



**ESCUELA DE POSGRADO**

**Curso:**

CONTROL ÓPTIMO

**Tema:**

Observador de orden reducido para la planta tornillo sinfín y  
para la planta de posicionamiento hidráulico

**Presentado por:**

CONTRERAS MARTINEZ, DIMEL ARTURO

**Docente:**

DR. ANTONIO MORÁN

**2016**

1. Diseñar el observador de orden reducido para la planta motor con tornillo sinfín para una salida que es una combinación lineal de las variables de estado.

Modelo de la planta motor + tornillo sinfín

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \ddot{x} \\ di/dt \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & a_{22} & a_{23} \\ 0 & a_{32} & a_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \dot{x} \\ i \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ b_3 \end{bmatrix} u + Wf \begin{bmatrix} 0 \\ w_{21} \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & a_{22} & a_{23} \\ 0 & a_{32} & a_{33} \end{bmatrix}$$

$$B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ b_3 \end{bmatrix}$$

Aplicando la transformación T:

A partir del sistema:

$$\dot{X} = AX + Bu$$

$$y = CX$$

Realizando una transformación lineal T:

$$Z = TX$$

Resulta:

$$\dot{Z} = \bar{A}Z + \bar{B}u$$

$$y = \bar{C}Z$$

La nueva variable de estado:

$$Z = \begin{bmatrix} y \\ z_1 \\ z_2 \end{bmatrix}$$

Siendo:

$$\bar{A} = TAT^{-1}$$

$$\bar{B} = TB$$

$$\bar{C} = CT^{-1}$$

Para la salida:

$$y = [1 \ -2 \ 3]X$$

$$C = [1 \ -2 \ 3]$$

Entonces T es:

$$T = \begin{bmatrix} 1 & -2 & 3 \\ - & - & - \\ - & - & - \end{bmatrix}$$

Solo interesa conocer la primera fila de T que es C, las otras filas son aleatorias y diferentes de 0.

Observador de orden reducido:

El vector de estados:

Se mide  $x$ , se estima  $\hat{x}$  y  $i$ :

$$\begin{bmatrix} x \\ \hat{x} \\ i \end{bmatrix} \rightarrow T \rightarrow \begin{bmatrix} y \\ z_1 \\ z_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} y \\ z_h \end{bmatrix}$$

La señal medida puede contener ruido:

$$y = x + \text{ruido}$$

$$z_h = \begin{bmatrix} z_1 \\ z_2 \end{bmatrix}$$

La expresión para el sistema de orden reducido es:

$$\begin{bmatrix} \dot{y} \\ \dot{z}_h \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \bar{A}_{11} & \bar{A}_{12} \\ \bar{A}_{21} & \bar{A}_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y \\ z_h \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \bar{B}_1 \\ \bar{B}_2 \end{bmatrix} u$$

$$\bar{A}_{11} = \bar{A}(1,1) = 0$$

$$\bar{A}_{12} = \bar{A}(1,2:3) = [1 \ 0]$$

$$\bar{A}_{21} = \bar{A}(2:3,1) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\bar{A}_{22} = \bar{A}(2:3,2:3) = \begin{bmatrix} \bar{a}_{22} & \bar{a}_{23} \\ \bar{a}_{32} & \bar{a}_{33} \end{bmatrix}$$

$$\bar{B}_1 = \bar{B}(1,1)$$

$$\bar{B}_2 = \bar{B}(2:3,1)$$

El observador de orden reducido es:

- Utilizando la derivada del estado conocido( $\dot{y}$ ):

$$\dot{\hat{z}}_h = (\bar{A}_{22} - L\bar{A}_{12})\hat{z}_h + (\bar{A}_{21} - L\bar{A}_{11})y + (\bar{B}_2 - L\bar{B}_1)u + L\dot{y}$$

- Utilizando el cambio de variable:

$$\hat{z}_h = \hat{w} + Ly$$

$$\dot{\hat{w}} = (\bar{A}_{22} - L\bar{A}_{12})\hat{w} + (\bar{A}_{21} - L\bar{A}_{11} + \bar{A}_{22}L - L\bar{A}_{12}L)y + (\bar{B}_2 - L\bar{B}_1)u$$

## >> Script en Matlab

- La planta

```
R = 1.1;
L = 0.0001;
Kt = 0.0573;
Kb = 0.05665;
I = 4.326e-5;
p = 0.003;
m = 1.00;
c = 40; %Fricción viscosa aparece dentro del modelo
r = 0.015;
alfa = 45*pi/180;

d = m + 2*pi*I*tan(alfa)/(p*r);

a22 = -c/d;
a23 = Kt*tan(alfa)/(r*d);

a32 = -2*pi*Kb/(p*L);
a33 = -R/L;
b31 = 1/L;
w21 = -1/d;

Ap = [ 0 1 0
       0 a22 a23
       0 a32 a33 ]; %Matriz A

Bp = [ 0
       0
       b31 ]; %Matriz B

Wfp = [ 0
        w21
        0 ];

Cp = [ 1 1.2 0.8 ];
```

- El observador de orden reducido utilizando la derivada del estado conocido.

```
H = [ 1   -1   1
      0    1   1 ];      % H es arbitrario

T = [ Cp
      H ];
Tm1 = inv(T);
A = T*Ap*inv(T);
B = T*Bp;
C = Cp*inv(T);

A11 = A(1,1);      A12 = A(1,2:3);
A21 = A(2:3,1);    A22 = A(2:3,2:3);
B1 = B(1,1);
B2 = B(2:3,1);
Cr = A12;

q2 = input('Peso q2 (xp) : ');
q3 = input('Peso q3 (i) : ');
Q = diag([ q2 q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;      tf = 1;      dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;      t = t';
nt = length(t);

[Ak,Bk] = c2d(Ap,Bp,dt); %Se discretiza
[Ak,Wk] = c2d(Ap,Wf,dt);
[Ahk,Bhk] = c2d(A22-L*Cr,B2,dt);
[Ahk,Ayhk] = c2d(A22-L*Cr,A21,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(A22-L*Cr,L,dt);
```

- Condiciones:

```
fre = 1;
u = 10*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 0.02*randn(nt,1);
x = [ 0.15
      -0.12
       0.30 ];

zh = [ 0
       0 ];
k = 1;
umax = 24;
Fseca = 0.0*1; %Se empieza con cero y se cambia para
considerar Ff
yold = 0;
```

- Simulación:

```

for tt = ti:dt:tf

    y(k,1) = Cp*x + ruido(k,1); % Se añade ruido
    zzh = [ y(k,1)
            zh ];
    xh = Tm1*zzh;

    x1p(k,1) = (y(k,1) - yold)/dt - A11*y(k,1) - B1*u(k,1);
    x1(k,1) = x(1,1);    x2(k,1) = x(2,1);    x3(k,1) = x(3,1);
    x1h(k,1) = xh(1,1);  x2h(k,1) = xh(2,1);  x3h(k,1) = xh(3,1);

    if( u(k,1) > umax )
        u(k,1) = umax;
    elseif ( u(k,1) < -umax )
        u(k,1) = -umax;
    end
    if(x(2,1) >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif(x(2,1) < 0)
        Ff = -Fseca;
    end
    x = Ak*x + Bk*u(k,1) + Wk*Ff;    %Planta
    zh = Ahk*zh + Bhk*u(k,1) + Ayhk*y(k,1) + Lhk*x1p(k,1);    %Observador
    yold = y(k,1);
    k = k + 1;
end

figure(1);    plot(t,x1,'-r',t,x1h,'-b'); title('Posición');
figure(2);    plot(t,x2,'-r',t,x2h,'-b'); title('Velocidad');
figure(3);    plot(t,x3,'-r',t,x3h,'-b'); title('Corriente');
figure(4);    plot(t,u); title('Voltaje');

```

### Pruebas:

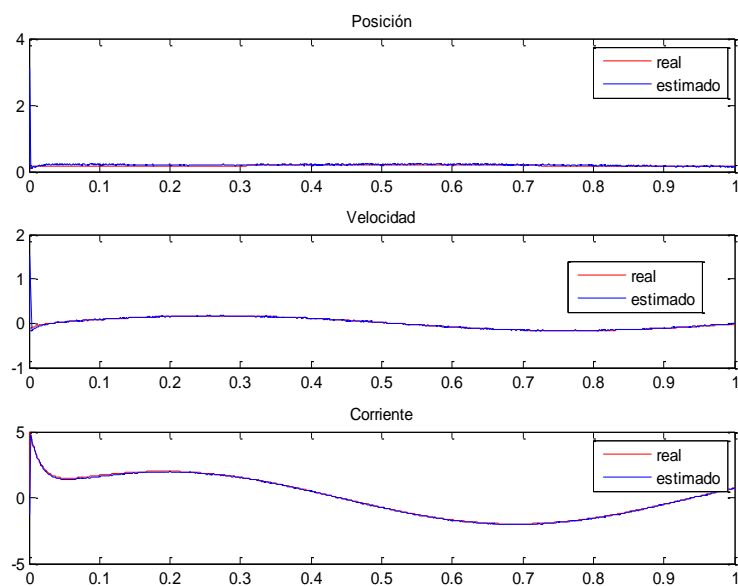
#### Condiciones:

Fricción seca = 0.0\*1

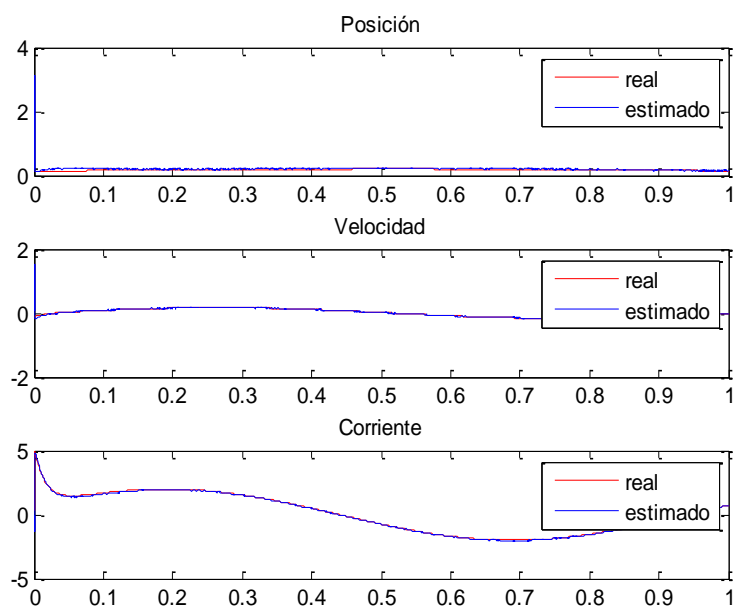
Ruido = 0.01\*randn(nt,1)

Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 1 \cdot t)$

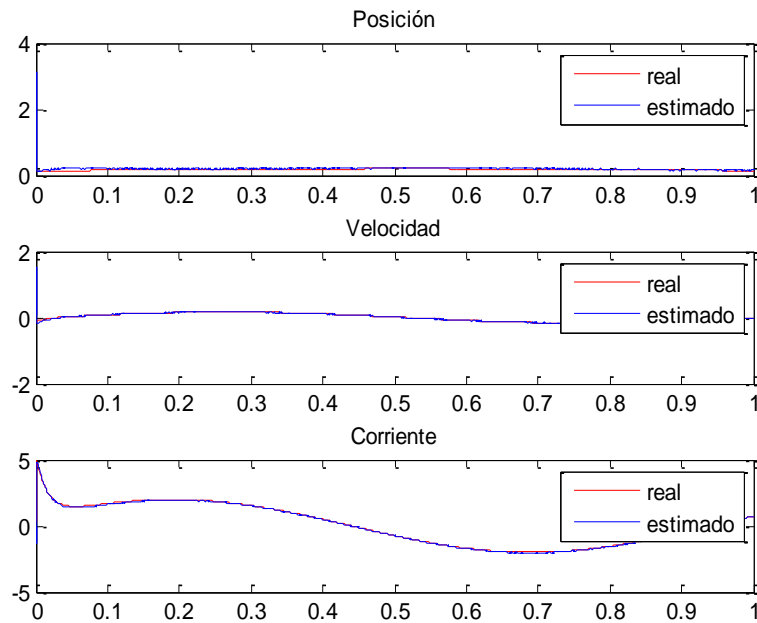
- Peso  $q_{2o}(x_p) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$



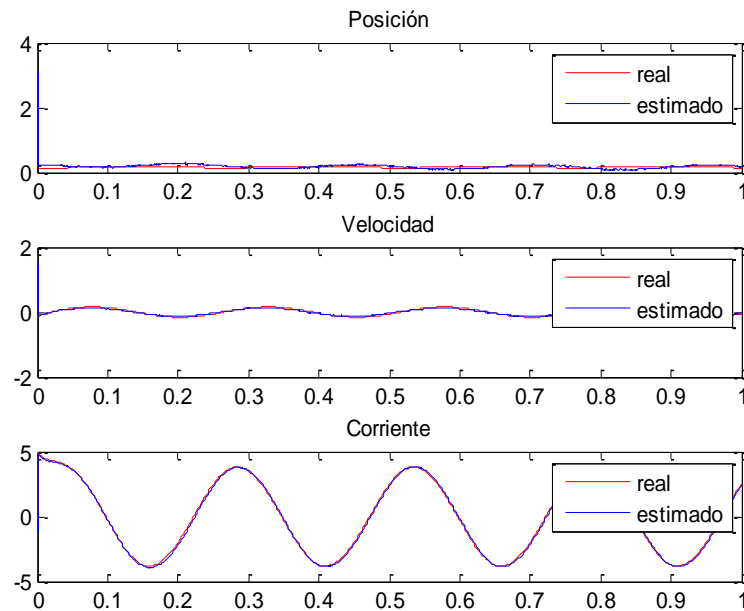
### Condiciones:

Fricción seca =  $0.0 \cdot 1$

Ruido =  $0.01 \cdot \text{randn}(nt, 1)$

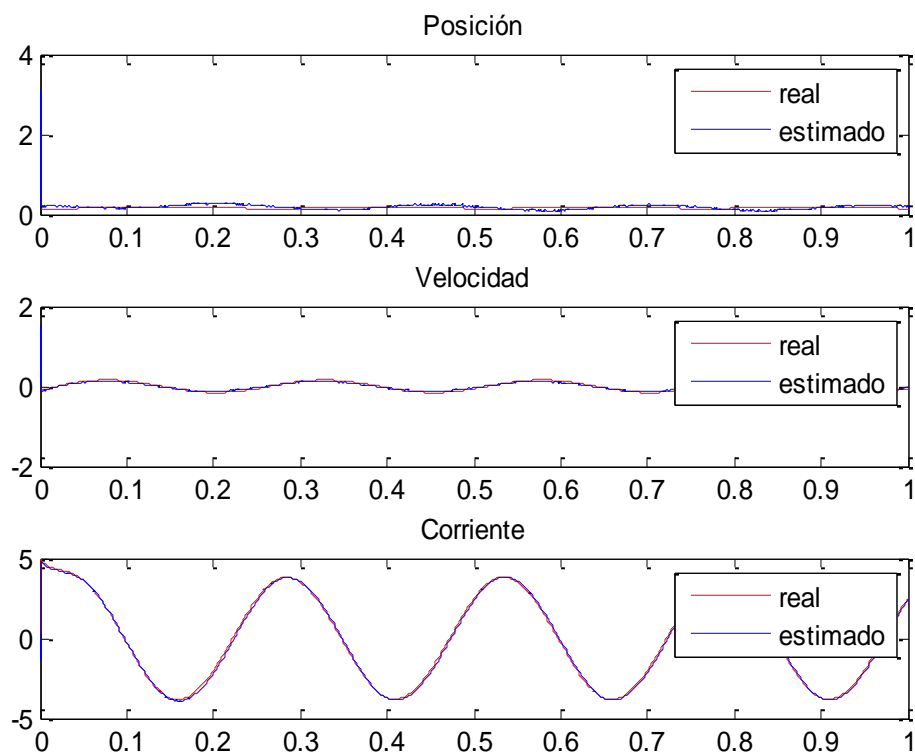
Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 4 \cdot t)$

- Peso  $q_{20}(x_p) = 1$  ,  $q_{30}(i) = 1$

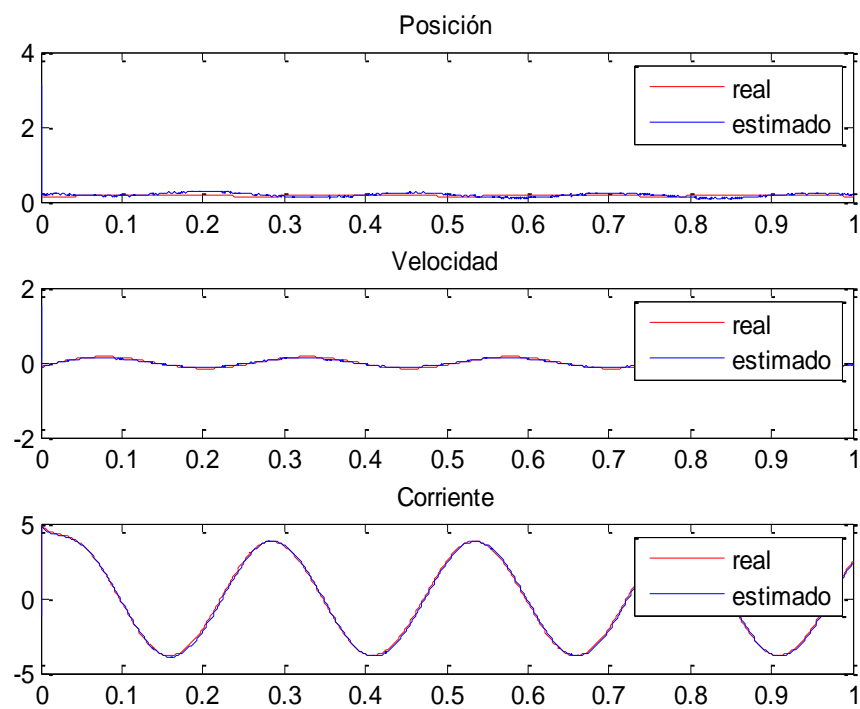




- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$

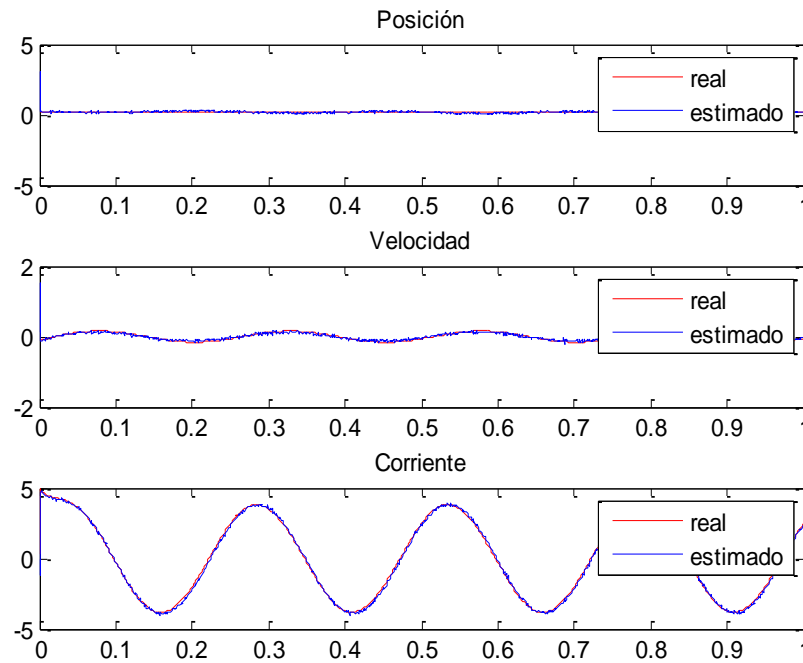


- Peso  $q_{2o}(x_p) = 100$  ,  $q_{3o}(i) = 100$

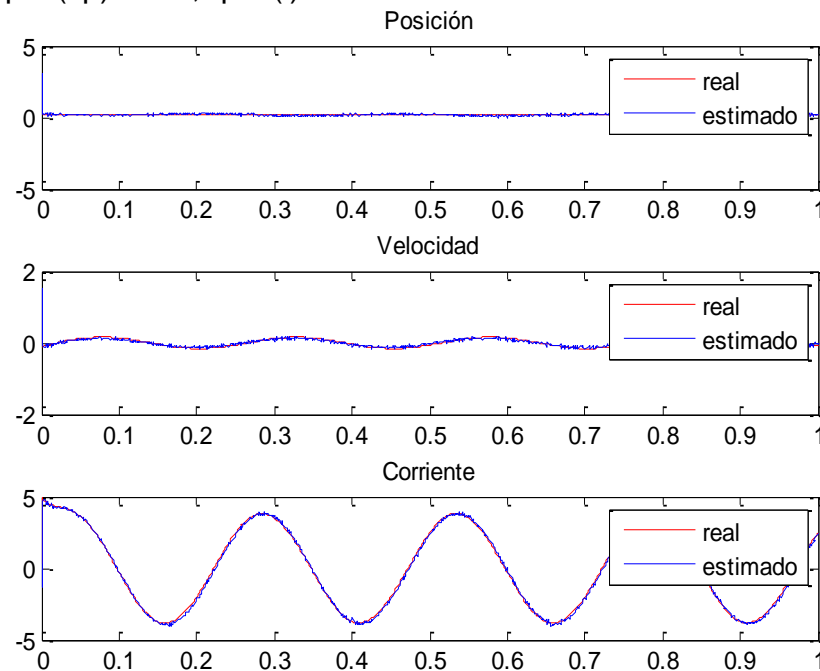


**Condiciones:****Fricción seca =  $0.0 \times 1$** **Ruido =  $0.04 \times \text{randn}(\text{nt}, 1)$** **Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \times 4 \times t)$** 

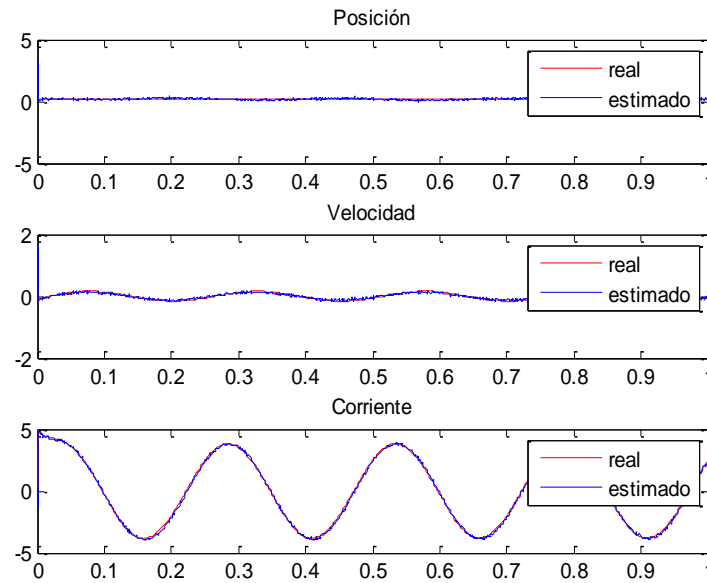
- Peso  $q_{2o}(xp) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(xp) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{2o}(xp) = 100$  ,  $q_{3o}(i) = 100$



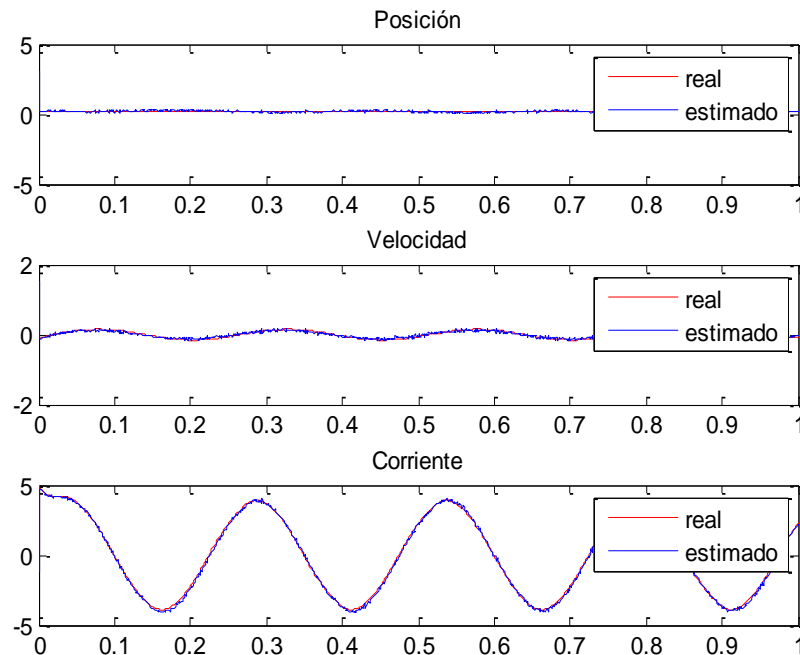
### Condiciones:

Fricción seca =  $2.0 \cdot 1$

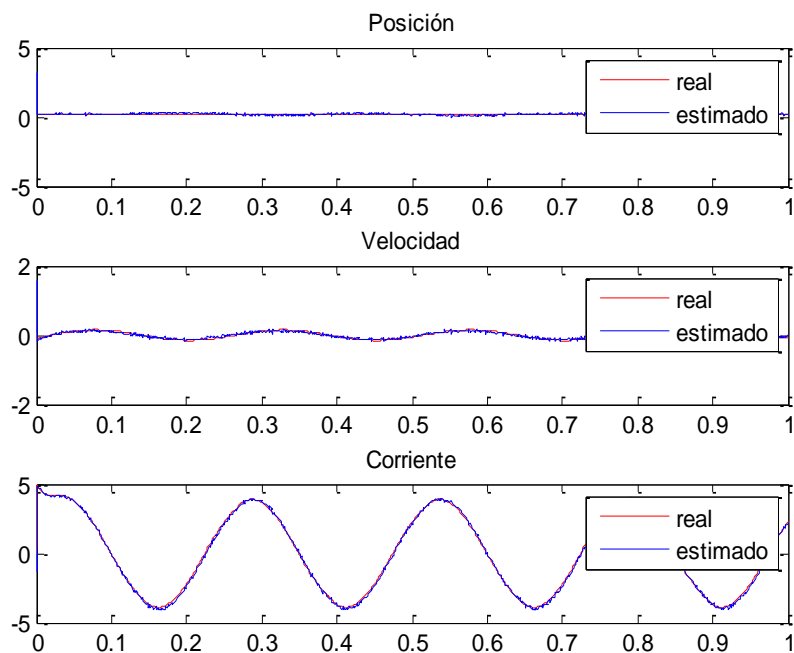
Ruido =  $0.04 \cdot \text{randn}(nt, 1)$

Entrada :  $x = 10 \sin(2 \cdot \pi \cdot 2 \cdot t)$

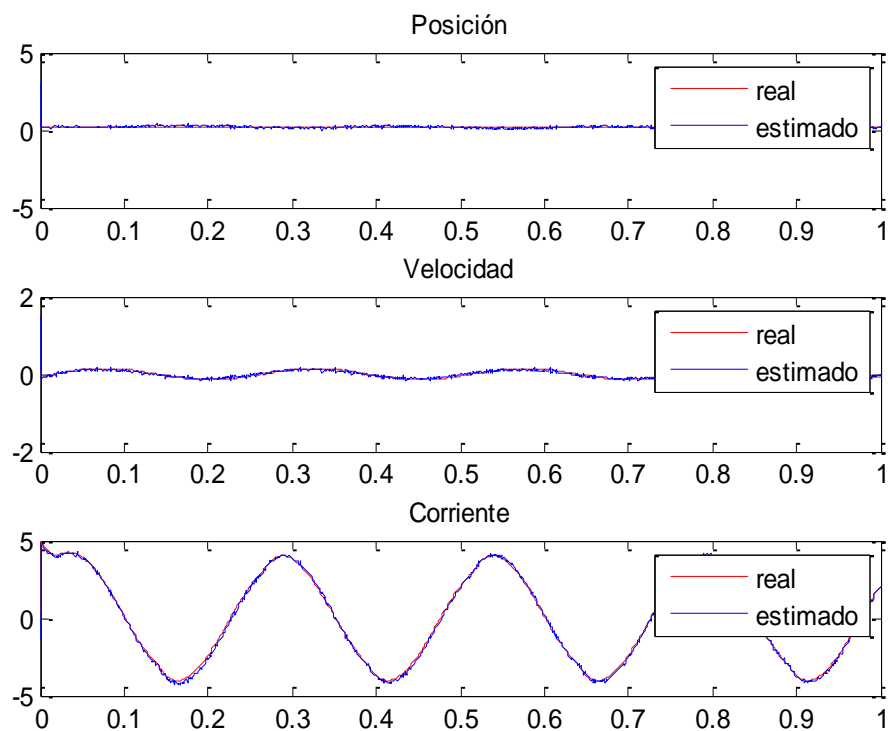
- Peso  $q_{2o}(xp) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$

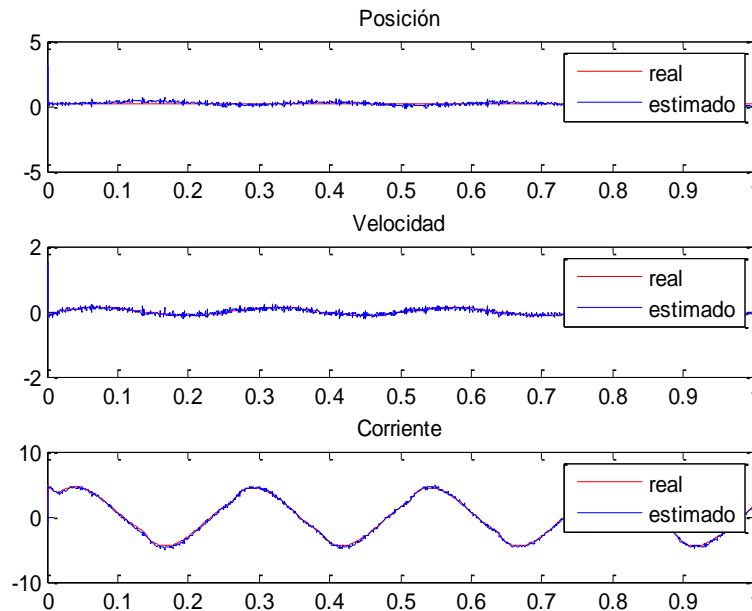


- Peso  $q_{2o}(x_p) = 100$  ,  $q_{3o}(i) = 100$

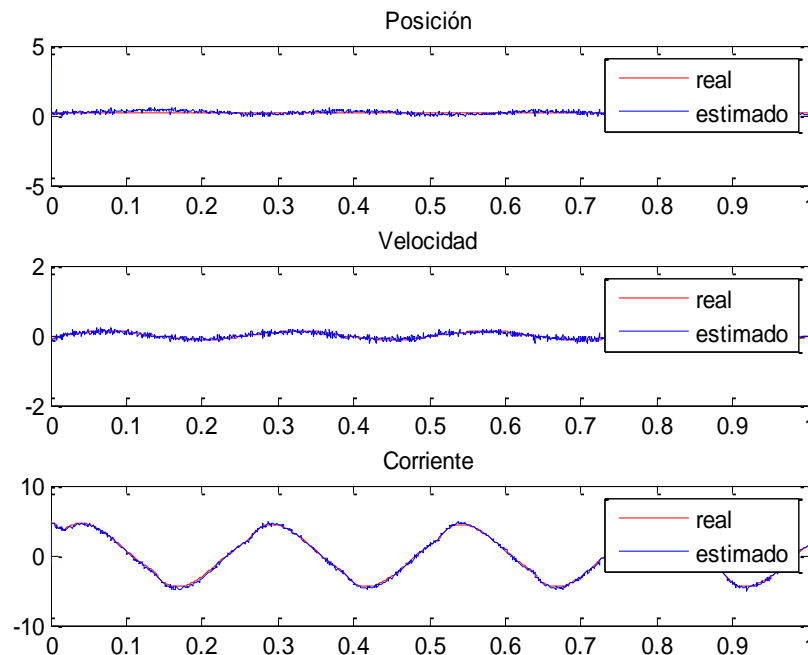


**Condiciones:****Fricción seca =  $5.0 \cdot 1$** **Ruido =  $0.08 \cdot \text{randn}(\text{nt}, 1)$** **Entrada :  $x = 10\sin(2\pi \cdot 2 \cdot t)$** 

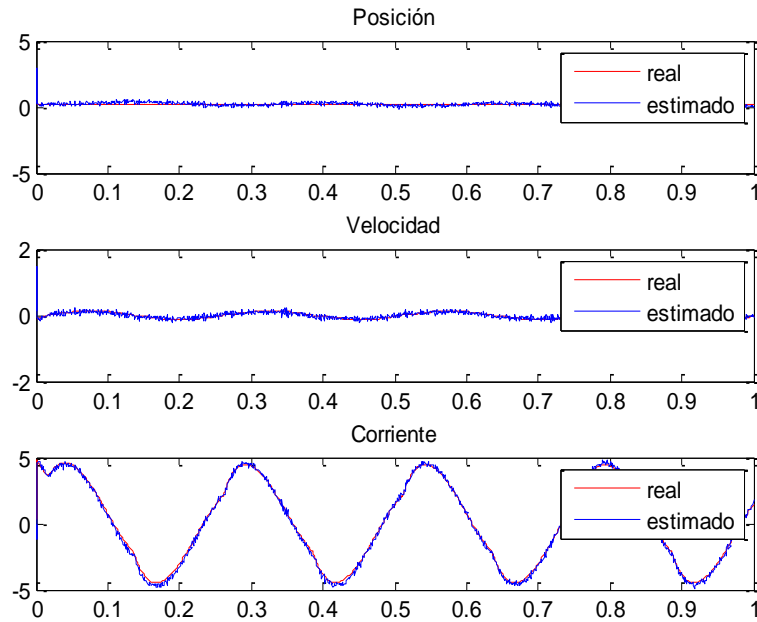
- Peso  $q_{2o}(x_p) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$



Luego de las pruebas se observó que al variar los pesos no varía considerablemente la respuesta, ésto porque el valor de  $L_{hk}$  no varía.

Además se aprecia que la respuesta es buena a pesar del ruido del sensor en los casos analizados.

- El observador de orden reducido utilizando el cambio de variable a “w”

```

H = [ 1   -1   1
      0    1   1 ];      % H es arbitrario

T = [ Cp
      H ];
Tm1 = inv(T);
A = T*Ap*inv(T);
B = T*Bp;
C = Cp*inv(T);

A11 = A(1,1);      A12 = A(1,2:3);
A21 = A(2:3,1);    A22 = A(2:3,2:3);
B1 = B(1,1);
B2 = B(2:3,1);
Cr = A12;

q2 = input('Peso q2 (xp) : ');
q3 = input('Peso q3 (i) : ');
Q = diag([ q2 q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;      tf = 2;      dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;      t = t';
nt = length(t);

Aw = A22 - L*A12;
Bw = B2 - L*B1;
Lw = A21 - L*A11 + A22*L - L*A12*L;

[Apk,Bpk] = c2d(Ap,Bp,dt); %Se discretiza
[Apk,Wpk] = c2d(Ap,Wfp,dt);
[Ahk,Bhk] = c2d(Aw,Bw,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(Aw,Lw,dt);

```

- Condiciones:

```

fre = 2;
u = 10*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 1*0.02*randn(nt,1);

x = [ 0.25
      -0.12
       0.3 ];

wh = [ 0
       0 ];

k = 1;
umax = 24;
Fseca = 0.0*2; %Se empieza con cero y se cambia

```

- Simulación:

```

for tt = ti:dt:tf

    y(k,1) = Cp*x + ruido(k,1);
    zh = wh + L*y(k,1);
    zzh = [ y(k,1)
            zh ];
    xh = Tm1*zzh;

    z2h(k,1) = zh(1,1);
    z3h(k,1) = zh(2,1);
    x1(k,1) = x(1,1);    x2(k,1) = x(2,1);    x3(k,1) = x(3,1);
    x1h(k,1) = xh(1,1);  x2h(k,1) = xh(2,1);    x3h(k,1) = xh(3,1);

    if( u(k,1) > umax )
        u(k,1) = umax;
    elseif ( u(k,1) < -umax )
        u(k,1) = -umax;
    end
    if(x(2,1) >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif(x(2,1) < 0)
        Ff = -Fseca;
    end
    x = Apk*x + Bpk*u(k,1) + Wpk*Ff;    %Planta
    wh = Ahk*wh + Bhk*u(k,1) + Lhk*y(k,1);    %Observador
    k = k + 1;
end

figure(1);    plot(t,x1,'-r',t,x1h,'-b'); title('Posición');
figure(2);    plot(t,x2,'-r',t,x2h,'-b'); title('Velocidad');
figure(3);    plot(t,x3,'-r',t,x3h,'-b'); title('Corriente');
figure(4);    plot(t,u); title('Voltaje');

```

### Pruebas:

#### Condiciones:

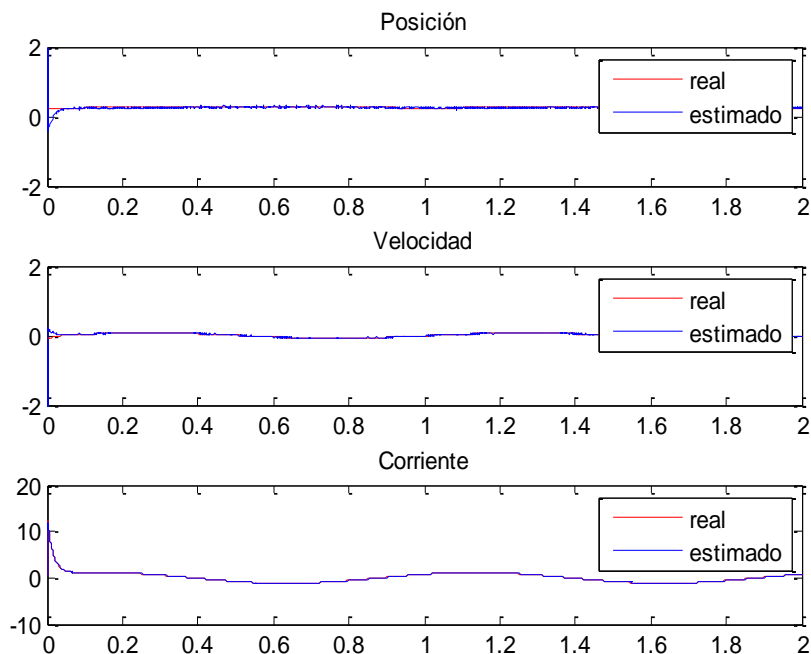
Fricción seca = 0.0\*1

Ruido = 0.01\*randn(nt,1)

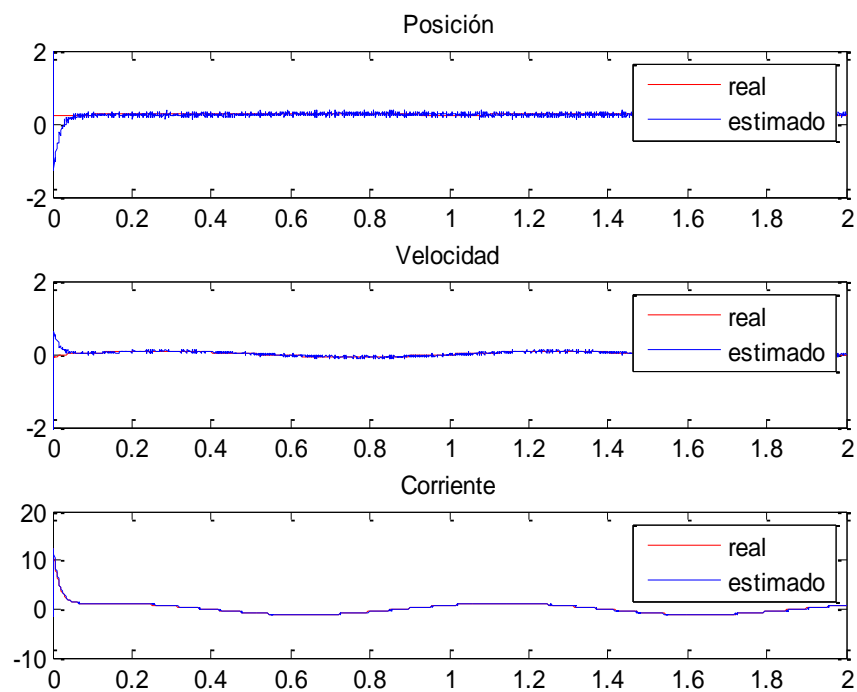
Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 2 \cdot t)$



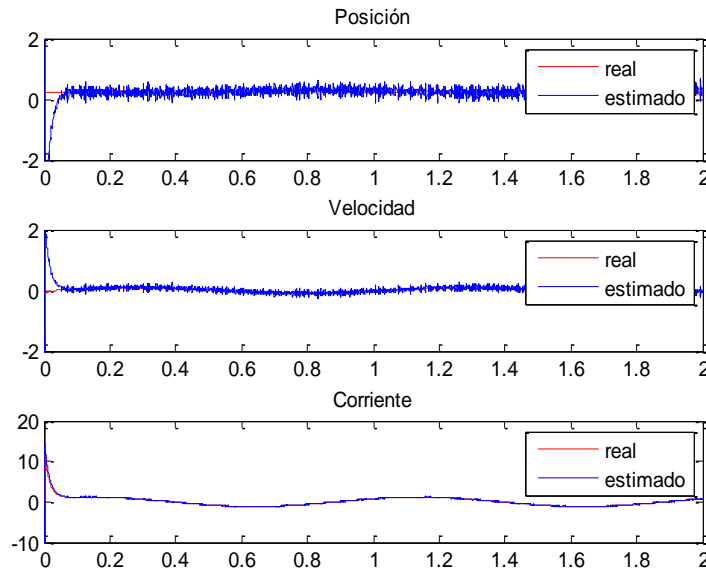
- Peso  $q_{2o}(x_p) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 100$  ,  $q_{3o}(i) = 100$



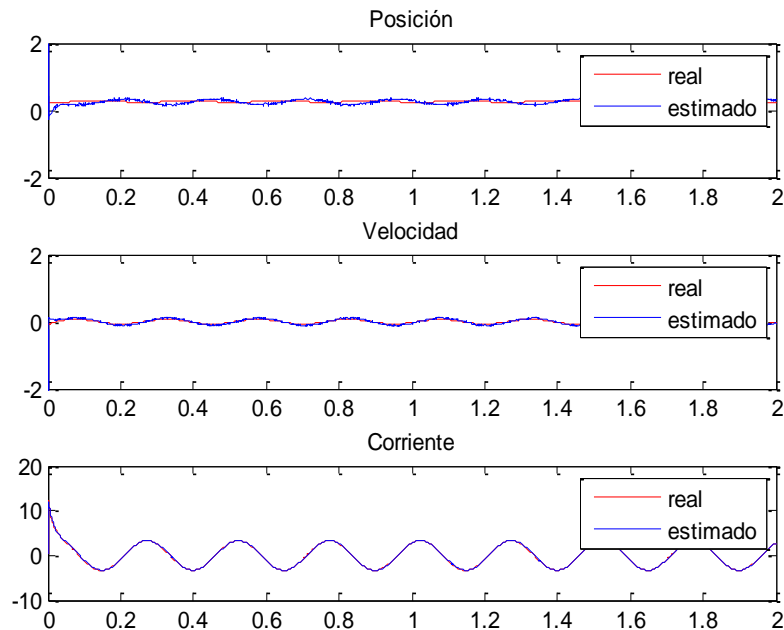
### Condiciones:

Fricción seca =  $0.0 \cdot 1$

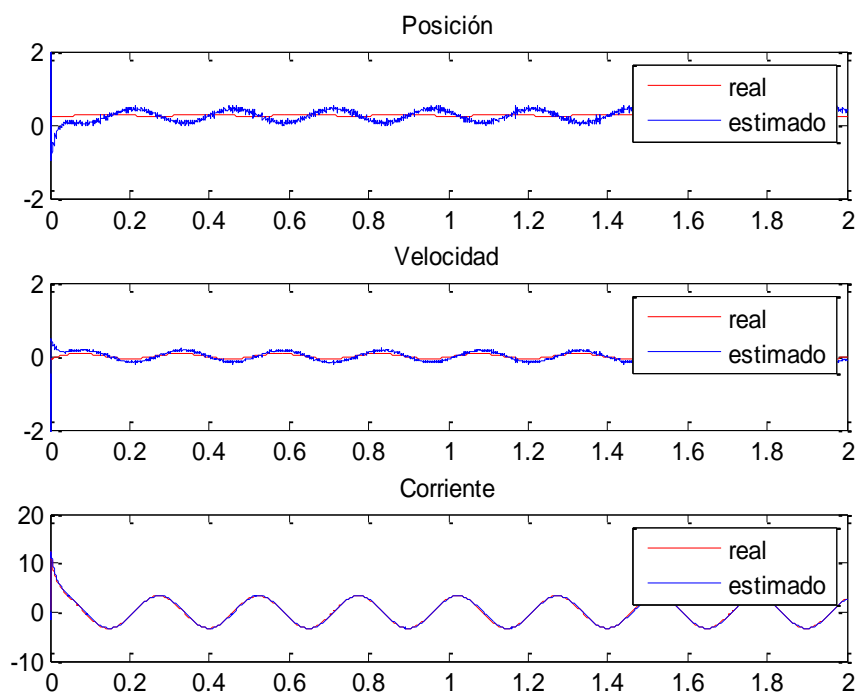
Ruido =  $0.01 \cdot \text{randn}(\text{nt}, 1)$

Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 4 \cdot t)$

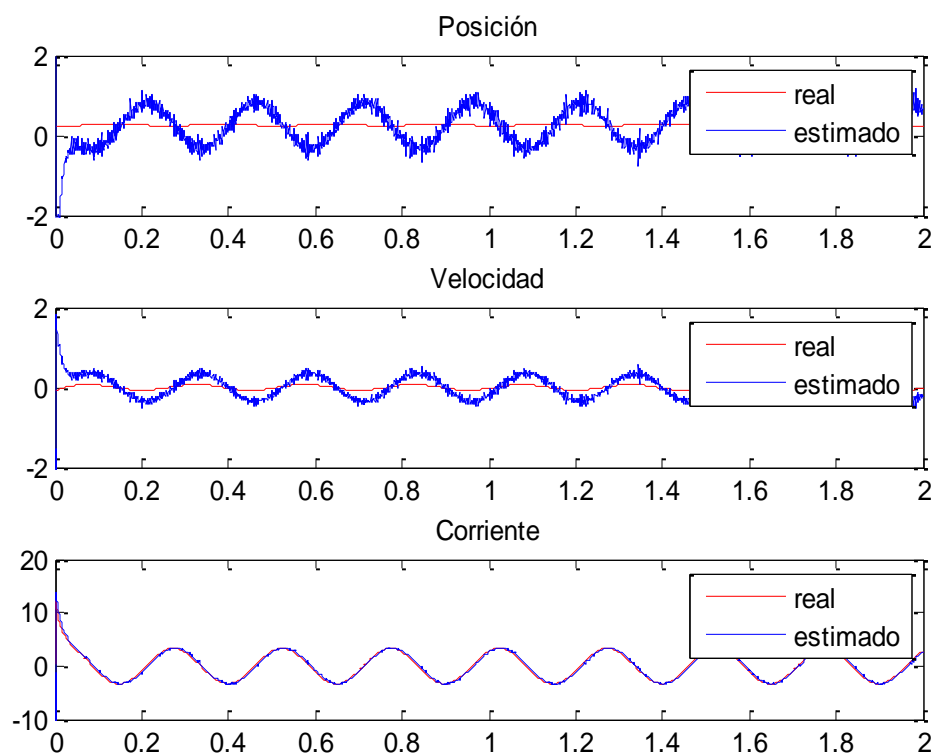
- Peso  $q_{2o}(x_p) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$

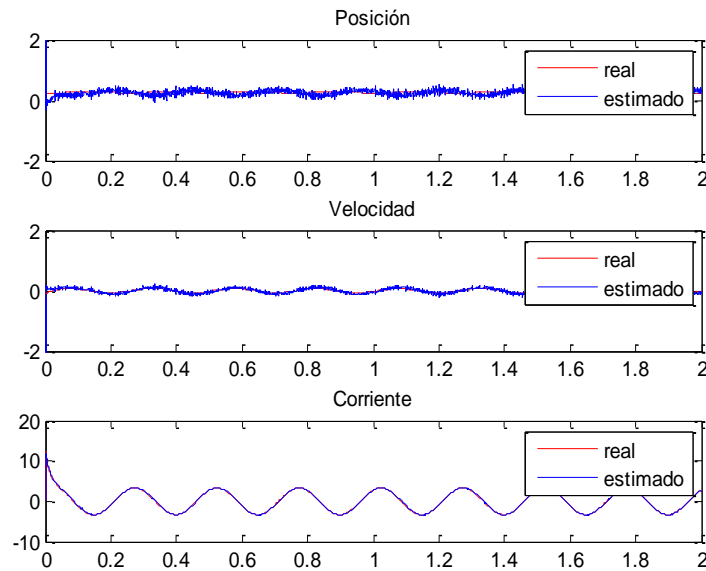


- Peso  $q_{2o}(x_p) = 100$  ,  $q_{3o}(i) = 100$

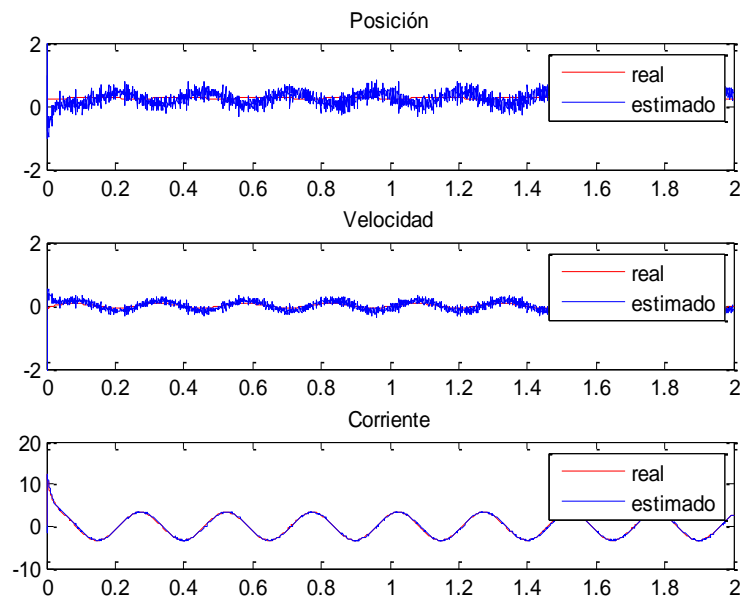


**Condiciones:****Fricción seca =  $0.0 \times 1$** **Ruido =  $0.04 \times \text{randn}(\text{nt}, 1)$** **Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \times 4 \times t)$** 

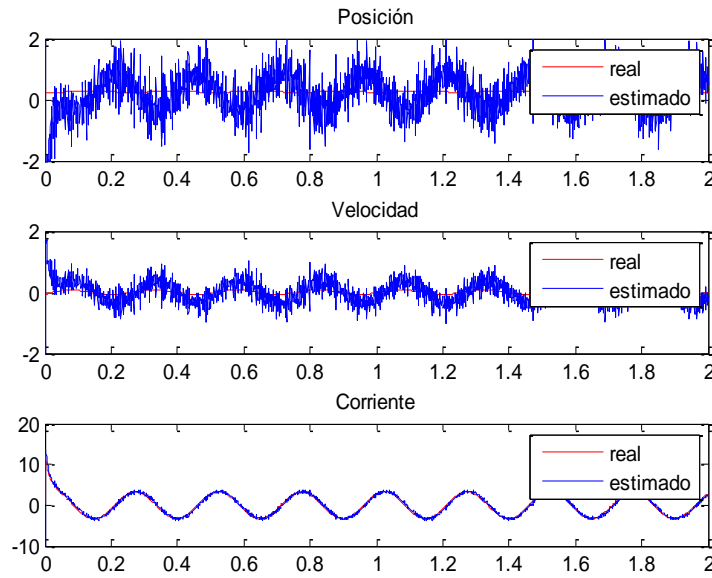
- Peso  $q_{2o}(xp) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(xp) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$



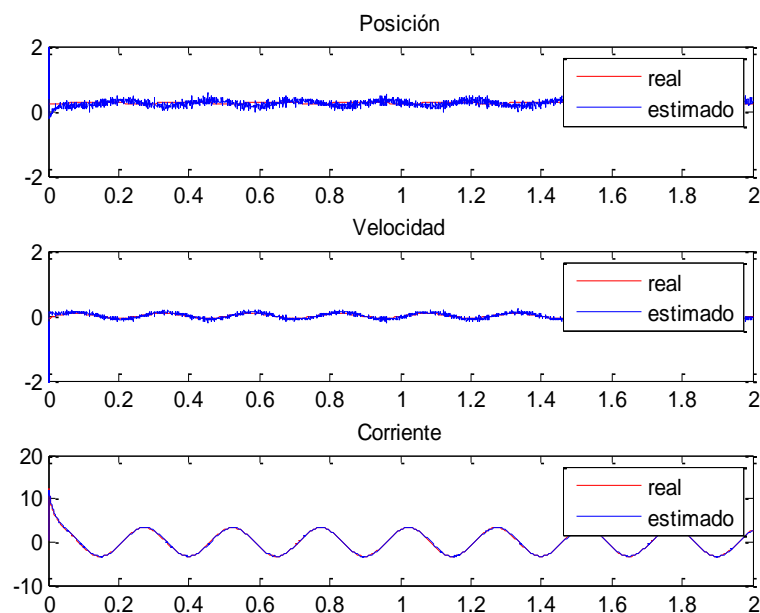
**Condiciones:**

**Fricción seca =  $0.0 \cdot 1$**

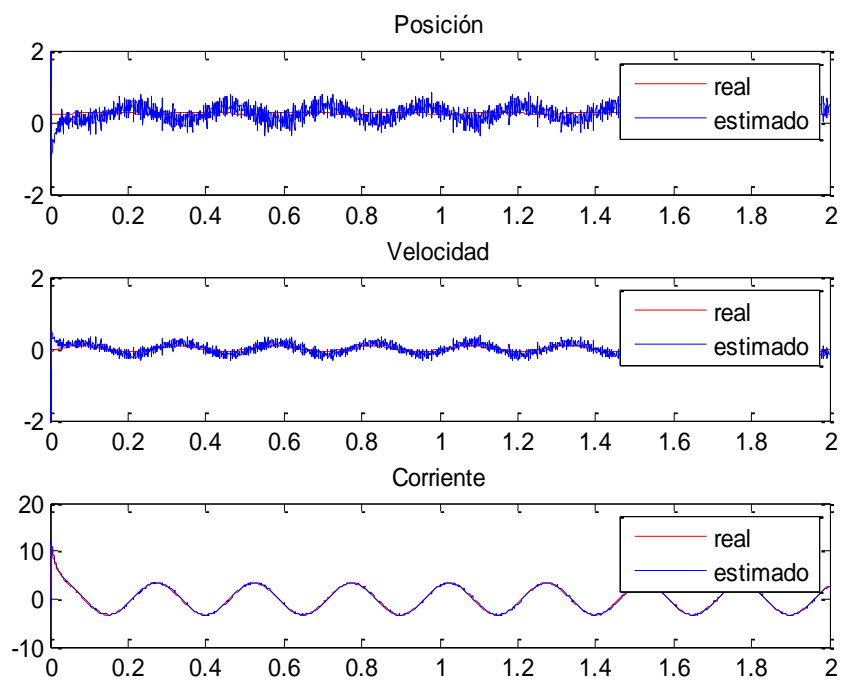
**Ruido =  $0.04 \cdot \text{randn}(\text{nt}, 1)$**

**Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 4 \cdot t)$**

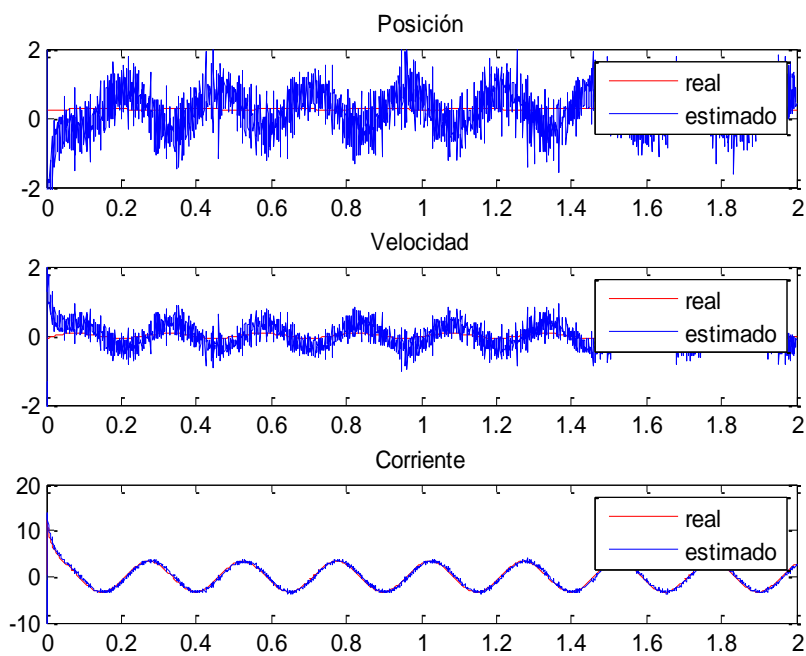
- Peso  $q_{20}(x_p) = 1$  ,  $q_{30}(i) = 1$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 10$  ,  $q_{30}(i) = 10$

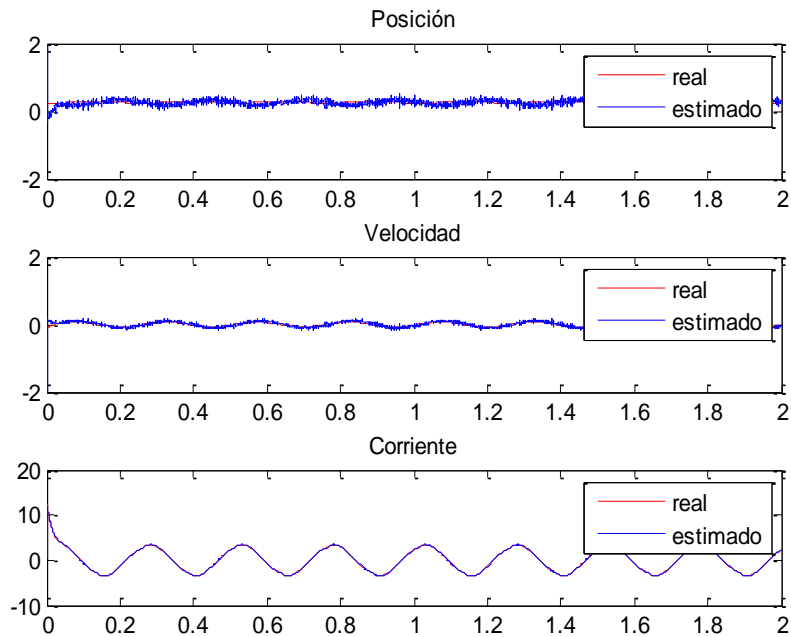


- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$

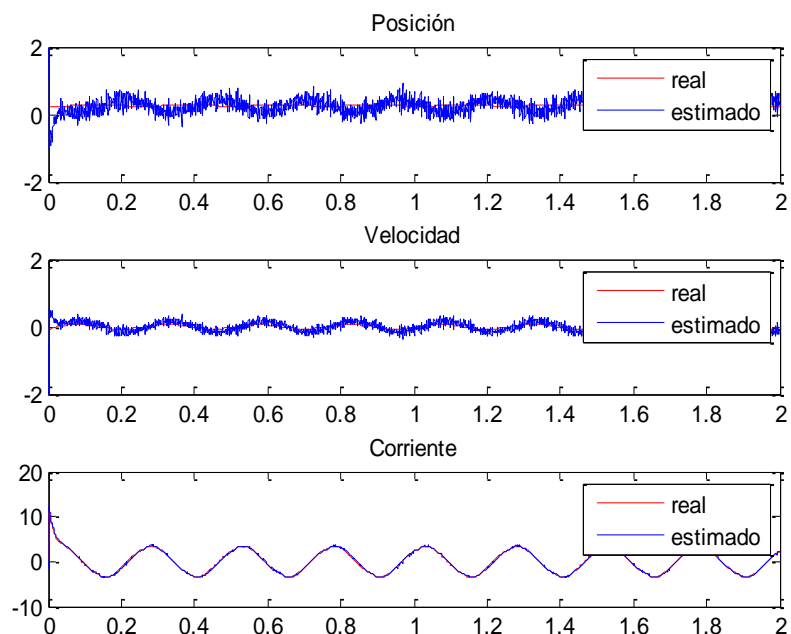


**Condiciones:****Fricción seca =  $2.0 \cdot 1$** **Ruido =  $0.04 \cdot \text{randn}(\text{nt}, 1)$** **Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 4 \cdot t)$** 

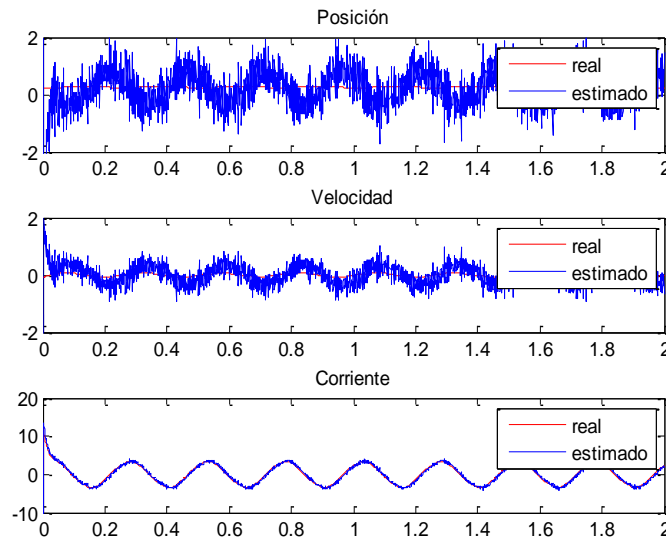
- Peso  $q_{2o}(x_p) = 1$  ,  $q_{3o}(i) = 1$



- Peso  $q_{2o}(x_p) = 10$  ,  $q_{3o}(i) = 10$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$



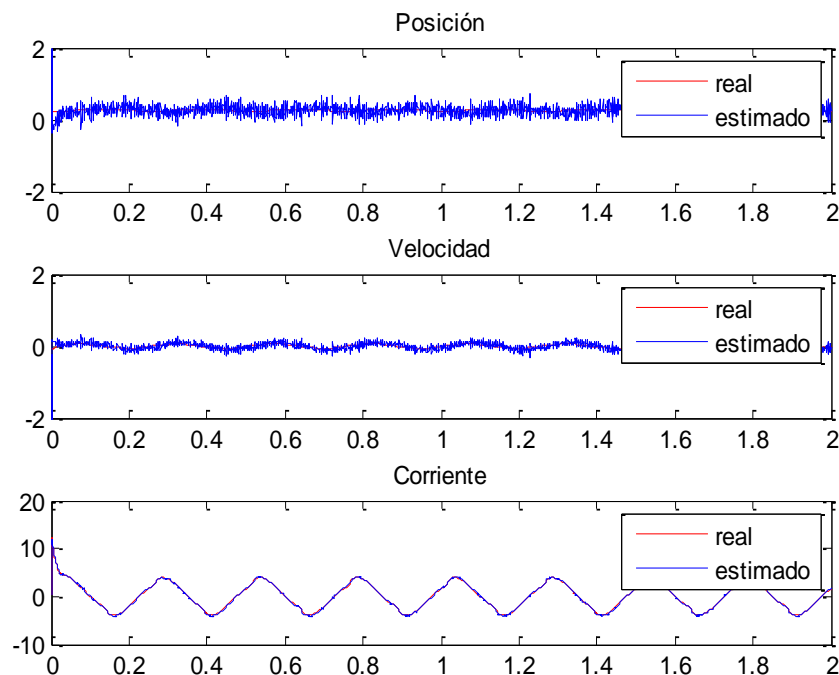
### Condiciones:

Fricción seca =  $5.0 \times 1$

Ruido =  $0.08 \cdot \text{randn}(nt, 1)$

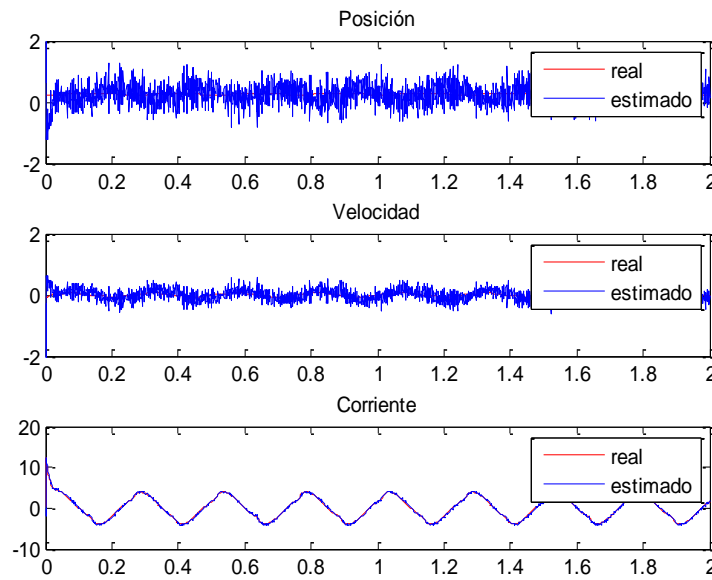
Entrada :  $u = 10\sin(2\pi \cdot 4 \cdot t)$

- Peso  $q_{20}(x_p) = 1$  ,  $q_{30}(i) = 1$

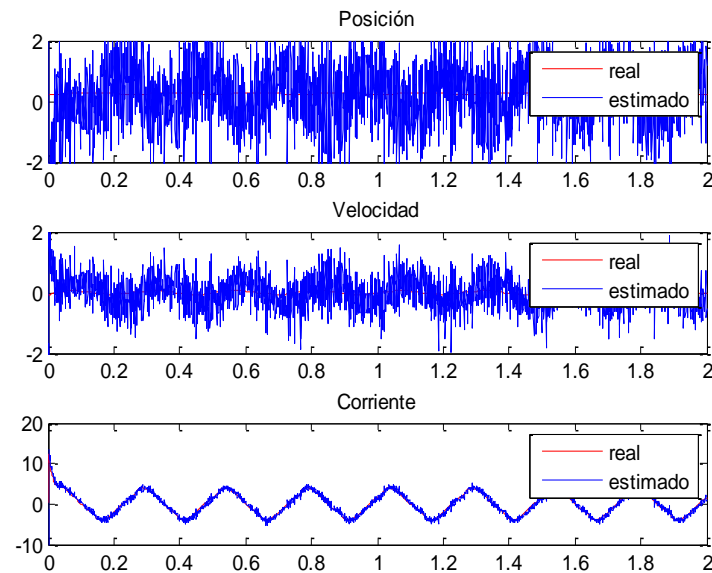




- Peso  $q_{20}(x_p) = 10$  ,  $q_{30}(i) = 10$



- Peso  $q_{20}(x_p) = 100$  ,  $q_{30}(i) = 100$

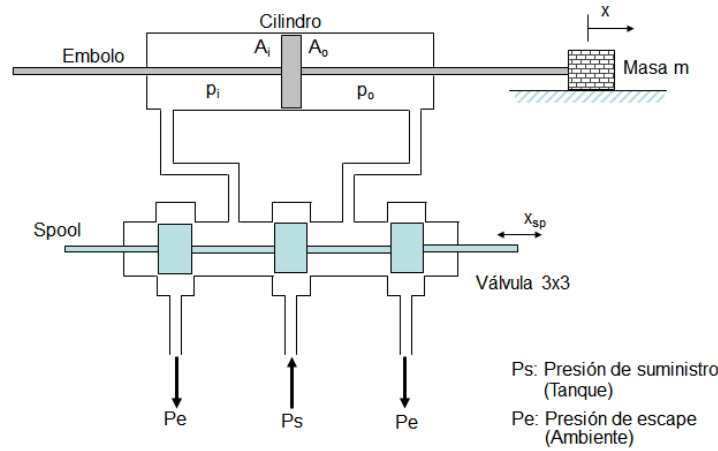


Luego de las pruebas se observó que las estimaciones son más ruidosas cuando se aumentan los pesos, además la repuesta se observa más ruidosa que en el caso de sólo usar la derivada del estado medido.

**Para el caso de trabajar con la salida  $y = 1.2x + 1.2\dot{x} + 0.8i$ , el sistema transformado con "T". La respuesta del observador de orden reducido utilizando la derivada del estado medido entrega mejores resultados que utilizando el cambio de variable a "w".**

## 2. Diseñar el observador de orden reducido para la planta del posicionamiento hidráulico.

Se considera la planta linealizado de orden 3:



La ecuación con el factor de balanceo \$z\$ es:

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{\hat{x}} \\ \frac{d(PP_i - PP_o)}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -c/m & A/zm \\ 0 & -\frac{2A\beta z}{V} & -\frac{b_o}{V}\beta z \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \hat{x} \\ PP_i - PP_o \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{(a_i + a_o)\beta z}{V} \end{bmatrix} x_{sp} + \begin{bmatrix} 0 \\ -1/m \\ 0 \end{bmatrix} F_s$$

Se diseña el observador de orden reducido para los casos:

**a.** Se mide \$x\$, se estiman:

$$\begin{bmatrix} \hat{\hat{x}} \\ \widehat{PP_i - PP_o} \end{bmatrix}$$

La señal medida puede contener ruido:

$$y = x + \text{ruido}$$

$$x = \begin{bmatrix} x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$$

La expresión para el sistema de orden reducido es:

$$\begin{bmatrix} \dot{y} \\ \dot{x}_h \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A_{11} & A_{12} \\ A_{21} & A_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y \\ x_h \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B_1 \\ B_2 \end{bmatrix} u$$

$$A_{11} = A(1,1)$$

$$A_{12} = A(1,2:3)$$

$$A_{21} = A(2:3,1)$$

$$A_{22} = A(2:3,2:3)$$

$$B_1 = B(1,1)$$

$$B_2 = B(2:3,1)$$

Cálculo de L:

$$S = \text{are}(A'_{22}, A'_{12}RA_{12}, Q)$$

$$Q = \begin{bmatrix} q_1 & 0 \\ 0 & q_2 \end{bmatrix}$$

$$L = SA'_{12}R^{-1}$$

- Utilizando la derivada del estado conocido( $\dot{y}$ ):

$$\dot{\hat{z}}_h = (A_{22} - LA_{12})\hat{z}_h + (A_{21} - LA_{11})y + (B_2 - LB_1)u + L\dot{y}$$

- Utilizando el cambio de variable:

$$\hat{z}_h = \hat{w} + Ly$$

$$\dot{\hat{w}} = (A_{22} - LA_{12})\hat{w} + (A_{21} - LA_{11} + A_{22}L - LA_{12}L)y + (B_2 - LB_1)u$$

## &gt;&gt; Script en Matlab

- La planta

```

Area = 1.18E-3;      % D = 0.04    d = 0.01
Ai = Area;
Ao = Area;
maxelon = 0.20;      % Elongacion maxima
Vol = Area*maxelon;
beta = 1.25E9;
rho = 900;
cd = 16E-2;
w = 0.02;
c = 450;
m = 10;
Fseca = 0.005*400;    % Variar el coeficiente de 0 a 2.75
Pe = 1E5;              % Presion de escape
Ps = 10E5;             % Presion del tanque

xspmax = 0.02;
xmax = maxelon*0.80;  % 80% de elongacion maxima

Pio = Ps/2;           % Probar valores
Poo = 2*Pe;
Pio = (Ps+Pe)/2;
Poo = (Ps+Pe)/2;
xspo = xspmax/2;

ai = cd*w*sqrt(2/rho*(Ps-Pio));
bi = -cd*w*xspo/sqrt(2*rho*(Ps-Pio));
ao = cd*w*sqrt(2/rho*(Poo-Pe));
bo = cd*w*xspo/sqrt(2*rho*(Poo-Pe));

a22 = -c/m;
a23 = Area/m;
a32 = -Area*2*beta/Vol;
a33 = -bo*beta/Vol;
b3 = (ai+ao)*beta/Vol;
w2 = -1/m;

As = [0  1  0
      0 a32 a33
      0 a22 a23];
Bs = [ 0
      0
      b3 ];
C = [ 1  0  0
      0  1  0];

%%
z = 1E-8;      % Analizar efecto
A = [ 0  0  1
      0 a33 a32*z
      0 a23/z a22];
B = [ 0
      b3*z
      0 ];

```

- **El observador de orden reducido utilizando la derivada de “y”**

```

z = 1E-8;    % Analizar efecto
A = [ 0      1      0
      0      a22     a23/z
      0      a32*z    a33 ];
B = [ 0
      0
      b3*z ];

A11 = A(1,1);    A12 = A(1,2:3);
A21 = A(2:3,1);  A22 = A(2:3,2:3);
B1 = B(1,1);
B2 = B(2:3,1);
Cr = A12;

%% Ingresamos pesos para el observador
q2 = input('Peso q2 (xp) : ');
q3 = input('Peso q3 (Pi-Po) : ');
Q = diag([ q2 q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;    tf = 1;    dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;    t = t';
nt = length(t);

[Ak,Bk] = c2d(A,B,dt);    %Se discretiza
%[Ak,Wk] = c2d(A,Wf,dt);
[Ahk,Bhk] = c2d(A22-L*Cr,B2,dt);
[Ahk,Ayhk] = c2d(A22-L*Cr,A21,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(A22-L*Cr,L,dt);

```

- **Condiciones:**

```

x = 0.0;
xp = 0;
Pi = 1*Pe;
Po = 1*Pe;
xh(1,1) = 0;
xh(2,1) = 0;

fre = 2;
u = 0.01*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 0.01*randn(nt,1);

x1p = [0];
k = 1;
yold = 0;

```

- Simulación:

```

for tt = ti:dt:tf
    y(k,1) = C*[x; xp; z*(Pi-Po)] + [1*0.01*randn(1,1)];

    pos(k,1) = x;
    vel(k,1) = xp;
    Preio(k,1) = Pi-Po;
    xlp(k,1) = (y(k,1) - yold)/dt - A11*y(k,1) - B1*u(k,1);
    xxo2(k,1) = xh(1,1);
    xxo3(k,1) = xh(2,1)/z ;%(Pio-Poo);
    xsp = u(k,1); %

    if(xsp > xspmax)
        xsp = xspmax;
    elseif(xsp < -xspmax)
        xsp = -xspmax;
    end

    if(abs(x) >= xmax)
        xsp = 0;
    end
    u(k,1) = xsp;
    Vi = Vol + Ai*x;
    Vo = Vol - Ao*x;
    Volo(k,1) = Vo;
    if(xp >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif( xp < 0 )
        Ff = -Fseca;
    elseif( xp == 0 )
        Ff = Ai*Pi - Ao*Po;
    end
    x2p = Ai/m*Pi - Ao/m*Po - c/m*xp -Ff/m;
    if(xsp > 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Pi)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Po-Pe)/rho);
    elseif(xsp < 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Pi-Pe)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Po)/rho);
    elseif(xsp == 0)
        qi = 0;
        qo = 0;
    end

    Pip = -Ai*beta/Vi*xp + beta/Vi*qi;
    Pop = Ao*beta/Vo*xp - beta/Vo*qo;
    x = x + xp*dt;
    xp = xp + x2p*dt;
    Pi = Pi + Pip*dt;
    Po = Po + Pop*dt;
    if(Pi > Ps)
        Pi = Ps;
    elseif(Pi < Pe)
        Pi = Pe;
    end
    if(Po > Ps)
        Po = Ps;
    elseif(Po < Pe)
        Po = Pe;
    end

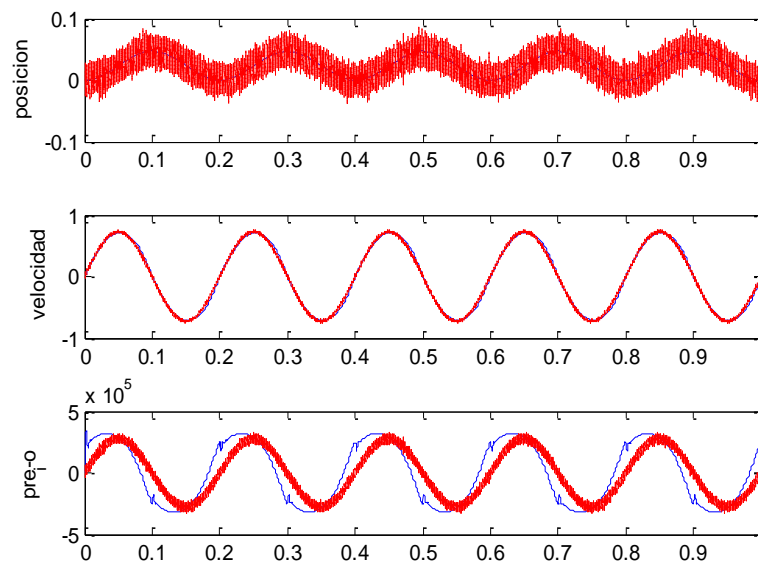
    xh = Ahk*xh + Bhk*u(k,1) + Ayhk*y(k,1) + Lhk*xlp(k,1); %Observador
    yold = y(k,1);

    k = k + 1;
end

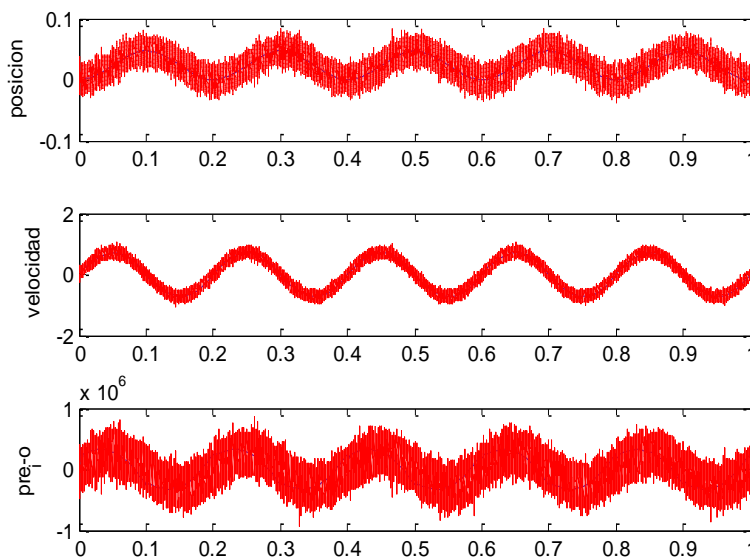
```

**Pruebas:****Condiciones:**Fricción seca =  $0.005 \cdot 400$ Ruido =  $0.01 \cdot \text{randn}(1,1)$ Entrada :  $u = 0.01 \sin(2 \cdot \pi \cdot 5 \cdot t)$ 

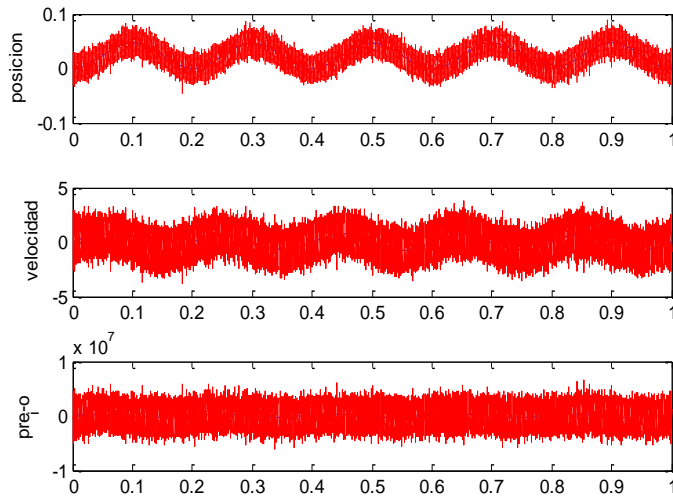
- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 1$  ,  $q_{30} (PPi - PPo) = 1$



- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 10$  ,  $q_{30} (PPi - PPo) = 10$



- Peso  $q_{2o} (\dot{x}) = 100$  ,  $q_{3o} (PPi - PPo) = 100$



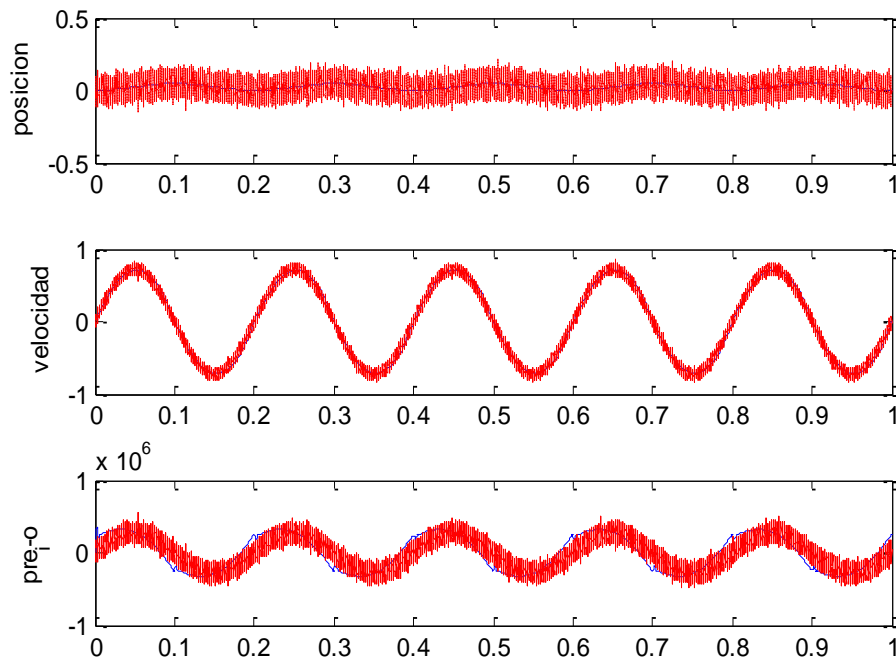
### Condiciones:

Fricción seca  $= 0.005 \cdot 400$

Ruido  $= 0.04 \cdot \text{randn}(1,1)$

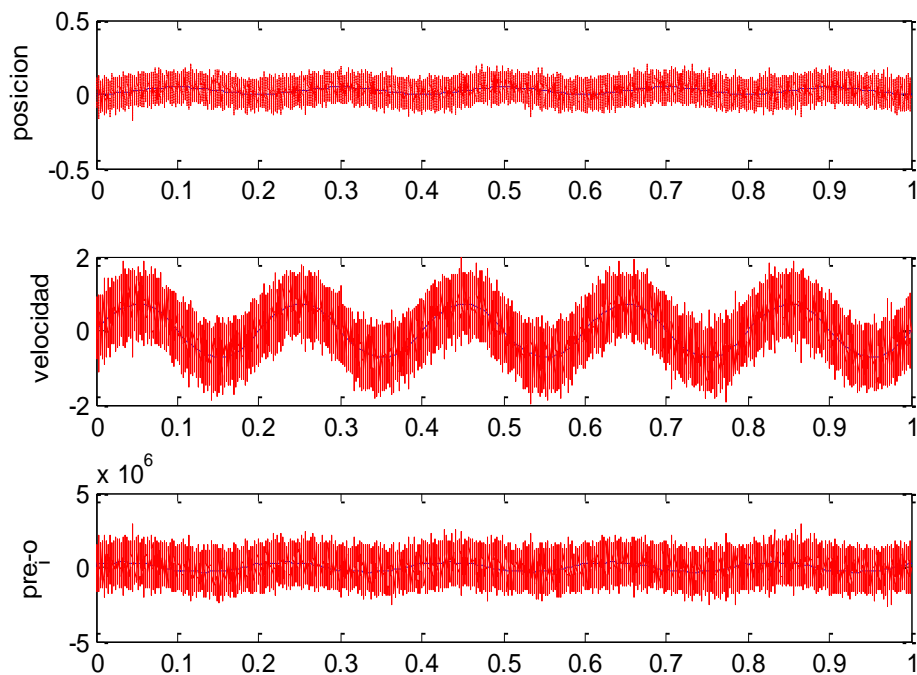
Entrada :  $u = 0.01 \sin(2\pi \cdot 5 \cdot t)$

- Peso  $q_{2o} (\dot{x}) = 1$  ,  $q_{3o} (PPi - PPo) = 1$

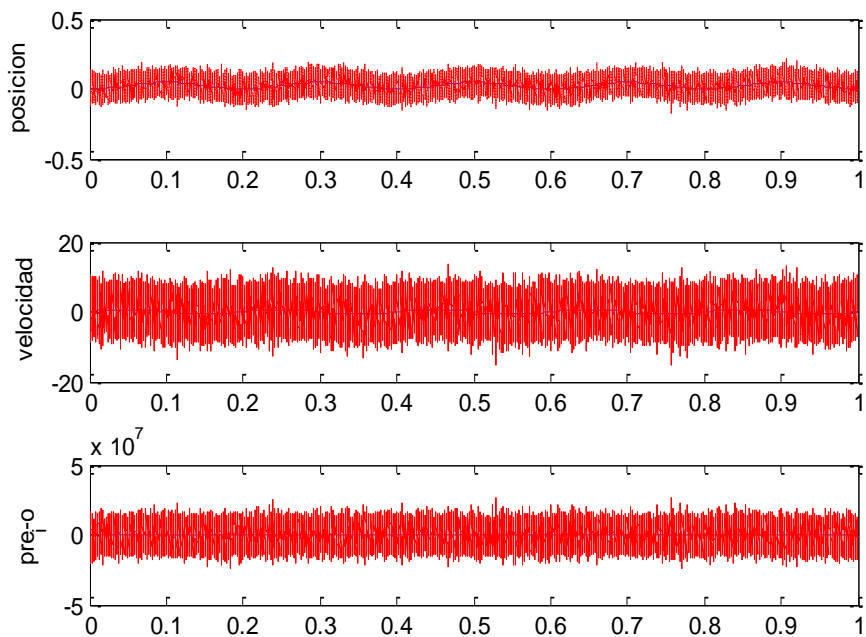




- Peso  $q_{2o}(\dot{x}) = 10$  ,  $q_{3o}(PPi - PPo) = 10$



- Peso  $q_{2o}(\dot{x}) = 100$  ,  $q_{3o}(PPi - PPo) = 100$



- **El observador de orden reducido utilizando el cambio de variable “w”.**

```

z = 1E-8;    % Analizar efecto
A = [ 0      1      0
      0      a22     a23/z
      0      a32*z    a33 ];
B = [ 0
      0
      b3*z ];

A11 = A(1,1);    A12 = A(1,2:3);
A21 = A(2:3,1);  A22 = A(2:3,2:3);
B1 = B(1,1);
B2 = B(2:3,1);
Cr = A12;
q2 = input('Peso q2 (xp) : ');
q3 = input('Peso q3 (Pi-Po) : ');
Q = diag([ q2 q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;    tf = 1;    dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;    t = t';
nt = length(t);

Aw = A22 - L*A12;
Bw = B2 - L*B1;
Lw = A21 - L*A11 + A22*L - L*A12*L;

[Ak,Bk] = c2d(A,B,dt);    %Se discretiza
[Ahk,Bhk] = c2d(Aw,Bw,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(Aw,Lw,dt);

```

- **Condiciones:**

```

x = 0.0;
xp = 0;
Pi = 1*Pe;
Po = 1*Pe;
xh(1,1) = 0;
xh(2,1) = 0;
xh(3,1) = z*(Pi - Po) - (Pio-Poo);

fre = 2;
u = 0.01*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 0.02*randn(nt,1);

wh = [ 0
        0 ];
k = 1;

```

- Simulación:

```

for tt = ti:dt:tf
    y(k,1) = C*[x; xp; z*(Pi-Po)] + [1*0.01*randn(1,1)];
    pos(k,1) = x;
    vel(k,1) = xp;
    Preio(k,1) = Pi-Po;

    xh = wh + L*y(k,1);
    xxo2(k,1) = xh(1,1);
    xxo3(k,1) = xh(2,1)/z ;%+(Pio-Poo);

    xsp = u(k,1); % -K*[ error; xh(2,1); xh(3,1)];
    if(xsp > xspmax)
        xsp = xspmax;
    elseif(xsp < -xspmax)
        xsp = -xspmax;
    end

    if(abs(x) >= xmax)
        xsp = 0;
    end
    u(k,1) = xsp;
    Vi = Vol + Ai*x;
    Vo = Vol - Ao*x;
    Volo(k,1) = Vo;
    if(xp >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif( xp < 0 )
        Ff = -Fseca;
    elseif( xp == 0 )
        Ff = Ai*Pi - Ao*Po;
    end
    x2p = Ai/m*Pi - Ao/m*Po - c/m*xp - Ff/m;
    if(xsp > 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Pi)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Po-Pe)/rho);
    elseif(xsp < 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Pi-Pe)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Po)/rho);
    elseif(xsp == 0)
        qi = 0;
        qo = 0;
    end

    Pip = -Ai*beta/Vi*xp + beta/Vi*qi;
    Pop = Ao*beta/Vo*xp - beta/Vo*qo;
    x = x + xp*dt;
    xp = xp + x2p*dt;
    Pi = Pi + Pip*dt;
    Po = Po + Pop*dt;
    if(Pi > Ps)
        Pi = Ps;
    elseif(Pi < Pe)
        Pi = Pe;
    end
    if(Po > Ps)
        Po = Ps;
    elseif(Po < Pe)
        Po = Pe;
    end
    end
    wh = Ahk*wh + Bhk*u(k,1) + Lhk*y(k,1); %Observador

    k = k + 1;
end

```

- **Ploteo:**

```
figure(1);
subplot(3,1,1);    plot(t,pos,'b',t,y,'--r');
ylabel('posicion');
subplot(3,1,2);    plot(t,vel,'b',t,xxo2,'r'); ylabel('velocidad');
subplot(3,1,3);    plot(t,Preio,'b',t,xxo3,'r'); ylabel('pre_i-o');
figure(2);
subplot(2,1,1);    plot(t,u); ylabel('u');
```

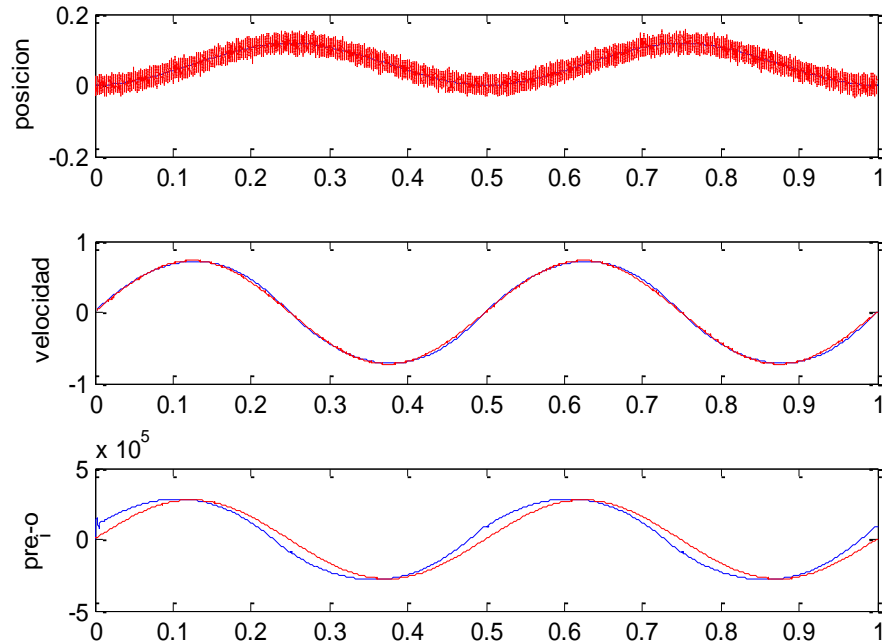
**Pruebas:**
**Condiciones:**

**Fricción seca = 0.005\*400**

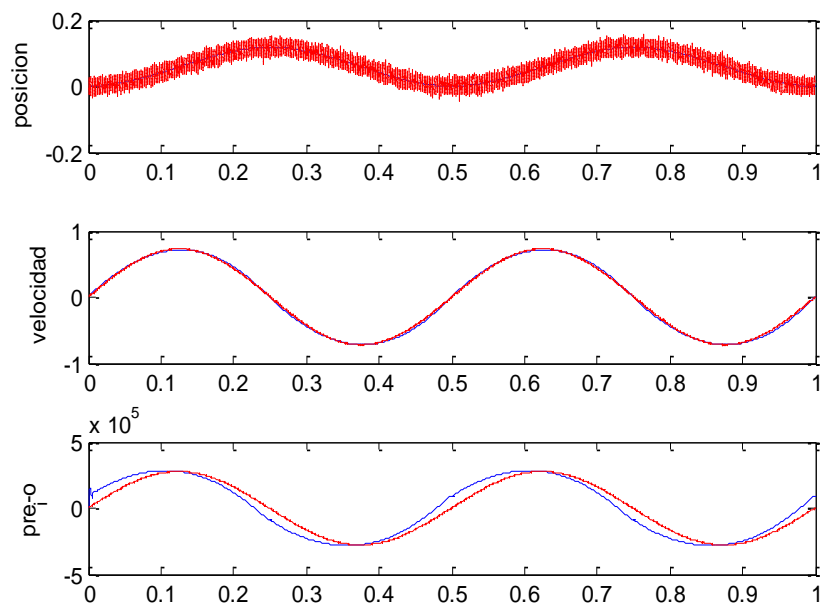
**Ruido = 0.01\*randn(1,1)**

**Entrada :  $u = 0.01\sin(2\pi \cdot 2 \cdot t)$**

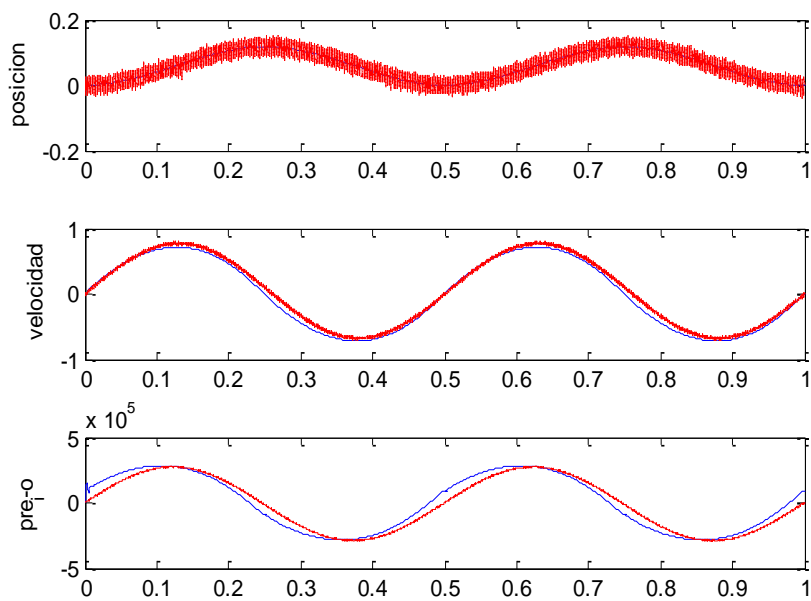
- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 1$  ,  $q_{30} (PPi - PPo) = 1$



- Peso  $q_{20}(\dot{x}) = 10$  ,  $q_{30}(PP_i - PP_o) = 10$

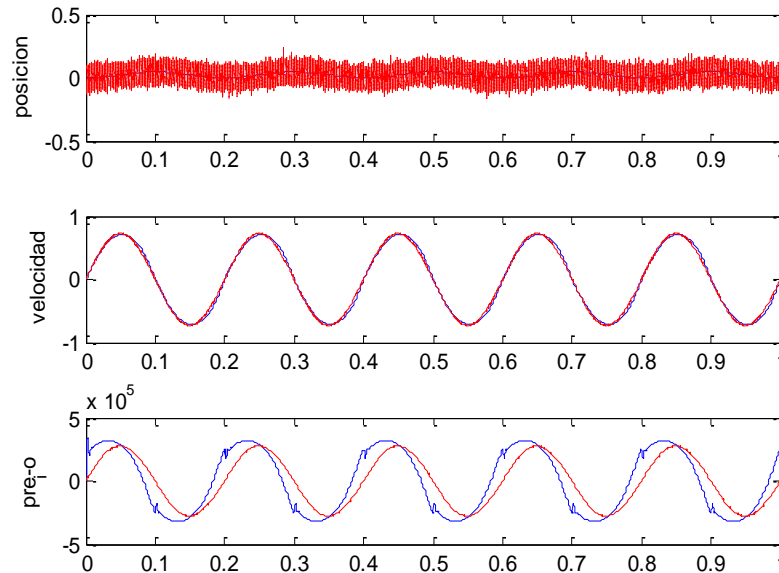


- Peso  $q_{20}(\dot{x}) = 100$  ,  $q_{30}(PP_i - PP_o) = 100$

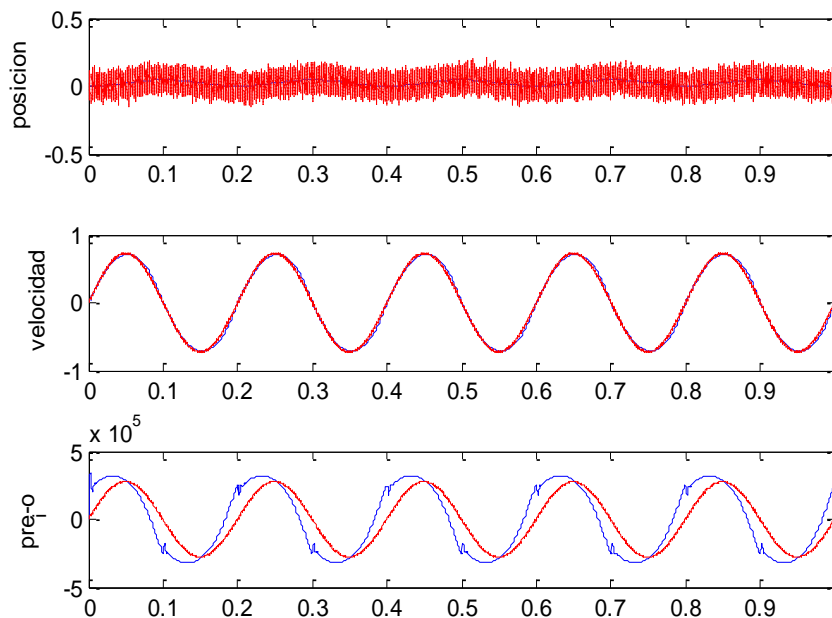


**Condiciones:**Fricción seca =  $0.005 \cdot 400$ Ruido =  $0.04 \cdot \text{randn}(1,1)$ Entrada :  $u = 0.01 \sin(2\pi \cdot 5 \cdot t)$ 

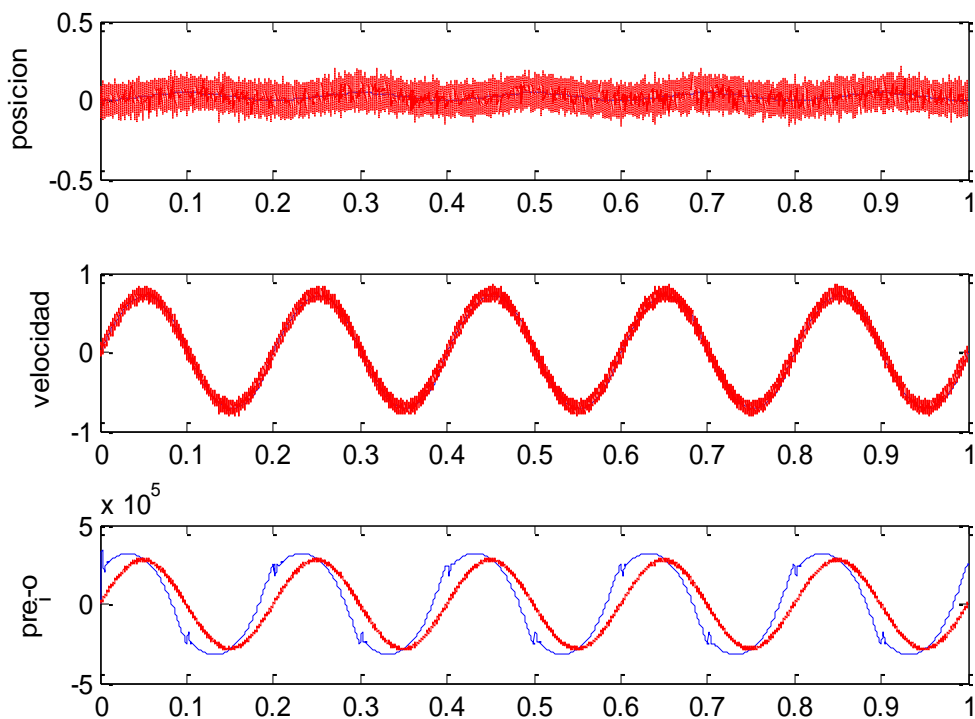
- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 1$  ,  $q_{30} (PPi - PPo) = 1$



- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 10$  ,  $q_{30} (PPi - PPo) = 10$



- Peso  $q_{20} (\dot{x}) = 100$  ,  $q_{30} (PP_i - PP_o) = 100$



**b.** Se miden "x" y "Pi-Po", se estima:

$$[\hat{x}]$$

Se ordena de la siguiente manera la ecuación del sistema:

Se intercambia la posición de los estados, en el vector de estados.

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \frac{d(PPi - PPO)}{dt} \\ \ddot{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0 & -\frac{bo}{V}\beta z & A/zm \\ 0 & -\frac{2A\beta z}{V} & -c/m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ PPi - PPO \\ \dot{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{(a_i + a_o)\beta z}{V} \\ 0 \end{bmatrix} X_{sp} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ -1/m \end{bmatrix} F_s$$

$$A_{11} = A(1:2,1:2)$$

$$A_{12} = A(1:2,3)$$

$$A_{21} = A(3,1:2)$$

$$A_{22} = A(3,3)$$

$$B_1 = B(1:2,1)$$

$$B_2 = B(3,1)$$

Cálculo de L:

$$S = \text{are}(A'_{22}, A'_{12}RA_{12}, Q)$$

$$Q = [q_1]$$

$$L = SA'_{12}R^{-1}$$

- Utilizando la derivada del estado conocido( $\dot{y}$ ):

$$\dot{\hat{x}}_h = (A_{22} - LA_{12})\hat{x}_h + (A_{21} - LA_{11})y + (B_2 - LB_1)u + L\dot{y}$$

- Utilizando el cambio de variable:

$$\hat{x}_h = \hat{w} + Ly$$

$$\dot{\hat{w}} = (A_{22} - LA_{12})\hat{w} + (A_{21} - LA_{11} + A_{22}L - LA_{12}L)y + (B_2 - LB_1)u$$



## &gt;&gt; Script en Matlab

- La planta

```

Area = 1.18E-3;      % D = 0.04    d = 0.01
Ai = Area;
Ao = Area;
maxelon = 0.20;      % Elongacion maxima
Vol = Area*maxelon;
beta = 1.25E9;
rho = 900;
cd = 16E-2;
w = 0.02;
c = 450;
m = 10;
Fseca = 0.005*400;   % Variar el coeficiente de 0 a 2.75
Pe = 1E5;             % Presion de escape
Ps = 10E5;            % Presion del tanque

xspmax = 0.02;
xmax = maxelon*0.80; % 80% de elongacion maxima

Pio = Ps/2;          % Probar valores
Poo = 2*Pe;
Pio = (Ps+Pe)/2;
Poo = (Ps+Pe)/2;
xspo = xspmax/2;

ai = cd*w*sqrt(2/rho*(Ps-Pio));
bi = -cd*w*xspo/sqrt(2*rho*(Ps-Pio));
ao = cd*w*sqrt(2/rho*(Poo-Pe));
bo = cd*w*xspo/sqrt(2*rho*(Poo-Pe));

a22 = -c/m;
a23 = Area/m;
a32 = -Area*2*beta/Vol;
a33 = -bo*beta/Vol;
b3 = (ai+ao)*beta/Vol;
w2 = -1/m;

As = [0  1  0
      0 a33 a32
      0 a23 a22];
Bs = [ 0
      b3
      0 ];
C = [ 1  0  0
      0  1  0];

```

- **El observador de orden reducido utilizando la derivada de “y”**

```

z = 1E-8;    % Analizar efecto
A = [ 0      0      1
      0      a33    a32*z
      0      a23/z  a22];
B = [ 0
      b3*z
      0 ];

A11 = A(1:2,1:2);    A12 = A(1:2,3);
A21 = A(3,1:2);      A22 = A(3,3);
B1 = B(1:2,1);
B2 = B(3,1);
Cr = A12;

%% Ingresamos pesos para el observador

q3 = input('Peso q3 (xp) : ');
Q = diag([q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;    tf = 1;    dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;    t = t';
nt = length(t);

[Ak,Bk] = c2d(A,B,dt); %Se discretiza
%[Ak,Wk] = c2d(A,Wf,dt);
[Ahk,Bhk] = c2d(A22-L*Cr,B2,dt);
[Ahk,Ayhk] = c2d(A22-L*Cr,A21,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(A22-L*Cr,L,dt);

```

- **Condiciones:**

```

x = 0.0;
xp = 0;
Pi = 1*Pe;
Po = 1*Pe;
xh(1,1) = 0;
xh(2,1) = 0;
xh(3,1) = z*(Pi - Po)-(Pio-Poo);

fre = 2;
u = 0.01*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 0.02*randn(nt,1);

wh = [ 0
        0 ];
k = 1;

```

- **Simulación:**

```

for tt = ti:dt:tf
    y = C*[ x; z*(Pi-Po); xp] + [1*0.01*randn(1,1); 0*0.005*randn(1,1)];
    y1(k,1) = y(1,1);
    y2(k,1) = y(2,1)/z;

    pos(k,1)      = x;
    vel(k,1)      = xp;
    Preio(k,1)    = Pi-Po;

    x1p = (y- yold)/dt - A11*y - B1*u(k,1);
    x2o2(k,1) = xh(1,1);
    xsp = u(k,1); % -K*[ error; xh(2,1); xh(3,1)];

    if(xsp > xspmax)
        xsp = xspmax;
    elseif(xsp < -xspmax)
        xsp = -xspmax;
    end

    if(abs(x) >= xmax)
        xsp = 0;
    end
    u(k,1) = xsp;
    Vi = Vol + Ai*x;
    Vo = Vol - Ao*x;
    Volo(k,1) = Vo;
    if(xp >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif( xp < 0 )
        Ff = -Fseca;
    elseif( xp == 0 )
        Ff = Ai*Pi - Ao*Po;
    end
    x2p = Ai/m*Pi - Ao/m*Po - c/m*xp -Ff/m;
    if(xsp > 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Pi)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Po-Pe)/rho);
    elseif(xsp < 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Pi-Pe)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Po)/rho);
    elseif(xsp == 0)
        qi = 0;
        qo = 0;
    end
    Pip = -Ai*beta/Vi*xp + beta/Vi*qi;
    Pop = Ao*beta/Vo*xp - beta/Vo*qo;
    x = x + xp*dt;
    xp = xp + x2p*dt;
    Pi = Pi + Pip*dt;
    Po = Po + Pop*dt;
    if(Pi > Ps)
        Pi = Ps;
    elseif(Pi < Pe)
        Pi = Pe;
    end
    if(Po > Ps)
        Po = Ps;
    elseif(Po < Pe)
        Po = Pe;
    end

    xh = Ahk*xh + Bhk*u(k,1) + Ayhk*y + Lhk*x1p; %Observador
    yold = y;
    k = k + 1;
end

```

- **Ploteo:**

```
figure(1);
subplot(3,1,1);    plot(t,pos,'b',t,y,'--r');
ylabel('posicion');
subplot(3,1,2);    plot(t,vel,'b',t,xxo2,'r'); ylabel('velocidad');
subplot(3,1,3);    plot(t,Preio,'b',t,xxo3,'r'); ylabel('pre_i-o');
figure(2);
subplot(2,1,1);    plot(t,u); ylabel('u');
```

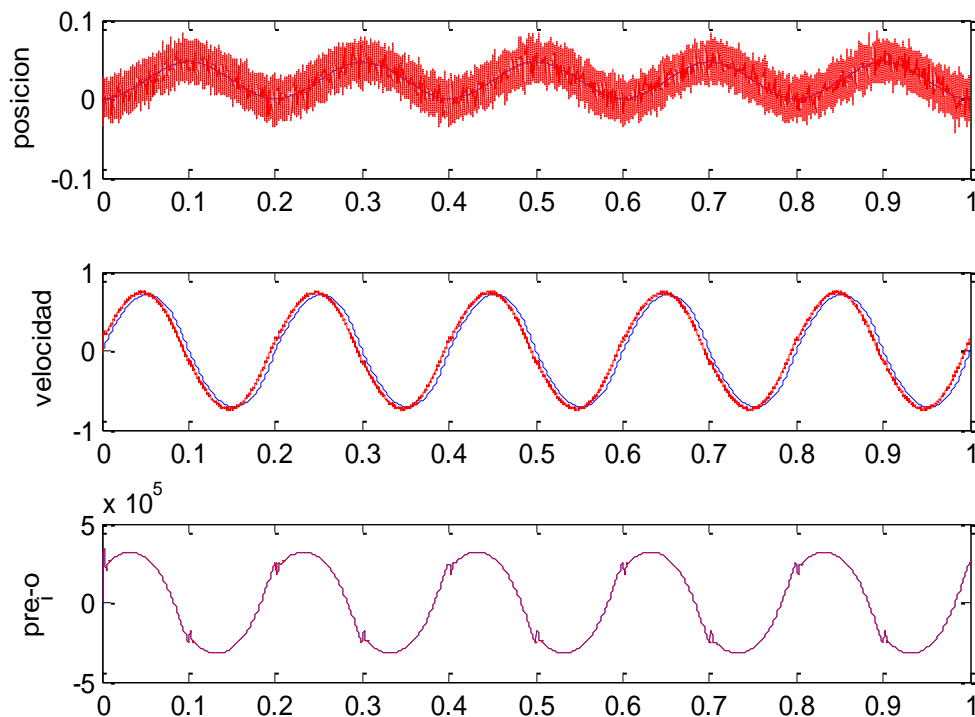
**Pruebas:**
**Condiciones:**

**Fricción seca =  $0.005 \cdot 400$**

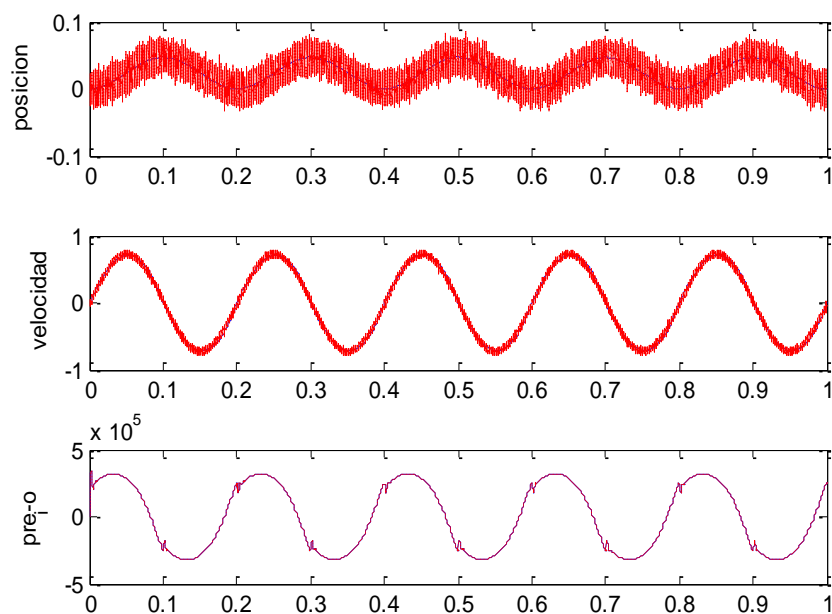
**Ruido\_posicion =  $0.01 \cdot \text{randn}(1,1)$  , ruido\_presion =  $0.005 \cdot \text{randn}(1,1)$**

**Entrada :  $u = 0.01 \sin(2 \cdot \pi \cdot 5 \cdot t)$**

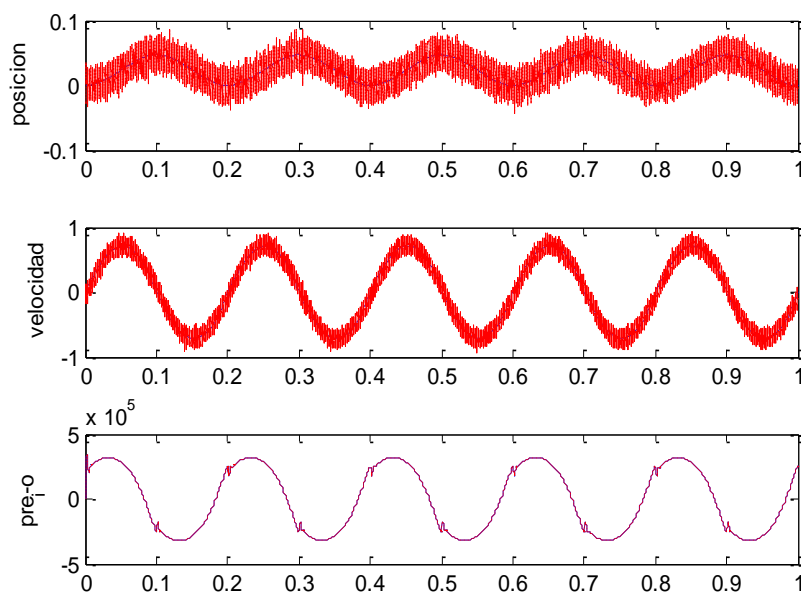
- **Peso  $q_{30}(\dot{x}) = 1$**



- Peso  $q_{30} (\dot{x}) = 10$



- Peso  $q_{30} (\dot{x}) = 100$



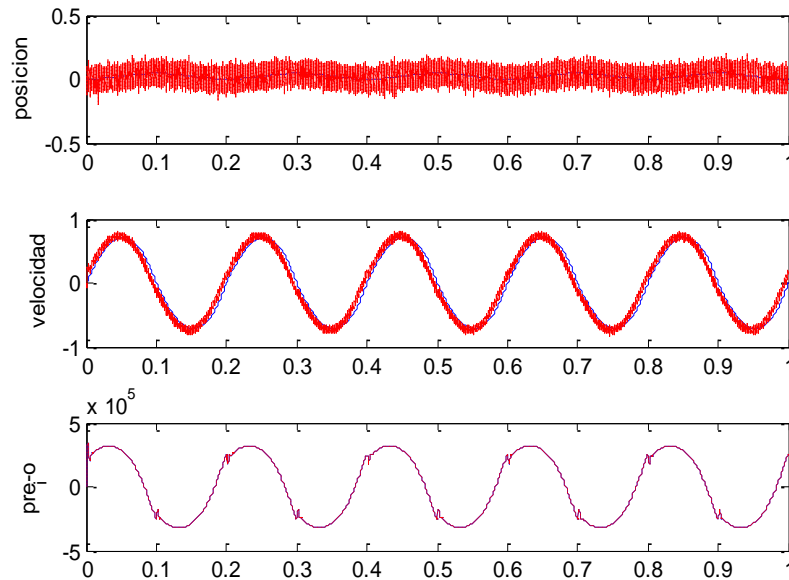
**Condiciones:**

Fricción seca  $= 0.005 \cdot 400$

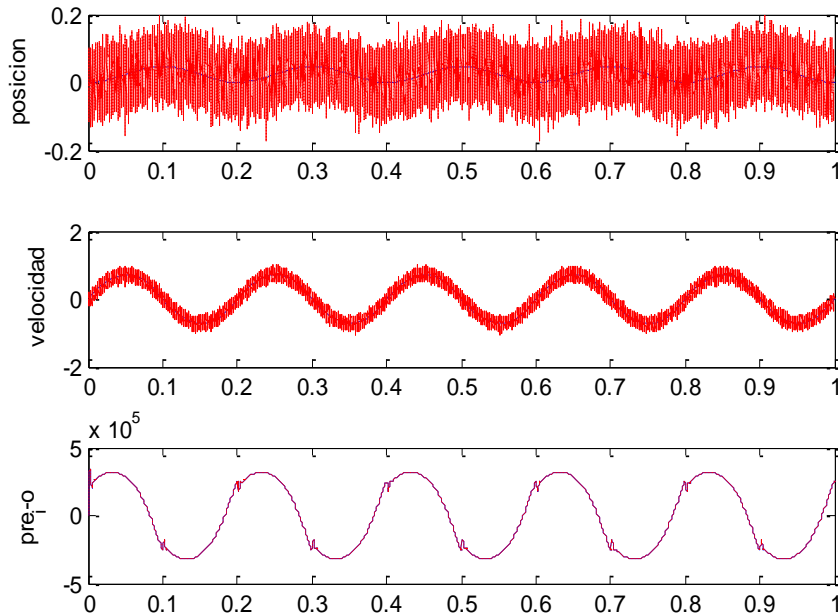
Ruido\_posicion =  $0.04 \cdot \text{randn}(1,1)$  , ruido\_presion =  $0.005 \cdot \text{randn}(1,1)$

Entrada :  $u = 0.01 \sin(2 \cdot \pi \cdot 5 \cdot t)$

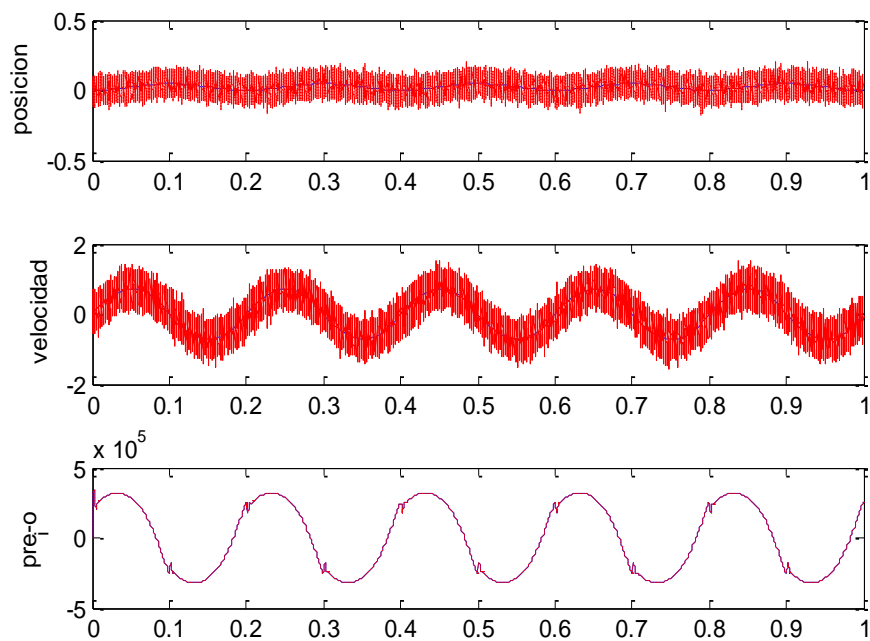
- Peso  $q_{30}(\dot{x}) = 1$



- Peso  $q_{30}(\dot{x}) = 10$



- Peso  $q_3(\dot{x}) = 100$



- **El observador de orden reducido utilizando el cambio de variable a “w”**

```

z = 1E-8;    % Analizar efecto
A = [ 0      0      1
      0      a33 a32*z
      0      a23/z a22];
B = [ 0
      b3*z
      0 ];

A11 = A(1:2,1:2);    A12 = A(1:2,3);
A21 = A(3,1:2);      A22 = A(3,3);
B1 = B(1:2,1);
B2 = B(3,1);
Cr = A12;
%% Ingresamos pesos para el observador

q3 = input('Peso q3 (xp) : ');
Q = diag([q3 ]);
S = are(A22',Cr'*Cr,Q);
L = S*Cr';
ti = 0;    tf = 1;    dt = 0.001;
t = ti:dt:tf;    t = t';
nt = length(t);

Aw = A22 - L*A12;
Bw = B2 - L*B1;
Lw = A21 - L*A11 + A22*L - L*A12*L;

[Ak,Bk] = c2d(A,B,dt);    %Se discretizaG
[Ahk,Bhk] = c2d(Aw,Bw,dt);
[Ahk,Lhk] = c2d(Aw,Lw,dt);

```

- **Condiciones:**

```

x = 0.0;
xp = 0;
Pi = 1*Pe;
Po = 1*Pe;
xh(1,1) = 0;
xh(2,1) = 0;
xh(3,1) = z*(Pi - Po)-(Pio-Poo);

fre = 5;
u = 0.01*sin(2*pi*fre*t);
ruido = 0.02*randn(nt,1);

wh = [ 0];
k = 1;

```



- Simulación:

```

for tt = ti:dt:tf
    y = C*[ x; z*(Pi-Po); xp] + [1*0.01*randn(1,1); 0*0.005*randn(1,1)];
    y1(k,1) = y(1,1);
    y2(k,1) = y(2,1)/z;
    pos(k,1) = x;
    vel(k,1) = xp;
    Preio(k,1) = Pi-Po;

    xh = wh + L*y;
    xxo3(k,1) = xh(1,1);

    xsp = u(k,1);
    if(xsp > xspmax)
        xsp = xspmax;
    elseif(xsp < -xspmax)
        xsp = -xspmax;
    end

    if(abs(x) >= xmax)
        xsp = 0;
    end
    u(k,1) = xsp;
    Vi = Vol + Ai*x;
    Vo = Vol - Ao*x;
    Volo(k,1) = Vo;
    if(xp >= 0)
        Ff = Fseca;
    elseif( xp < 0 )
        Ff = -Fseca;
    elseif( xp == 0 )
        Ff = Ai*Pi - Ao*Po;
    end
    x2p = Ai/m*Pi - Ao/m*Po - c/m*xp - Ff/m;
    if(xsp > 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Pi)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Po-Pe)/rho);
    elseif(xsp < 0)
        qi = cd*w*xsp*sqrt(2*(Pi-Pe)/rho);
        qo = cd*w*xsp*sqrt(2*(Ps-Po)/rho);
    elseif(xsp == 0)
        qi = 0;
        qo = 0;
    end

    Pip = -Ai*beta/Vi*xp + beta/Vi*qi;
    Pop = Ao*beta/Vo*xp - beta/Vo*qo;
    x = x + xp*dt;
    xp = xp + x2p*dt;
    Pi = Pi + Pip*dt;
    Po = Po + Pop*dt;
    if(Pi > Ps)
        Pi = Ps;
    elseif(Pi < Pe)
        Pi = Pe;
    end
    if(Po > Ps)
        Po = Ps;
    elseif(Po < Pe)
        Po = Pe;
    end

    wh = Ahk*wh + Bhk*u(k,1) + Lhk*y;    %Observador

    k = k + 1;
end

```

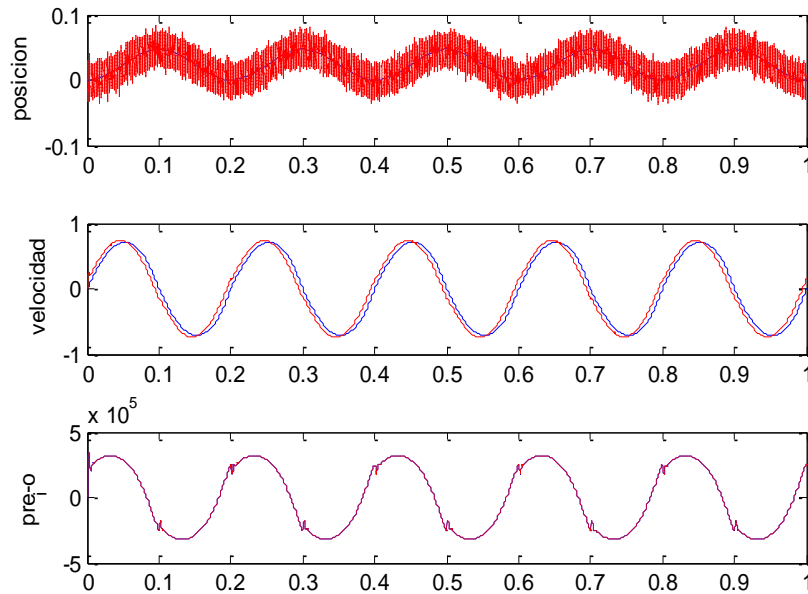
**Pruebas:****Condiciones:**

Fricción seca =  $0.005 \cdot 400$

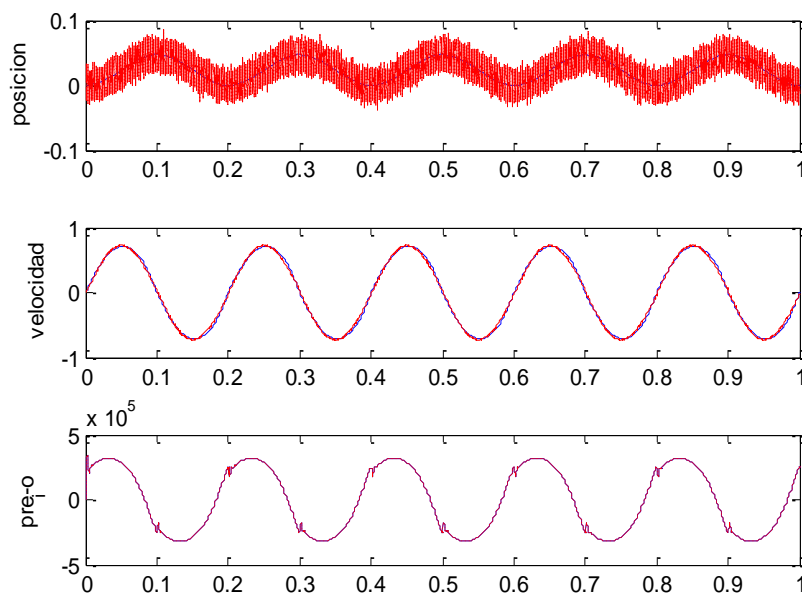
Ruido\_posicion =  $0.01 \cdot \text{randn}(1,1)$  , ruido\_presion =  $0.005 \cdot \text{randn}(1,1)$

Entrada :  $u = 0.01 \sin(2 \cdot \pi \cdot 5 \cdot t)$

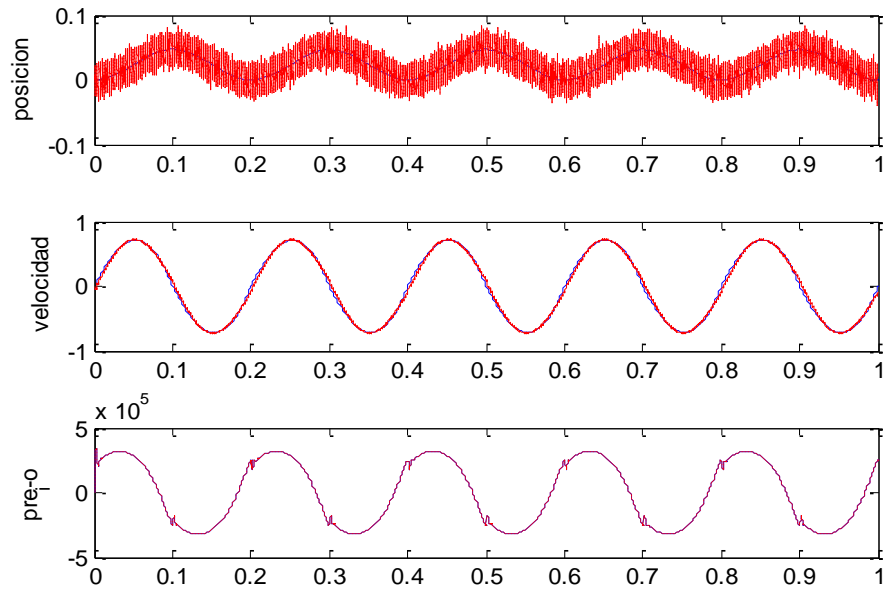
- Peso  $q_3(\dot{x}) = 1$



- Peso  $q_3(\dot{x}) = 10$



- Peso  $q_{30} (\dot{x}) = 100$



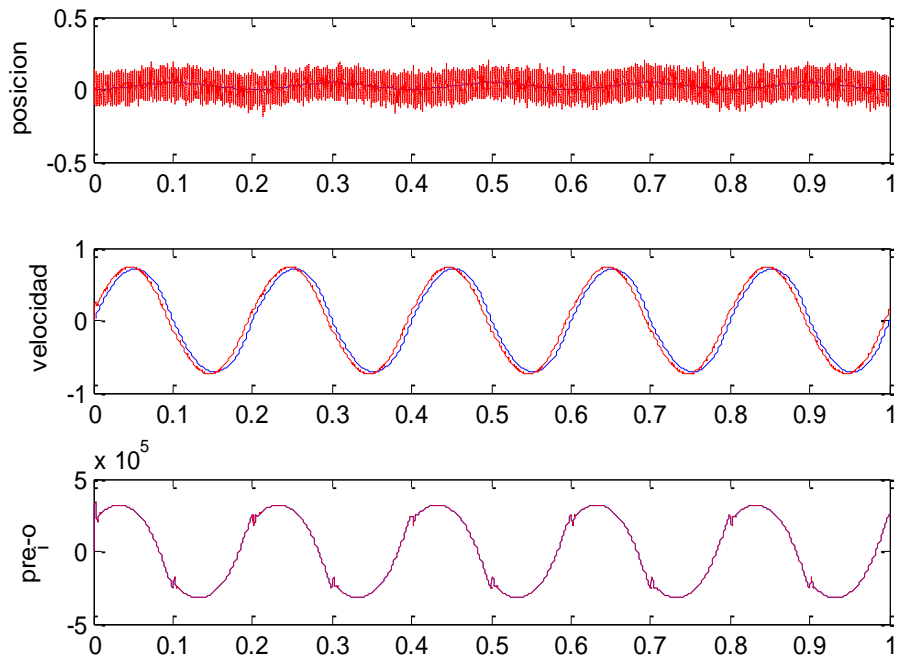
### Condiciones:

Fricción seca  $= 0.005 \cdot 400$

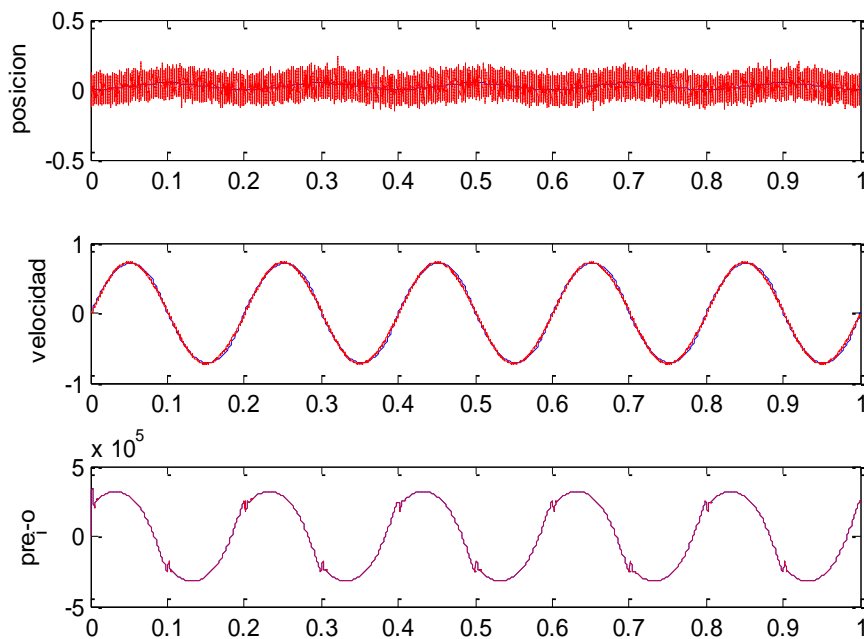
Ruido\_posicion  $= 0.04 \cdot \text{randn}(1,1)$  , ruido\_presion  $= 0.005 \cdot \text{randn}(1,1)$

Entrada :  $u = 0.01 \sin(2 \cdot \pi \cdot 5 \cdot t)$

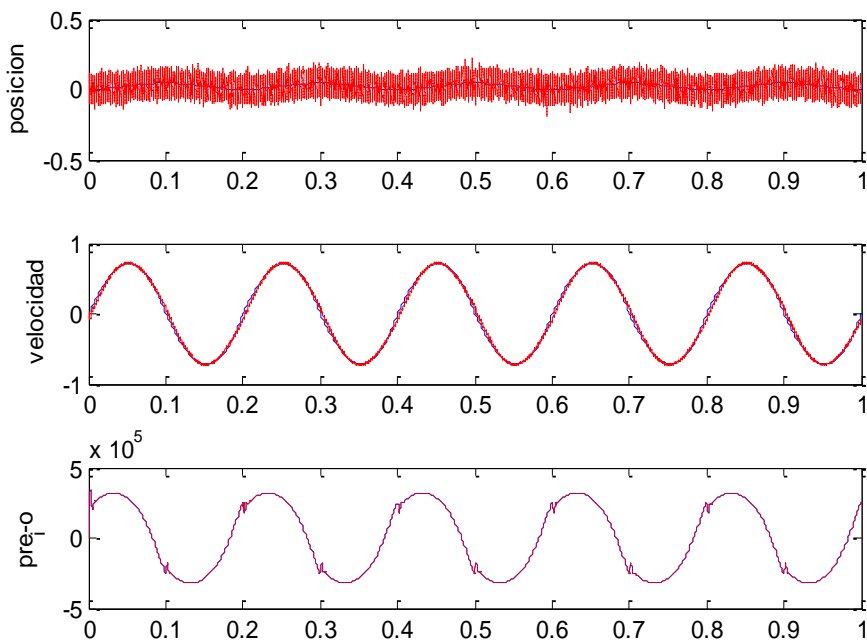
- Peso  $q_{30} (\dot{x}) = 1$

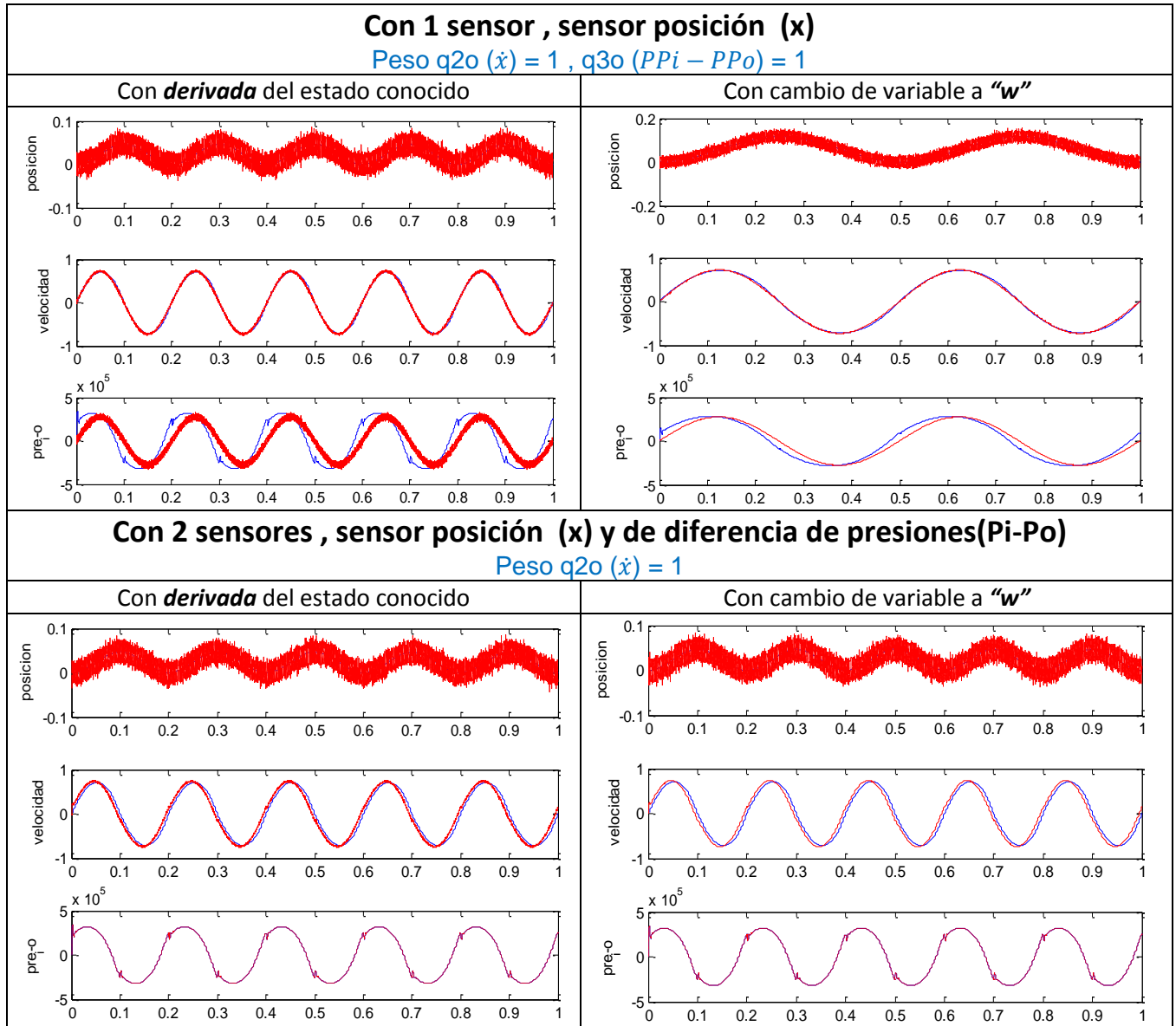


- Peso  $q_{30}(\dot{x}) = 10$



- Peso  $q_{30}(\dot{x}) = 100$



**Resumen para estudio del sistema de posicionamiento hidráulico:****Condiciones:**Fricción seca =  $0.005 \cdot 400$ Ruido\_posicion =  $0.01 \cdot \text{randn}(1,1)$  , ruido\_presion =  $0.005 \cdot \text{randn}(1,1)$ **Entrada :  $u = 0.01 \sin(2\pi \cdot 5 \cdot t)$** 

Se observa que para éstas condiciones propuestas, la respuesta del observador reducido utilizando el cambio de variable a "w" resulta mejor que el obtenido con utilizando la derivada del estado conocido. Por otro lado cuando se utiliza 1 sensores la respuesta

presenta desfase en la estimación de la diferencia de presiones ( $P_i - P_o$ ). Al utilizar 2 sensores se mejora la respuesta y reduce el ruido en el estado estimado ( $\dot{x}$ ).

### Conclusiones

1. En la planta de motor + tornillo sinfín, al ser la señal medida una combinación lineal de los estados, se utilizó una transformación T para poder calcular las nuevas matrices de para la ecuación de estados. Por otro lado el observador de orden reducido diseñado utilizando la derivada de la señal medida obtuvo mejores resultados al aumentar el ruido respecto al observador de orden reducido diseñado utilizando el cambio de variable a "w".
2. Los resultados del observador de orden reducido utilizando el cambio de variable a "w" entrega mejores resultados de estimación de estados en la planta de posicionamiento hidráulico respecto a los resultados del observador de orden reducido utilizando la derivada de los estados conocidos (derivada de  $x_1$  o  $y$ ).
3. En la planta de posicionamiento hidráulico se logró observar adecuadamente los estados, utilizando 1(de posición) y 2 sensores (de posición y diferencia de presión).
4. En la planta de posicionamiento hidráulico, resulta mejores estimaciones utilizando el cambio de variable a "w" que utilizando la derivada del estado conocido.
5. Al utilizar 2 sensores(posición ( $x$ ) y de diferencia de presiones( $P_i-P_o$ )) , se obtuvo mejores estimaciones y reducción del ruido en el estado estimado.