

# Apoyo en el desarrollo del Proyecto de Grado MIACON

## MÓDULO 2: Identificación y control de una planta de primer orden

- Hecho por: Diego Andrés García Díaz.
- Código: 2195533.
- Fecha: 26/09/2025.
- Asignatura: Control II (Adelanto de Nota).

### Módelo para un Sistema Térmico (Primer Orden)

$$G_P(s) = \frac{K_p}{T_{p1} \cdot s + 1} \cdot e^{-T_d \cdot s};$$

$$G_P(s) = \text{Actuador} + \text{Planta} + \text{Sensor};$$

$$K = K_p = \text{Ganancia};$$

$$K = \frac{\Delta Y \text{ (salida)}}{\Delta U \text{ (entrada)}};$$

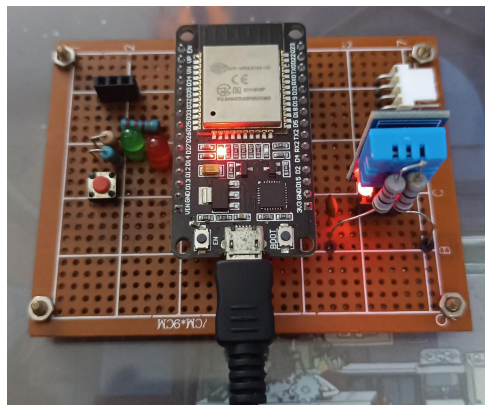
$$T = T_{p1} = \text{Constante de tiempo};$$

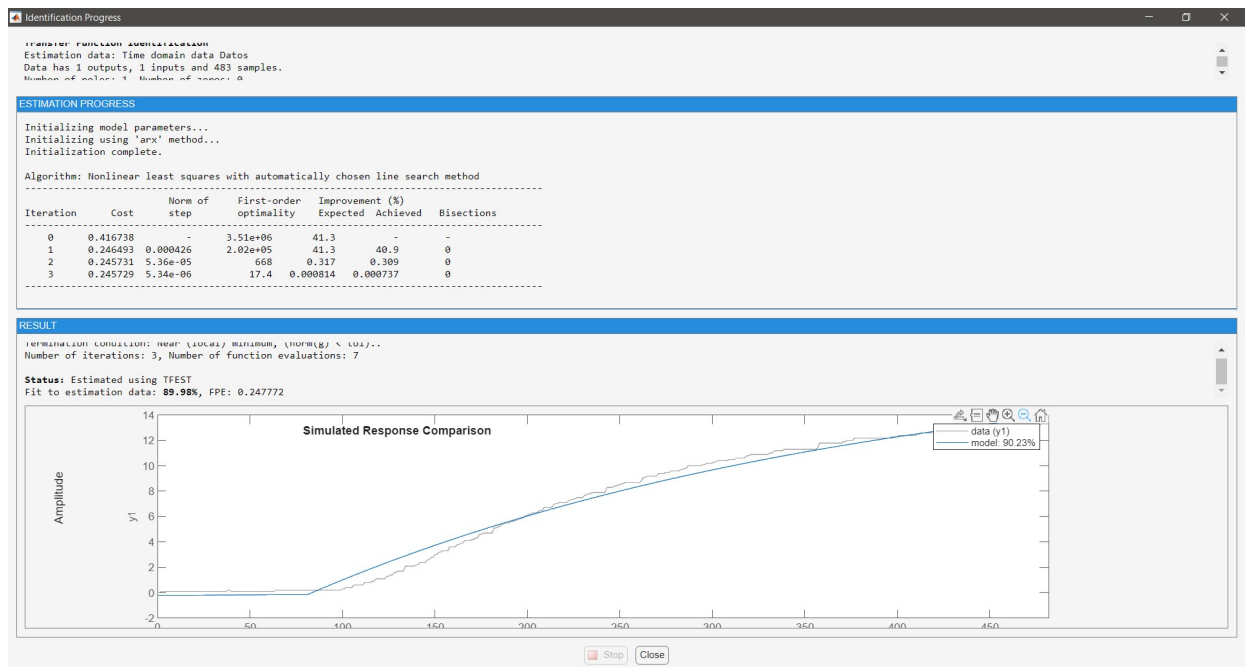
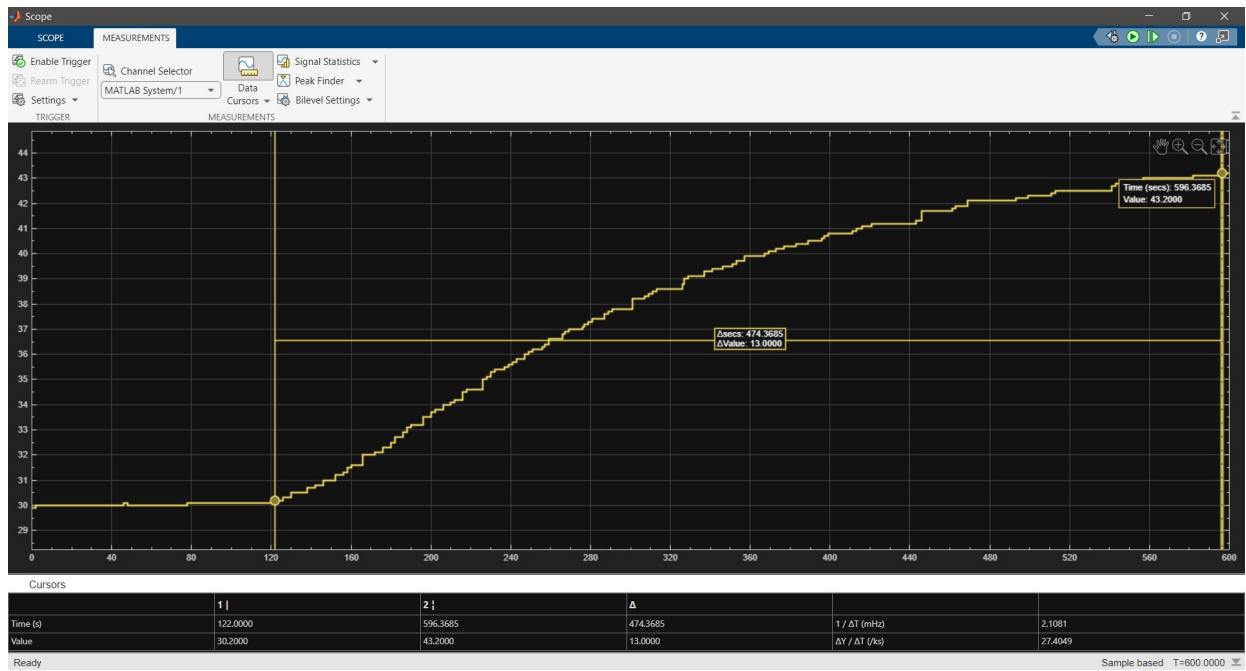
$$T = \frac{3}{2}(t_2 - t_1);$$

$$L = T_d = \text{Tiempo muerto (Delay)} ;$$

$$L = t_2 - T$$

Modelo identificado siguiendo las instrucciones de la página web:

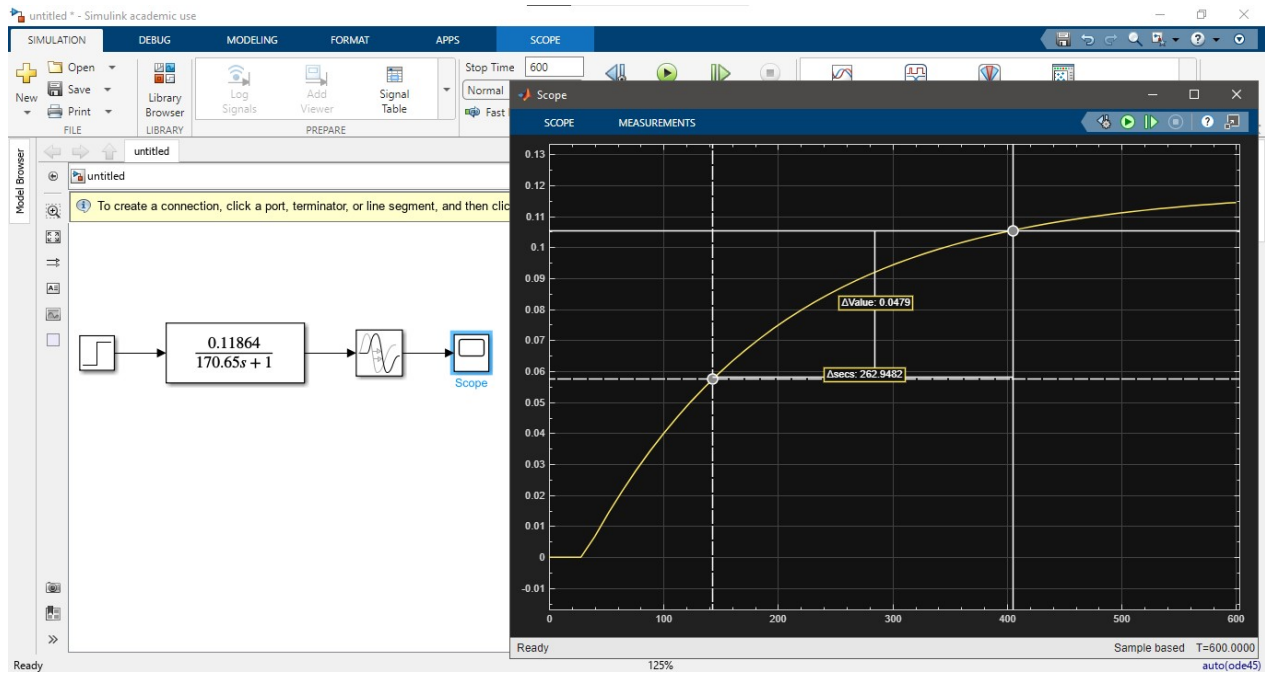
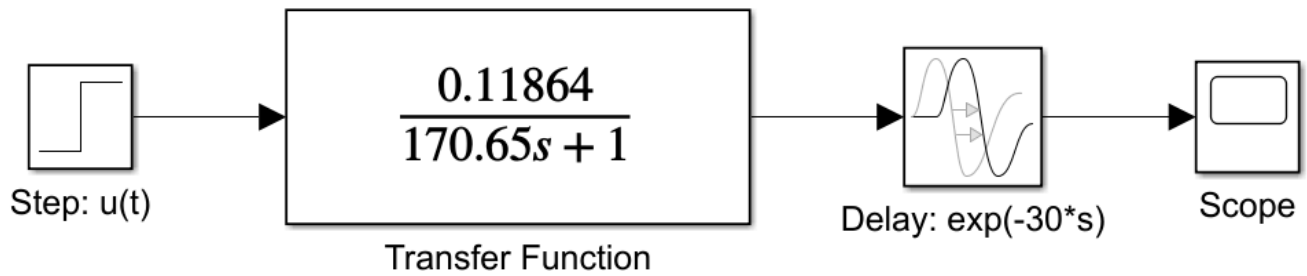




$$P1D \rightarrow G_{P_1}(s) = P(s) = \frac{0.11864}{170.65 \cdot s + 1} \cdot e^{-30 \cdot s}$$

Ajuste de 90.23% > 80%

Validación en Simulink:



$$G_P(s) = \frac{0.1144}{158.7423 \cdot s + 1} \cdot e^{-31.7485 \cdot s}$$

$$t_1 = L + \frac{1}{3} \cdot T = 84.6626 [s]; t_2 = L + T = 190.4908 [s];$$

$$\text{Ganancia} \rightarrow K = \frac{\Delta Y (\text{salida})}{\Delta U (\text{entrada})} = 0.1144;$$

$$\text{Constante de tiempo} \rightarrow T = \frac{3}{2}(t_2 - t_1) = 158.7423 [s];$$

$$\text{Retardo} \rightarrow L = t_2 - T = 31.7485 [s]$$

**A continuación se presenta el desarrollo para el respectivo diseño de los controladores P, PI, PD y PID:**

Controlador	$K_p$	$T_i$	$T_d$
$P$	$\frac{T}{kL}$	$\infty$	0
$PI$	$\frac{0.9T}{kL}$	$\frac{L}{0.3}$	0
$PID$	$\frac{1.2T}{kL}$	$2L$	$0.5L$

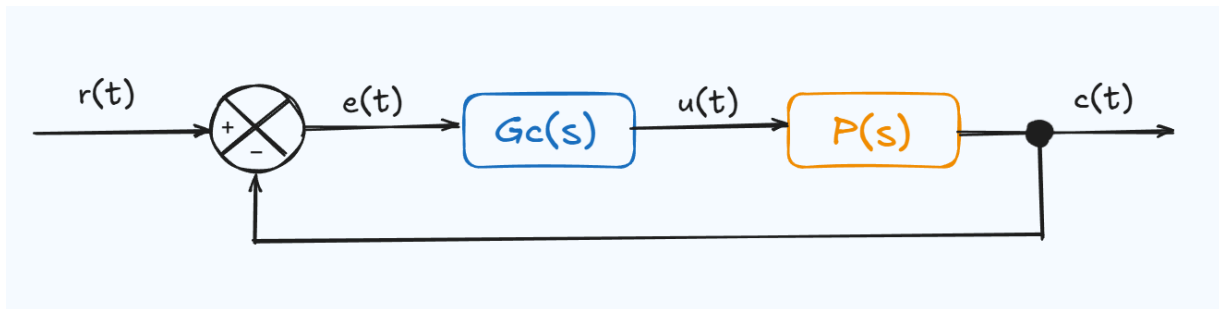
**Tabla 1.** Ecuaciones necesarias para el diseño de controladores usando el método de Ziegler-Nichols.

En este caso se definieron las constantes para un **controlador PI**.

Funciona mejor cuando  $\rightarrow 0.1 < \frac{L}{T} < 0.6$

```
% Criterio de Ziegler-Nichols
kp_ZN = (0.9*T)/(k*L)
Ti_ZN = L/0.3
Td_ZN = 0
ki_ZN = kp_ZN/Ti_ZN
```

**Figura 4.** Ecuaciones evaluadas en el software MATLAB.



El siguiente procedimiento corresponde al cálculo del **controlador proporcional (P)**:

$$G_{LC}(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G_C(s) \cdot P(s)}{1 + G_C(s) \cdot P(s)} \approx \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \cdot s + \omega_n^2}$$

$$G_C(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = K \frac{(s + z_1) \cdot (s + z_2) \dots (s + z_m)}{(s + p_1) \cdot (s + p_2) \dots (s + p_n)} \rightarrow \text{Función de Transferencia del Controlador Generalizada}$$

$$P(s) = \frac{N(s)}{D(s)} \rightarrow \text{Función de Transferencia del Sistema o Planta}$$

$$G_{LC}(s) = \frac{C(s)}{R(s)} = \frac{K \frac{(s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m)}{(s+p_1) \cdot (s+p_2) \dots (s+p_n)} \cdot \frac{N(s)}{D(s)}}{1 + K \frac{(s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m)}{(s+p_1) \cdot (s+p_2) \dots (s+p_n)} \cdot \frac{N(s)}{D(s)}}$$

$$G_{LC}(s) = \frac{K \cdot (s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m) \cdot N(s)}{(s+p_1) \cdot (s+p_2) \dots (s+p_n) \cdot D(s) + K \cdot (s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m) \cdot N(s)}$$

$$\frac{K \cdot (s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m) \cdot N(s)}{(s+p_1) \cdot (s+p_2) \dots (s+p_n) \cdot D(s) + K \cdot (s+z_1) \cdot (s+z_2) \dots (s+z_m) \cdot N(s)} \approx \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \cdot s + \omega_n^2}$$

$$(170.65 \cdot s + 1) + K_P \cdot (0.11864 \cdot e^{-30 \cdot s}) = s^2 + 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \cdot s + \omega_n^2$$

El término  $e^{-30 \cdot s}$  no se puede igualar directamente con los coeficientes, ya que la parte izquierda de la igualación, en su forma actual, tiene un "orden infinito" debido a la exponencial. Una solución a este inconveniente es **aproximar el retardo** con una "**aproximación racional**", es decir, una fracción de dos polinomios. La más común y utilizada es la **APROXIMACIÓN DE PADÉ** de primer orden.

Cabe resaltar que si se usa un orden mayor en la aproximación de Padé, también aumenta el orden del polinomio resultante para hacer la respectiva igualación.

$$e^{-\theta \cdot s} \approx \frac{1 - \frac{\theta}{2} \cdot s}{1 + \frac{\theta}{2} \cdot s} \rightarrow e^{-30 \cdot s} = \frac{1 - \frac{30}{2} \cdot s}{1 + \frac{30}{2} \cdot s} = \frac{1 - 15 \cdot s}{1 + 15 \cdot s}$$

Entonces se obtiene lo siguiente:

$$(170.65 \cdot s + 1) + K_P \cdot \left( 0.11864 \cdot \left( \frac{1 - 15 \cdot s}{1 + 15 \cdot s} \right) \right) = s^2 + 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \cdot s + \omega_n^2$$

Operando la parte izquierda se obtiene lo siguiente:

$$s^2 + (0.07253 - 0.00069 \cdot K_P) \cdot s + (0.0003907 + 0.0000463 \cdot K_P) = s^2 + 2 \cdot \zeta \cdot \omega_n \cdot s + \omega_n^2$$

Se hacen las respectivas igualaciones:

$$2 \cdot \zeta \cdot \omega_n = 0.07253 - 0.00069 \cdot K_P$$

$$\zeta \cdot \omega_n = 0.03627 - 0.00035 \cdot K_P$$

Se definen y calculan parámetros para el diseño del controlador y poder despejar la primera igualación:

*Parámetro* que se asume para el diseño del controlador  $\rightarrow$  OV (Overshoot)  $\leq 20 \%$

$\zeta \rightarrow$  Factor de Amortiguamiento

$$\zeta \geq \sqrt{\frac{\ln(OV)^2}{\pi^2 + \ln(OV)^2}} \rightarrow \zeta = 0.456$$

$$\zeta < 1 \rightarrow \text{Subamortiguado}$$

$$t_{s(2\%)} = \frac{4}{\zeta \cdot \omega_n} \rightarrow \text{Tiempo de Establecimiento}$$

Ahora, se puede despejar  $\omega_n$  y obtener una **Ecuación #1**:

$$\zeta \cdot \omega_n = 0.03627 - 0.00035 \cdot K_P$$

$$(0.456) \cdot \omega_n = 0.03627 - 0.00035 \cdot K_P$$

$$\omega_n = 0.03627 - 0.00035 \cdot K_P \rightarrow \text{Ecuación \#1}$$

Finalmente, se hace la última igualación y obtener una **Ecuación #2**:

$$\omega_n^2 = 0.0003907 - 0.0000463 \cdot K_P \rightarrow \text{Ecuación \#2}$$

El siguiente paso es **reemplazar** la **Ecuación #1** en la **Ecuación #2**, agrupar términos semejantes y **despejar** la respectiva constante ( $K_P$ ) del controlador, haciendo las respectivas operaciones se obtiene lo siguiente:

$$(0.07954 - 0.00077 \cdot K_P)^2 = 0.0003907 + 0.0000463 \cdot K_P$$

$$K_{P_1} = 243.5872$$

$$K_{P_2} = 41.1009$$

Se usa la **Ecuación #2** para obtener  $\omega_n$ :

$$\omega_{n_1} = 0.10802 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

$$\omega_{n_2} = 0.04789 \frac{\text{rad}}{\text{s}}$$

Por último, se puede calcular el **Tiempo de Establecimiento**:

$$t_{s(2\%)}_1 = 81.20653 \text{ [s]}$$

$$t_{s(2\%)}_2 = 183.1683 [s]$$

El siguiente paso a realizar corresponde a la validación en SIMULINK, la sintonización del controlador usando la teoría de Ziegler-Nichols y el uso de una herramienta para sintonizar el controlador de forma más "automática" y realizar las respectivas comparaciones. Finalmente, se recalca que este sería el mismo procedimiento a realizar para el diseño de otro controlador de forma analítica.

El siguiente código se usa para el diseño y comparación de los diferentes controladores diseñados:

```
% Hecho por: Diego Andrés García Díaz.
% Código: 2195533.
% Fecha: 24/09/2025.
% Asignatura: Control II (Adelanto de Nota).
%
% -----
% ----- Diseño Controladores para Control de Temperatura -----
% -----
%
% This section clears the command window, workspace, and closes any open figures.
% It also defines s as a transfer function variable for later use.
clc; clear; close all;
s = tf('s');

% Definición de parámetros del sistema (Planta) identificada
Kp = 0.11864; % Ganancia del sistema
Tp1 = 170.65; % Tiempo de establecimiento
L = 30; % Tiempo muerto o Delay
P_s = ( (Kp * exp(-L*s) ) / ((Tp1*s) + 1) ) % Modelo identificado del sistema
(Planta)
```

P\_s =

$$\exp(-30*s) * \frac{0.1186}{170.7 s + 1}$$

Continuous-time transfer function.  
Model Properties

P\_s\_fact = zpk(P\_s) % P\_s factorizada

P\_s\_fact =

$$\exp(-30*s) * \frac{0.00069522}{(s+0.00586)}$$

Continuous-time zero/pole/gain model.  
Model Properties

```
% Parámetros del Criterio de Ziegler-Nichols para controlador PI
```

```
kp_ZN = (0.9*Tp1)/(Kp*L)
```

```
kp_ZN =  
43.1516
```

```
Ti_ZN = L/0.3
```

```
Td_ZN = 0
```

```
ki_ZN = kp_ZN/Ti_ZN
```

```
% Different types of controllers are designed using the calculated Ziegler-Nichols  
% parameters. A proportional controller (C_p), a PI controller (C_pi), a PD  
controller
```

```
% (C_pd), and a PID controller (C_pid) are created.
```

```
% Controlador P
```

```
% C_p = kp_ZN
```

```
C_p = pid(kp_ZN, 0, 0)
```

```
C_p =
```

```
Kp = 43.2
```

```
P-only controller.
```

```
Model Properties
```

```
% Controlador PI
```

```
C_pi = pid(kp_ZN, ki_ZN)
```

```
C_pi =
```

```
Kp + Ki *  $\frac{1}{s}$ 
```

```
with Kp = 43.2, Ki = 0.432
```

```
Continuous-time PI controller in parallel form.
```

```
Model Properties
```

```
% C_pi = pid(kp_ZN, ki_ZN, 0);
```

```
% Controlador PD
```

```
C_pd = pid(kp_ZN, 0, Td_ZN)
```

```
C_pd =
```

```
Kp = 43.2
```

```
P-only controller.
```

```
Model Properties
```

```
% Controlador PID
```



```
C_pid = pid(kp_ZN, ki_ZN, Td_ZN)
```

```
C_pid =
```

$$K_p + K_i * \frac{1}{s}$$

```
with Kp = 43.2, Ki = 0.432
```

Continuous-time PI controller in parallel form.  
Model Properties

```
% Finally, the continuous controllers are converted to their digital forms using a  
% specified sampling time (Ts). The c2d function with 'zoh' (zero-order hold)  
% method is used for this conversion, making the controllers suitable for  
% implementation in digital control systems.
```

```
% Controladores digitales (suponiendo un muestreo de Ts)
```

```
Ts = 1; % Tiempo de muestreo
```

```
C_p_digital = c2d(C_p, Ts, 'zoh');
```

```
C_pi_digital = c2d(C_pi, Ts, 'zoh');
```

```
C_pd_digital = c2d(C_pd, Ts, 'zoh');
```

```
C_pid_digital = c2d(C_pid, Ts, 'zoh');
```

```
% Open the SISO Tool for controller design and analysis
```

```
% sisotool(P_s)
```

```
% -----
```

```
% s = tf('s');
```

```
%
```

```
% % Definición de parámetros del sistema (Planta) identificada
```

```
% Kp = 0.11864; % Ganancia del sistema
```

```
% Tp1 = 170.65; % Tiempo de establecimiento
```

```
% L = 30; % Tiempo muerto o Delay
```

```
% P_s = ( (Kp * exp(-L*s) ) / ((Tp1*s) + 1) ) % Modelo identificado del sistema  
(Planta)
```

```
% P_fact = zpk(P_s) % P_s factorizada
```

```
%
```

```
% pade_firstOrder = pade(P_s,1)
```

```
%
```

```
% zpk(pade_firstOrder)
```

```
% s = tf('s');
```

```
%
```

```
%
```

```
% rta = (170.65*s + 1) + (0.11864 * ((-15*s + 1)/(15*s + 1)))
```

```
%  
% G_s = tf([0.11864], [170.65 1], 'InputDelay', 30) % Otra forma de definir una FT  
%  
% G_aprox = pade(G_s, 1) % El '1' indica el orden de la Aproximación de Padé
```