Modelagem e Identificação de sistemas lineares

Tassiano Neuhaus

Universidade Federal do Rio Grande do Sul - Departamento de Engenharia Elétrica Av. Osvaldo Aranha, 103 - Bairro Bom Fim CEP: 90035-190 - Porto Alegre - RS - Brasil

Resumo-

Neste trabalho será apresentado diversos meios para a identificação de sistemas lineares. Existem dois grupos principais de métodos para esta identificação, sendo um deles conhecido como identificação não paramétrica onde existem infinitos parâmetros para serem estimados e que normalmente é utilizado para identificação de funções gráficas. Outro método é conhecido como identificação paramétrica onde o número de parâmetros a ser estimado é finito. Este último método será mais abordado neste trabalho, por possuir uma aplicabilidade maior devido a possibilidade de estimar processos em funções matemáticas que descrevem o comportamento do sistema muitas vezes com mais informação que os métodos gráficos.

Para este trabalho será utilizado um processo de controle de posição angular, controlado por um motor de corrente continua. Serão apresentados diversos métodos de identificação e ao fim será feito um comparativo entre os resultados obtidos.

Palavras-chave—Identificação de sistemas lineares, métodos paramétricos.

I. Introdução

II. MODELAGEM DO SISTEMA

III. MODELAGEM NÃO PARAMÉTRICA

IV. MODELOS PARAMÉTRICOS SIMPLES

V. MÉTODO DOS MÍNIMOS QUADRADOS

O método dos mínimos quadrados (MMQ) é um dos mais conhecidos e mais utilizados nas mais diversas áreas da ciência e tecnologia. A origem da ideia básica pode ser encontrada nos trabalhos de Gaus sobre o estudo astronômicos. [1]

A. Sistema com solução única

Considerando-se que o sistema que será observado seja linear e invariante no tempo. Se a função f que descreve o sistema for não linear o sistema poderá em principio ser identificado por modelos não lineares. Com base nestas restrições temos que:

$$\begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1 & x_2 & \cdots & x_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \\ \vdots \\ \theta_n \end{bmatrix}$$

$$u = X\theta$$

Com $X \in \Re^{nxn}$. Desde que X seja não singular é possível determinar θ :

$$\theta = X^{-1}y\tag{1}$$

B. Sistema sobredeterminado

Para sistemas sobredeterminados onde N>n, A variável X da equação (1) fica $X\in\Re^{Nxn}$. Como esta matriz não é quadrada, não é possível de ser invertida. Multiplicando-se a equação (1) por X^T tem-se: [1]

$$X^T y = X^T X \theta$$

De onde vem:

$$\theta = [X^T X]^{-1} X^T y \tag{2}$$

O método dos mínimos quadrados minimiza o critério apresentado em (3).

$$J(\theta) = \frac{1}{2N} \sum_{t=1}^{N} [y(t) - \hat{y}(t, \theta)]^2$$
 (3)

Onde $\hat{y}(t,\theta)$ é a predição do sistema e pode ser representado como abaixo:

$$\hat{y}(t,\theta) = \theta^T \phi(t)$$

Desta forma pode se dizer que o sistema real é o próprio sistema estimado mais algum erro de estimativa:

$$y(t) = \hat{y}(t, \theta) + e(t) = \theta^T \phi(t) + e(t)$$

C. Estruturas de modelagem

De forma genérica modelos para descrição de sistemas podem ser representados como em (4).

$$A(q,\theta)Y(t) = \frac{B(q,\theta)}{F(q,\theta)}U(t) + \frac{C(q,\theta)}{D(q,\theta)}e(t) \tag{4}$$

Onde:

$$A(q,\theta) = 1 + a_1 q^{-1} + a_2 q^{-2} + \dots + a_{na} q^{-na}$$

$$B(q,\theta) = b_1 q^{-1} + b_2 q^{-2} + \dots + b_{nb} q^{-nb}$$

$$C(q,\theta) = 1 + c_1 q^{-1} + c_2 q^{-2} + \dots + c_{nc} q^{-nc}$$

$$D(q,\theta) = 1 + d_1 q^{-1} + d_2 q^{-2} + \dots + d_{na} q^{-nd}$$

$$F(q,\theta) = 1 + f_1 q^{-1} + f_2 q^{-2} + \dots + f_{nf} q^{-nf}$$

Baseado nestas informações existem modelos onde apenas alguns destes polinômios são diferentes de 1. Na Tabela (I) são apresentados alguns destes modelos mais comumente utilizados.

O método dos mínimos quadrados utiliza intrinsecamente o modelo ARX para descrever o modelo do sistema.

Tabela I MODELOS COMUMENTE UTILIZADOS PARA IDENTIFICAÇÃO DE SISTEMAS

Modelo	Polinômios diferentes de 1
FIR	В
ARX	A B
ARMAX	АВС
ARMA	A C
ARARMAX	ABCD
OE	ΒF
BJ	BFCD

D. Controle de posição angular do motor DC

O sistema descrito na seção (II) quando utilizamos o método dos mínimos quadrados, intrinsecamente utilizamos o modelo ARX (5) para descrever este sistema. A partir de (4) tem-se que o modelo ARX fica (5).

$$A(q,\theta)Y(t) = B(q,\theta)U(t) + e(t)$$
(5)

A equação (5) pode ser reescrita:

$$Y(t) = b_1 q^{-1} U(t) + b_2 q^{-2} U(t) + \dots + b_{nb} q^{-nb} U(t) - a_1 q^{-1} Y(t) - b_2 q^{-2} Y(t) - \dots - a_{na} q^{-na} Y(t) + e(t)$$

O que pode ser escrito como em (6).

$$Y(t) = \varphi'\theta + e(t) \tag{6}$$

Onde:

$$\theta = \begin{bmatrix} a_1 \\ \vdots \\ a_{na} \\ b_1 \\ \vdots \\ b_{nb} \end{bmatrix} \qquad \varphi(t) = \begin{bmatrix} y(t-1) \\ \vdots \\ y(t-na) \\ u(t-1) \\ \vdots \\ u(t-nb) \end{bmatrix}$$

$$\Phi = \begin{bmatrix} \varphi'(1) \\ \varphi'(2) \\ \vdots \\ \varphi'(N) \end{bmatrix}$$

Para o sistema de posicionamento do motor DC, a equação (5) fica como em (8).

$$G(q,\theta) = \frac{a}{(q-b)(q-c)} H(q,\theta) = \frac{q}{(q-b)(q-c)}$$
(7)

A partir de (8) tem-se que o modelo pode ser descrito como abaixo:

$$\theta = \begin{bmatrix} a & b+c & c \end{bmatrix} \quad \varphi(t) = \begin{bmatrix} r(t-2) \\ y(t-1) \\ y(t-2) \end{bmatrix}$$

Sabe-se de antemão que o valor esperado para a variável c é zero, já que existe um integrador na planta em estudo. No Apêndice (??) está o script utilizado para chegar-se aos resultados obtidos para a estimativa do modelo utilizando o método dos mínimos quadrados.

A figura (1) apresenta os resultados obtidos na estimativa dos parâmetros a partir das medidas efetuadas sobre o sistema.

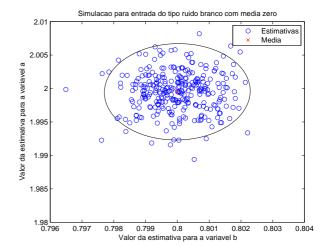


Figura 1. TODO

TODO: colocar os valores médios obtidos para os parametros.

1) Resultados para um modelo incompleto: Nesta secão será apresentado resultados para uma estimativa utilizando um modelo que não consegue descrever o sistema própriamente. Serão utilizados os mesmos dados da estimativa do item anterior.

O modelo utilzado é descrito em (??). Observa-se que o integrador não esta presente neste modelo, desta forma tem-se que o modelo das variáveis a serem utilizadas no método dos minimos quadrados fica como em (??).

$$G(q,\theta) = \frac{a}{(q-b)} \quad H(q,\theta) = \frac{q}{(q-b)}$$

$$\theta = \begin{bmatrix} a & b \end{bmatrix} \quad \varphi(t) = \begin{bmatrix} r(t-1) \\ y(t-1) \end{bmatrix}$$
(8)

Para este modelo chegou-se aos valores dos parametros a e b apresentados na Figura (2).

VI. MÉTODO DA VARIÁVEL INSTRUMENTAL - IV

Uma alternativa para a minimização da polarização PPA (propriedades de pequenas amostras) na estimativa do sistema é a polarização assintotica. A idéia é relaxar um pouco a definição PPA e, por um lado, permitir que haja polarização para uma amostra pequena, mas por outro lado, verificar se tal polarização desaparece à medida que o tamanho do conjunto de observações cresce. [1]

Para utilização deste método, esclhe-se um Instrumento Z(t):

$$Z(t) \in \Re^p \,\forall t \quad E(Z(t)\nu) = 0$$

$$\hat{y}(t,\theta) = \phi^T(t)\theta$$

$$E[Z(t)(y(t) - \hat{y}(t,\theta)] = 0$$
(9)

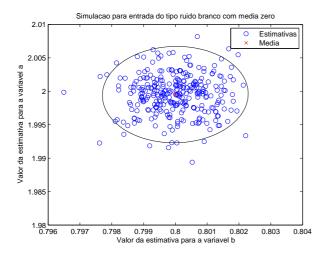


Figura 2. TODO

$$E[Z(t)\phi^{T}(t)]\theta = E[Z(t)y(t)]$$

De onde vem:

$$\hat{\theta}_N^{iv} = \left[\sum_{t=1}^N Z(t)\phi^T(t)\right]^{-1} \left[\sum_{t=1}^N Z(t)y(t)\right]$$
 (10)

Após a escolha da estimativa Z(t) que satisfaca (10) o passo seguinte é calcular (11).

$$E[\hat{\theta}_N^{iv} - \theta_0] = 0 \tag{11}$$

A. Método aplicado ao controle de posição

Primeiro passo para aplicar o método das *Variáveis instrumentais* é escolher o instrumento que será utilizado.

$$w(t) = F(q)u(t)$$

$$F(q) = q^{-1}$$

$$w(t) = u(t - 1)$$

O que resulta em um instrumento apresentado em (??).

$$Z(t) = \begin{bmatrix} w(t) \\ w(t-1) \\ \vdots \\ w(t-p) \end{bmatrix}$$
(12)

VII. CONCLUSÕES APÊNDICE

1 - Script para Simulação do modelo ARX

```
% frequency used when u(t) is a sinusoidal signal.
freq = pi/20;
Tf=10*2*pi/freq;
STD=0.1;
tempo = 0:Ts:Tf;
N=size (tempo, 2);
% TFs
%ARX
G = tf([2],[1 -0.8 0], Ts);
H=tf([1 \ 0],[1 \ -0.8 \ 0], Ts);
% Replace the default stream with a stream whose seed is based on CLOCK, so
% RAND will return different values in different
MATLAB sessions
    sum(100* clock)));
% identification using MMQ
% model y(t)=a*u(t-2)+(b+c)*y(t-1) +bc*y(t-2)
teta=[2; 0.8; 0];
n = size (teta, 1);
% e entrada u saida do controlador
%phy = [u(t-2); y(t-1); y(t-2)]
% numero de vezes que sera aplicado o metodo.
a = zeros(M, 1);
b = zeros(M, 1);
c = zeros(M, 1);
\textbf{for} \quad j=1:M
    % make a randon noise with std = 0.1
    ran = rand(N, 1);
    s = std(ran);
    % now ran_s has std=1;
    ran_s=ran/s;
    m=mean(ran_s);
    % make noise be zero mean
    rh = (ran_s - m) *STD;
      % make a randon noise with std = 1
%
       ran=rand(N, 1);
%
       s = std(ran);
%
      m=mean(ran);
      % now rr has std=Inusoidal input signal
       rr = (ran - m) / s;
    %sim
    rr = sin (freq * tempo);
    mean(rr)
    yr=lsim(G, rr, tempo);
ynoise=lsim(H, rh, tempo);
    y=yr+ynoise;
    u=rr;
    phy=zeros(N, n);
    for t=3:N
         phy(t, 1)=u(t-2);
         phy(t, 2)=y(t-1);
         phy(t, 3)=y(t-2);
    % make sure, rank(phy) = n :)
    teta_r=inv(phy'*phy)*phy'*y;
    % to be used in grafic plot
    a(j)=teta_r(1);
    b(j)=teta_r(2);
    c(j)=teta_r(3);
end
PN=[a, b];
ma=mean(a)
sa = std(a);
```

```
mb=mean(b)
mc=mean(c)

plot(a, b, 'bo');
hold;
plot(ma, mb, 'rx');
hold;
title('Simulacao do sistema para um modelo ARX')
xlabel('Valor da estimativa para a variavel a')
ylabel('Valor da estimativa para a variavel b')
legend('Estimativas', 'Media')

%valor da tabela chi-quadrado para 95% de confianca
chi = 5.991;
ang = linspace(0,2*pi,360)';
[avetor,SCR, avl] = princomp(PN);
Diagonal= diag(sqrt(chi*avl));
elipse=[cos(ang) sin(ang)] * Diagonal * avetor' +
    repmat(mean(PN), 360, 1);
line(elipse(:,1), elipse(:,2), 'linestyle', '-',
    'color', 'k');
```

Listing 1. Descriptive Caption Text

REFERÊNCIAS

[1] L. A. Aguirre, Introdução à identificação de sistemas, Técnicas lineares e não-lineares aplicadas a sistemas reais, 2nd ed. Belo Horizonte, Minas Gerais: Editora UFMG, 2004, vol. 1.