



DEPARTAMENTO DE ELECTRÓNICA Y AUTOMÁTICA
FACULTAD DE INGENIERÍA – UNIVERSIDAD NACIONAL DE SAN JUAN

Informe de Practica N°3
CONTROLADORES DE ESTRUCTURA OPTIMIZADA

Asignatura: CONTROL 3
Ingeniería Electrónica

Autores (Grupo N° 4):
Avila Juan Agustín - Registro 26076
Encina Leandro Nicolás - Registro 27044
Albornoz Rubén Fernando - Registro 9827

1º Semestre
Año 2020

1 Ejercicio N° 1

Para la planta hidráulica mostrada en la Fig. (1), diseñar un controlador de tiempo finito con un tiempo de muestreo de $T_0 = 0.5$ s. La altura del tanque 2 debe ser de 1 m.

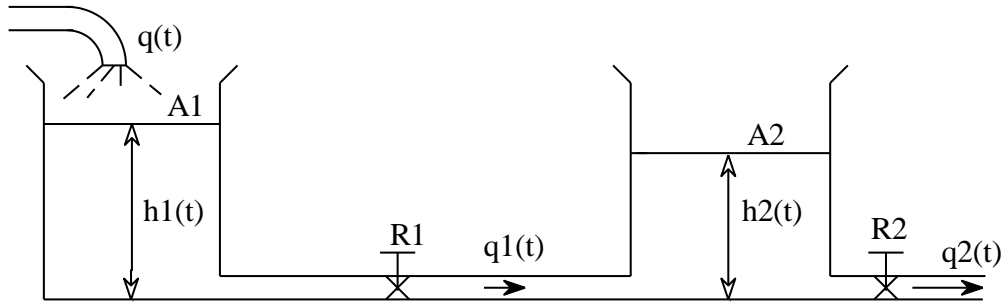


Fig. (1): Planta hidráulica

$$A_1 \frac{dh_1(t)}{dt} = \frac{1}{R_1} (h_2(t) - h_1(t)) + q(t)$$

$$A_2 \frac{dh_2(t)}{dt} = -\frac{1}{R_1} (h_2(t) - h_1(t)) - \frac{1}{R_2} h_2(t)$$

Parámetros	Grupos												
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
A_1	1	1	2	2	2	2	1	2	2	2	3	2	1
A_2	1	1	2	1	1	1	2	3	2	2	2	3	1
R_1	0.5	0.5	0.25	1/5	0.5	0.5	0.5	0.5	1/3	0.25	0.25	0.25	1/3
R_2	1/3	1/5	1/3	1/3	1/3	1/5	1/6	1/3	0.25	0.25	0.25	0.25	1/3

Nota: Según en grupo corresponde los distintos parámetros de acuerdo a la tabla

1.1 Diseñar un controlador de tiempo finito para este proceso.

Se comienza obteniendo la Transformada de Laplace:

$$A_1 s H_1(s) = \frac{1}{R_1} (H_2(s) - H_1(s)) + Q(s)$$

$$A_1 s H_1(s) + \frac{1}{R_1} H_1(s) = \frac{H_2(s)}{R_1} + Q(s)$$

$$\left(A_1 s + \frac{1}{R_1} \right) H_1(s) = \frac{H_2(s)}{R_1} + Q(s)$$

$$H_1(s) = \frac{\frac{H_2(s)}{R_1} + Q(s)}{A_1s + \frac{1}{R_1}} * \frac{R_1}{R_1} = \frac{H_2(s) + R_1Q(s)}{R_1A_1s + 1}$$

Transformando la ec. 2 para $H_2(s)$:

$$\begin{aligned} A_2sH_2(s) &= -\frac{1}{R_1}(H_2(s) - H_1(s)) - \frac{1}{R_2}H_2(s) \\ A_2sH_2(s) + \frac{1}{R_1}H_2(s) + \frac{1}{R_2}H_2(s) &= \frac{H_1(s)}{R_1} \\ (A_2s + \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2})H_2(s) &= \frac{H_1(s)}{R_1} \\ (R_1A_2s + 1 + \frac{R_1}{R_2})H_2(s) &= H_1(s) \end{aligned}$$

Igualando ambas ecuaciones:

$$\begin{aligned} (R_1A_2s + 1 + \frac{R_1}{R_2})H_2(s) &= \frac{H_2(s) + R_1Q(s)}{R_1A_1s + 1} \\ (R_1A_1s + 1)(R_1A_2s + 1 + \frac{R_1}{R_2})H_2(s) &= H_2(s) + R_1Q(s) \\ \frac{(R_2R_1R_1A_2A_1)s^2 + (R_2R_1(A_1+A_2) + R_1R_1A_1)s + R_1}{R_2}H_2(s) &= R_1Q(s) \\ \frac{H_2(s)}{Q(s)} &= \frac{R_2}{(R_1R_2A_1A_2)s^2 + (R_2(A_1+A_2) + R_1A_1)s + 1} \end{aligned} \quad (1)$$

Reemplazando los valores dados para los parámetros en (1), queda el siguiente resultado:

$$\frac{H_2(s)}{Q(s)} = \frac{1}{0,4s^2 + 4,2s + 3} \quad (2)$$

Luego se obtiene en matlab el numerador y denominador de la función en dominio discreto a través del comando c2dm:

```
nc=1; %numerador continuo
dc=[.4 4.2 3]; %Denominador cont.
T0=.5; %Tiempo de muestreo
[nd, dd]=c2dm(nc, dc, T0, 'zoh') %nd y dd son los valores discretos

nd =    0    0.0873    0.0185
dd =    1.0000   -0.6879    0.0052
```

Por lo tanto la $G(z)$ es la siguiente:

$$G_p(z) = \frac{0.0873 + 0.0185z^{-1}}{1 - 0.6879z^{-1} + 0.0052z^{-2}} \quad (3)$$

La ecuación general del controlador de tiempo finito es la siguiente:

$$G_c(z) = \frac{q_0 + q_1 z^{-1} + q_2 z^{-2}}{1 - p_1 z^{-1} - p_2 z^{-2}} \quad (4)$$

Con los valores de la FT de la planta, se obtienen los distintos parámetros del controlador:

$$\begin{aligned} q_0 &= \frac{1}{\sum b_i} = \frac{1}{0.0873 + 0.0185} = 9.4518 \\ q_1 &= a_1 q_0 = -0.6879 * 9.4518 = -6.5019 \\ q_2 &= a_2 q_0 = 0.0052 * 9.4518 = 0.0491 \\ p_1 &= b_0 q_0 = 0.0873 * 9.4518 = 0.8251 \\ p_2 &= b_1 q_0 = 0.0185 * 9.4518 = 0.1748 \end{aligned}$$

Reemplazando los coeficientes en (4) se obtiene la ecuación del controlador:

$$G_c(z) = \frac{9.4518 - 6.5019 z^{-1} + 0.0491 z^{-2}}{1 - 0.8251 z^{-1} - 0.1748 z^{-2}} \quad (5)$$

1.2 Calcular las tres primeras acciones de control.

Como la salida deseada es 1m, la entrada será un escalón unitario. Entonces:

$$\frac{U(z)}{r(z)} = Q(z)U(z) = Q(z)$$

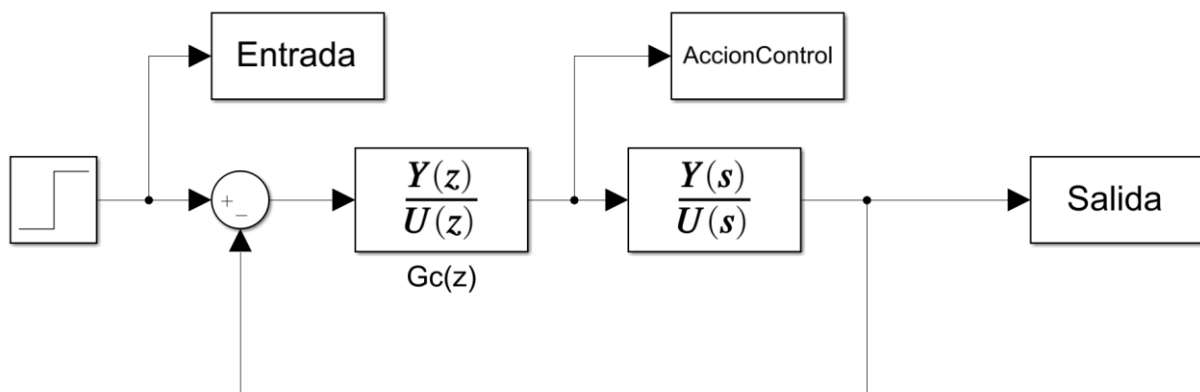
$$U(0) = q_0 = 9.4518$$

$$U(1) = q_0 + q_1 = 2.9499$$

$$U(2) = q_0 + q_1 + q_2 = 2.999$$

1.3 Simular y graficar h2(t) y q(t).

Se realizó el siguiente modelo en simulink:



Y el siguiente código en matlab:

```
%%%punto 1
nc=1;                                %numerador continuo
dc=[.4 4.2 3];                       %Denominador cont.
```

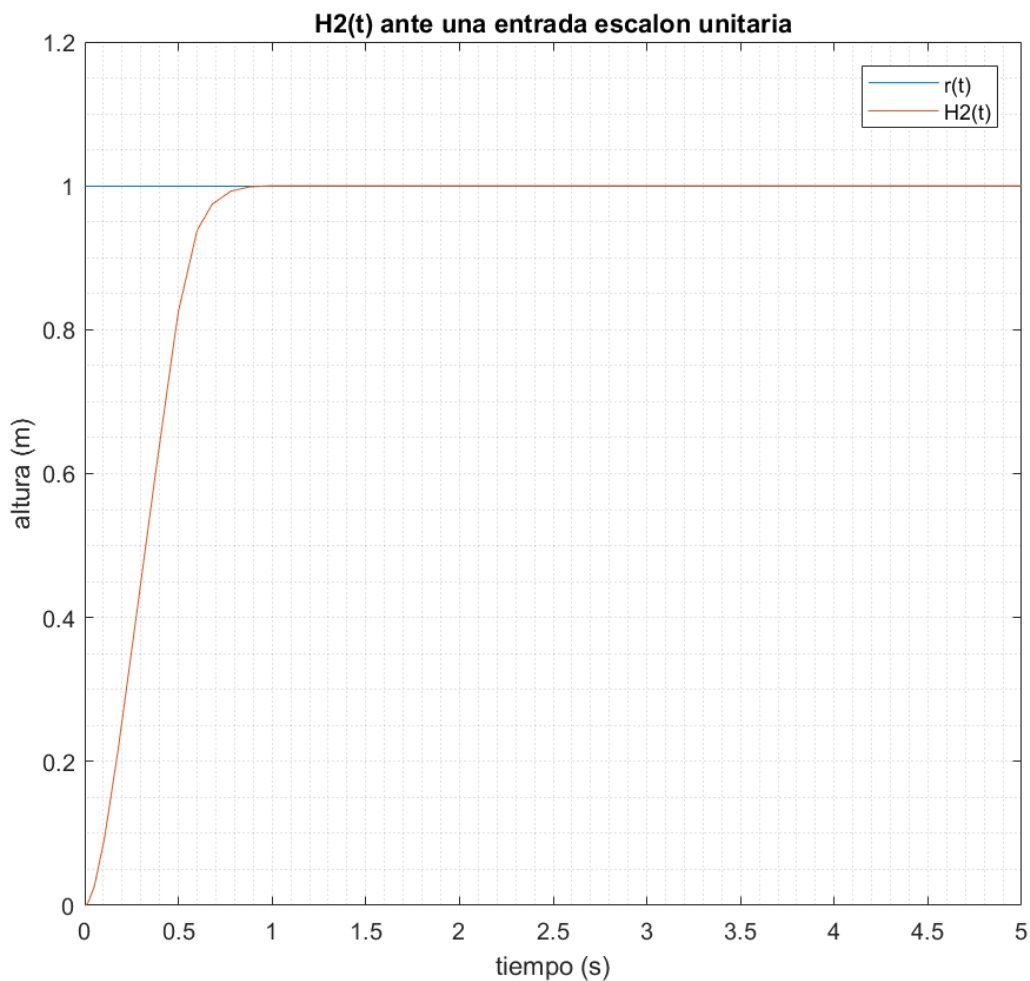
```

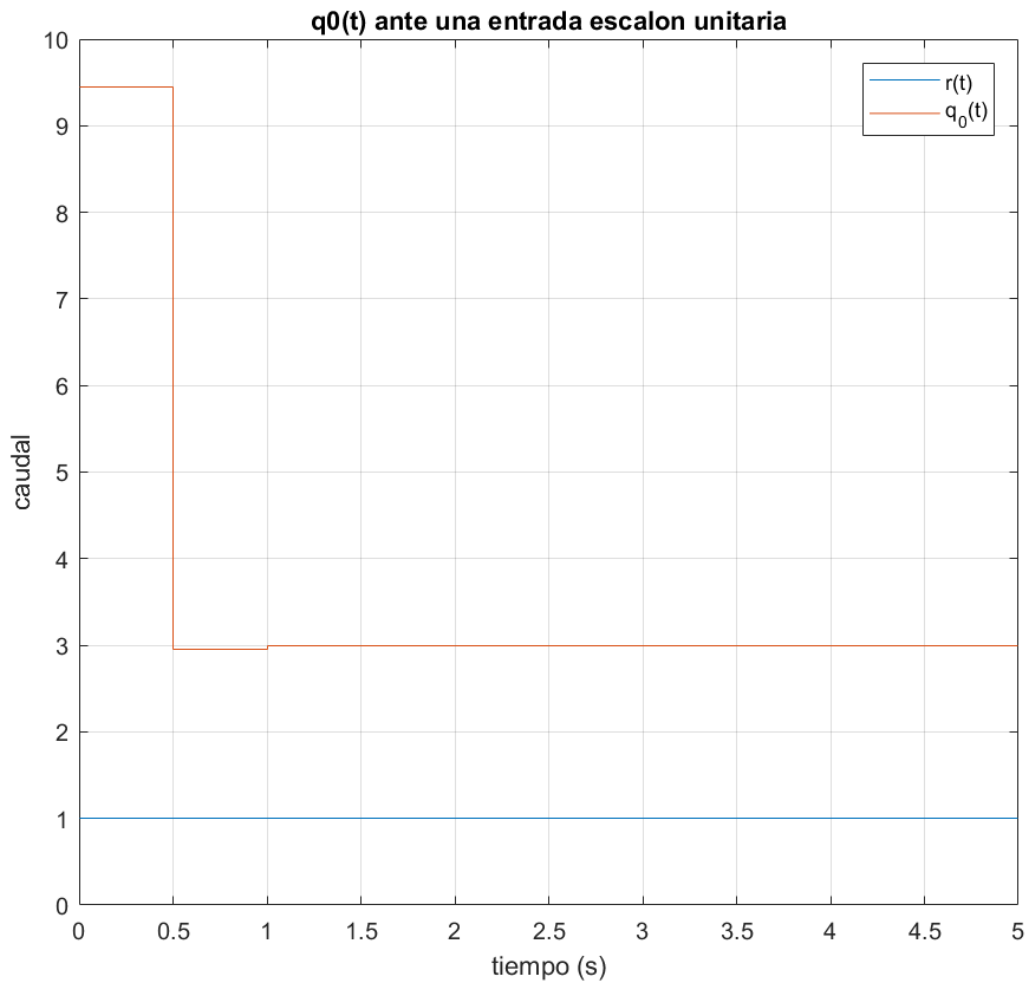
T0=.5; %Tiempo de muestreo
[nd,dd]=c2dm(nc,dc,T0,'zoh') %nd y dd son los valores discretos
ndc=[9.4518 -6.5019 0.0491]; %Denominador del controlador
ddc=[1 -0.8251 -0.1748]; %Numerador del controlador
sim('Punto1.slx'); %Simula el modelo armado
%% graficacion
figure();
plot(Entrada);
hold on; grid minor;
plot(Salida);
legend('r(t)', 'H2(t)'); ylim([0 1.2]);
title('H2(t) ante una entrada escalon unitaria');
xlabel('tiempo (s)'), ylabel('altura (m)');
figure();
plot(Entrada); hold on; grid on;
plot(AccionControl);
legend('r(t)', 'q_0(t)'); ylim([0 10]);
title('q_0(t) ante una entrada escalon unitaria');
xlabel('tiempo (s)'), ylabel('caudal');

```

En simulink, los parámetros de las funciones de transferencia son nd,dd y ndc,ddc respectivamente, así como se configuro el tiempo de muestreo como T0 en ambos bloques.

Las gráficas obtenidas son las siguientes:





2 Ejercicio N° 2

Para un motor de corriente continua con los siguientes parámetros:

$T_e = L/R$ (constante de tiempo eléctrica)

$T_m = J/f$ (constante de tiempo mecánica)

$R = 8\Omega$ (resistencia de armadura)

$L = 0.08$ Hy (inductancia de armadura)

$K_{em} = 0.67 \left[\frac{Nt\ m}{A} \right]$ o $[V\ s]$ (constante electromecánica)

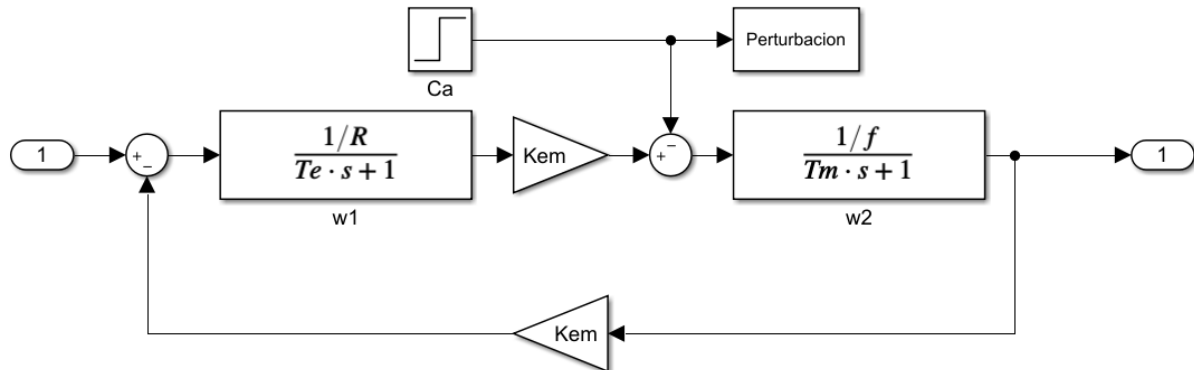
$f = 1.86 \times 10^{-3} [Nt\ m]$ (coeficiente de fricción dinámica)

$J = 2.22 \times 10^{-3} [Nt\ m\ s^2]$ (momento de inercia)

La máxima tensión disponible es de 200 V. El motor debe girar a una velocidad de 1000 rpm.

2.1 Calcule el tiempo de establecimiento adecuado, simule el motor en vacío (sin carga mecánica) y grafique la velocidad y tensión en función del tiempo.

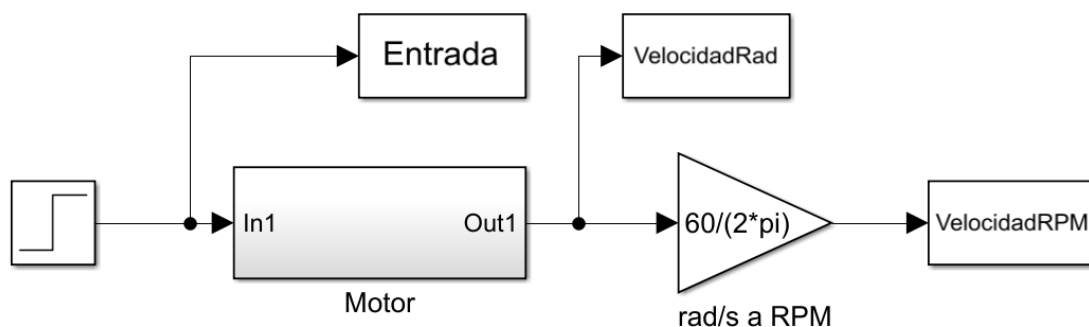
Se comenzó realizando un modelo del motor en simulink:



Y definiendo todas las variables en matlab:

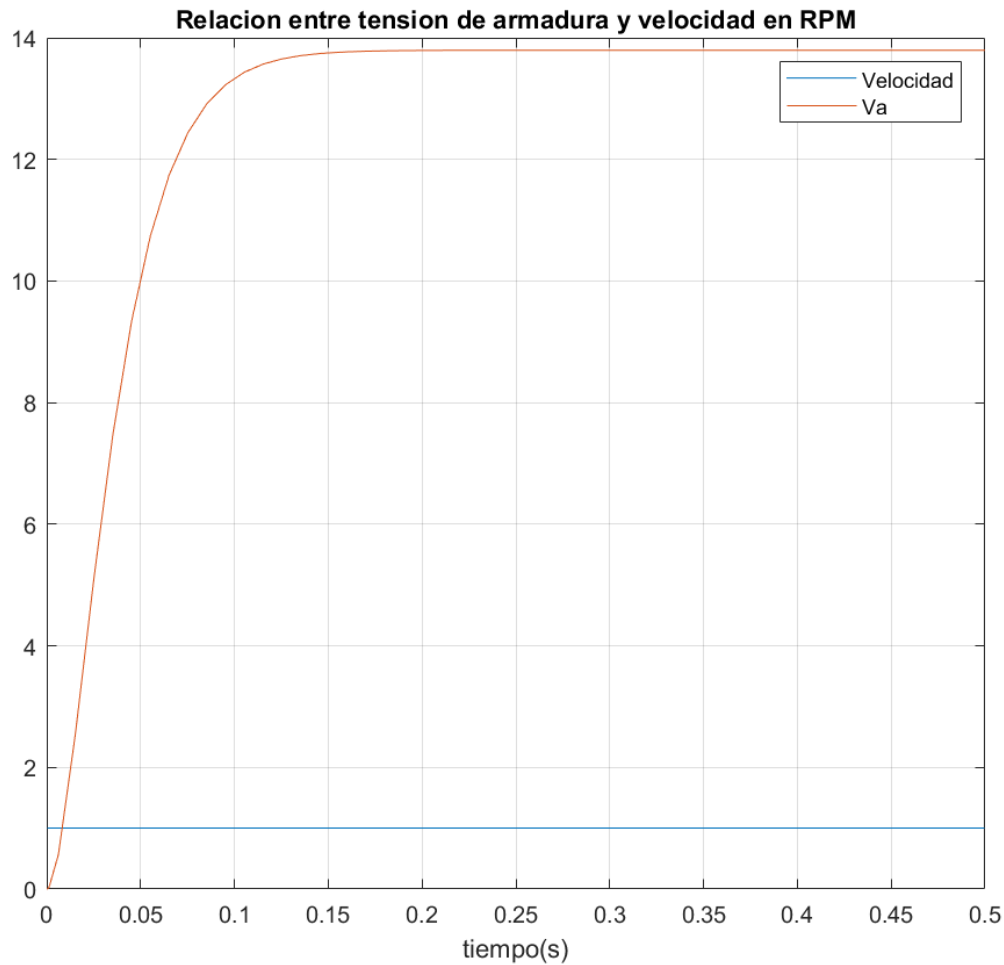
```
%%punto2
R=8;L=.08;Te=L/R;Kem=0.67;
J=2.22*10^-3;f=1.86*10^-3;Tm=J/f;
```

Se convirtió el modelo del motor en un subsistema para simplificar el modelo total:



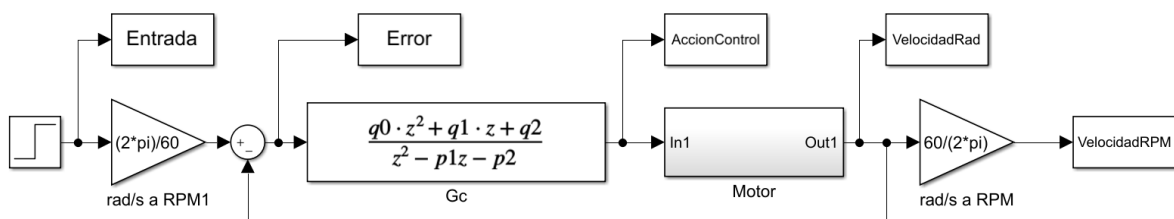
Y se grafica la relacion entre la tensión aplicada y la salida en RPM:

```
figure();
plot(Entrada);
hold on; grid on;
plot(VelocidadRPM);
title('Relacion entre tension de armadura y velocidad en RPM');
legend('Velocidad', 'Va');
xlabel('tiempo(s)');
```



Con esto se observa que el tiempo de establecimiento es de aproximadamente 0.15s.

Se arma el siguiente sistema en Simulink para probar la respuesta con el tiempo de muestreo:



Acompañado del siguiente código de matlab:

```
T0=0.015;
[nc,dc]=tfdata(wc,'v');
[nd,dd]=c2dm(nc,dc,T0,'zoh')
q0=1/sum(nd)
q1=dd(2)*q0
q2=dd(3)*q0
p1=nd(2)*q0
p2=nd(3)*q0
sim('punto2.slx');
figure();
plot(AccionControl);
```


En primer instancia, se prueba utilizar un tiempo de muestreo 10 veces menor al tiempo de establecimiento, es decir 0.015s, pero se observa que la acción de control supera la tensión de armadura de 200v, por lo tanto se utiliza un tiempo de muestreo de 0.02s.

Los parámetros del controlador obtenidos son los siguientes:

$$q_0 = 1.6738$$

$$q_1 = -1.2043$$

$$q_2 = 0.2228$$

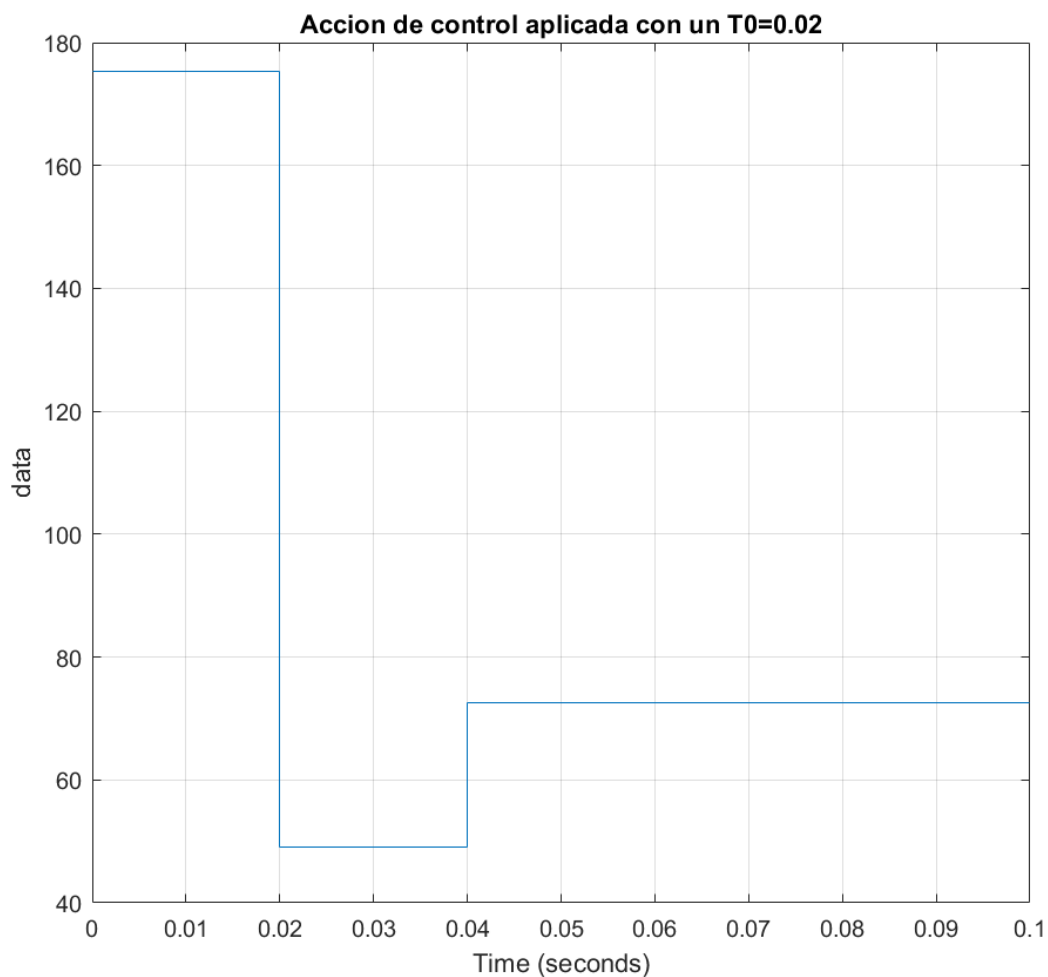
$$p_1 = 0.6627$$

$$p_2 = 0.3373$$

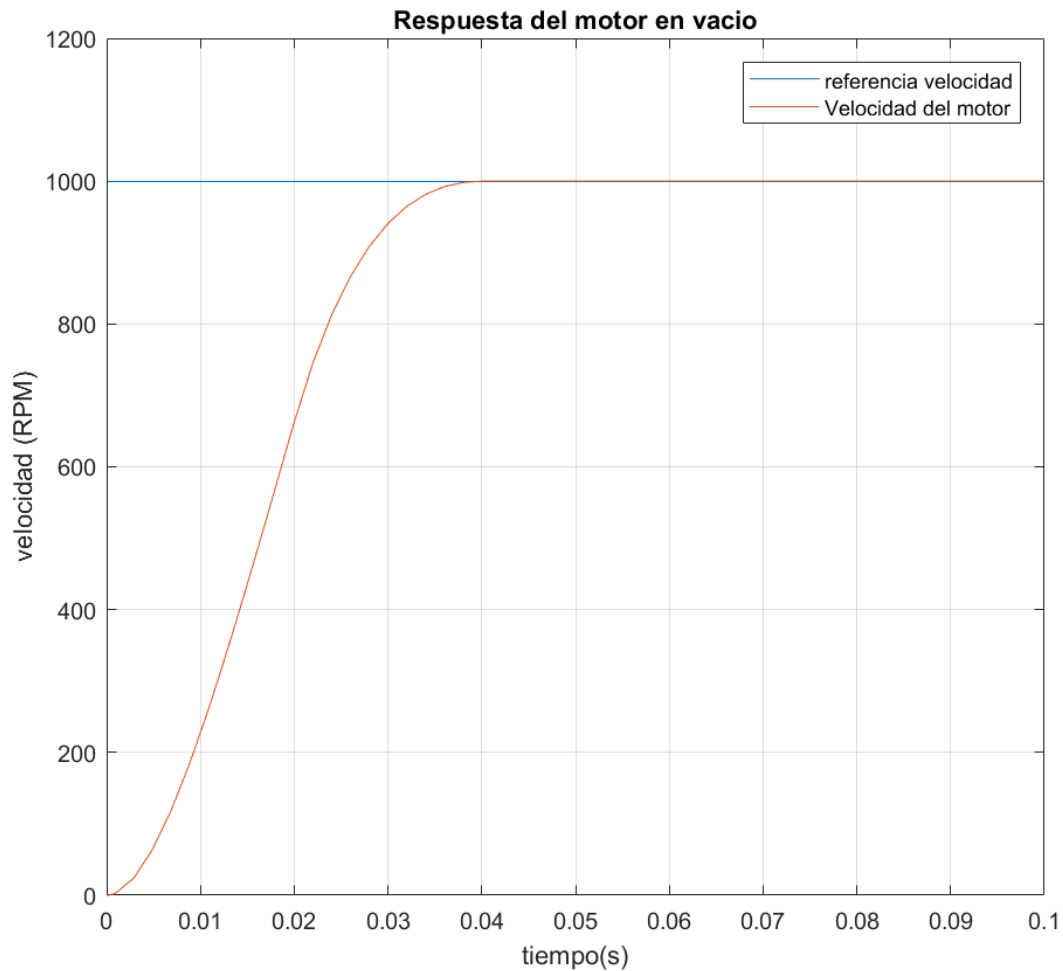
Quedando entonces la función de transferencia del controlador de la siguiente manera:

$$G_c(z) = \frac{1.6738 - 1.2043 z^{-1} + 0.2228 z^{-2}}{1 - 0.6627 z^{-1} - 0.3373 z^{-2}} \quad (6)$$

La acción de control obtenida es la siguiente:



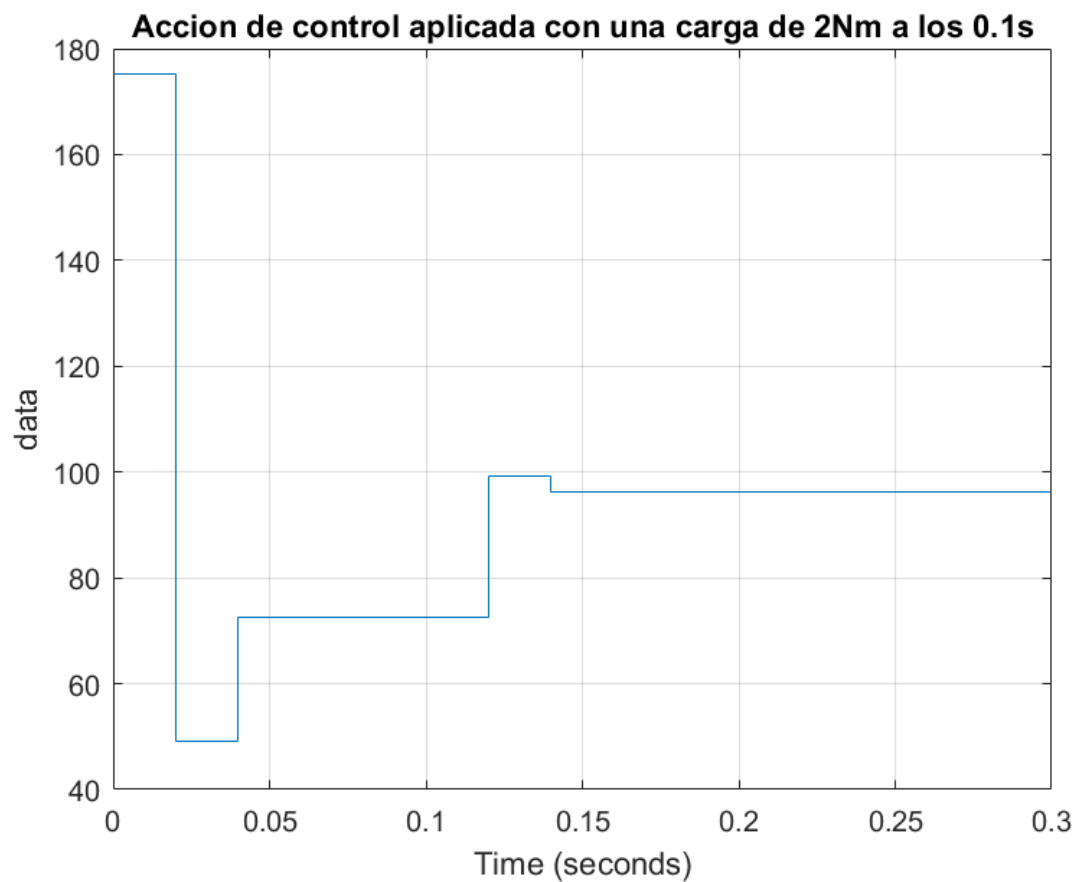
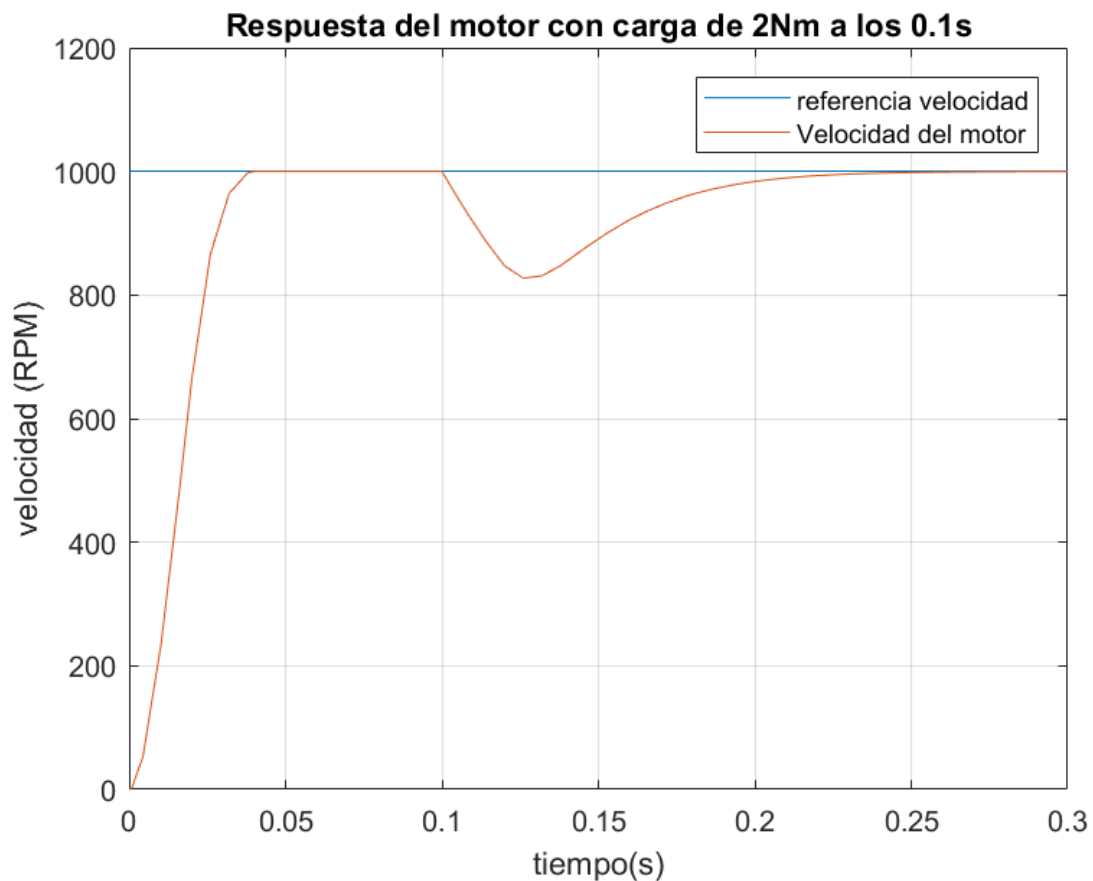
Que se observa que está entre los límites de la V_a permitida. La respuesta del motor es la siguiente:



Con lo cual se observa que el motor llega a la velocidad de referencia en un tiempo mucho menor (2 periodos de muestreo)

2.2 Aplique una perturbación de 2 Ntm después de alcanzada la velocidad deseada. Analice el tiempo de restablecimiento y saque conclusiones.

Se modifica el subsistema del motor para aplicar una carga de 2Nm a los 0.1s. La respuesta obtenida es la siguiente:

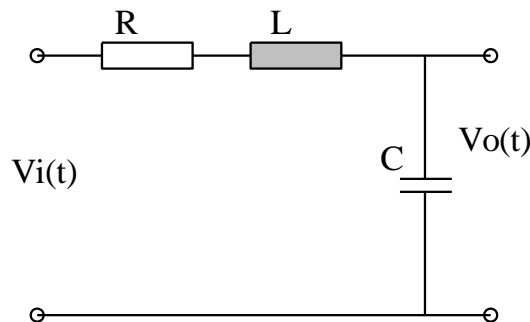


Se observa que el sistema se restablece en un mayor tiempo cuando se aplica $C_a = 2\text{Ntm}$, porque el controlador no fue diseñado teniendo en cuenta esa segunda entrada (el controlador está diseñado para cambios en la referencia, por lo tanto tiene un desempeño más bajo ante perturbaciones), después de 0,15 segundos se logra controlar al sistema con dos entradas.

Con el agregado de C_a , el sistema requiere de una acción de control mayor que el sistema sin la perturbación para restablecerse de esa perturbación.

3 Ejercicio N° 3

Diseñe un controlador de tiempo finito para obtener a la salida del circuito RLC una tensión de 10V. Elija el tiempo de muestreo de tal forma que no se produzcan oscilaciones en la salida $V_o(t)$. Grafique tensión de entrada y de salida en función del tiempo



$$R=10\Omega, L=10\text{ mHy}, C=10\mu\text{F}$$

Se construyen las ecuaciones de entrada y salida del sistema (v_i y v_{out}) utilizando las expresiones de tensión de cada componente en función de la corriente (Ley de mallas):

$$v_{in}(t) = v_R(t) + v_L(t) + v_C(t)$$

$$v_{in}(t) = i(t)R + L \frac{di}{dt} + \frac{1}{C} \int_0^t i dt$$

$$v_{out}(t) = v_C(t)$$

$$v_{out}(t) = \frac{1}{C} \int_0^t i dt$$

Se realiza la Transformada de Laplace en ambas ecuaciones para obtener la función de transferencia $G(s)$ en base a la expresión $G(s) = \frac{V_{out}(s)}{V_{in}(s)}$

$$V_{in}(s) = R I(s) + LsI(s) + \frac{1}{Cs} I(s)$$

$$\frac{V_{in}(s)}{R + Ls + \frac{1}{Cs}} = I(s)$$

$$V_{out}(s) = \frac{1}{Cs} I(s)$$

$$CsV_{out}(s) = I(s)$$

Combinando ambas funciones:

$$\frac{V_{in}(s)}{R + Ls + \frac{1}{Cs}} = I(s) = CsV_{out}(s)$$

$$G(s) = \frac{V_{out}(s)}{V_{in}(s)} = \frac{1}{CLs^2 + RCs + 1}$$

Reemplazando los parámetros C, R y L por sus respectivos valores:

$$G_p(s) = \frac{1}{0.0000001s^2 + 0.0001s + 1}$$

Para elegir un tiempo de muestreo adecuado se procede a calcular la frecuencia de resonancia, y con ella el periodo.

$$f = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$$

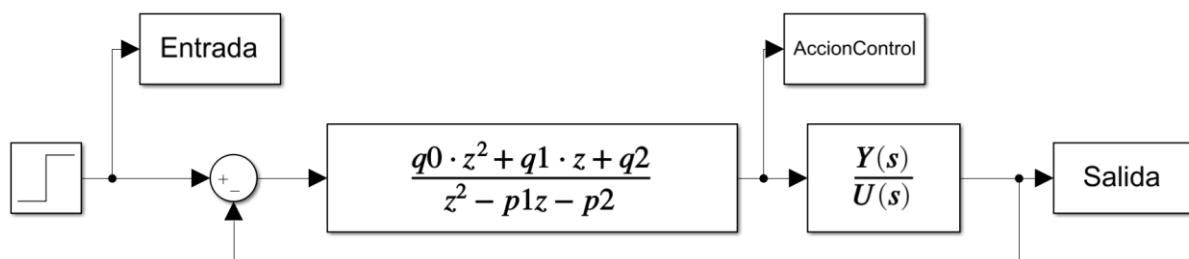
$$f = 503.292 \text{ Hz}$$

$$T = \frac{1}{f}$$

$$T = 1.987 \text{ ms}$$

Para cumplir con el teorema de Shannon. El tiempo de muestreo debe ser al menos la mitad que el periodo de la señal. En este caso se elige un $T_0=0.2\text{ms}$ (Una frecuencia de muestreo 10 veces mayor).

Se modeló el sistema en Simulink acompañado con el siguiente código de matlab:



```
%% punto 3
nc=1;                                     %numerador continuo
dc=[.0000001 .0001 1];                  %Denominador cont.
T0=.0002;                                %Tiempo de muestreo
[nd,dd]=c2dm(nc,dc,T0,'zoh')           %nd y dd son los valores discretos
```

```

q0=1/sum(nd)
q1=dd(2)*q0
q2=dd(3)*q0
p1=nd(2)*q0
p2=nd(3)*q0
sim('Punto3.slx');
figure();
plot(Entrada);
hold on; grid on;
plot(Salida);
title("Entrada y salida del sistema controlado");
legend('referencia','Salida');
xlabel('tiempo'),ylabel('Tension');

```

Los valores del controlador son:

$$q0 = 2.8521$$

$$q1 = -4.1872$$

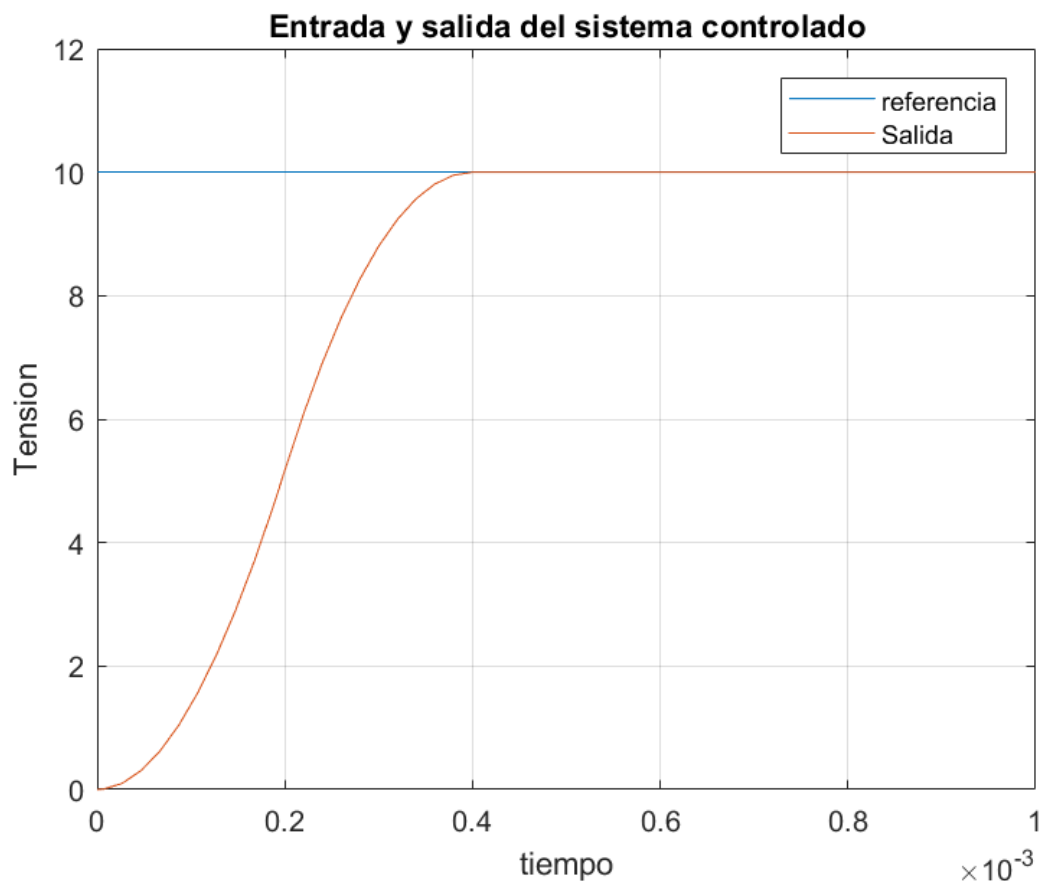
$$q2 = 2.3351$$

$$p1 = 0.5169$$

$$p2 = 0.4831$$

Por lo tanto la función de transferencia del controlador es:

$$G_c(z) = \frac{2.8521 - 4.1872 z^{-1} + 2.3351 z^{-2}}{1 - 0.5169 z^{-1} - 0.4831 z^{-2}} \quad (7)$$



4 Ejercicio Nº 4

Para la planta hidráulica del ejercicio 1, diseñe un controlador de cancelación de lazo cerrado, simule y grafique la altura $h_2(t)$ y la referencia en función del tiempo (en el mismo gráfico).

Luego se obtiene en matlab el numerador y denominador de la función en dominio discreto a través del comando c2dm:

```
nc=1; %numerador continuo
dc=[.4 4.2 3]; %Denominador cont.
T0=.5; %Tiempo de muestreo
[nd,dd]=c2dm(nc,dc,T0,'zoh') %nd y dd son los valores discretos

nd = 0 0.0873 0.0185
dd = 1.0000 -0.6879 0.0052
```

Por lo tanto la $G(z)$ es la siguiente:

$$G_p(z) = \frac{0.0873 + 0.0185z^{-1}}{1 - 0.6879z^{-1} + 0.0052z^{-2}} \quad (8)$$

Para diseñar el controlador de cancelación, una vez conocida la planta, se especifica función de transferencia total deseada, que para este caso es:

$$G_t(z) = z^{-2}$$

Ya que la planta es de orden 2. Como $G_t = G_p * G_c$, se despeja G_c teniendo en cuenta el lazo de realimentación:

$$G_c(z) = \frac{1}{G_p(z)} \frac{G_t(z)}{1 - G_t(z)} \quad (9)$$

Reemplazando, se obtiene la función de transferencia del controlador:

$$G_c(z) = \frac{z^2 - 0.6879z + 0.0052}{0.0873z + 0.0185} \frac{z^{-2}}{1 - z^{-2}} = \frac{1 - 0.6879z^{-1} + 0.0052z^{-2}}{0.0873z + 0.0185 - 0.0873z^{-1} - 0.0185z^{-2}}$$

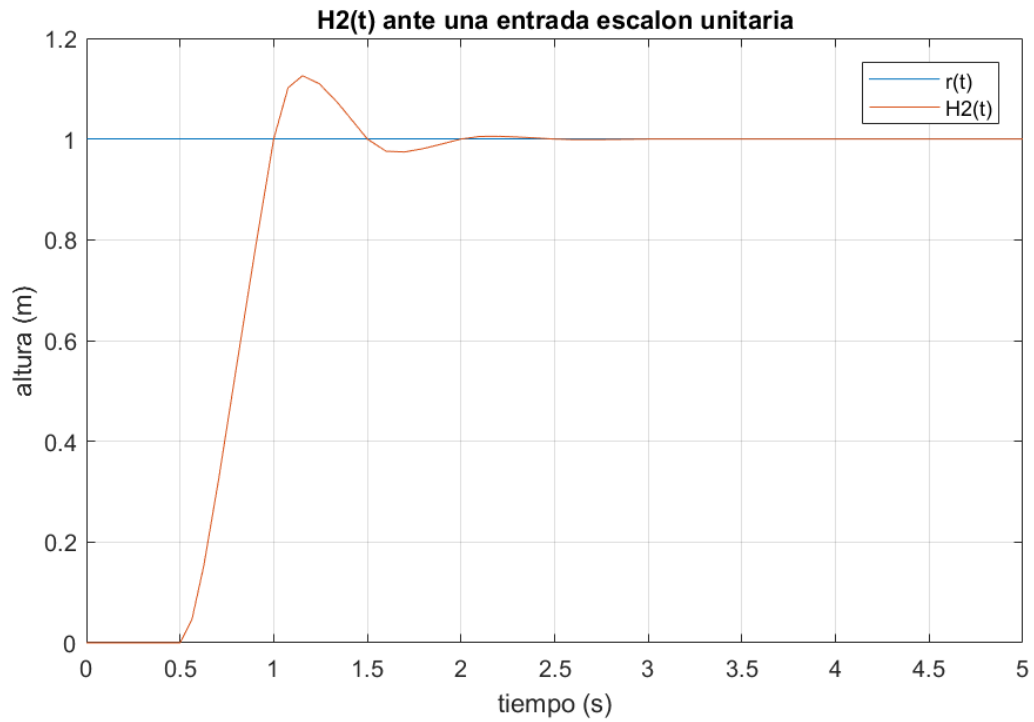
Que expresada en potencias positivas queda de la siguiente manera:

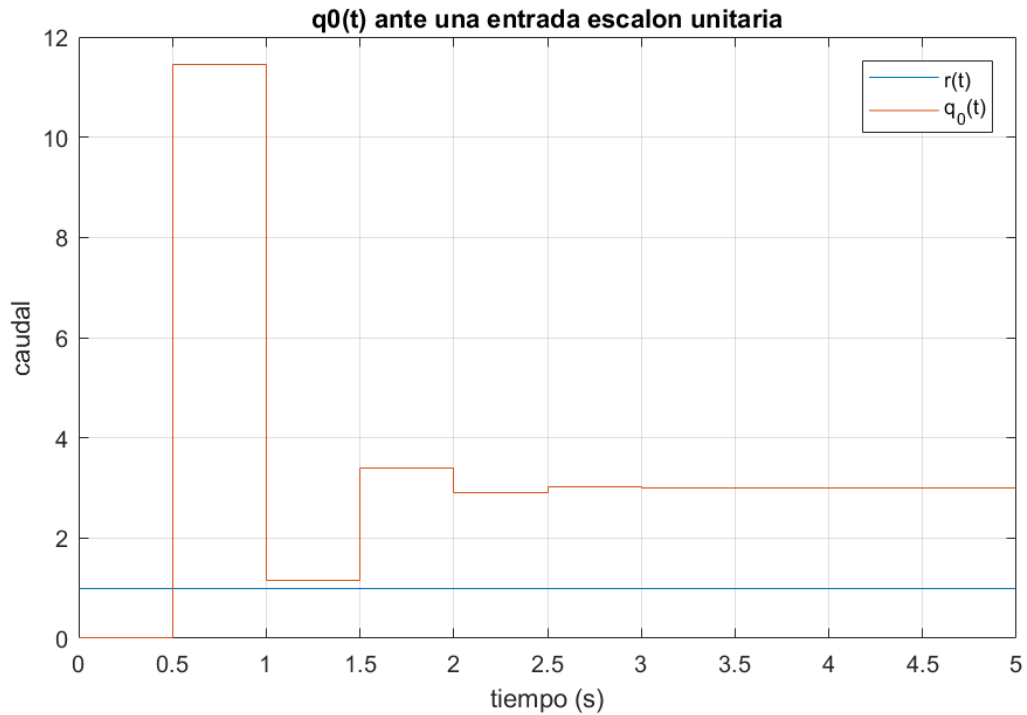
$$G_c(z) = \frac{z^2 - 0.6879z^1 + 0.0052z^0}{0.0873z^3 + 0.0185z^2 - 0.0873z^1 - 0.0185z^0} \quad (10)$$

Se vuelve a simular la misma planta que en el punto 1, pero ahora cambiando el numerador y denominador del controlador:

```
% punto 4
nc=1; %numerador continuo
dc=[.4 4.2 3]; %Denominador cont.
T0=.5; %Tiempo de muestreo
[nd,dd]=c2dm(nc,dc,T0,'zoh') %nd y dd son los valores discretos
ndc=[dd]; %Denominador del controlador
ddc=[nd 0 0] - [0 0 nd]; %Numerador del controlador
ddc=ddc(2:end)
sim('Punto1.slx'); %Simula el modelo armado
% graficacion
figure();
plot(Entrada);
```

```
hold on; grid;  
plot(Salida);  
legend('r(t)', 'H2(t)');  
title('H2(t) ante una entrada escalon unitaria');  
xlabel('tiempo (s)'), ylabel('altura (m)');  
figure();  
plot(Entrada); hold on; grid on;  
plot(AccionControl);  
legend('r(t)', 'q_0(t)');  
title('q_0(t) ante una entrada escalon unitaria');  
xlabel('tiempo (s)'), ylabel('caudal');
```





La función de transferencia total es un retardo de dos tiempos de muestreo. Observando la salida del sistema, se observa que cuando $t=1$ s ($T_0=0,5$ s, por lo tanto dos periodos de muestreo es 1s) la respuesta ya alcanza el valor de referencia. Se observa que el sistema alcanza la salida deseada solo en los intervalos de muestreo y entre estos se producen oscilaciones que se deben a la operación a lazo abierto del sistema mientras la acción de control esta retenida. El tiempo de establecimiento es considerable, pero cuando la respuesta se establece, presenta un error de estado estacionario nulo.