N+1)+B(1)*B(J)
  I=1
15 SUM=0.
  DO 20 J=I,N
    MY=J-I+1
20 SUM=SUM+A(J)*Y(MY)
  SI=-SUM
  SUM=0.
  IF(I.EQ.1)GO TO 30
  L=I-1
  IF(I-1.GE.N)L=N
  DO 25 J=1,L
    MY=I-J
25 SUM=SUM+A(J)*AMY(MY)
30 SUM=-SUM+SI*B(1)
  IF(I.EQ.K)GO TO 45
  L=N+1
  DO 35 J=1,L
    MY=K-I+J-1
35 SUM=SUM+ANY(J)*U(MY)
  AMY(I)=SUM
  I=I+1
  L=N+1
  LL=2*N+1
  DO 40 J=1,L
    MY=N+J
    DO 40 JJ=L,LL
40 ANY(J)=ANY(J)+BM(MY,J,J)*BM(N+1,J,J)
    GO TO 15
45 DO 50 J=1,N
50 SUM=SUM+ANY(J+1)*U(J)
  UNY=-SUM/ANY(1)
  RETURN
END

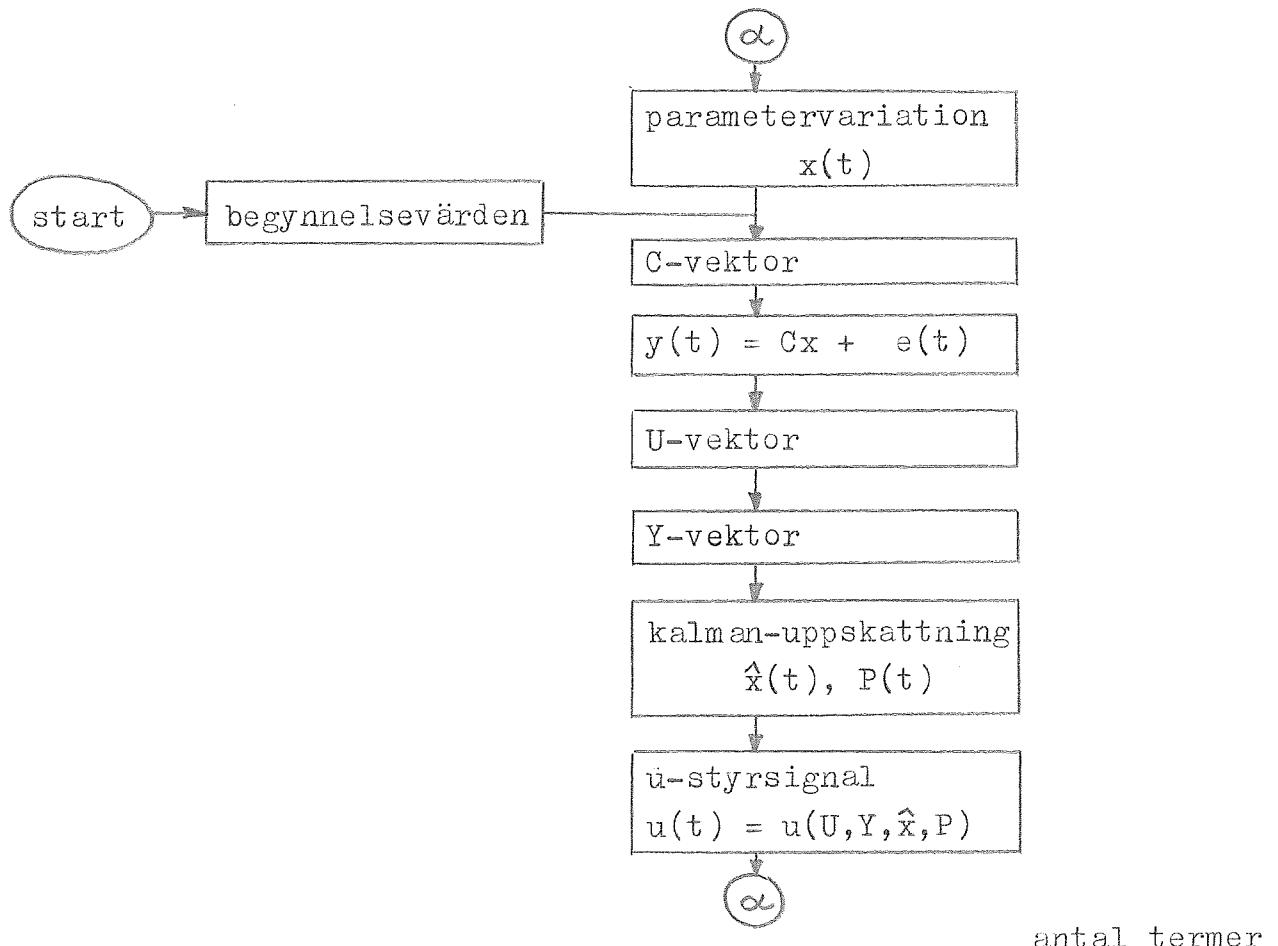
```

### Simuleringsar.

Några enkla exempel skall nu exekveras på datamaskin.

Till att börja med i exempel 1 och 2 antar vi att styrsignalen  $u(t)$  räknas ut med hjälp av  $y(t)$ ,  $y(t-1), \dots$  dvs utgångspunkt 1 enligt sid. 6.

Ett flödesschema för våra program ges då av:



antal termer

$$C = (-y(t-1), \dots, -y(t-n), u(t-k), \dots, u(t-k-n)) \quad 2n+1$$

$$U = (u(t-1), \dots, u(t-n-k+1)) \quad n+k-1$$

$$Y = (y(t), \dots, y(t-n+1)) \quad n$$

Flödesschemat ändras något vid utgångspunkt 2. Se exempel 3.

I våra exempel skall vi söka styra systemet av typen (1) sid. 2, med variabla parametrar  $x(t)$ . Hur parametrarna  $x(t)$  varierar

är godtyckligt. För att kunna använda våra styrlagar antar vi att systemet har ett utseende enligt (2) sid. 4. (Obs. skillnad mellan verkligt och antaget system endast om verkliga systemet har färgat brus). Vidare antar vi att parametervariationen kan beskrivas enligt sid. 8 mitten. Kalmanuppskattnings och styrlag uträknas sedan på dessa antaganden. Ibland använder vi olika matriser BM i kalmanuppskattnings och i styrlag. (Se exempel 3)

### Exempel 1.

Detta exempel är endast en kontroll på att vårt program fungerar.

Verkligt och antaget system:

$$n=2, k=2.$$

$$y(t) + a_1 y(t-1) + a_2 y(t-2) = b_0 u(t-2) + b_1 u(t-3) + e(t)$$

Verklig parametervariation:

$$a_1(t+1) = a_1(t) + 0.01v_1(t)$$

$$a_2(t+1) = a_2(t) + 0.01v_2(t) \quad v_1, v_2 \text{ oberoende } N(0,1).$$

$$b_0(t+1) = b_0(t)$$

$$b_1(t+1) = b_1(t)$$

med begynnelsevärdet vid  $t=0$

$$a_1 = -1.5 \quad a_2 = 0.5 \quad b_0 = 1. \quad b_1 = 0.5$$

Antagen parametervariation:

$$FI = I$$

$$BM = \begin{bmatrix} .01 & & & \\ & .01 & & \\ & & 0 & \\ & & & 0 \end{bmatrix} \quad P(0) = \begin{bmatrix} 1. & & & \\ & 1. & & \\ & & 0 & \\ & & & 0 \end{bmatrix}$$

$\hat{x}(0)$  enligt ovan.

Systemet styres endast med minvarstyrlag. Förlustfunktionen

$$V = \sum_t y^2(t) \text{ blir över } 800 \text{ tidpunkter } V = 2650.$$

Den teoretiska förlustfunktionen, dvs den vi skulle fått om alla parametrar vore exakt kända ges av  $\sum \lambda^2(1+a_1^2(t))$

Såsom jämförelse skall vi nu och i fortsättningen betrakta  $V_0$  uträknat med hjälp av uppskattingarna av parametrarna.

$$\text{Här blir } V_0 = \sum \lambda^2(1+\hat{a}_1^2(t)) = 2380.$$

### Resultat.

Skillnaden mellan  $V$  och  $V_0$  är ganska liten. Ett system av ovanstående typ går alltså bra att styra med en vanlig minimalvariansstyrlag. Observera att systemet med ovanstående B-parametrar alltid är stabilt, vilket är en förutsättning.

### Exempel 2.

Vi skall studera följande samplade system:

$$y(t) + a_1 y(t-1) + a_2 y(t-2) = b_1(t)u(t-1) + b_2(t)u(t-2) + e(t)$$

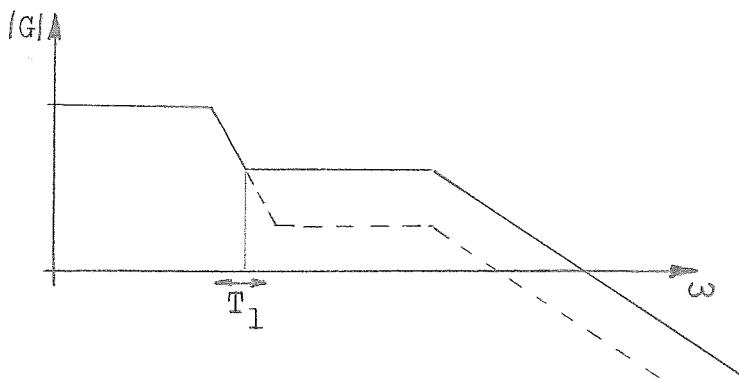
$$\text{med } \begin{cases} a_1 = -1.56 \\ a_2 = 0.58 \end{cases} \quad \begin{cases} b_1(t) = 0.0572 + SL \\ b_2(t) = 0.043 - SL \end{cases}$$

$$\text{där } SL = 1.913 \cdot T_1$$

$$T_1 = T_1 + 0.05 \text{ RND} ; \quad \text{RND} \in N(0,1)$$

$$T_{1\text{start}} = 1.9$$

I det kontinuerliga fallet motsvaras detta av en överföringsfunktion med Bodediagram:



$T_1$  varierar slumpartat.

Vi skall styra systemet med minvar och modifierad minvar regulator, samt med en vanlig PI-regulator. Detta system visar sig vara lätt att styra och alla tre regulatorerna ger gott resultat.

Verkligt och antaget system:

$$n = 2, k = 1.$$

$$y(t) + a_1 y(t-1) + a_2 y(t-2) = b_1 u(t-1) + b_2 u(t-2) + e(t)$$

Verklig parametervariation:

$$\begin{cases} a_1 = -1.56 \\ a_2 = 0.58 \end{cases} \quad \begin{cases} b_1(t+1) = b_1(t) + 0.09565 v(t) \\ b_2(t+1) = b_2(t) - 0.09565 v(t) \end{cases} \quad v \in N(0,1)$$

$$\text{med värden vid } t = 0 : \quad b_1 = 3.1219 \quad b_2 = -3.0217$$

Antagen parametervariation:

$$FI = I$$

$$BM = \begin{pmatrix} 0 & & \circ \\ & 0 & \\ & f & 0 \\ \circ & f & 0 \\ & & 0 \end{pmatrix}, \quad f = 0.09565$$

$$P(0) = \begin{pmatrix} 0 & & \circ \\ & 0 & \\ & 1. & 0 \\ \circ & 1. & 0 \end{pmatrix} \quad x(0) = \begin{pmatrix} -1.5600 \\ 0.5800 \\ 3.1219 \\ -3.0217 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Systemet styrs med både minvarstyrlag och mod. minvarstyrlag.

Vid minvar styrlag ligger karakteristiska ekvationens rötter nära nollställen till B-polynomet dvs nära  $-\frac{b_1}{b_0}$ . Med variation enligt ovan gäller alltid  $\left| \frac{b_1}{b_0} \right| < 1$ , dvs systemet bör alltid vara stabilt.

Ett teoretiskt värde på förlustfunktionen ges av  $V_0 = 800$ .

### Resultat.

Vid körning över 800 punkter :

Med minvar styrlag  $V = 1029$

Med mod. minvar styrlag  $V = 957.5$

Skillnaden mellan styrlagarna är tydlig ganska liten.

Mod. minvar styrlagen visar dock sin överlägsenhet då B-parametrarna ligger nära noll. Sålunda mellan t lika med 750 och 800:

Minvar  $V = 95.7$

Mod. minvar  $V = 49.0$

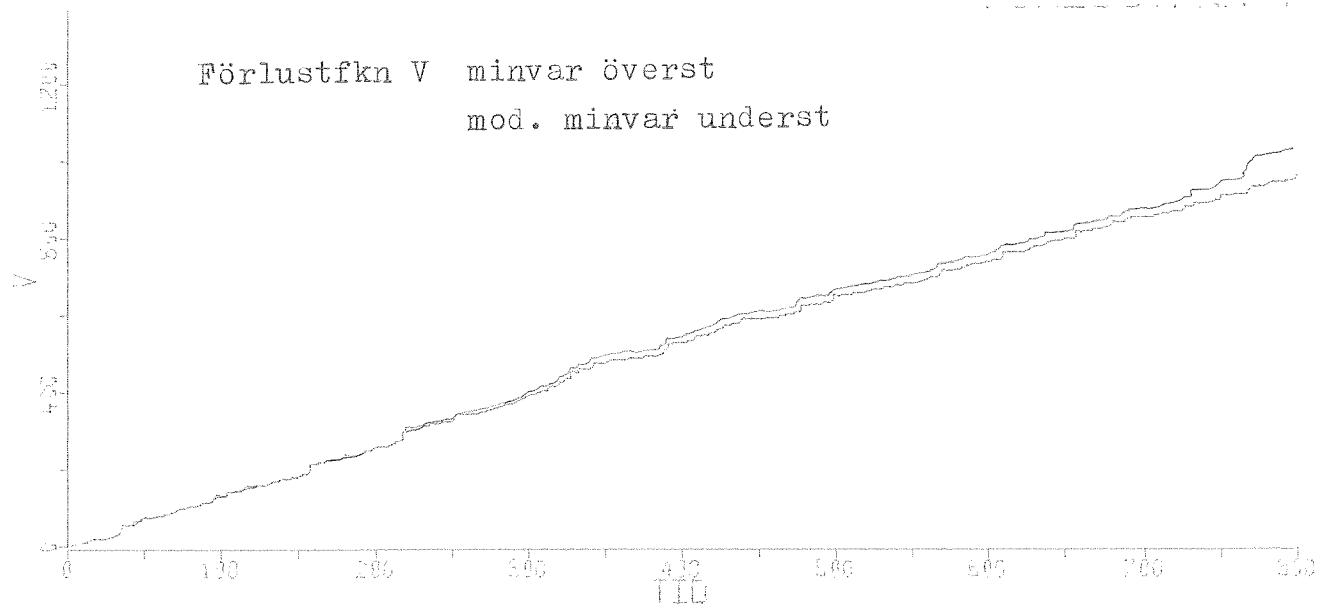
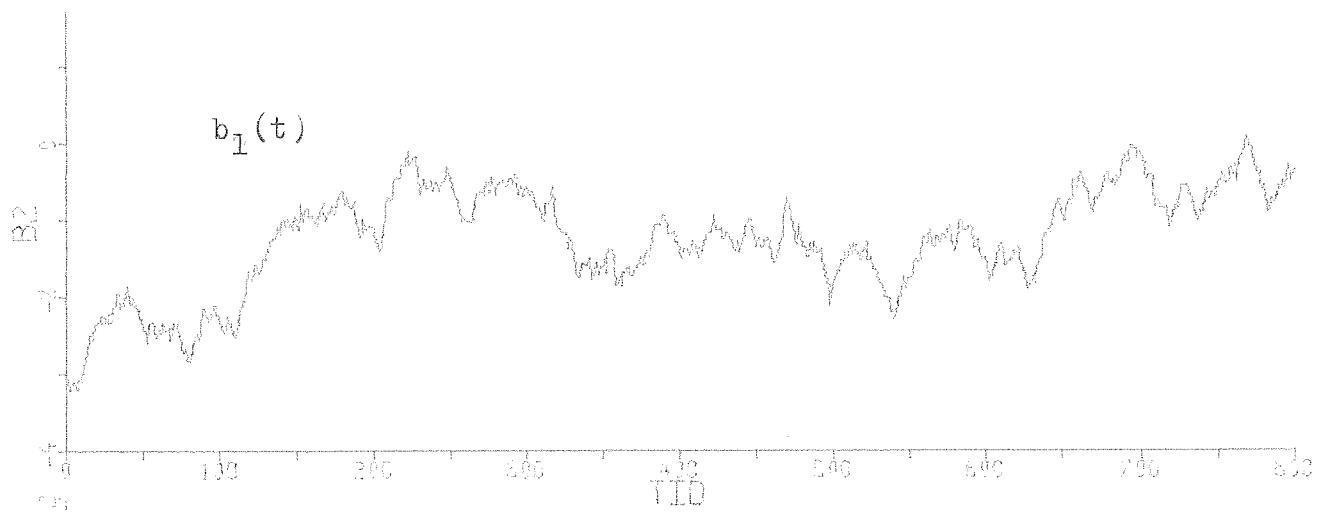
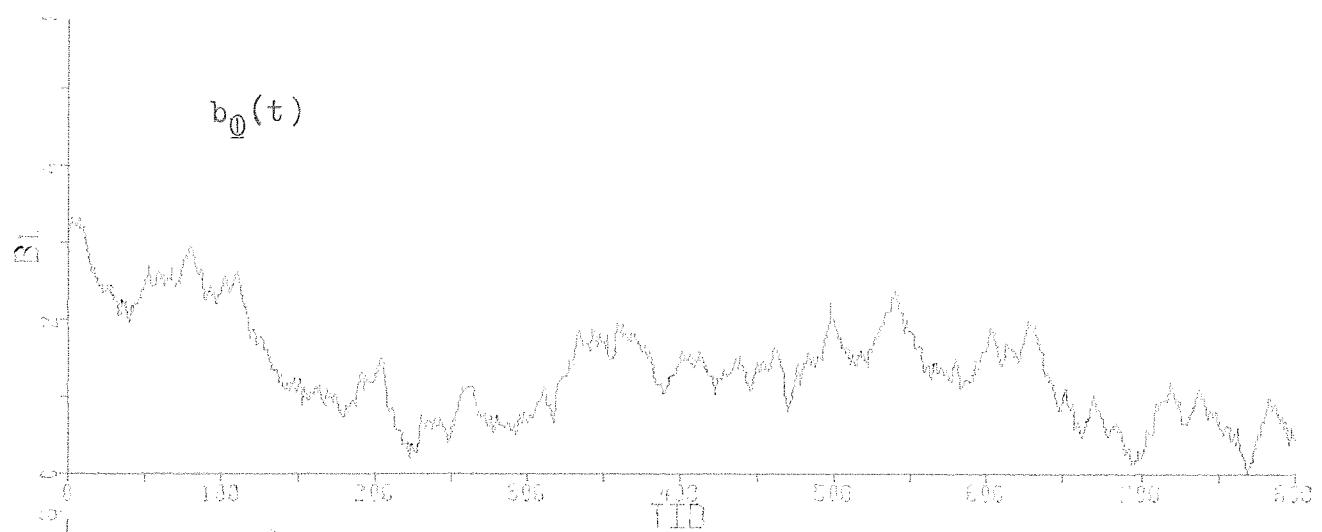
$V_0 = 50.0$

Om alltså B-parametrarna i ett system enligt ovan varierar men hela tiden är väl skilda från noll, så är mod. minvar endast något bättre än minvar styrlag. Om B-parametrarna ligger nära noll, (dvs systemet kräver stora styrsignaler) är mod. minvar styrlag att föredra.

Se figur sid. 24.

### PI-styrning av exempel 2.

Vi skall göra ett försök att som styrlag använda en vanlig PI-regulator. För att konstruera en PI-regulator för vårt samplade system utgår vi från ett kontinuerligt system.



Parametervariation och förlustfunktion för ett system enligt  
exempel 2.

För ett sådant lyder ekvationen för en PI-regulator:

$$u(t) = -K y(t) - T^{-1} \int_0^t y(s) ds \quad \Rightarrow$$

$$\dot{u}(t) = -K \dot{y}(t) + T^{-1} y(t)$$

Om vi sätter  $\dot{x}(t) = y(t)$  kan regulatorn skrivas:

$$\begin{cases} \dot{x}(t) = \phi x(t) + y(t) \\ u(t) = -T^{-1}x(t) - Ky(t) \end{cases}$$

Vi samplar detta system med samplingsintervallet  $h=1$ .

$$x(t+1) = \phi x(t) + \Gamma y(t)$$

$$u(t) = -T^{-1}x(t) - K y(t)$$

$$\text{där } \phi = e^{Ah} = I \quad \Gamma = \int_0^1 e^{As} ds \cdot I = I$$

Vi kan också skriva:

$$u(t) = -T^{-1}(zI - \phi)^{-1}\Gamma y(t) - K y(t)$$

som ger

$$u(t) = -T^{-1} \cdot \frac{1}{z-1} y(t) - K y(t)$$

$$(1-z^{-1})u(t) = -\frac{z^{-1}}{T} y(t) - K(1-z^{-1})y(t)$$

och slutligen:

$$u(t) = u(t-1) - K y(t) + (K - T^{-1}) y(t-1) \quad (\$)$$

Jämför denna styrlag med minvar styrlag:

$$u(t) = -\frac{b_1}{b_0} u(t-1) - \frac{f_0}{b_0} y(t) - \frac{f_1}{b_0} y(t-1)$$

De båda styrlagarna är nästan lika om vi sätter

$$K = \frac{f_0}{b_0}, \quad K - \frac{1}{T} = -\frac{f_1}{b_0}$$

Genom att testa olika värden på  $K$  och  $T$  bör vi kunna utvälja optimala värden som medför minsta förlustfunktion.

Innan vi testar olika värden undersöker vi det PI-återkopplade systemets stabilitet. Som nämnts är det med en minvar styrlag återkopplade systemet stabilt om  $\left| \frac{b_1}{b_0} \right| < 1$ .

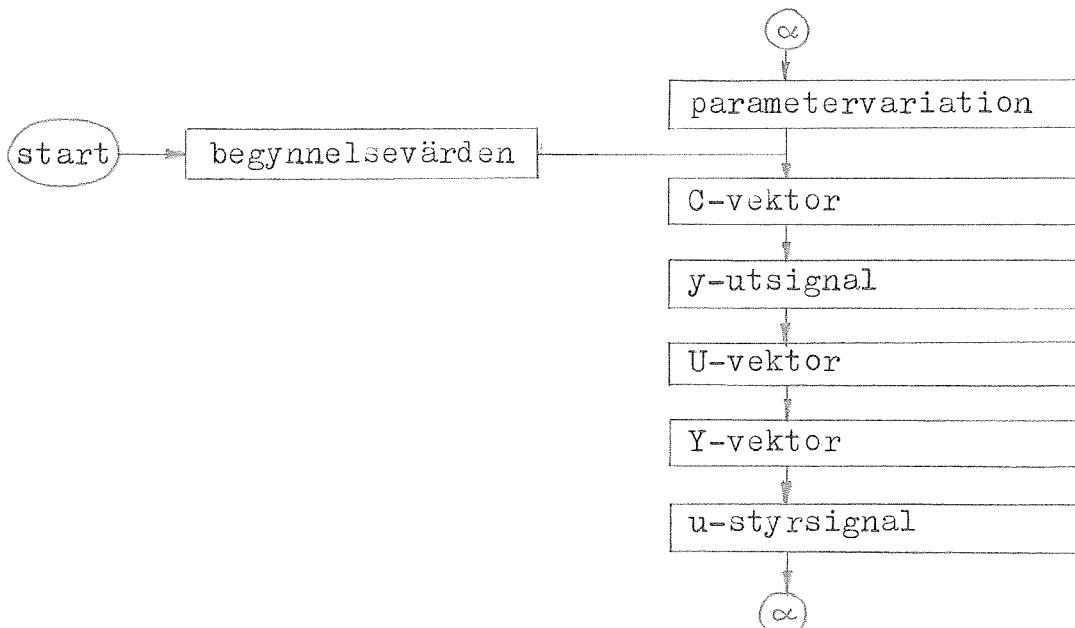
Om systemet är återkopplat med en PI-regulator enligt (§) kan vi få instabilitet även om  $\left| \frac{b_1}{b_0} \right| < 1$ .

Karakteristiska ekvationen för det PI-återkopplade systemet lyder:

$$z^3 + (a_1 - 1 + b_0 K_1) z^2 + (a_2 - a_1 + b_1 K_1 - b_0 K_2) z - a_2 - b_1 K_2 = 0$$

$$\text{där } K_1 = K, K_2 = K - \frac{1}{T}$$

Vill vi testa vår PI-regulator på samma slumptalsserie som för minvar och mod. minvar kommer  $b_0$  och  $b_1$  att variera mellan 3. och 0.1. Genom att prova ekvationen ovan med avseende på rötternas läge, kan vi få fram ett område i  $K_1$  och  $K_2$  där systemet är stabilt för  $0.1 < b_0, b_1 < 3$ . Genom att testa vårt PI-återkopplade system med  $K_1$  och  $K_2$  värden i det område vi på så sätt får fram skall vi försöka räkna ut minsta värdet på förlustfunktionen V. Följande flödesschema användes för simuleringen av vårt PI-system.



Resultat.

Det visar sig att minsta värdet på förlustfunktionen uppnås för  $K_1 = 0.8$  ,  $K_2 = 0.15$  , och det är lika med  $V = 1015$  . Detta värde är något bättre än fö r minvar styrlag ( $V = 1029$ ) men sämre än mod. minvar styrlag ( $V = 958$ ). Resultatet visar att vi för system av denna typ mycket väl kan nöja oss med en styrlag av typ PI-regulator. Parametrarna måste dock ställas in noggrant, vilket förutsätter god kännedom om de värdena sys temets parametrar varierar över. B-parametrarna bör dessutom vara väl skilda från noll.

Exempel 3.

Sammanfattning av exemplet.

I förra exemplet såg vi att trassel kunde inträffa då B-parametrarna var nära noll. I detta exempel skall vi betrakta ett system enligt:

$$y(t) + a(t)y(t-1) = b(t)u(t-1) + \lambda e(t)$$

För olika parametervariationer skall vi undersöka minvar och modifierade minvar styrlagarnas effekt. Styrsignalen skall bildas ur  $y(t-1), y(t-2), \dots$  dvs utgångspunkt 2, sid 6.

Vi börjar med att studera styrlagens utseende i de båda fallen, samt härlede det återkopplade systemets karakteristiska ekvation. Därefter följer en teoretisk undersökning av det styrda systemets stabilitet vid olika styrlagar och vid olika värden på parametrarna.

Det visar sig att exemplet beroende på parametrarnas värden kan delas upp på tre underexempel.

I 3 a undersöks systemets uppförande då  $a(t)$  varierar kring -1 och  $b(t)$  hela tiden är väl skild från noll ( $b > 0$ ).

Systemet är då lätt att styra.

I 3 b varierar  $a(t)$  kring -1 och  $b(t)$  kring 0. Härvid uppstår vissa problem eftersom systemet blir instabilt och svårt att styra. Genom att i vår mod. minvar styrlag ansätta ett större värde på BM-matrisen (se sid 8) , än vad som verkligen är fallet kan dock resultatet avsevärt förbättras.

I 3 c slutligen ligger  $a(t)$  i intervallet  $-1 < a < 0$ , medan  $b(t)$  varierar kring noll. Det visar sig att det minvar återkopplade systemet blir instabilt, medan det mod. minvar återkopplade systemet hela tiden är stabilt. I det senare fallet

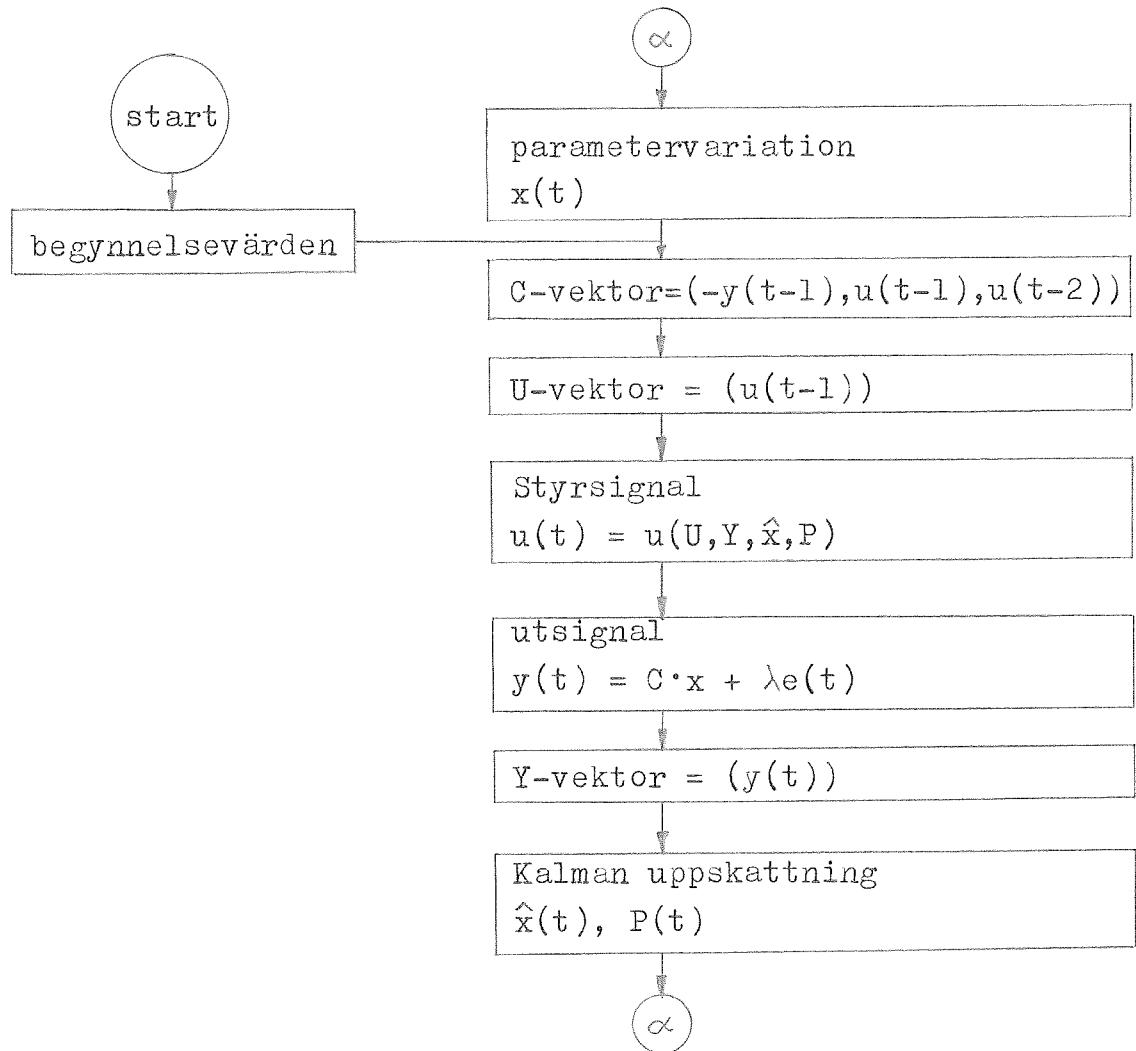
uppträder dock en insomningseffekt i styrsignal och i uppskatningen av  $b(t)$ . Genom att till styrsignalen lägga en störsignal av lämplig storlek kan dock denna effekt elimineras.

I samtliga tre fall ovan fungerar, som vi skall se, mod. minvar styrlagen bättre än minvar styrlagen. I en del fall är den avsevärt bättre.

Det sista av snittet visar hur långt vi skulle kunna komma om vi på något sätt kunde förbättra våra uppskattnings.

Detta för att vi skall få ett optimalt värde att jämföra våra tidigare resultat med.

Flödesschema vid simulerings av exempel 3:



Minvar styrlag.

$$u(t) = - \frac{\hat{a}^2(t|t-1)}{\hat{b}(t|t-1)(1-z^{-1}\hat{a}(t|t-1))} y(t-1)$$

karakteristiska ekvationen för det minvar återkopplade systemet:

$$z^2 + (a-\hat{a})z - a\hat{a} + \hat{a}^2 \frac{b}{\hat{b}} = 0$$

Modifierad minvar styrlag.

Vi antar att våra parametrar  $a$  och  $b$  varierar enligt:

$$\begin{bmatrix} a(t+1) \\ b(t+1) \end{bmatrix} = FI \begin{bmatrix} a(t) \\ b(t) \end{bmatrix} + BM \begin{bmatrix} v_1(t) \\ v_2(t) \end{bmatrix} \quad \text{där}$$

$$FI = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad BM = \begin{bmatrix} \sigma_a & 0 \\ 0 & \sigma_b \end{bmatrix}$$

Mod. minvar styrlagen får då utseendet (se sid. 10)

$$u(t) = \frac{\hat{a}\hat{b}^2 + 2\hat{b}P_{ab} + \hat{a}P_b}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2} u(t-1) - \frac{\hat{a}^2\hat{b} + 2\hat{a}P_{ab} + \hat{b}P_a}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2} y(t-1)$$

där  $\hat{a} = \hat{a}(t|t-1)$  osv.

Styrlagen kan också skrivas

$$u(t) = - \frac{\varrho_2 z^{-1}}{1 - \varrho_1 z^{-1}} y(t) = - H(z^{-1}) y(t) = - \frac{H_T}{H_N} y(t)$$

där

$$\varrho_1 = \frac{\hat{a}\hat{b}^2 + 2\hat{b}P_{ab} + \hat{a}P_b}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2}$$

$$\varrho_2 = \frac{\hat{a}^2\hat{b} + 2\hat{a}P_{ab} + \hat{b}P_a}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2}$$

Om vi för det öppna systemet sätter  $G_0 = \frac{B}{A} z^{-1}$  får vi för det återkopplade systemet:

$$G = \frac{G_0}{1+HG_0} = \frac{z^{-1}BH_N}{AH_N + z^{-1}BH_T}$$

Karakteristiska ekvationen ges av nämnaren ovan:

$$z^2((1+az^{-1})H_N + z^{-1}BH_T) = 0$$

Det återkopplade systemet är av tredje ordningen. En rot ligger i origo. De båda övriga ges av:

$$(z+a)((\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2)z - \hat{a}\hat{b} - \hat{a}P_b) + (\hat{a}^2\hat{b} + \hat{b}P_a)b = 0$$

eller

$$z^2 + (a - \frac{\hat{a}(\hat{b}^2 + P_b)}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2})z - \frac{a\hat{a}(\hat{b}^2 + P_b)}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2} + \frac{(\hat{a}^2 + P_a)b\hat{b}}{\hat{b}^2 + P_b + \sigma_b^2} = 0$$

### Stabilitet.

Vi vill nu undersöka det återkopplade systemets stabilitet vid de båda olika styrlagarna.

Karakteristiska ekvationen vid minvarstyrning löd:

$$z^2 + (a - \hat{a})z - a\hat{a} + \hat{a}^2 \frac{b}{\hat{b}} = 0$$

Om  $b \approx 0$  och  $\hat{a} \approx a$ ,  $\hat{b} \approx b$  är systemet alltid stabilt och lätt att styra. Detta visas i exempel 3 a.

Om  $b \approx 0$  kan systemet bli instabilt:

Antag  $\hat{a} \approx a < 0$  vilket ger karakteristiska ekvationen

$$z^2 = a\hat{a} - \hat{a}^2 \frac{b}{\hat{b}} \quad a\hat{a} > 0$$

Antag vidare  $b \approx 0$

Ekvationen kan ha rötter utanför  $|z| = 1$  i tre fall:

1. Om  $|\hat{b}| < |b|$  och  $\hat{b}$  och  $b$  har samma tecken, kan vi få komplexa rötter utanför enhetscirkeln.
2. Om  $|\hat{b}| < |b|$  och  $\hat{b}$  och  $b$  har motsatt tecken, kan vi få reella rötter utanför enhetscirkeln.
3. Om  $|\hat{b}| > |b|$  och  $|\hat{a}| > 1$ , kan vi få reella rötter utanför enhetscirkeln.

I exempel 3 blir systemet instabilt då  $b$  antar värdet nära eller lika med noll, och utsignalen antar plötsligt mycket höga värdet (burst). Ovanstående utgör alltså förklaring på detta. Denna instabilitet vid små  $b$ -värdet kan, som vi såg redan i exempel 2 i viss mån motverkas av en modifierad minvarstyrlag. Dock uppträder burst också vid denna.

Vi vill se vad som händer då  $b, \hat{b}$  nära noll. Vi antar

$$P_a, P_b \ll |a|, |\hat{a}|$$

$$a \approx \hat{a}$$

$$\hat{b}^2 \ll P_a, P_b$$

vilket ger karakteristiska ekvationen:

$$z^2 + \left(1 - \frac{P_b}{P_b + \sigma_b^2}\right) az - a^2 \frac{P_b}{P_b + \sigma_b^2} = 0$$

Sätt  $\frac{P_b}{P_b + \sigma_b^2} = \alpha$  och lösningen blir

$$\begin{cases} z_1 = \alpha a \\ z_2 = -a \end{cases}$$

Systemet är alltså instabilt om  $a < -1$ , samt om villkoren ovan är uppfyllda. Om som i 3 b 3  $P_a$  och  $P_b$  är stora blir instabilitetsområdet stort, vilket motverkar den förbättring vi är ute efter då vi förstorar  $\sigma_b^2$ .

### Simulering på datamaskin.

Som tidigare sagts gör vi en uppdelning på tre underexempel. Verklig och antagen parametervariation specificeras för de olika körningarna i slutet av kapitlet. Antalet tidpunkter är 800.

### Exempel 3 a

visar hur systemet uppför sig om a varierar kring -1 och b hålls konstant skild från noll. I 3 a 1 har vi slumpmässig variation på a.  $b = 1$ , och antages känd. I 3 a 2 har vi sinusformig variation på a, medan  $b = 0.5$  och uppskattas.

### Resultat:

Båda exemplen visar att såväl minvar som mod. minvar är goda styrstrategier. Om vi i 3 a 2 bortser från insvängningsförlöppet gäller för förlustfunktionerna:

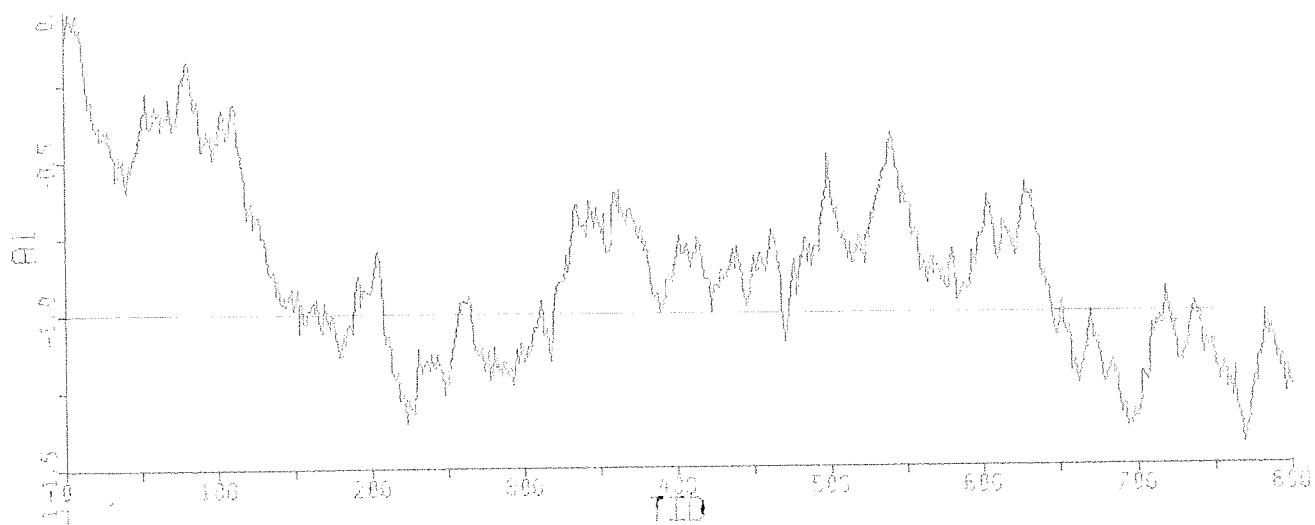
3 a 1	minvar	$V = 1532$
	mod. minvar	$V = 1525$

3 a 2	minvar	$V = 1450$
	mod. minvar	$V = 1433$
		$V_0 = 1293$

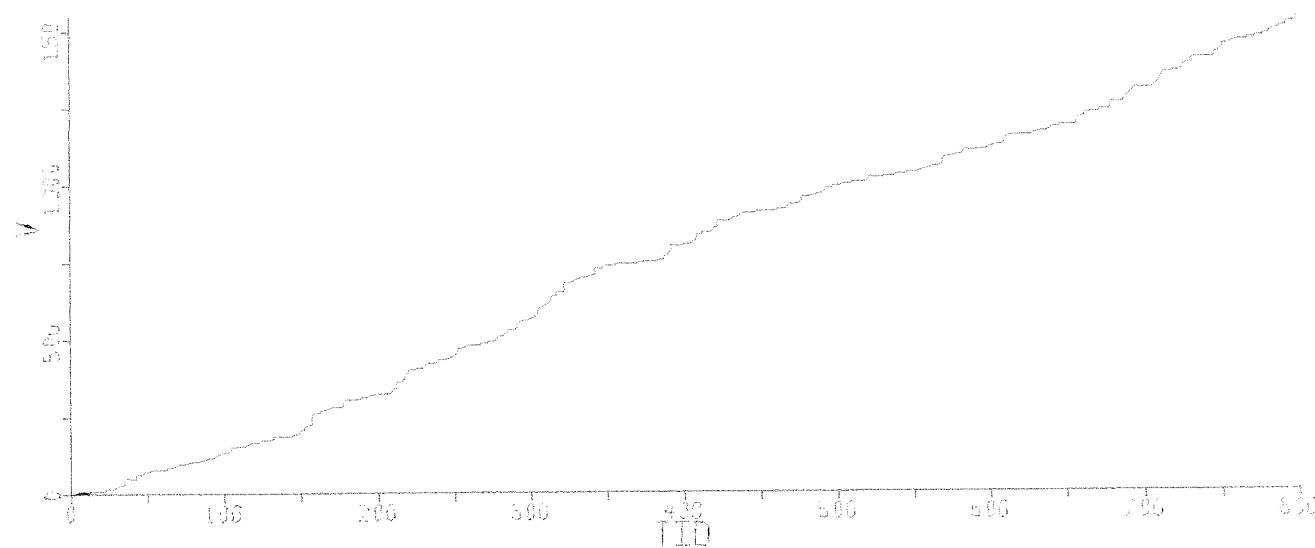
Se sid. 34 och 35.

### Insomningseffekt.

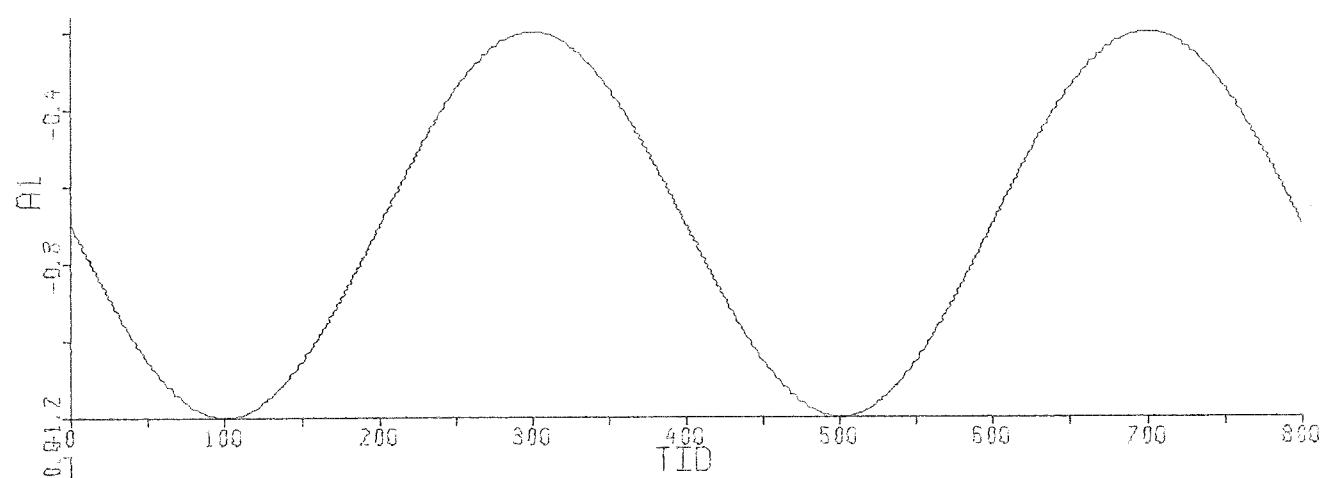
För ideal minvar, dvs om parametervärdena fullständigt kända i varje punkt, gäller  $Ey^2 = (1+a^2)\lambda^2$ . Om dock styrsignalen  $u(t)$  hela tiden sättes lika med noll gäller  $Ey^2 = \frac{\lambda^2}{1-a^2}$ . Se fig.



Ex. 3 a 1. Parametervariation  $a(t)$ .  $b = 1$ .

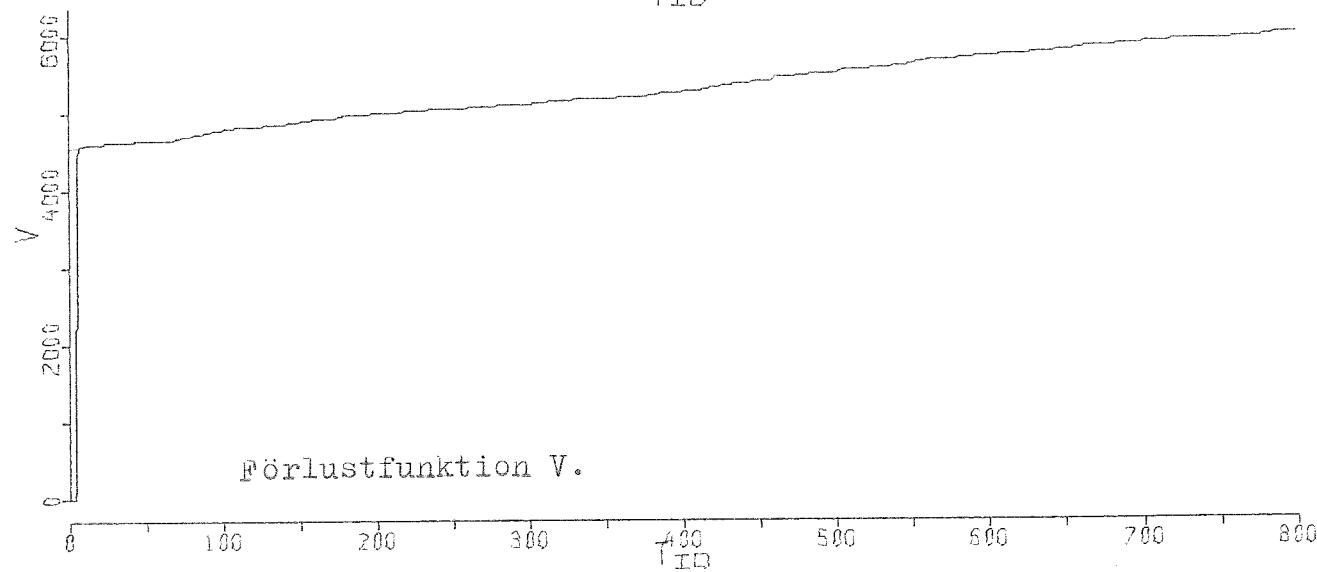
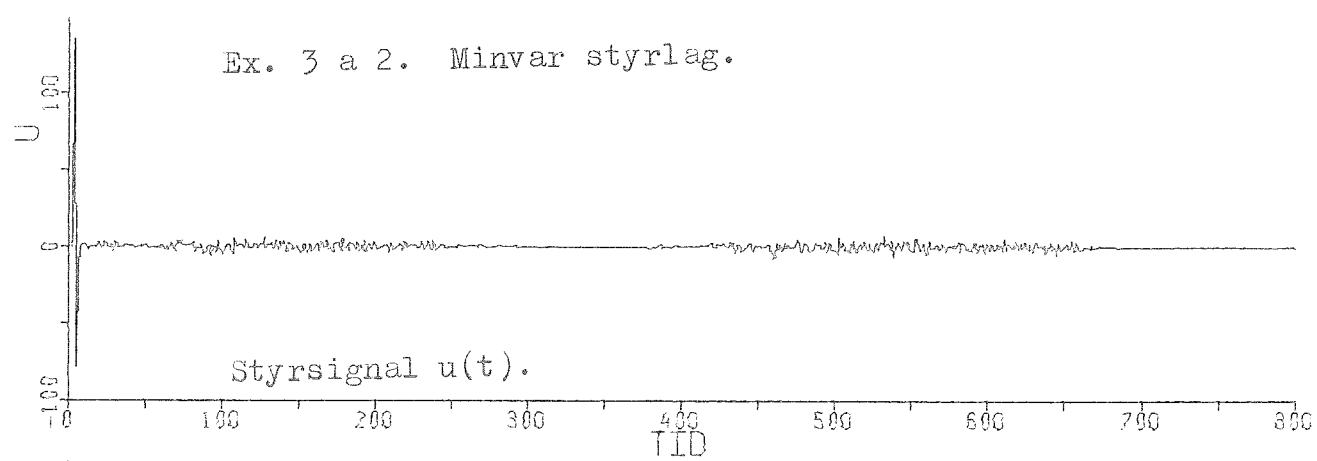


Ex. 3 a 1. Förlustfunktion, minvar och mod. minvar styrlag.

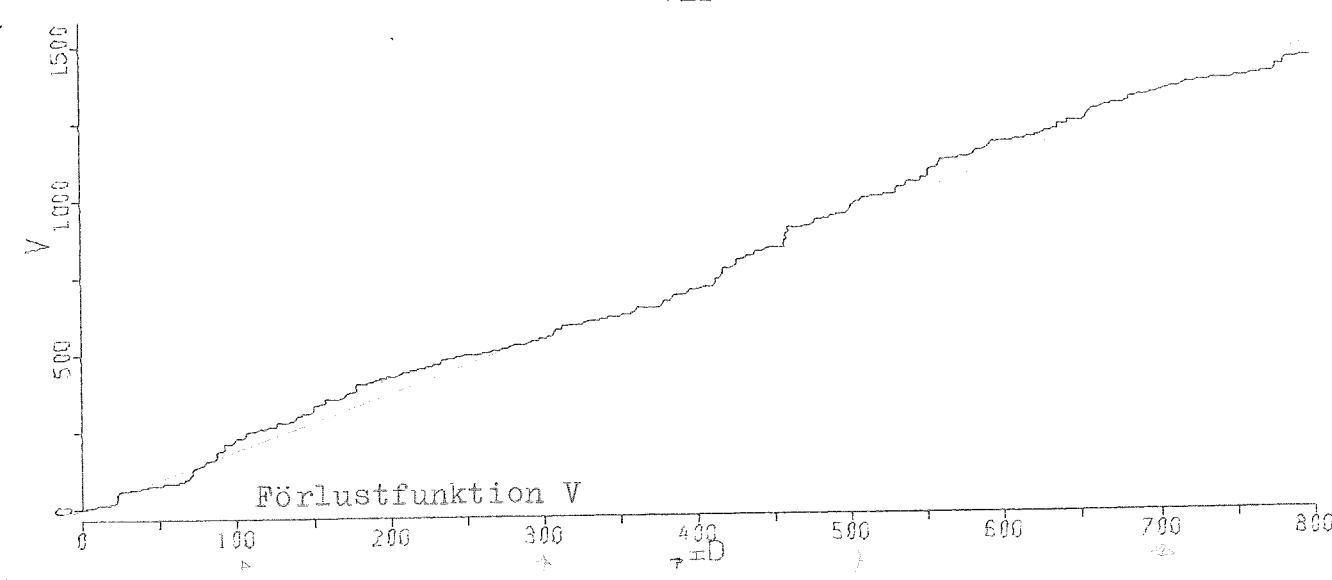
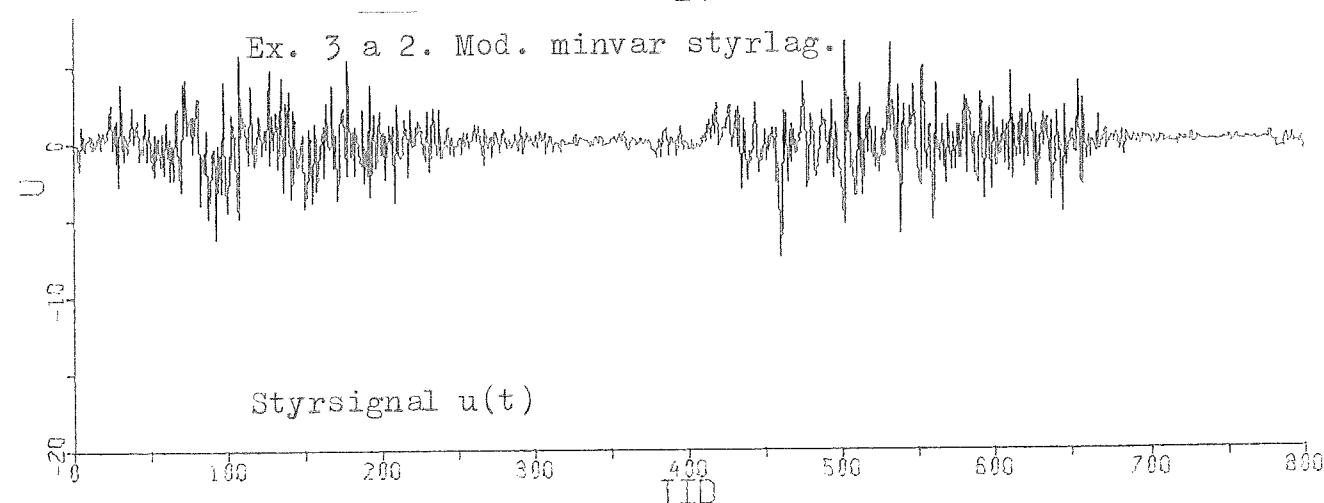


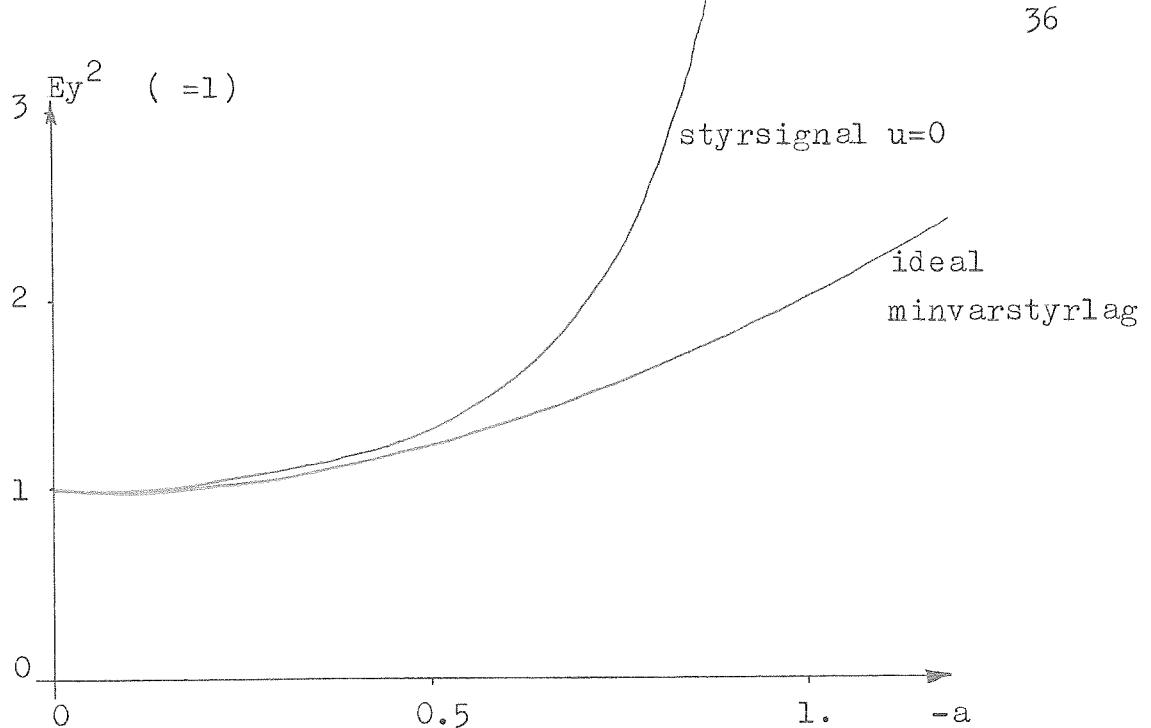
Ex. 3 a 2. Parametervariation  $a(t)$ .  $b = 0.5$ .

Ex. 3 a 2. Minvar styrlag.



Ex. 3 a 2. Mod. minvar styrlag.





$E y^2$  som funktion av  $a$  för två olika styrlagar.

Förlustfunktionerna för de båda strategierna överensstämmer ganska väl om  $-a < 0.75$ . Om  $a > -0.75$  bör alltså styrsignalen vara nära noll. ( se exempel 3 a). Ur ekvationen för  $P$  i kalmanteorin följer att ju mindre styrsignal eller utsignal, desto större värde på motsvarande  $P$ -element, och alltså desto sämre uppskattning.

(Om vi antar att  $P = \alpha I$ ,  $\theta = I$  får vi

$$P = \alpha I + R_1 - \frac{\theta^T \theta}{\alpha \theta \theta^T + R_2} \alpha^2$$

Om nu  $y$  och  $u$  i  $\theta$  är små kommer  $R_1 - \frac{\theta^T \theta}{\alpha \theta \theta^T + R_2} \alpha^2 > 0$  och  $P$  växer.)

Om vi har en mod. minvar styrlag kommer vi att få en koppling mellan litet  $u$  värde och dålig  $b$ -uppskattning enligt följande. Ett litet värde på  $u$  medför dålig uppskattning av  $b$  och stort värde på  $P_b$ . Stort värde på  $P_b$  medför litet värde på  $u$ , eftersom  $P_b$  förekommer i nämnaren i uttrycket för  $u$ . Detta kan medföra en insomning av  $u$  och  $b$ . Med minvar styrlag förekommer ej denna effekt.

Exempel 3 b l

illustrerar ovanstående. Vi låter  $a$  variera stokastiskt kring  $-1$ , och  $b$  stokastiskt kring noll, med  $\Phi = \begin{pmatrix} 0.95 & 0 \\ 0 & 0.95 \end{pmatrix}$  (se sid. 3). Vår kalmanuppskattning och våra styrlagar är dock härledda för parametermedelvärde lika med noll. Om vi nu i vår uppskattning använder FI enligt ovan, kommer  $\hat{a}$  då utsignalen är liten att glida mot noll. Detta inträffar särskilt då  $a > -1$ . Om  $a$  åter blir mindre än  $-1$ , ökar  $y$  och  $\hat{a}$  följer bättre.

Vid minvar blir systemet som vi sett instabilt om  $b \approx 0$ .

Detta visar sig i form av burst vid exempelvis  $t = 210, 300, 630$ .

Ingen insomningseffekt förmärkes vid minvar styrning.

Vid mod. minvar styrning har vi däremot tydlig insomning hos  $\hat{b}$ . Detta eftersom  $u$  enligt ovan kan bli mycket liten och därmed medföra en mycket dålig uppskattning av  $b$ .

Observera att insomningen inträffar om  $a > -1$ . Då  $a$  därefter glider under  $-1$  ökar  $y$  och  $\hat{a}$  följer därmed bättre. Samtidigt ger styrlagen större värden på  $u$  och  $\hat{b}$  vaknar därmed upp.

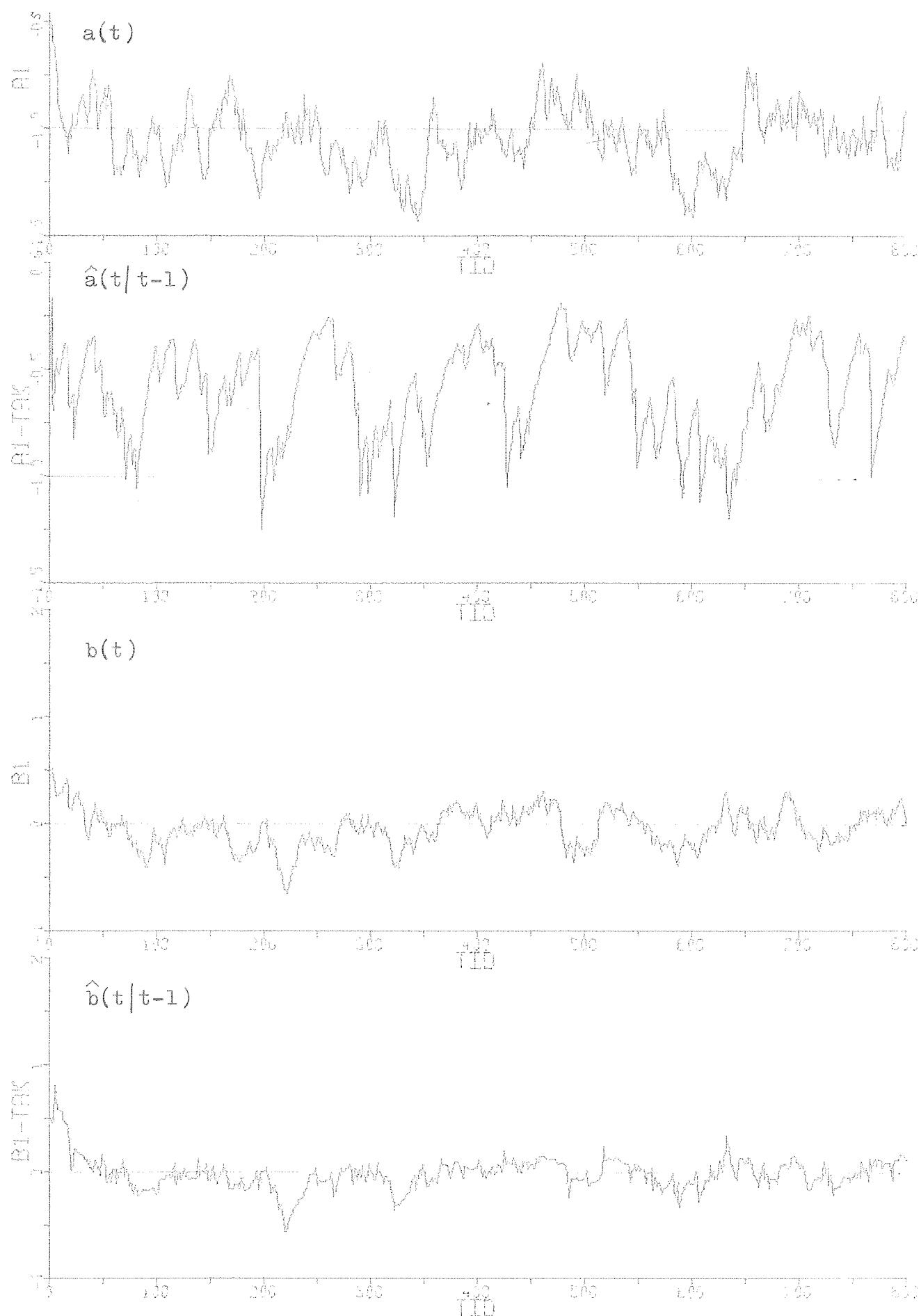
Se ex.vis  $500 < t < 560$ .

Även med mod. minvar styrlag blir systemet instabilt och vi får burst.

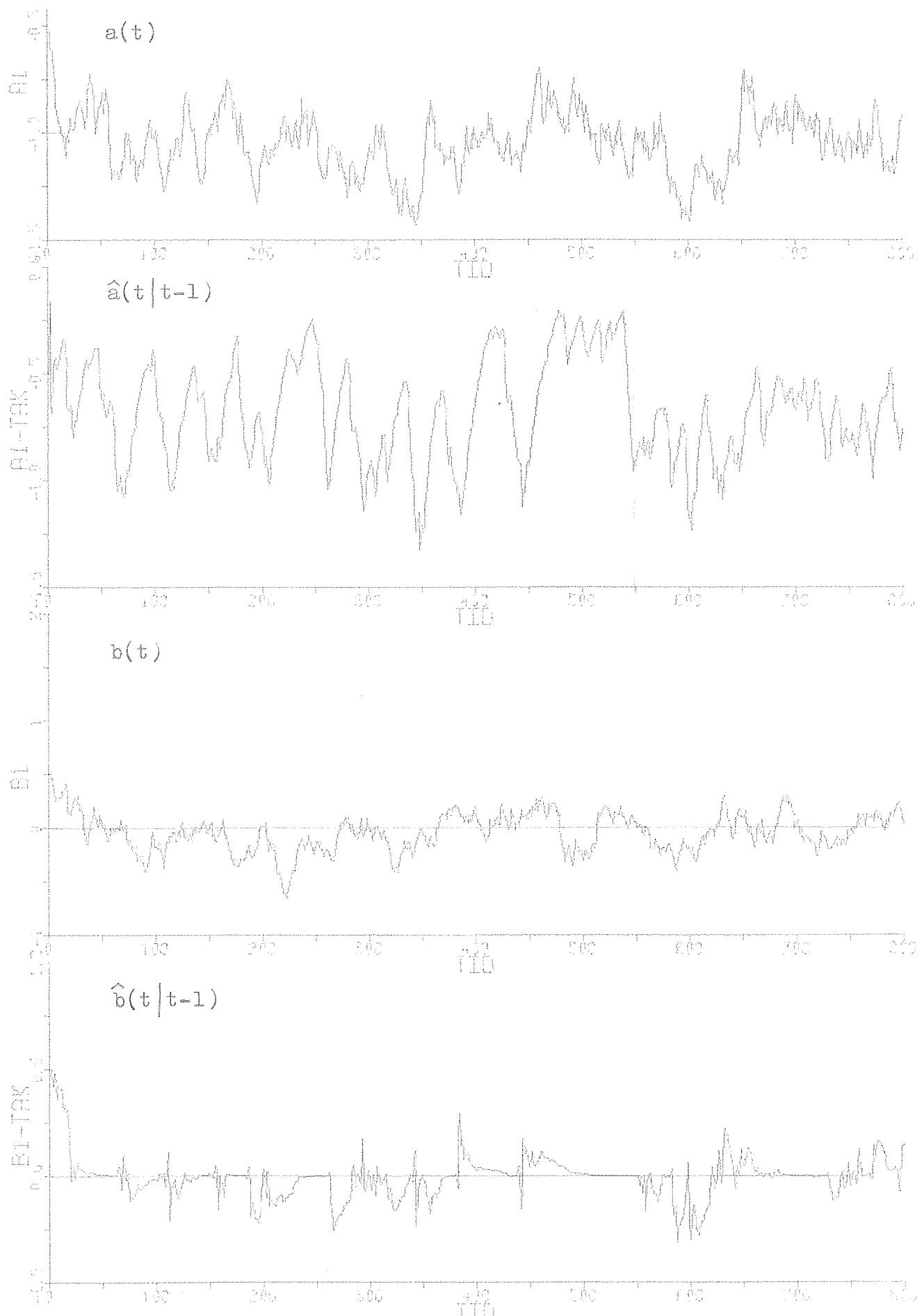
Resultat.

$$\begin{array}{ll} \text{Minvar} & V = 6.52 \cdot 10^{15} \\ \text{Mod. minvar} & V = 1.83 \cdot 10^5 \\ & V_0 = 1.21 \cdot 10^3 \end{array}$$

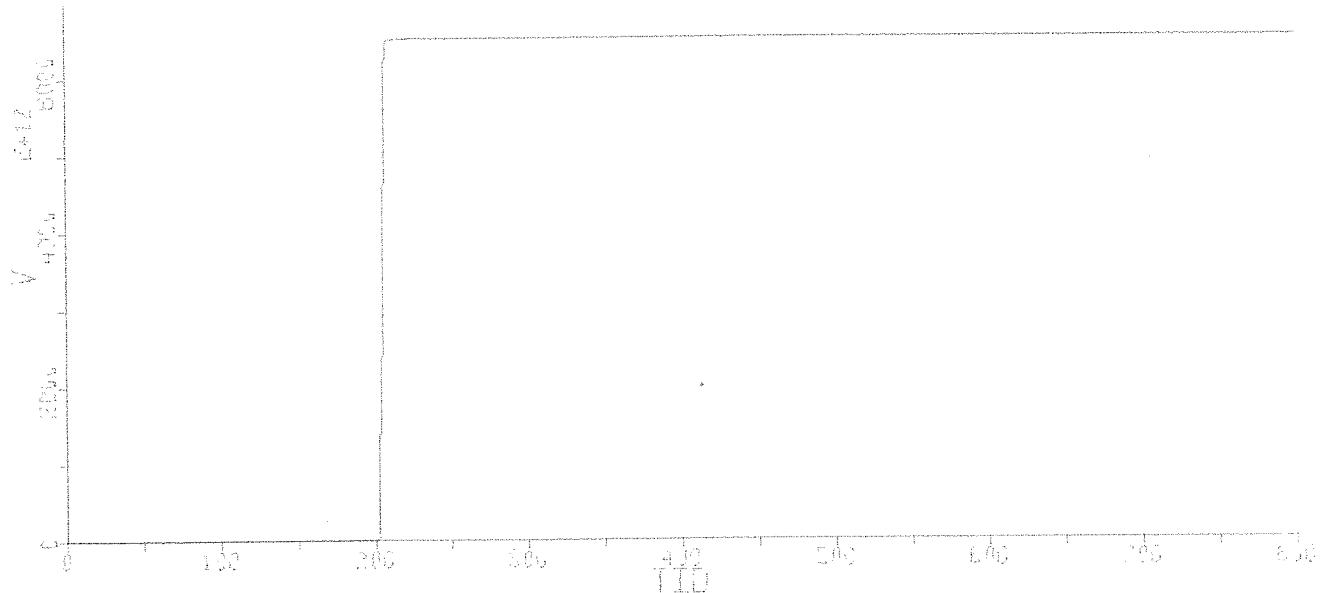
Mod. minvar styrlagen är alltså klart överlägsen minvarstyrning. För att få bättre följning i uppskattningarna skall vi i fortsättningen (om parametermedelvärden  $\neq Q$ ) anta att  $FI = I$ .



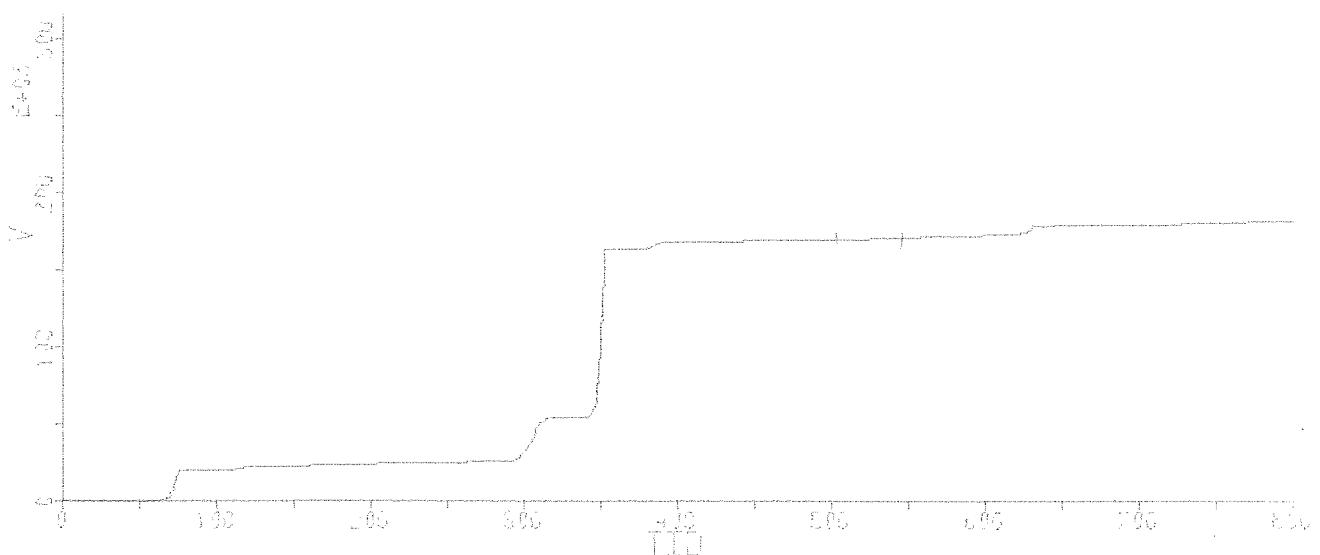
Exempel 3 b 1. Minvar styrlag. Parametervariation och uppskattning.



Exempel 3 b 1. Mod. minvar styrlag. Parametervariation och uppskattning.



Exempel 3 b 1. Minvar styrlag. Förlustfunktion  $V$ .



Exempel 3 b 1. Mod. minvar styrlag. Förlustfunktion  $V$ .

Exempel 3 b 2.

I detta exempel skall vi lite märmare studera när det mod. minvar återkopplade systemet blir instabilt. För att få bättre uppskattnings av a och b mot 3 b 1 antar vi  $FI=I$ . Vi skall låta a och b variera slumpartat kring -1 respektive 0. I styrslag och kalmanuppskattnings antar vi dock att a och b varierar båda kring noll.

3 b 2 är lik 3 b 1 så nära som på annan FI-matris.

Resultat.

Minvar styrslag:

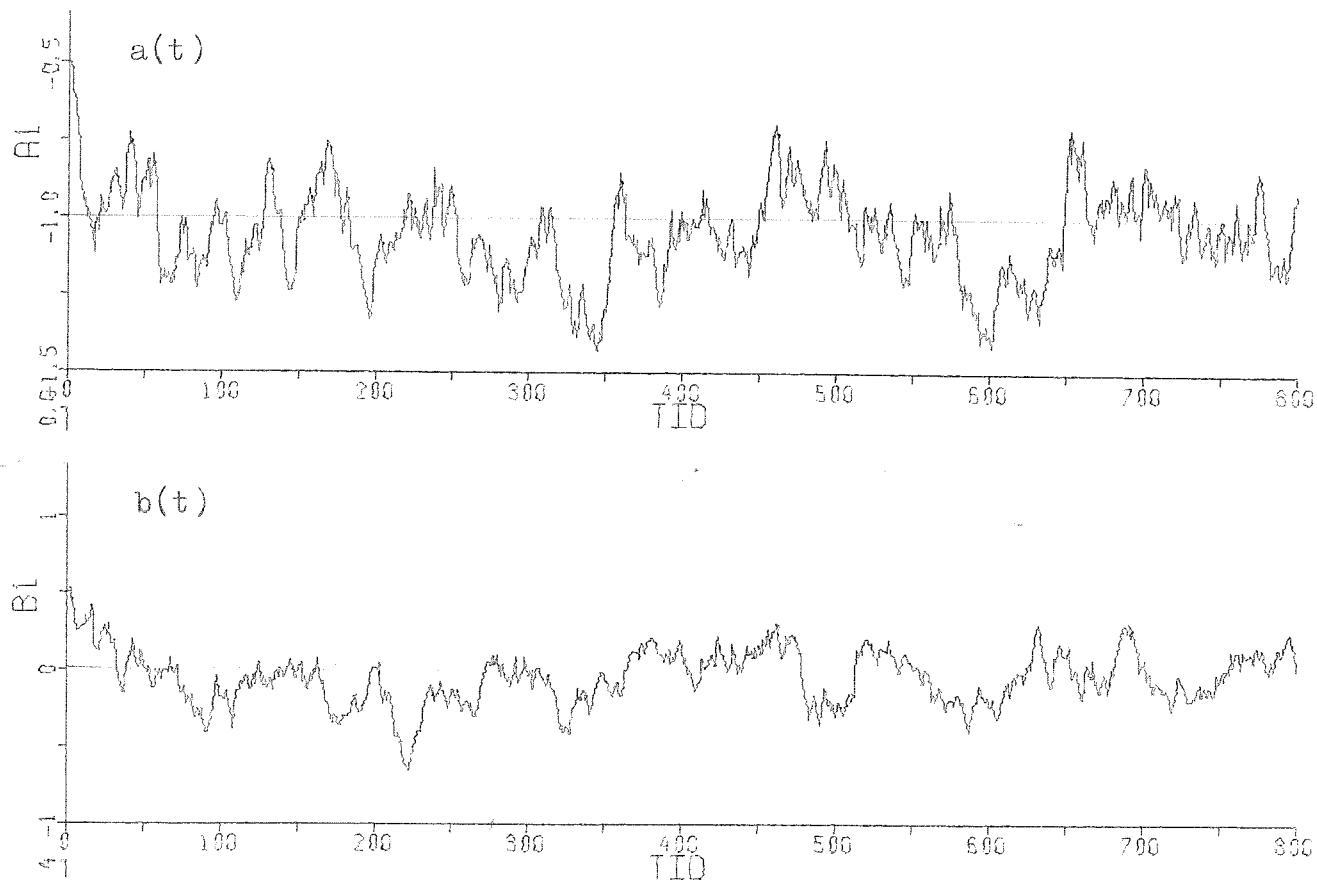
Systemet kan bli instabilt då  $b \approx 0$ . En undersökning av karakteristiska ekvationens rötter kring  $t = 300$ , där vi har hög instabilitet, exemplifierar alla de tre fall som är nämnda på sid. 32. Förlustfunktionen blir  $V = 3.43 \cdot 10^{18}$

Mod. minvar styrslag:

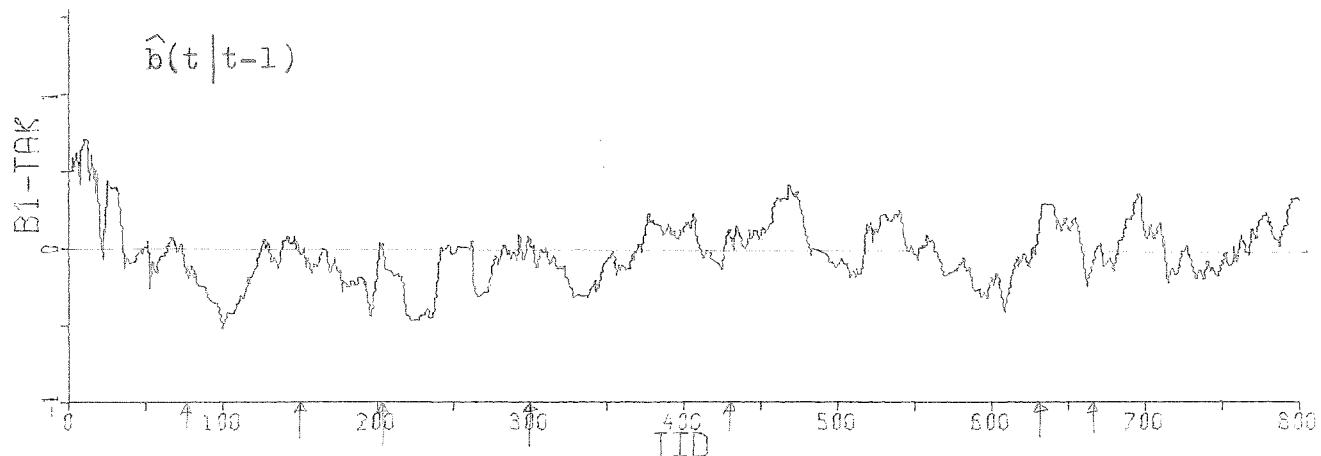
Ingen insomningseffekt uppträder, vilket måste bero på att vi ändrat FI. Eftersom nämnaren i styrslagen förutom  $\hat{b}$  innehåller  $P_b$  och  $\sigma_b^2$  bör detta motverka alltför stora styrsignaler då  $b \approx 0$ . Om både  $P_b$  och  $\hat{b}$  och b är nära noll samtidigt, kan systemet dock fortfarande bli instabilt.

Litet  $P_b$  innehåller god följdning i b, dvs vi bör ha stor styrsignal vilket är fallet om  $a < -1$ . Villkoren är uppfyllda vid exempelvis  $t = 75, 150, 205, 300, 435, 630, 665$ , där vi också har burst.

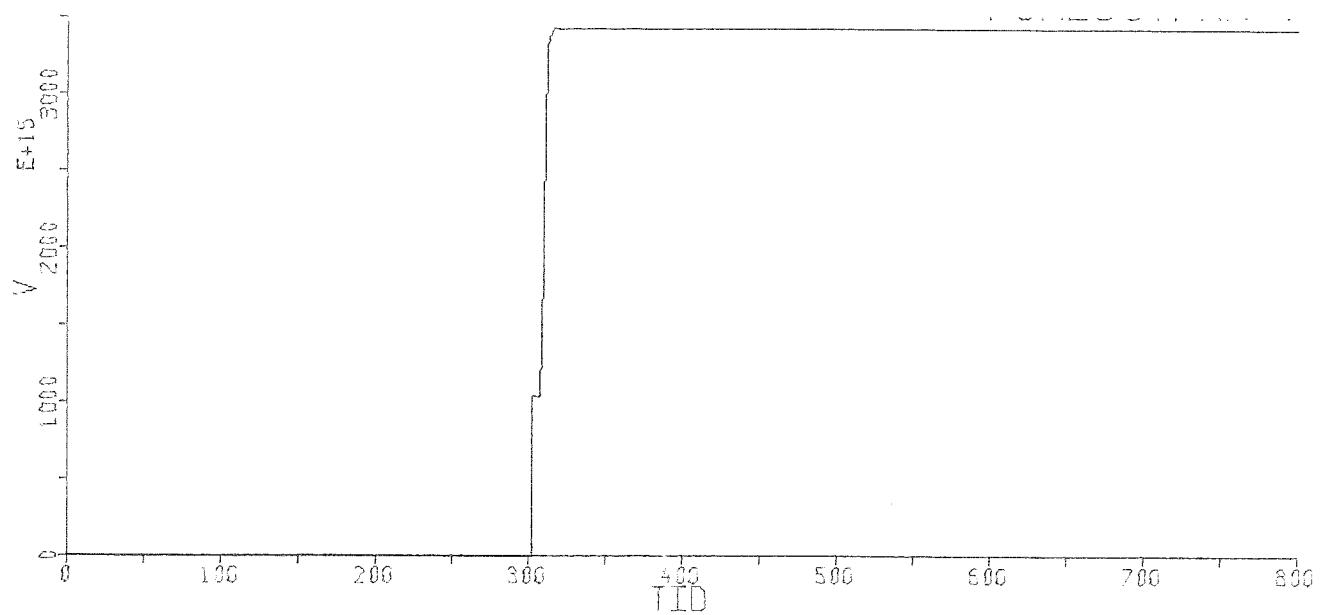
Minvar styrslag	$V = 3.43 \cdot 10^{18}$
Mod. minvar styrslag	$V = 2.68 \cdot 10^5$
$V_0 = 1.70 \cdot 10^3$	



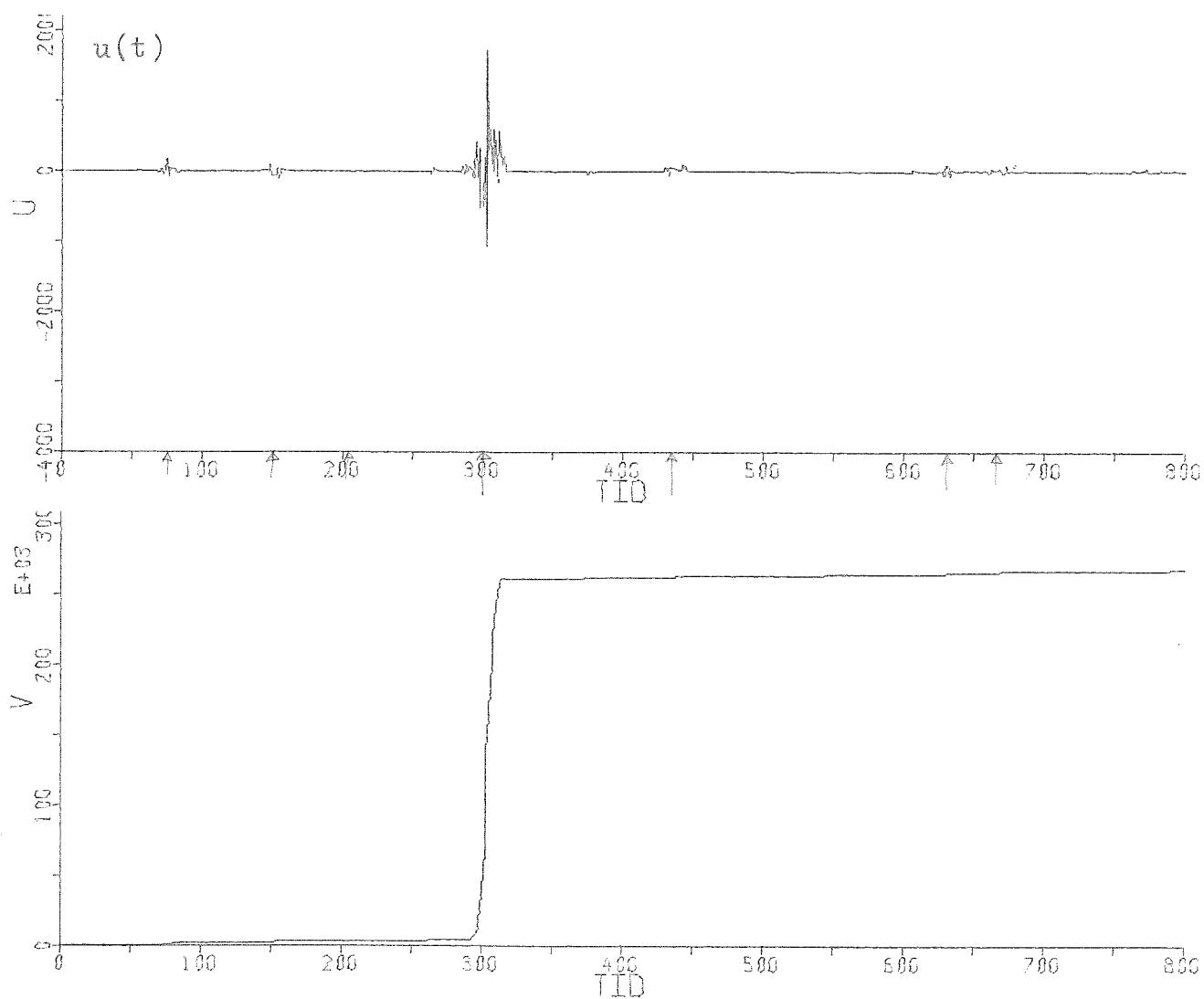
Exempel 3 b 2. Parametervariation.



Exempel 3 b 2. Parameteruppskattning  $\hat{b}$ , vid mod. minvar styrning.



Exempel 3 b 2. Förlustfunktion  $V$  vid minvarstyrning.



Exempel 3 b 2. Styrsignal  $u$  och förlustfunktion  $V$  vid mod. minvar styrning.

Exempel 3 b 3.

Eftersom mod. minvar återkopplade systemet blir instabilt delvis beroende på att nämnaren i styrlagen blir liten, vill vi försöka med ett större värde på  $\sigma_b$ . Vi sätter i ett första försök  $\sigma_b$  tio gånger större än det verkliga värdet.

Resultat.

$$\begin{array}{lll} \text{Minvar} & V = 5.1 \cdot 10^{13} \\ \text{Mod. minvar} & V = 2.2 \cdot 10^{19} \\ V_0 = 1.7 \cdot 10^3 \end{array}$$

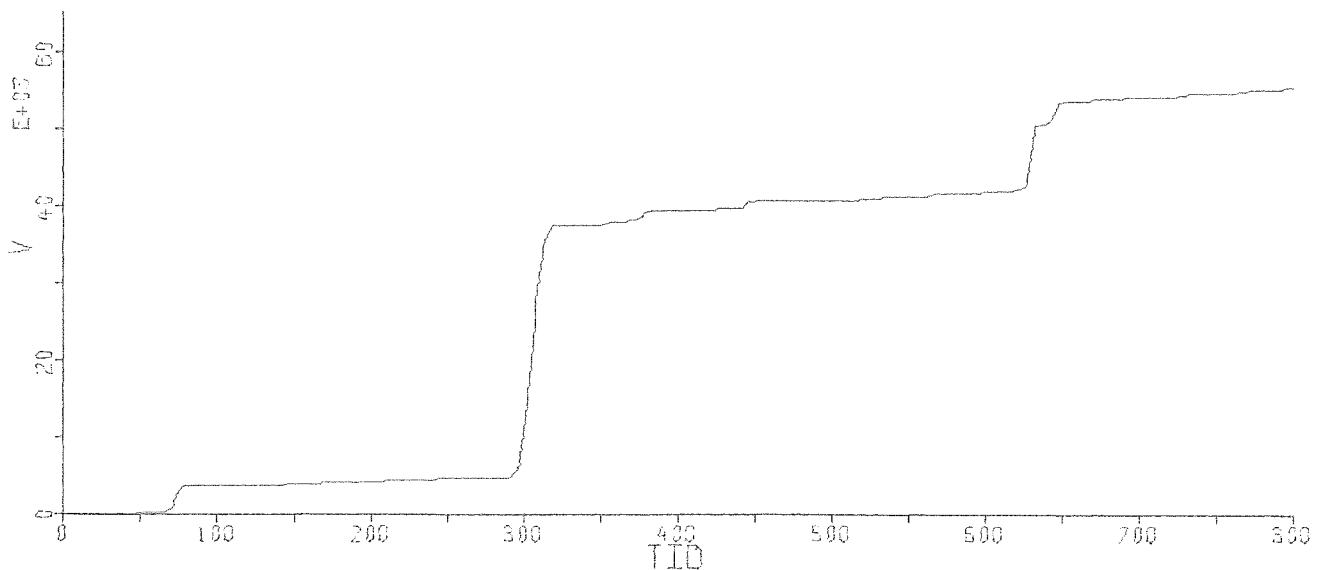
Styrlagen blir i fallet mod. minvar väldigt dålig.

Stabilitetsundersökningen på sid. 32 förklarar varför. Det mod. minvar återkopplade systemet är instabilt om  $a < -1$ , samt om  $\hat{b}^2 \ll P_a, P_b \ll |a|, |\hat{a}|$ .  $\sigma_b$  stort  $\Rightarrow P_{b\min}$  stor  $\Rightarrow$  stort instabilitetsområde, vilket motverkar den förbättring vi var ute efter då vi förstorade  $\sigma_b$ .

Förlustfunktionen  $V$  måste dock ha ett minsta värde för något  $\sigma_b$ . Genom att beräkna  $V$  för några olika värden på  $\sigma_a = \sigma_b = \sigma$  skall vi försöka finna detta optimala värde. För att uppskattningsarna ej skall bli sämre använder vi i kalman uppskatningen en  $\sigma$ -matris som överensstämmer med den verkliga. Parametrarna varierar som i 3 b 1 men i styrlagen antar vi alltså en  $\sigma$ -matris (BM) lika med  $\begin{pmatrix} \sigma & 0 \\ 0 & \sigma \end{pmatrix}$ .

Resultat.

$\sigma$	$V$ (mod. minvar)
0.075	$209 \cdot 10^3$
0.100	45.0 "
0.103	21.3 "
0.106	97.9 "
0.110	725 "
0.115	46500 "
0.125	562 "
0.130	725 "
0.160	9930 "
0.200	138000 "
jämför ex. 3 b 2	0.050 268 "



Exempel 3 b 3. Förlustfunktionen  $V$  för  $\sigma = 0.100$ . Mod. minvar.

Genom att i styrlagen välja ett större värde på  $\sigma$  än det verkliga kan förlusten tydligt nedbringas väsentligt, här med en faktor tio. Jämför med  $V_0 = 1.70 \cdot 10^3$ .

De egendomligt höga värdena för  $V$  i mitten av tabellen kan bero på spridning, eftersom vi bara kört för ett brus.

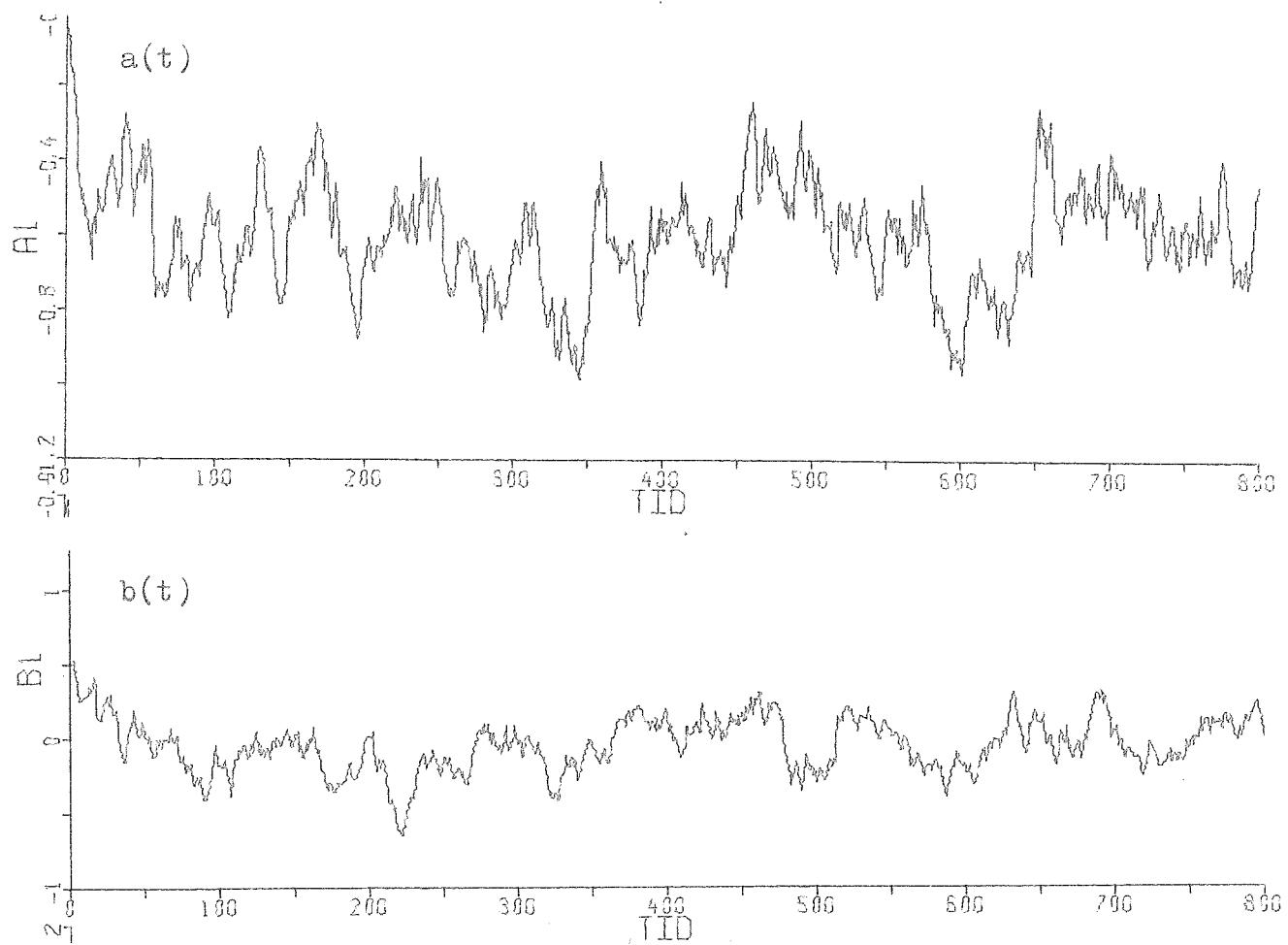
### Exempel 3 c.

#### 3.c 1.

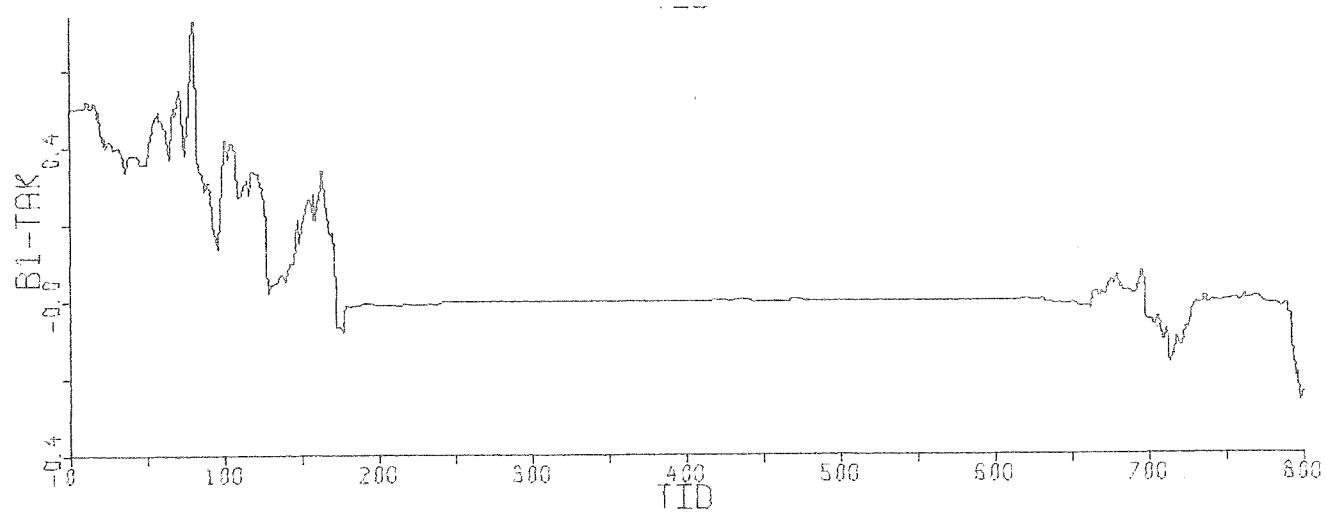
Vi har sett att om  $\hat{b}$  litet samt  $a < -1$  blir det mod. minvar återkopplade systemet instabilt. För att verifiera att inga burst uppträder om  $a > -1$  genomför vi en körning med  $a > -1$ , samt  $b$  stokastiskt varierande kring noll.

#### Resultat.

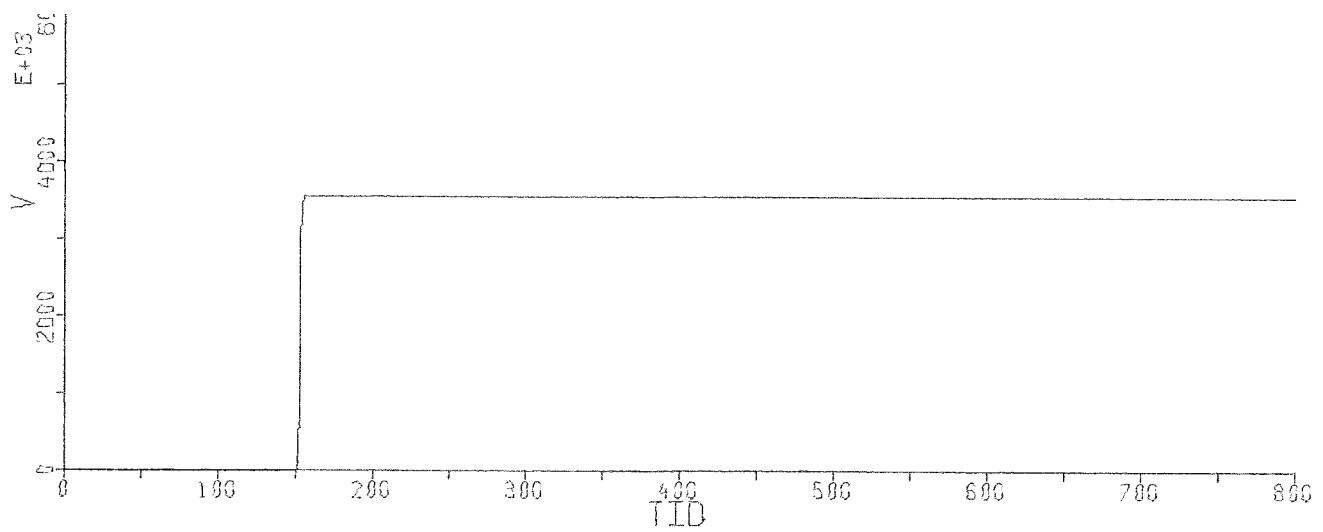
Minvar styrningen är fortfarande dålig och burst uppträder. Mod. minvar styrningen är nu bra och ingen instabilitet uppträder då  $b$  passerar noll. En annan effekt uppträder dock, nämligen insomning. Detta är i linje med vad vi sagt tidigare. Om  $a > -1$  blir styrsignalen liten, vilket medför dålig följdning



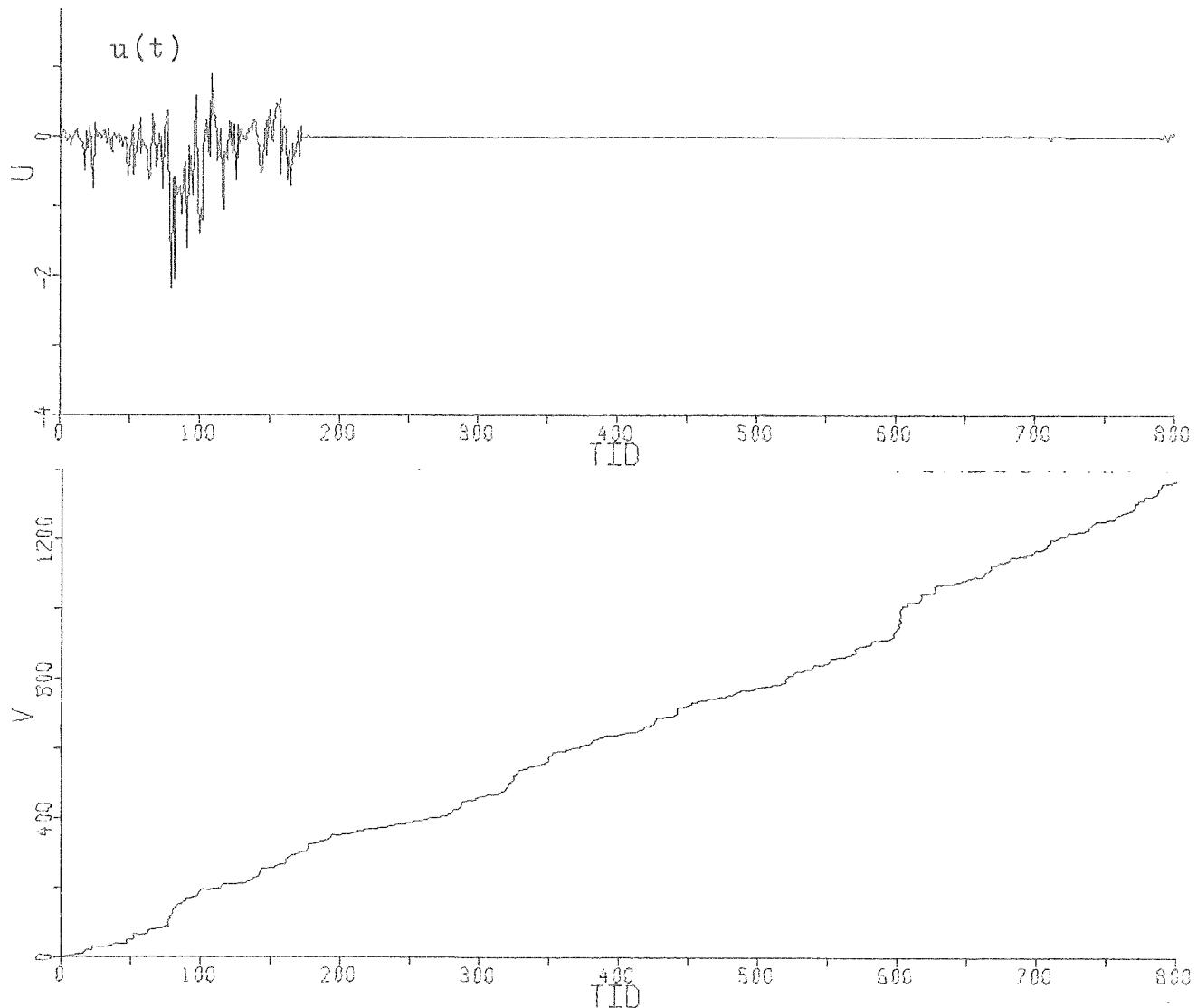
Exempel 3 c 1. Parameter variation.



Exempel 3 c 1. Parameteruppskattning  $\hat{b}$ , vid mod. minvar styrning.



Exempel 3 c 1. Förlustfunktion  $V$  vid minvar styrning.



Exempel 3 c 1. Styrssignal  $u$  och förlustfunktion  $V$  vid mod. minvar styrning.

i b, dvs stort  $P_b$ . Om nu  $\hat{b}$  blir liten ( $\hat{b}^2 \ll P_b$ ) kommer u enligt styrlagen att gå mot noll. Detta i sin tur medförs att  $\hat{b}$  bibehåller sitt låga värde. u vaknar först då utsignalen blir större exempelvis på grund av att a närmar sig -1.

$$\text{Minvar styrlag} \quad V = 3.55 \cdot 10^6$$

$$\text{Mod. minvar styrlag} \quad V = 1370$$

$$V_0 = 1106$$

### 3 c 2.

Ett sätt att undvika insomning hos u och b, är att till den av mod. minvar styrlagen uträknade styrsignalen lägga en signal  $\Delta(t)$ , med värde exempelvis  $\Delta(t) = \delta(-1)^t$ . Eftersom då u aldrig kan bli riktigt liten bör vi ej heller få någon insomning i  $\hat{b}$ . Detta i sin tur bör medföra ett bättre värde på förlustfunktionen. □

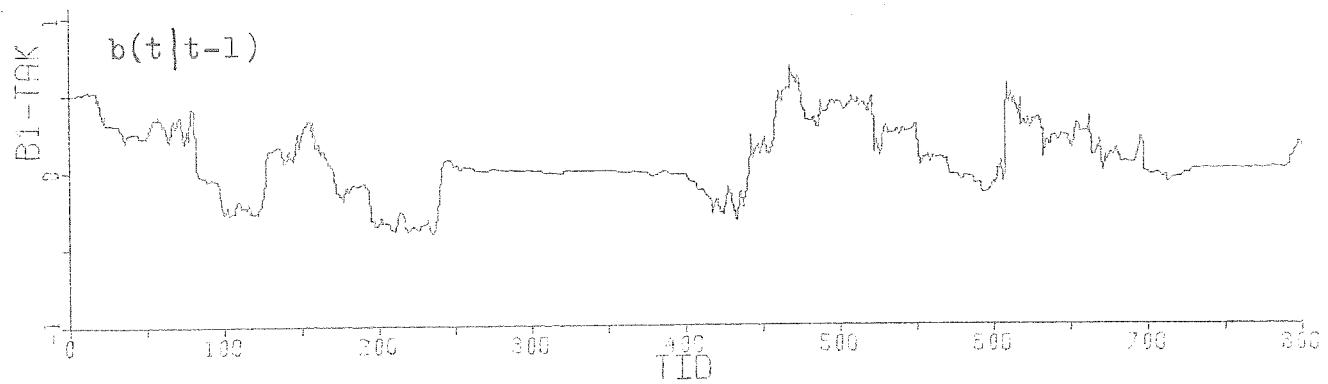
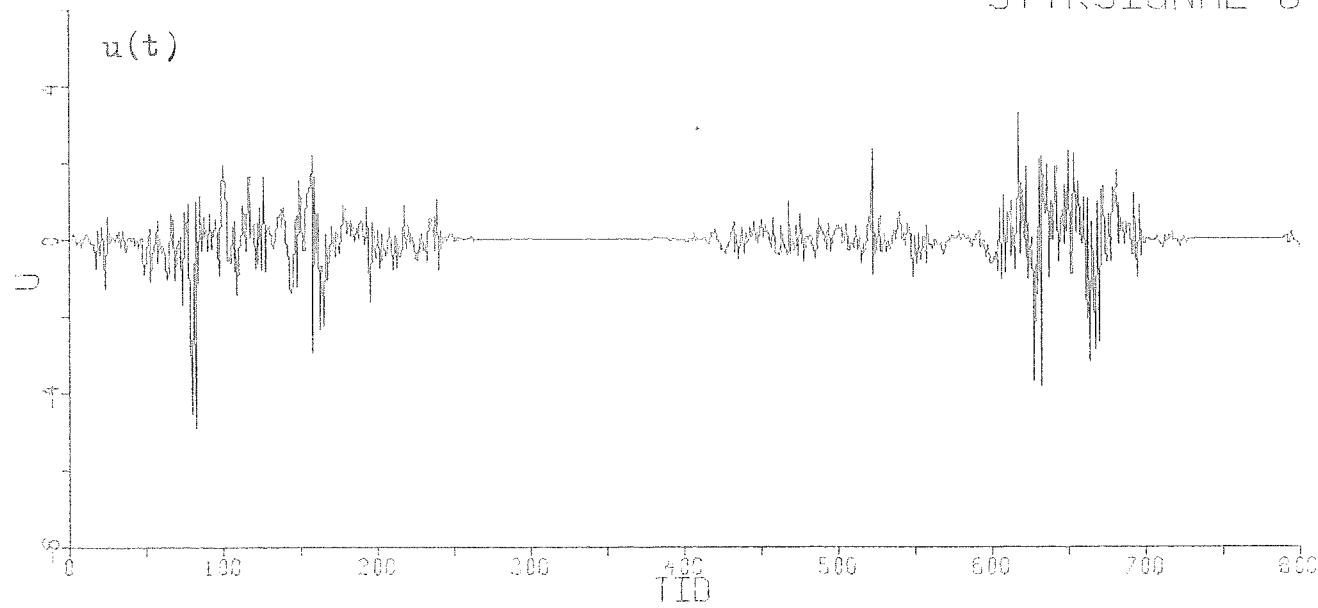
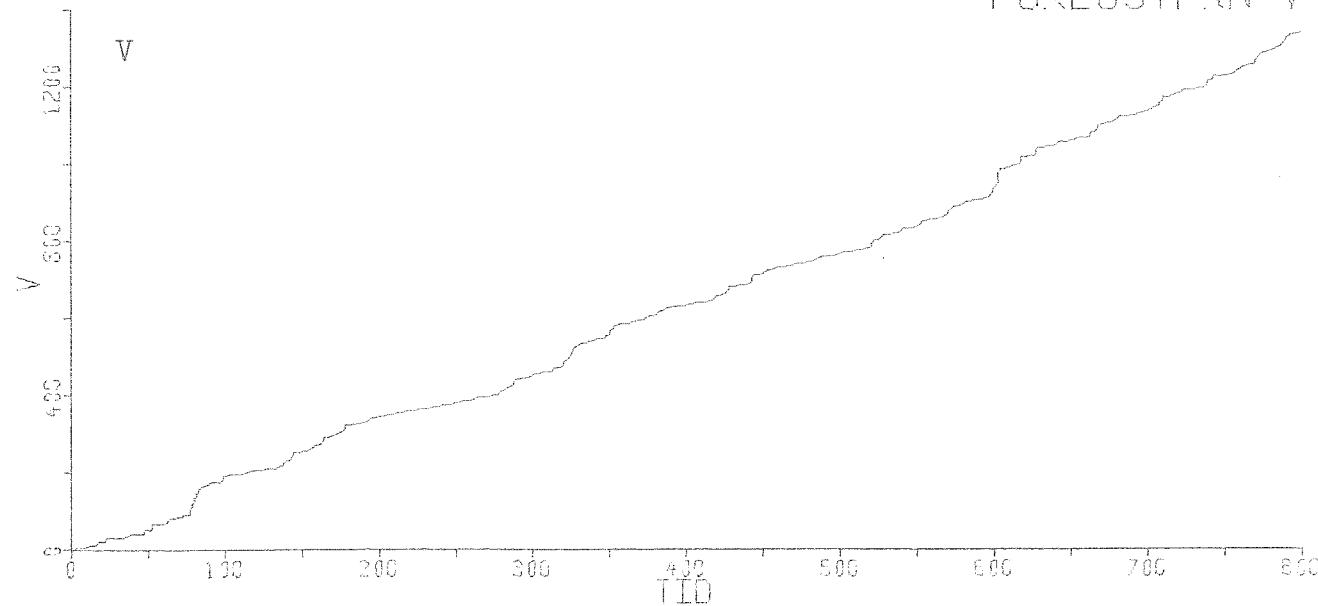
### Resultat.

För några olika värden på  $\delta$  får vi V enligt:

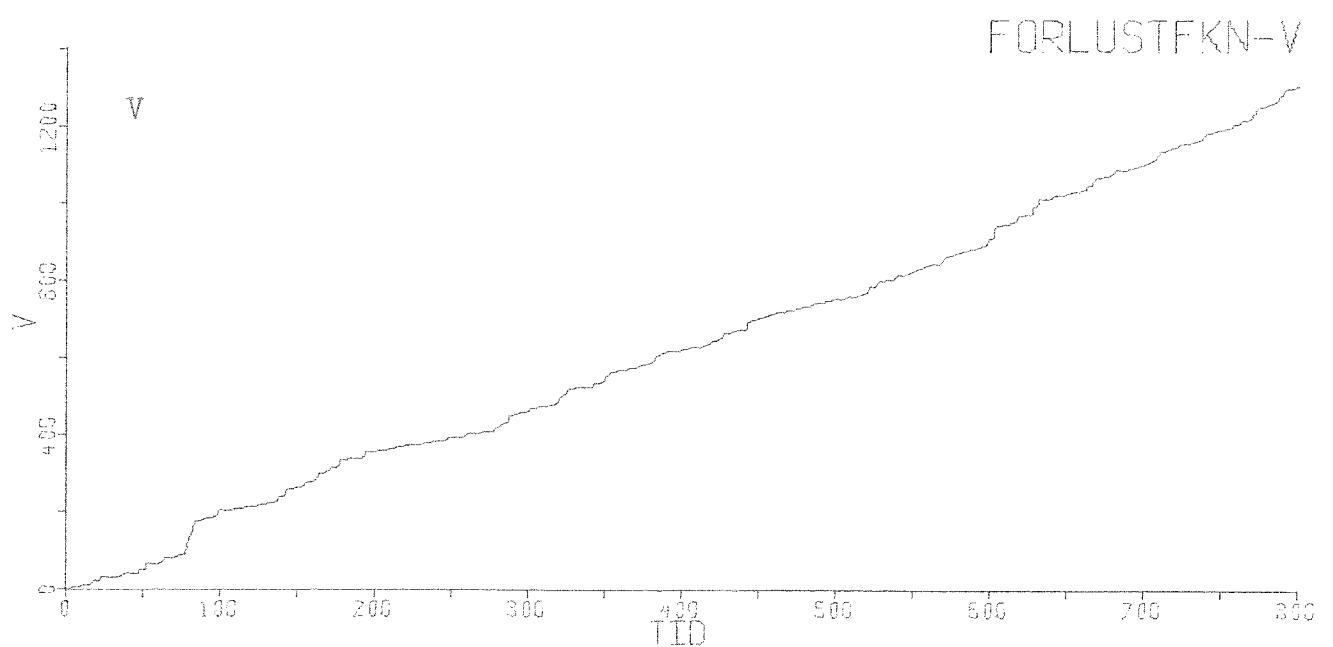
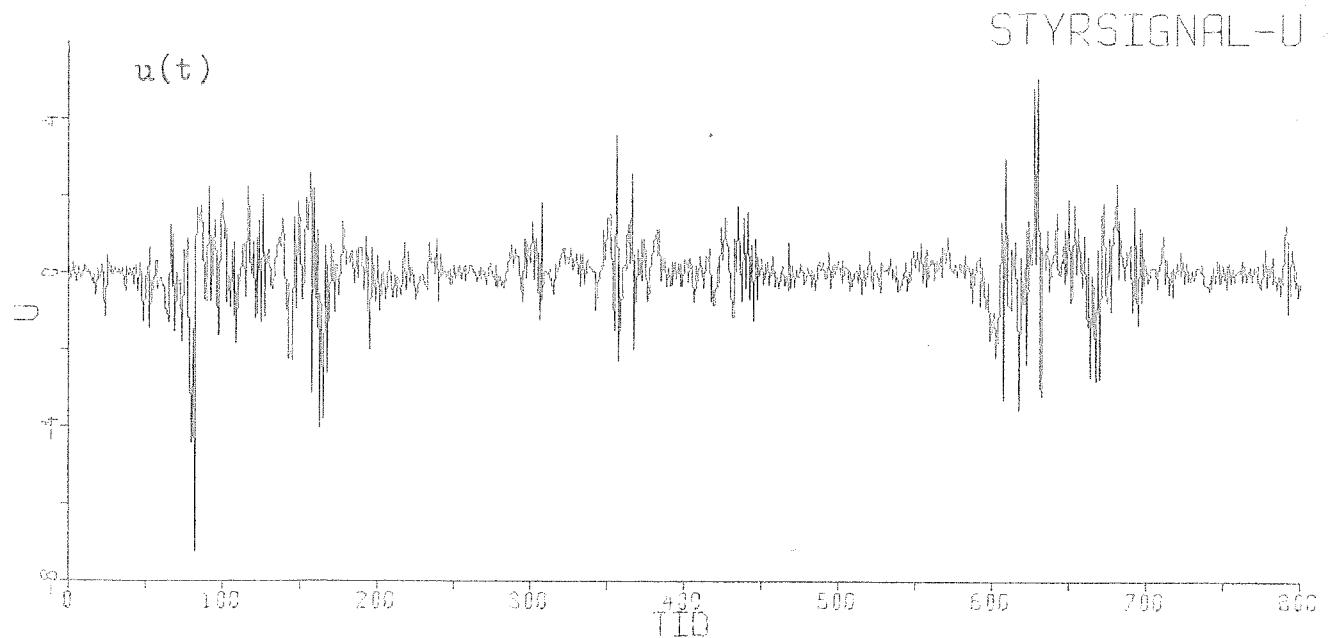
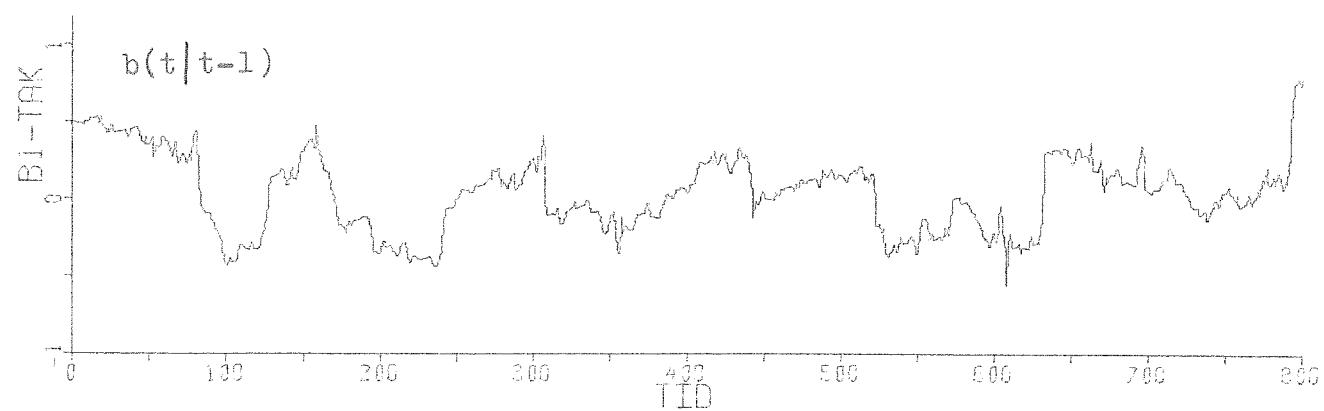
$\delta$	V
0.00	1340
0.02	1331
0.05	1314
0.10	1310
0.15	1330

(Att V för  $\delta=0$ . ej överensstämmer helt med 3 c 1, beror på att vi något ändrat BM i styrlag.)

Enligt figur sid. 49 och 50 har vi tydlig insomning i fallet  $\delta = 0$  , , däremot ingen i fallet  $\delta = 0.10$  .

STYRSIGNAL -  $U$ FÖRLUSTFUNKN -  $V$ 

Exempel 3 c 2.  $b$ -uppskattning, styrsignal samt förlustfunktion  
för  $\delta = 0.00$



Exempel 3 c 2. b-uppskattning, styrsignal smat förlustfunktion  
för  $\delta = 0.10$

3 c 3.

För att ytterligare belysa ett system med  $-1 \pm j\omega_0$  och  $b$  varierande kring noll, har simulerings enligt 3 c 3 utförts. Parameter variation se figur sid. 52.

Resultat.

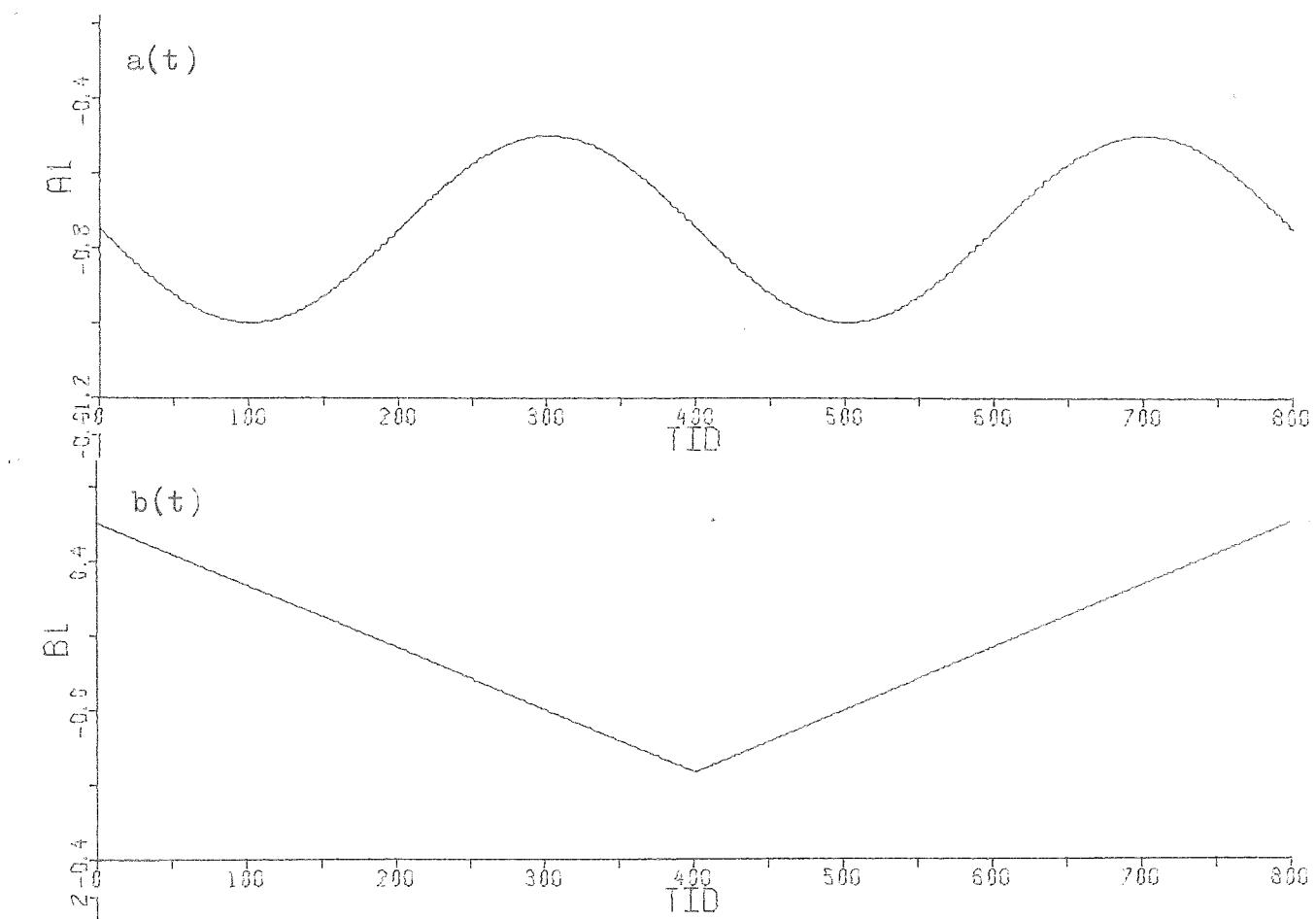
Det minvaråterkopplade systemet blir tydligt instabilt då  $b$  nära noll, och förlustfunktionen blir  $V = 37.6 \cdot 10^3$ .

Enligt vad vi tidigare sagt skall det modminvar återkopplade systemet alltid vara stabilt. Detta stämmer också, även om utsignalen blir stor då  $a$  nära  $-1$ , samtidigt som  $b$  nära noll. Om  $a = -0.4$  och  $b = 0$  märks dock inget speciellt. (Vid minvarstyrning uppträddes här burst.) Insomningseffekten är knappt märkbar, möjligens vid  $t = 250$ .  $V = 2.04 \cdot 10^3$  dvs en avsevärd förbättring mot minvarstyrning.

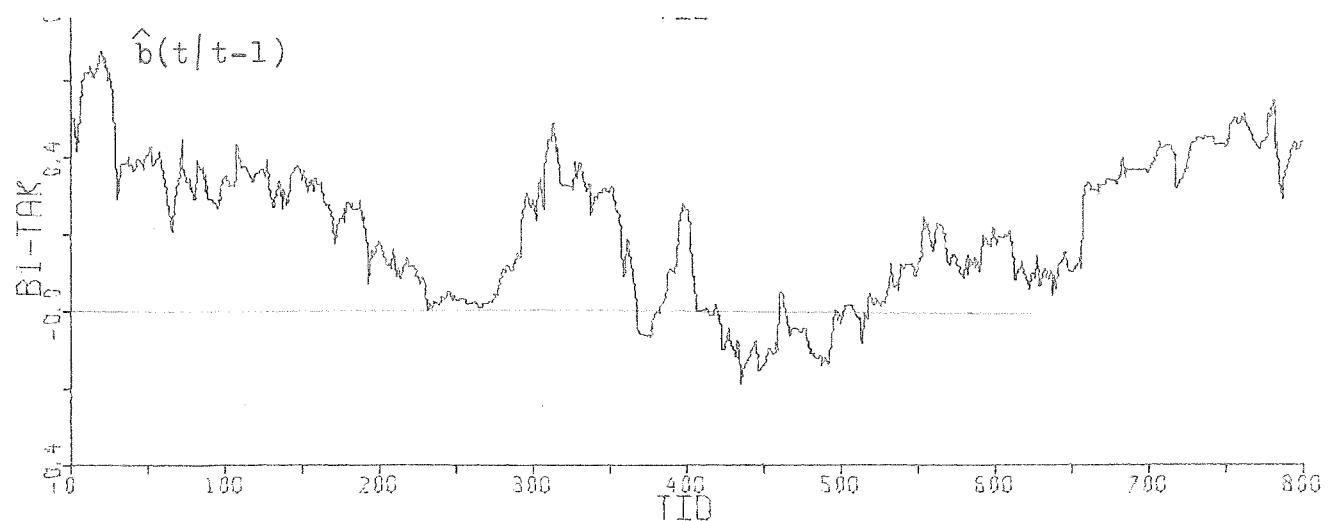
$$\text{Minvar styrlag} \quad V = 37.6 \cdot 10^3$$

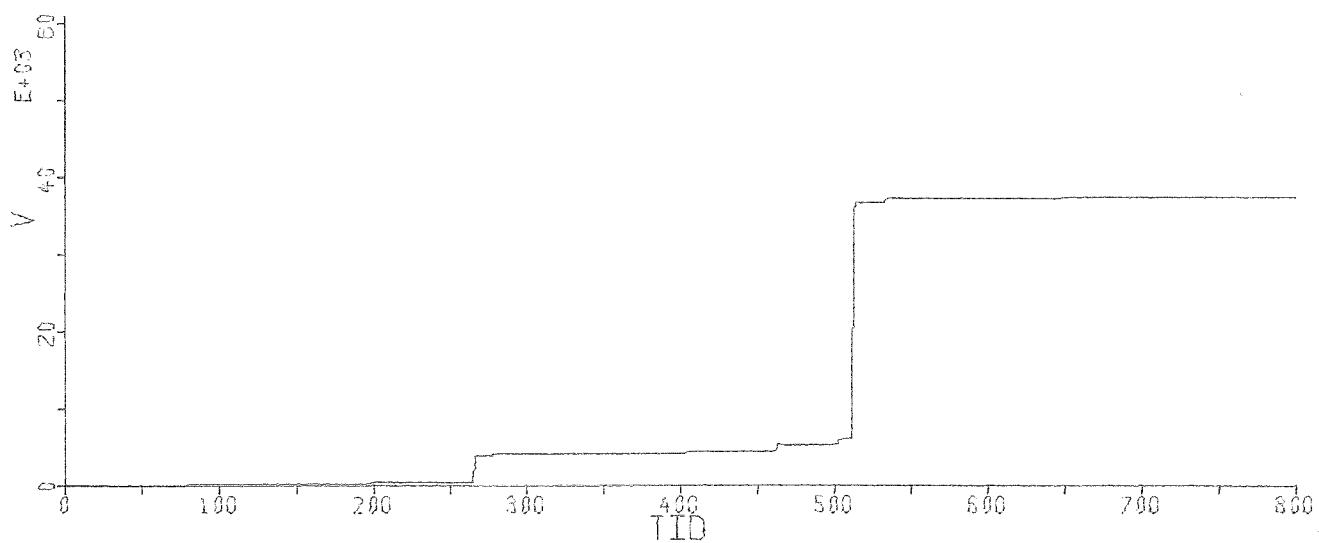
$$\text{Mod. minvar styrlag} \quad V = 2.04 \cdot 10^3$$

$$V_0 = 1.27 \cdot 10^3$$

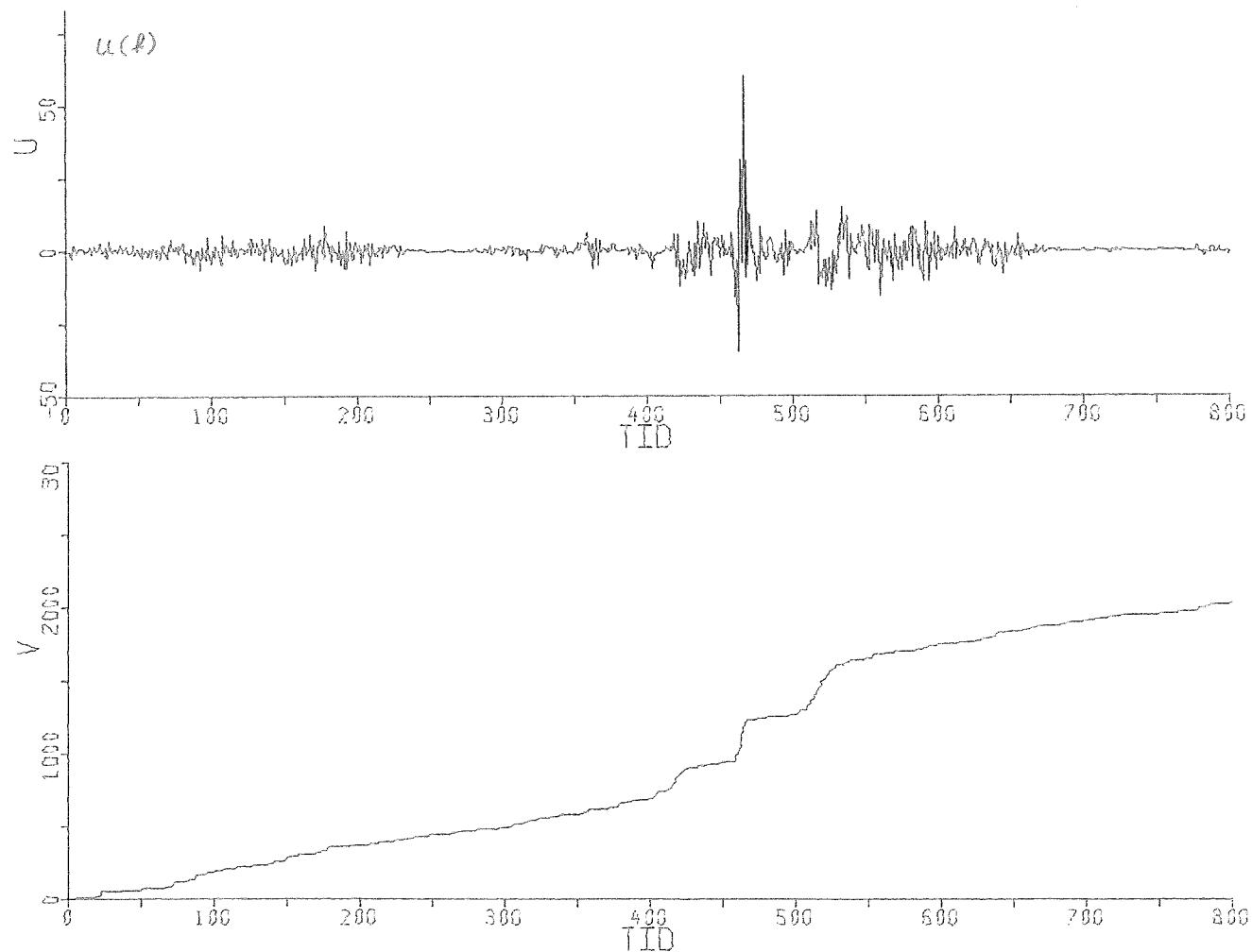


Exempel 3 c 3. Parametervariation.

Exempel 3 c 3. Parameteruppskattning  $\hat{b}$  vid mod. minvar styrning



Exempel 3 c 3. Förlustfunktion  $V$  vid minvarstyrning.



Exempel 3 c 3. Styrsignal  $u$  och förlustfunktion  $V$  vid mod. minvar styrning.

Exempel 3 d.

Vi vill undersöka hur långt vi överhuvudtaget kan komma genom att förbättra våra uppskattningsar. Optimala förlustfunktionen  $V_0$  erhålls ur  $V_0 = \sum \lambda^2 (1+a^2(t))$ . För att uppnå detta värde måste både  $a$  och  $b$  vara fullständigt kända vid varje tidpunkt.

Styrlagen får följande utseende:

$$u(t) = \frac{a(t+1)b(t)}{b(t+1)} u(t-1) - \frac{a(t+1)a(t)}{b(t+1)} y(t-1)$$

3 d 1.

visar en körning under dessa betingelser. Parametervariation som i 3 b 2.

Resultat: Förlustfunktion  $V = 1.71 \cdot 10^3$

Jämför  $V_0 = 1.70 \cdot 10^3$

I praktiken måste vi dock alltid uppskatta åtminstone  $a(t+1)$  och  $b(t+1)$ . Både  $a(t+1)$  och  $a(t)$  uppskattas med  $\hat{a}(t|t-1)$ , och samma för  $b$ . Den bästa uppskattnings vi kan få har variansen  $P = R_1 = BM \cdot B^T$ .

För att undersöka förlustfunktionen i ett sådant fall ansätter vi konstlade uppskattningsar enligt

$$\hat{a}(t|t-1) = a(t) + \sigma r_1(t)$$

$$\hat{b}(t|t-1) = b(t) + \sigma r_2(t)$$

där  $\begin{bmatrix} \sigma & 0 \\ 0 & \sigma \end{bmatrix} = BM$ ,  $r_1$  och  $r_2$  oberoende  $\in N(0,1)$ .

Detta är den bästa uppskattnings vi kan uppnå.

3 d 2

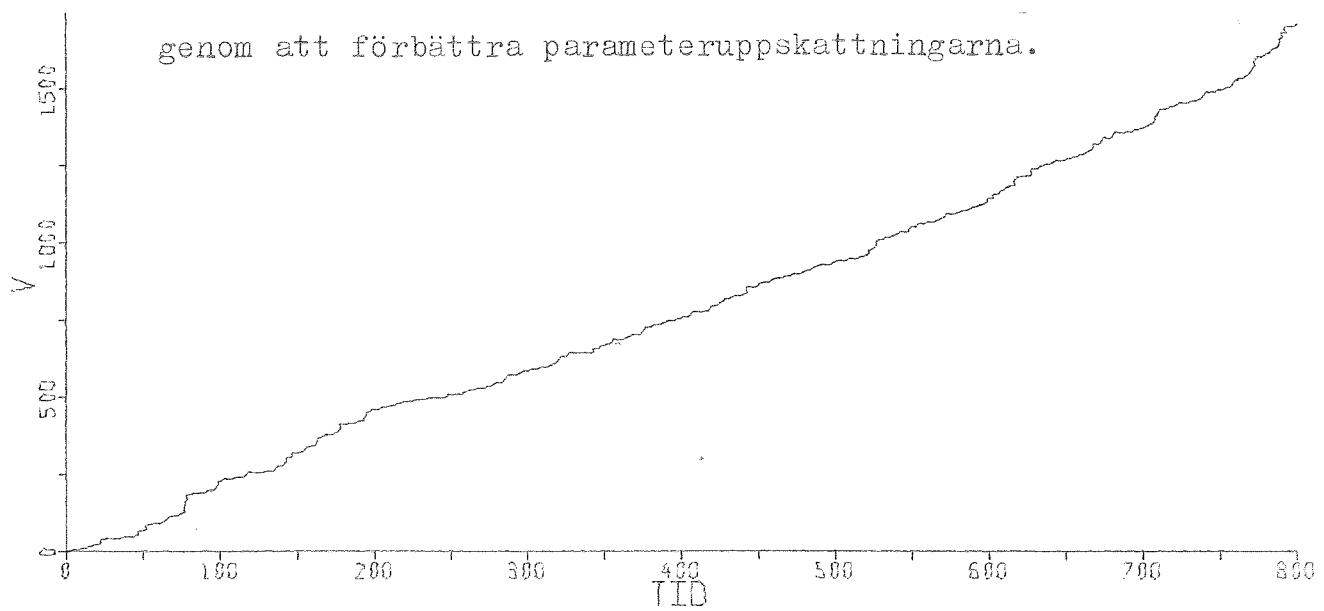
visar hur det mod. minvar återkopplade systemet med parameter variation enligt 3 b 2 fungerar med dessa så kallade uppskattningsar.

I styrlag antar vi  $BM = \begin{bmatrix} 0.05 & 0 \\ 0 & 0.05 \end{bmatrix}$ ,  $P(t) = \begin{bmatrix} 0.025 & 0 \\ 0 & 0.025 \end{bmatrix}$ ,  $FI=I$ .

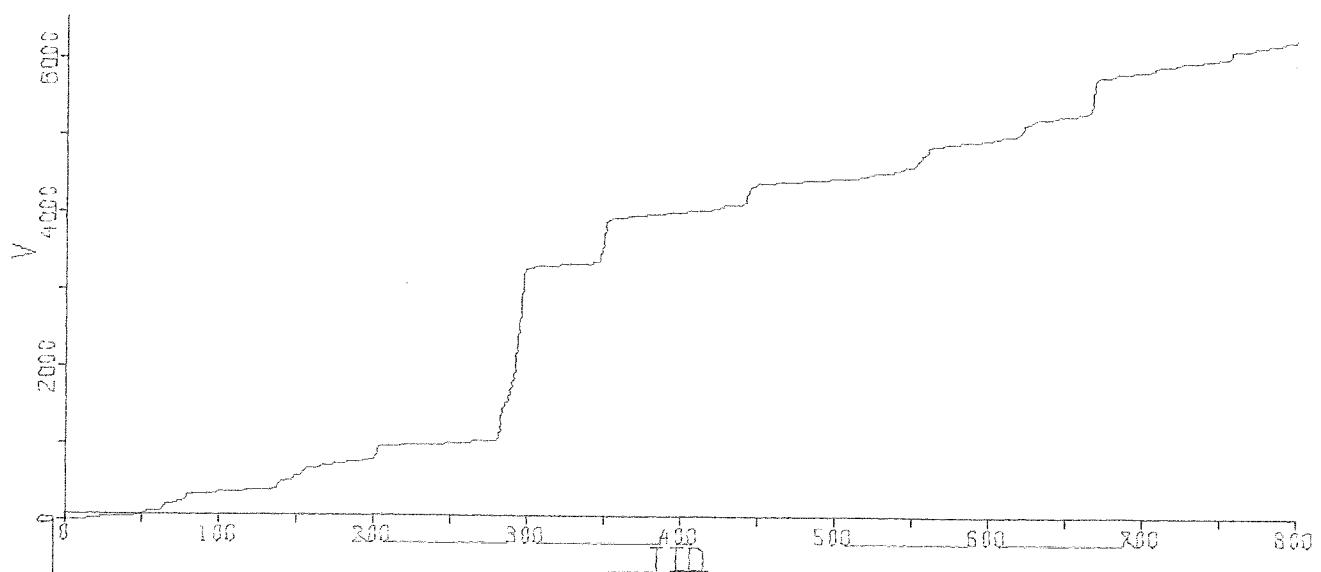
Resultat.  $\mathbb{E}$  Förlustfunktion  $V = 6.23 \cdot 10^3$

Jämför med bästa resultat i 3 b 3  $V = 21.3 \cdot 10^3$

I praktiken kan vi alltså aldrig underskrida värdet  $V = 6.23 \cdot 10^3$   
genom att förbättra parameteruppskattningarna.



Exempel 3 d 1. Förlustfunktion  $V$ .



Exempel 3 d 2 . Förlustfunktion  $V$ .

Verklig och antagen parametervariation, data och begynnelsevärden vid simulerings av exempel 3.

### 3 a 1.

Verklig p-variation:

$$a(t+1) = a(t) + 0.0411 v_1(t)$$

$$b(t+1) = b(t)$$

$$a(0) = -0.1 \quad b = 1.$$

Antagen p-variation:

$$FI = I \quad BM = \begin{bmatrix} 0.0411 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \quad a(0) = -0.1 \quad b = 1.$$

### 3 a 2.

Verklig p-variation:

$$a(t) = -0.5 \sin(0.01571 \cdot t) - 0.7$$

$$b(t) = 0.5$$

Antagen p-variation:

$$FI = I \quad BM = \begin{bmatrix} 0.015 & 0 \\ 0 & 0.015 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad a(0) = -0.7 \quad b(0) = 0.5$$

### 3 b 1.

Verklig p-variation:

$$a(t) = a'(t) - 1. \quad a'(t+1) = 0.95 a'(t) + 0.05 v_1(t)$$

$$b(t+1) = 0.95 b(t) + 0.05 v_2(t)$$

$$a'(0) = 0.5 \quad b(0) = 0.5$$

Antagen p-variation:

$$FI = \begin{bmatrix} 0.95 & 0 \\ 0 & 0.95 \end{bmatrix} \quad BM = \begin{bmatrix} 0.05 & 0 \\ 0 & 0.05 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad a(0) = -0.5 \quad b(0) = 0.5$$

3 b 2.

Verklig p-v.

enligt 3 b 1.

Antagen p-v.

$FI = I$  i övrigt enligt 3 b 1.

3 b 3.

Verklig p-v. enligt 3 b 1.

Antagen p-v.

$$\text{försök 1 : } FI = I \quad BM = \begin{bmatrix} 0.5 & 0 \\ 0 & 0.5 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = 0.1I \quad a(0) = -0.5 \quad b(0) = 0.5$$

försök 2: enligt ovan men med

$$BM = \begin{bmatrix} \sigma & 0 \\ 0 & \sigma \end{bmatrix}$$

3 c 1.

Verklig p-v.

$$a(t) = a'(t) - 0.55 \quad a'(t+1) = 0.95 a'(t) + 0.05 v_1(t)$$

$$b(t+1) = 0.95 b(t) + 0.05 v_2(t)$$

$$a'(0) = 0.5 \quad b(0) = 0.5$$

Antagen p-v.

$$FI = I \quad \text{Kalman : } BM = \begin{bmatrix} 0.05 & 0 \\ 0 & 0.05 \end{bmatrix}$$

$$\text{Styrlag : } BM = \begin{bmatrix} 0.05 & 0 \\ 0 & 0.05 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = 0.1I \quad a(0) = -0.05 \quad b(0) = 0.5$$

3 c 2.

Verklig p-v. enligt 3 c 1.

Antagen p-v. enligt 3 c 1,

$$\text{men i styrlag: } BM = \begin{bmatrix} 0.10 & 0 \\ 0 & 0.10 \end{bmatrix}$$

Vidare bildas styrsignal enligt

$$u(t) = u(t) + \delta(-1)^t$$

3 c 3.

Verklig p-v.

$$\begin{aligned} a(t) &= -0.25 \sin(0.01571 t) - 0.75 \\ &\quad -0.00167 \cdot t + 0.5 & t \leq 400 \\ b(t) &= 0.00167(t-400) - 0.168 & t > 400 \end{aligned}$$

Antagen p-v.

$$FI = I \quad BM = \begin{bmatrix} 0.03 & 0 \\ 0 & 0.03 \end{bmatrix}$$

$$P(0) = \begin{bmatrix} 0.1 & 0 \\ 0 & 0.1 \end{bmatrix}$$

Exempel 4.

Såsom ett sista exempel skall vi något syssla med ett system där omgivningens störning orsakar färgat brus.

Vi skall studera ett system av följande typ:

$$y(t) + a_1 y(t-1) + a_2 y(t-2) = K(t)(\beta_1 u(t-1) + \beta_2 u(t-2)) + \\ + \lambda(e(t) + c_1 e(t-1))$$

$a_1, a_2, \beta_1, \beta_2$  är konstanter medan  $K(t)$  varierar slumpartat. Kalmanteorin och våra styrlagar är härledda under antagandet ofärgat brus. De kan dock oförändrade appliceras också på ovanstående system. Detta ger dock inget optimalt resultat, och vi bör med någon modifikation kunna förbättra det. Ett försök i den riktningen görs med antagandet, att vi har att göra med ett högre ordningens system än det verkliga, men att bruset är ofärgat.

Resultatet blir dock negativt i det att förlustfunktionen ej blir mindre. Detta kan förklaras med att då vi ökar systemets ordningstal, ökar antalet uppskattade parametrar och därmed det sammanlagda felet.

Utökning av ordningstalet.

Genom att dividera med C-polynomet kan vi skriva vårt system:

$$\frac{(1 + a_1 z^{-1} + a_2 z^{-2})}{1 + c_1 z^{-1}} \cdot y(t) = \frac{(b_1 + b_2 z^{-1})}{1 + c_1 z^{-1}} \cdot u(t-1) + \lambda e(t)$$

$$\text{Men } \frac{1}{1 + c_1 z^{-1}} = 1 - c_1 z^{-1} + c_1^2 z^{-2} - c_1^3 z^{-3} + \dots$$

Om vi försummar  $c_1^3$  och högre termer, skrives systemet:

$$y(t) + a'_1 y(t-1) + a'_2 y(t-2) + a'_3 y(t-3) + a'_4 y(t-4) = \\ = b'_1 u(t-1) + b'_2 u(t-2) + b'_3 u(t-3) + b'_4 u(t-4) + \lambda e(t)$$

där

$a'_1 = a_1 - c_1$	$b'_1 = b_1$
$a'_2 = a_2 - a_1 c_1 + c_1^2$	$b'_2 = b_2 - b_1 c_1$
$a'_3 = -a_2 c_1 + a_1 c_1^2$	$b'_3 = -b_2 c_1 + b_1 c_1^2$
$a'_4 = a_2 c_1$	$b'_4 = b_2 c_1^2$

Det ursprungliga systemet med färgat brus skall alltså motsvaras av ett fjärde ordningens system med ofärgat brus.

Naturligtvis kan vi på motsvarande sätt ytterligare öka ordningstalet. Genom att på så sätt antaga ett högre ordningens system kan vi alltså direkt använda vår kalman-teori och våra härledda styrlagar. De nya parametrarnas begynnelse värden kan fås ur tabellen ovan. Därefter uppskattas de på vanligt sätt ur in och utsignal.

I vår modifierade minvar styrlag skall vi använda oss av den på sid. 12 - 18 härledda formeln. Detta betyder att vi antar att a-parametrarna är exakt kända, vilket inte spelar någon roll.

I försöken antar vi att vid tidpunkten t är  $y(t-1), y(t-2), \dots$  osv kända.

Vi har gjort två försök 4 a och 4 b, med två olika värden på  $c_1$ . I övrigt är försöken lika. Med antagandet att systemets ordningstal är två respektive fyra testar vi vår regulator över ett tidsintervall 0 - 300.

Verklig parametervariation:

$$a_1 = -1.5 \quad b_1 = K(t) \\ a_2 = 0.5 \quad b_2 = 0.7 K(t) \quad ; \quad K(t) = 0.8 + 0.6 \sin(0.04 \cdot t) \\ \text{4a: } c_1 = 0.3 \quad \lambda = 1. \\ \text{4b: } c_1 = 0.5 \quad \lambda = 1.$$

Resultat:

4a.

Förlustfunktion V

	n = 2	n = 4
Minvar styrning	1561	1754
Mod. minvar styrning	1527	1697
$V_0 = 1270$		

4b.

Förlustfunktion V

	n = 2	n = 4
Minvar styrning	1967	2205
Mod. minvar styrning	1943	2138
$V_0 = 1500$		

Referenser.

Åström, K. J., "Stokastiska System".

Kalman-uppskattning, särtryck.