

Tema 2.4

Acciones Básicas de Control

- Acciones básicas de control
 - Control Todo-Nada
 - Acción Proporcional
 - Acción Derivativa
 - Acción Integral
 - Acción de Control Prop+Integral+Derivativa
- Método de ajuste de Ziegler-Nichols

Control Todo-Nada

■ Todo-nada (On-Off o Bang-Bang o por Relé)

- Ley de control (acciones limitadas, no lineal)

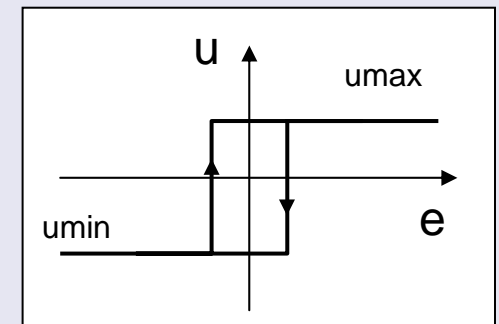
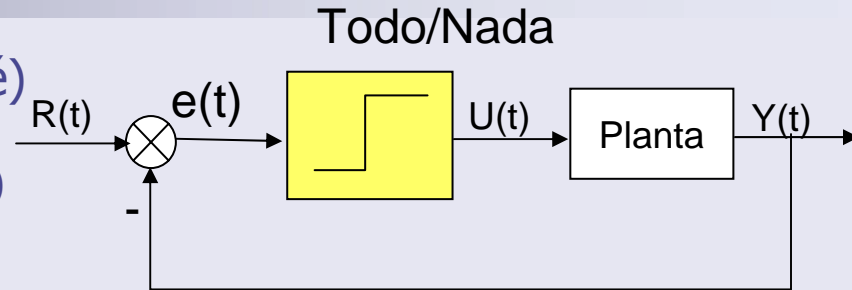
- $u(t)=u_{max}$, si $e(t)>0$
- $u(t)=u_{min}$, si $e(t)<0$

- Ejemplo: Sistema de control de temperatura mediante termostato

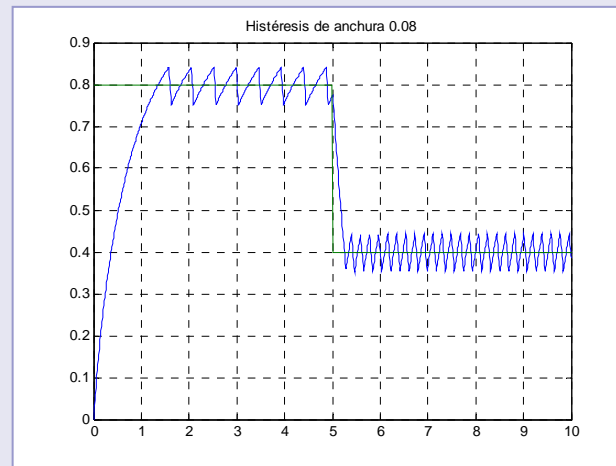
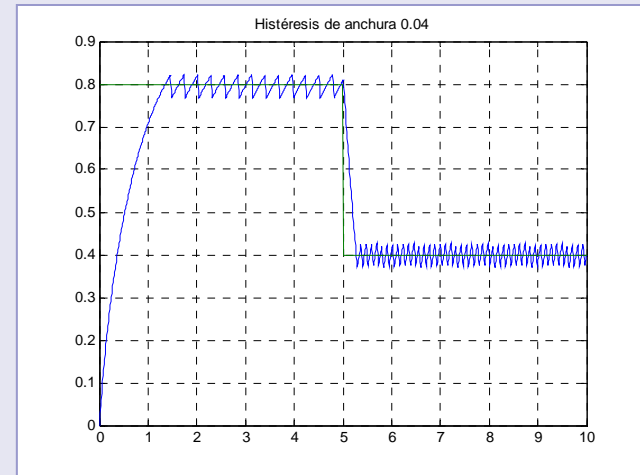
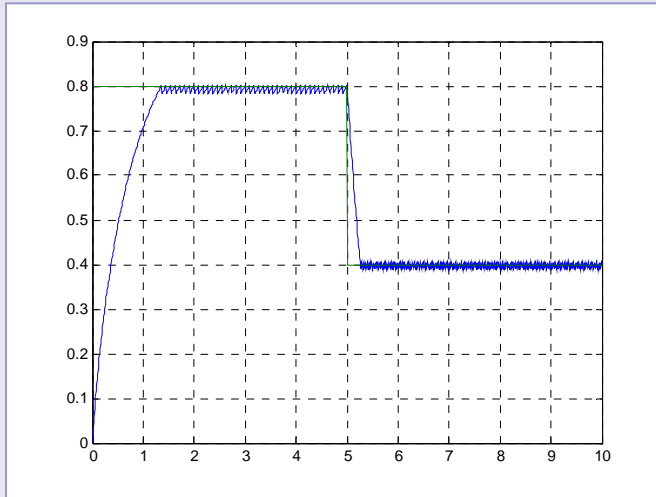
- Evoluciona hacia el punto deseado pero presenta oscilaciones en la salida, provocando un envejecimiento prematuro de los componentes debido al desgaste.

■ Relé con histéresis (no conmuta cuando el error cambia de signo)

- Reduce las oscilaciones
- Menor precisión en torno a la referencia
- A mayor anchura de zona muerta, reduce la frecuencia de oscilación



Ejemplo control todo-nada: Control de un depósito

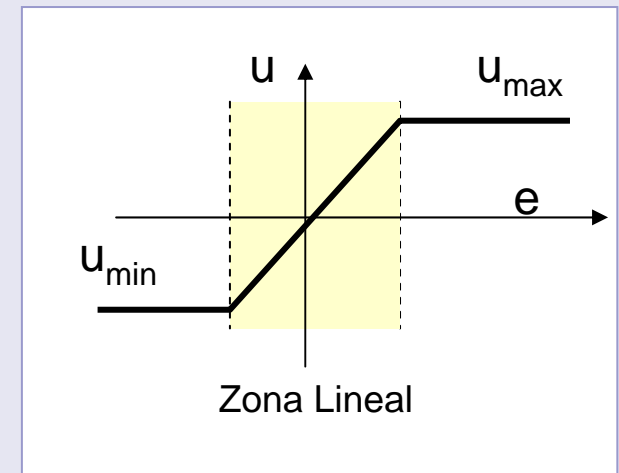
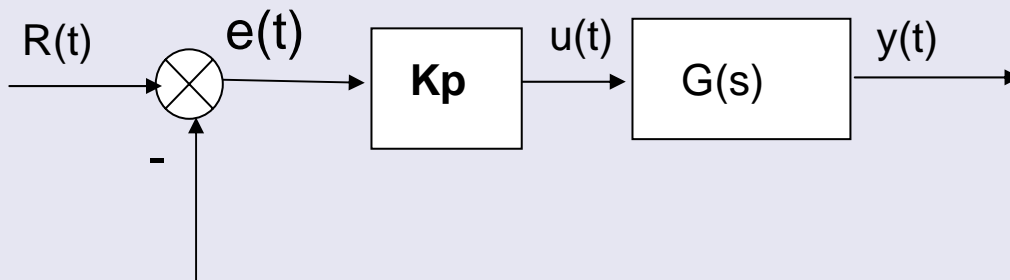


Acción proporcional (P)

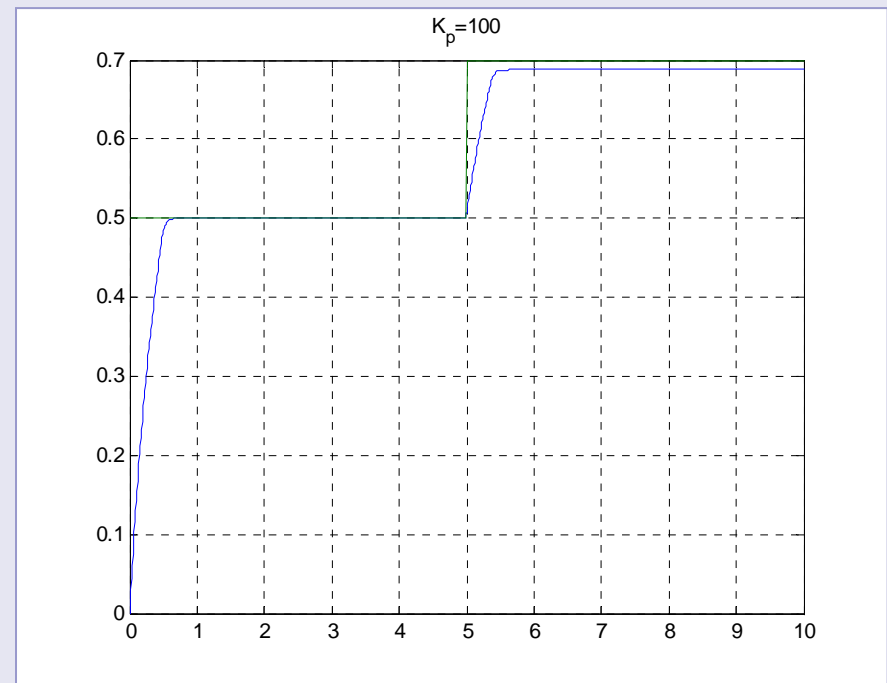
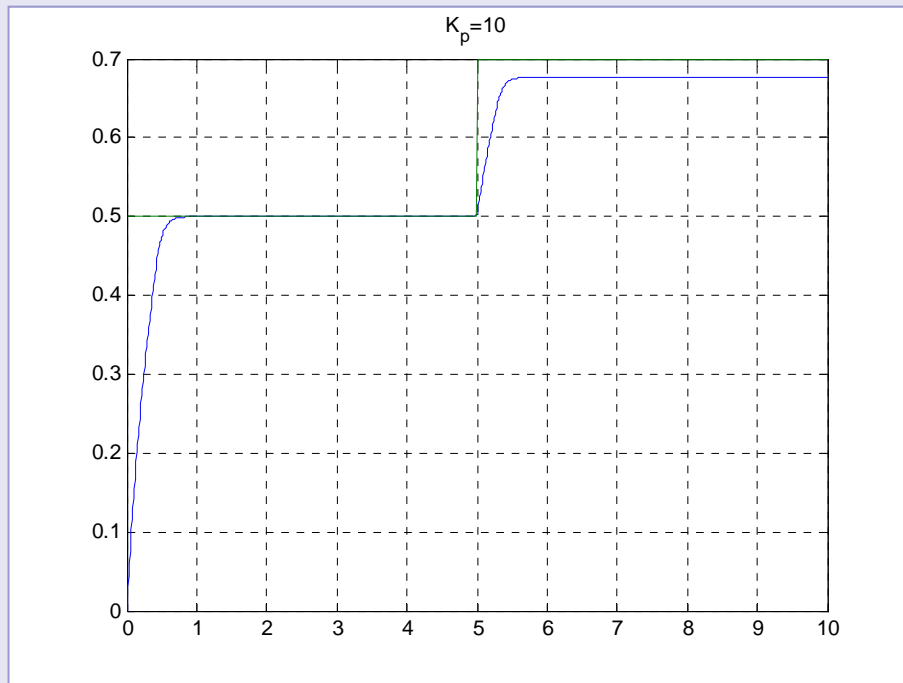
■ Ley de control

$$u(t) = K_p e(t)$$
$$K_p = cte$$

- Se evitan las oscilaciones.
- Relación lineal entre $e(t)$ y $u(t)$
- Saturación de la señal de control debido a limitaciones físicas.
- En general, si K_p aumenta
 - E_{rp} decrece (Tipo 0)
 - Mayor rapidez
 - SO aumenta
 - Riesgo de saturación



Control P de un depósito



Acción Derivativa (D)

- Acción de control Derivativa, $u(t) = K_d \frac{de(t)}{dt}$
- No se usa de forma independiente
 - $e(t)=cte \rightarrow de(t)/dt=0 \rightarrow u(t)=0!!!$

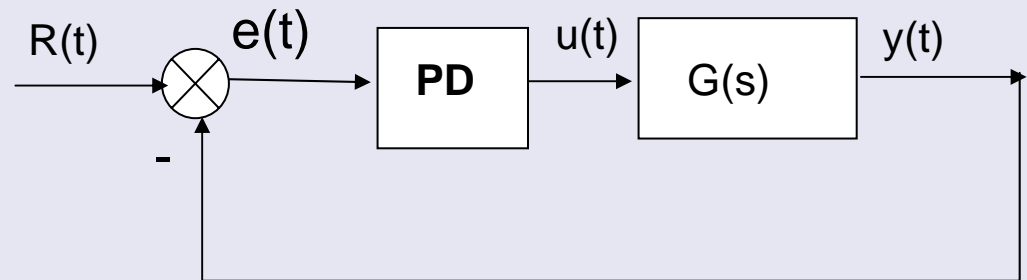
- Ley de control PD

$$u(t) = K_p e(t) + K_d \frac{de(t)}{dt}$$

$$C(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = K_p (1 + T_d s)$$

- Acción *predictiva*

- Anticipa el error futuro (no depende sólo del error sino también de cómo varía éste)
- Mejora el comportamiento (más rápida y menos oscilaciones)
- Amplifica las señales de ruido \rightarrow Introducción de filtro



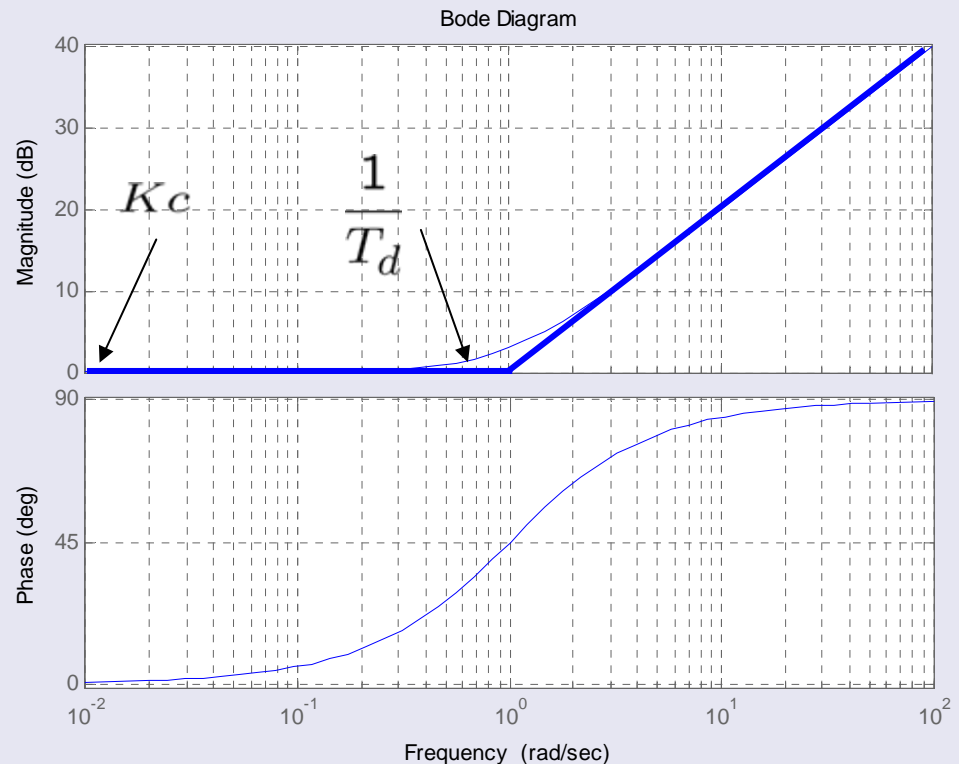
T_d , tiempo derivativo

Acción Derivativa (D)

$$u(t) = K_c \left(e(t) + T_d \frac{de(t)}{dt} \right)$$

$$C(s) = K_c(1 + T_d s)$$

- Bajas frecuencias
 - Ganancia como un P
 - Fase aprox. igual
- Altas frecuencias
 - Ganancia aumenta a razón de 20 dB/dec
 - Fase sube 90°

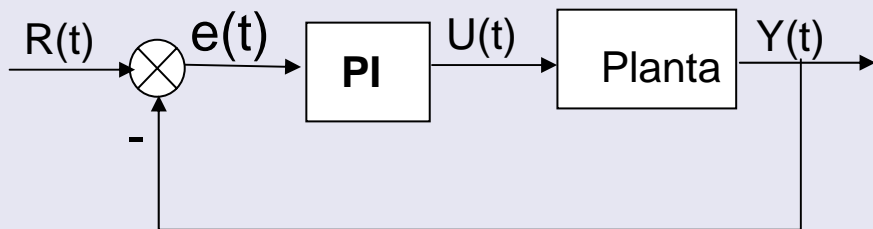


Acción Integral (I)

- La acción integral aumenta el tipo de sistema -> Mejora del Erp
- Ley de control integral $u(t) = K_i \int_0^t e(\tau) d\tau, U(s) = K_i \frac{1}{s} E(s)$
- Normalmente se aplica junto con control proporcional (PI)

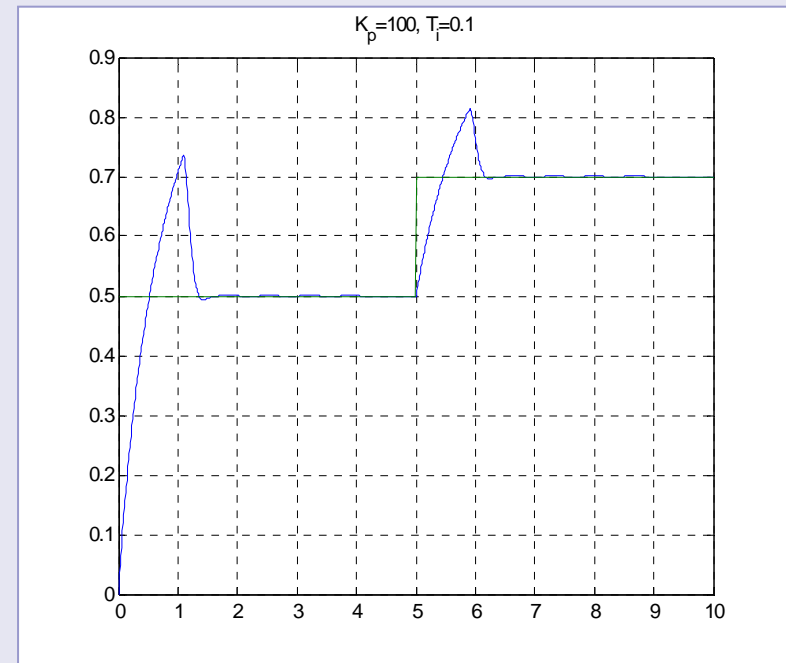
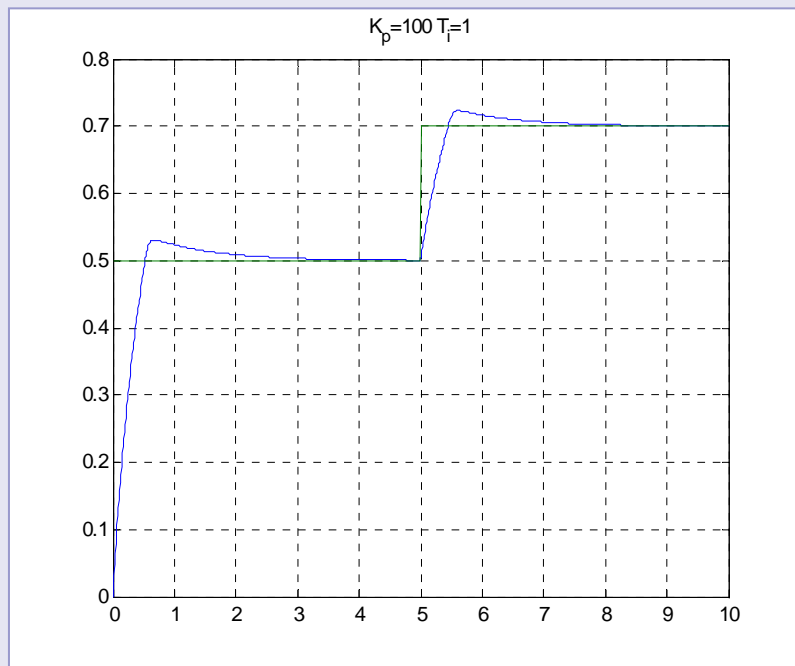
$$u(t) = K_p \left(e(t) + \frac{1}{T_i} \int_0^t e(\tau) d\tau \right)$$

$$C(s) = K_p \frac{1+T_i s}{T_i s}$$



- Garantiza error nulo en r.p.
- Peor transitorio (SO)
(e incluso inestabilidad)

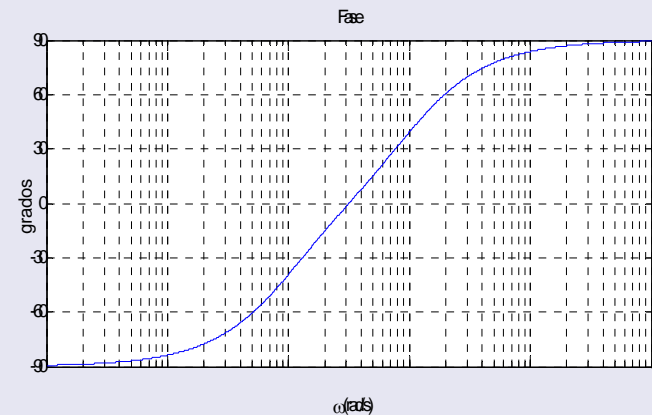
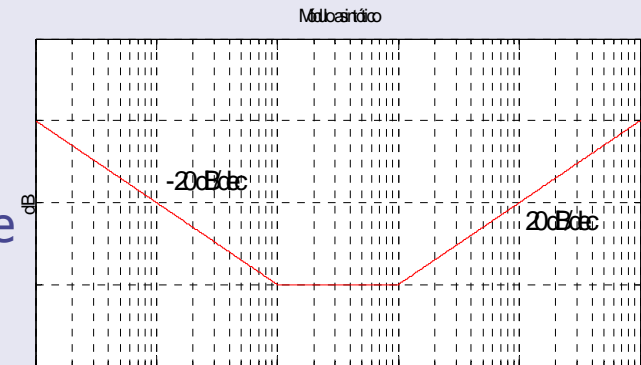
Control PI del depósito



Controlador PID

- Toma las ventajas de los anteriores
 - I: Añade un polo al origen, cambiando el tipo del sistema (mejor Erp)
 - D: Reduce la SO en transitorio (aumento de fase)
 - P: Menor tiempo de subida

$$C(s) = K_c \left(1 + T_d s + \frac{1}{T_i s} \right) = K_c \frac{T_i T_d s^2 + T_i s + 1}{T_i s}$$



Controlador PID: diseño

Método de Ziegler-Nichols en b.a.

- Método experimental para sintonizar P, PI, PID en base a la respuesta temporal
- Se suele conseguir una SO del 25 % (primera aproximación)
- Útiles cuando no se tiene buen modelo de la planta
- PRIMER METODO: RESPUESTA ANTE ESCALON EN B.A.
 - La salida se debe asemejar a una respuesta de primer orden de la forma:

$$G(s) = \frac{K}{\tau s + 1} e^{-Ls}$$

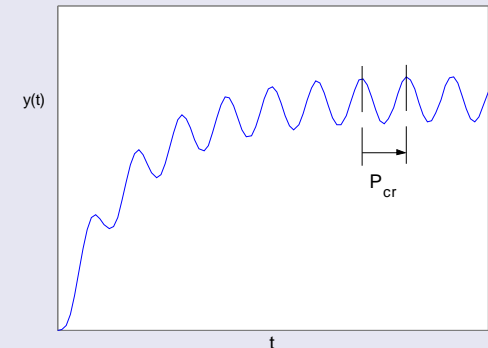
| | K_p | T_i | T_d |
|-----|-------------------|----------|---------|
| P | $\tau/(KL)$ | ∞ | 0 |
| PI | $0.9 \tau / (KL)$ | $3.33 L$ | 0 |
| PID | $1.2 \tau / (KL)$ | $2 L$ | $0.5 L$ |

Controlador PID: diseño

Método de Ziegler-Nichols en b.c.

■ SEGUNDO MÉTODO: RESPUESTA ANTE ESCALON EN B.C

- Anulamos acción integral ($T_i = \infty$) y derivativo ($T_d = 0$), aumentando K_p desde 0 hasta K_{cr} , donde la salida presente oscilaciones mantenidas (GANANCIA CRÍTICA)
- Determinamos PERIODO CRÍTICO ($P_{cr} = 2\pi/\omega_{cr}$)
- En Bode, $K_{cr} = M_g$, $P_{cr} = 2\pi/\omega_{180}$



| | K_p | T_i | T_d |
|------------|---------------|----------------|----------------|
| P | $0.5 K_{cr}$ | ∞ | 0 |
| PI | $0.45 K_{cr}$ | $0.833 P_{cr}$ | 0 |
| PID | $0.6 K_{cr}$ | $0.5 P_{cr}$ | $0.125 P_{cr}$ |