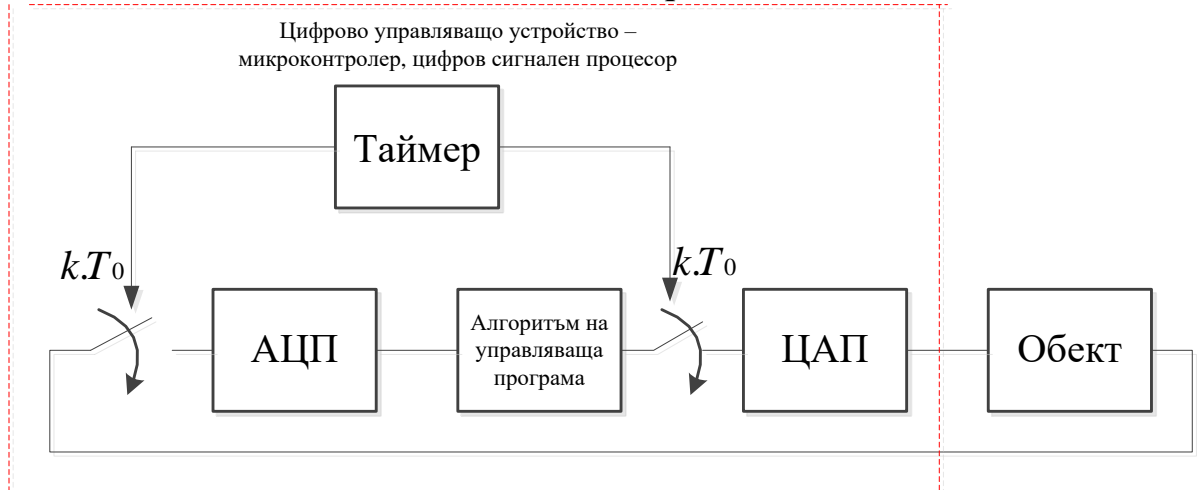


Дискретни САР и цифрови регулатори. Предавателни функции в дискретни системи. Цифрово представяне на аналогови регулатори. Устойчивост при дискретни системи.

Дискретни САР и цифрови регулатори

Обща блокова схема на дискретна система



T_0 – такт на дискретизация

Избор на такта на дискретизация

Най-често се реализират :

Регулирана величина	T_0
поток	1-3 s
ниво	5-10 s
налягане	1-5 s
температура	10-20 s

Импулсната теорема (на Шенон): Ако сигналът не съдържа честоти, по-големи от ω_{max} , то той напълно се описва със стойностите си в дискретни моменти от време с интервал $T = \frac{1}{2} \cdot \frac{2\pi}{\omega_{max}}$.

Т.е. $T_0 \leq \frac{1}{2} \cdot \frac{2\pi}{\omega_{max}}$.

От изискванията за преходния процес в САР:

Нека T_{95} е времето за достигане на изходната величина до 95% от установената си стойност.

Тогава:

$$\frac{T_0}{T_{95}} = \frac{1}{15} \text{ до } \frac{1}{4}$$

Предавателни функции в дискретни системи

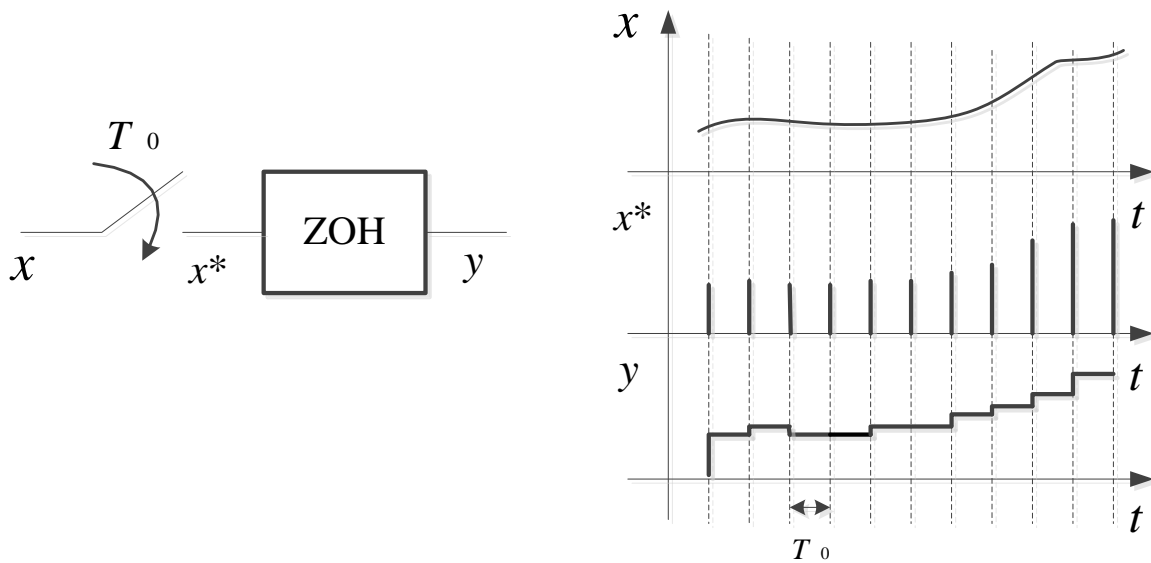
z - преобразуване

$$z = e^{p \cdot T_0} \rightarrow p = \frac{1}{T_0} \cdot \ln z$$

$$z = e^{p \cdot T_0} = e^{T_0 \cdot (\sigma + j\omega)} = e^{T_0 \cdot \sigma} \cdot (\cos \omega \cdot T_0 + j \cdot \sin \omega \cdot T_0) = \text{Rez} + j \text{Imz}$$

$$\text{Rez} = e^{T_0 \cdot \sigma} \cdot \cos \omega \cdot T_0 \quad \text{Imz} = e^{T_0 \cdot \sigma} \cdot \sin \omega \cdot T_0$$

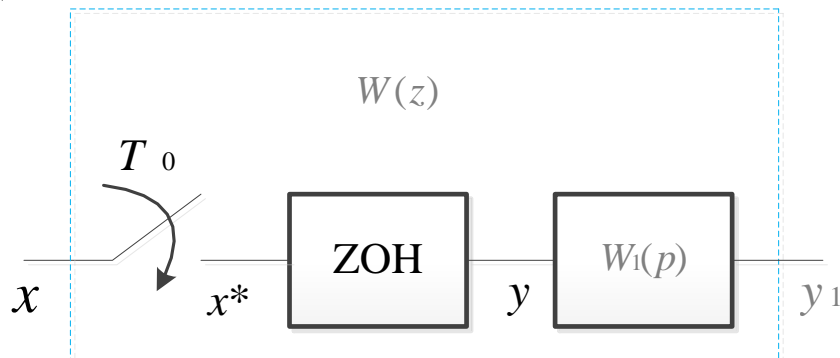
Фиксатор от нулев ред (zero order hold - ZOH)



Предавателната функция е: $H(p) = \frac{y(p)}{x^*(p)} = \frac{1 - e^{-p \cdot T_0}}{p}$

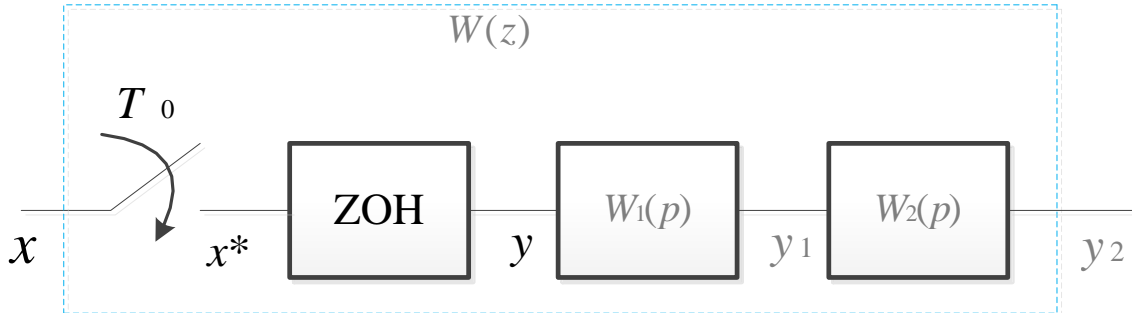
$$H(z) = Z \left\{ \frac{1 - e^{-p \cdot T_0}}{p} \right\} = \frac{z - 1}{z} Z \left\{ \frac{1}{p} \right\}$$

Отчитане наличието на фиксатор от нулев ред в предавателната функция на следващото звено:

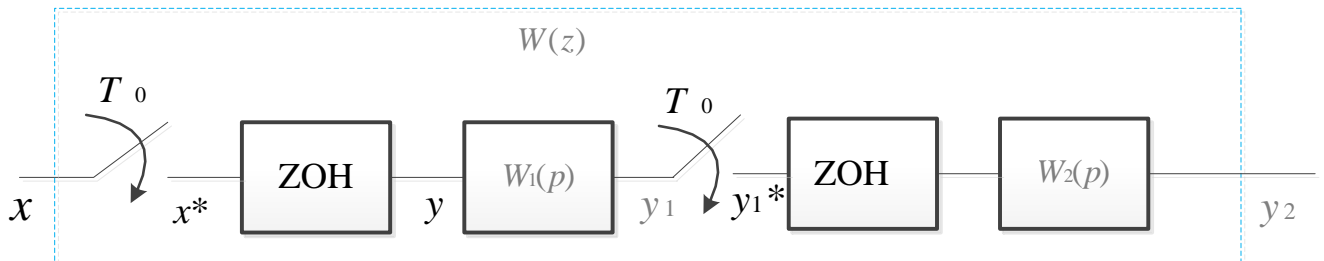


$$W_1(p) = \frac{y_1(p)}{y(p)} \quad \rightarrow \quad W(z) = \frac{z-1}{z} \cdot Z \left\{ \frac{W_1(p)}{p} \right\}$$

Особеност при последователно свързване на звена



$$W(z) = Z\{W_1(p) \cdot W_2(p)\} = W_1 W_2(z)$$



$$W(z) = W_1(z) \cdot W_2(z)$$

Цифрово представяне на аналогови регулатори

Аналогов PID- регулатор $u(t) = k \cdot \left[e(t) + \frac{1}{T_I} \int_0^t e_\tau d\tau + T_D \cdot \frac{de(t)}{dt} \right]$

Ако интегрирането е по метода на правоъгълника, то цифровото представяне е: $u(k) = k \cdot \left\{ e(k) + \frac{T_0}{T_I} \sum_{i=0}^k e(i-1) + \frac{T_D}{T_0} [e(k) - e(k-1)] \right\}$

Използва се:

$$u(k-1) = k \cdot \left\{ e(k-1) + \frac{T_0}{T_I} \sum_{i=0}^{k-1} e(i-1) + \frac{T_D}{T_0} [e(k-1) - e(k-2)] \right\}$$

Рекурентен алгоритъм

$$u(k) - u(k-1) = q_0 \cdot e(k) + q_1 \cdot e(k-1) + q_2 \cdot e(k-2)$$

където: $q_0 = k \cdot \left(1 + \frac{T_D}{T_0} \right)$

$$q_1 = -k \cdot \left(1 + 2 \cdot \frac{T_D}{T_0} - \frac{T_0}{T_I} \right)$$

$$q_2 = k \cdot \frac{T_D}{T_0}$$

Ако интегрирането е по метода на трапеца, то цифровото представяне е:

$$u(k) = k \cdot \left\{ e(k) + \frac{T_0}{T_I} \cdot \left[\frac{e(0)+e(k)}{2} + \sum_{i=1}^{k-1} e(i) \right] + \frac{T_D}{T_0} \cdot [e(k) - e(k-1)] \right\}$$

Тогава рекурентният алгоритъм е същият, но:

$$\begin{aligned} q_0 &= k \cdot \left(1 + \frac{T_0}{2 \cdot T_I} + \frac{T_D}{T_0} \right) \\ q_1 &= -k \cdot \left(1 + 2 \cdot \frac{T_D}{T_0} - \frac{T_0}{2 \cdot T_I} \right) \\ q_2 &= k \cdot \frac{T_D}{T_0} \end{aligned}$$

Реакция на цифров PID-регулатор при стъпална промяна на сигнала на грешката: $e(k) = 1(k)$, т.е. $= 0$ за $k < 0$ и $= 1$ за $k \geq 0$

$$u(0) = q_0$$

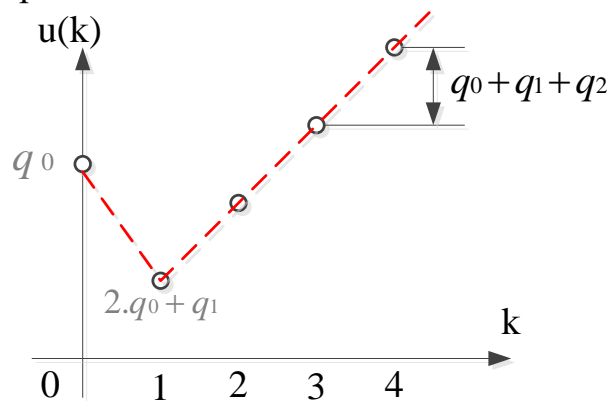
$$u(1) = u(0) + q_0 + q_1 = 2 \cdot q_0 + q_1$$

$$u(2) = u(1) + q_0 + q_1 + q_2 = 3 \cdot q_0 + 2 \cdot q_1 + q_2$$

·
·
·

$$u(k) = u(k-1) + q_0 + q_1 + q_2 = (k+1) \cdot q_0 + k \cdot q_1 + (k-1) \cdot q_2$$

При $u(1) < u(0) \rightarrow 2 \cdot q_0 + q_1 < q_0 \rightarrow q_0 + q_1 < 0$ изходната величина на регулатора е:



Реакция на цифров PI-регулатор при стъпална промяна на сигнала на грешката: $e(k) = 1(k)$, т.е. $= 0$ за $k < 0$ и $= 1$ за $k \geq 0$

Рекурентният алгоритъм е:

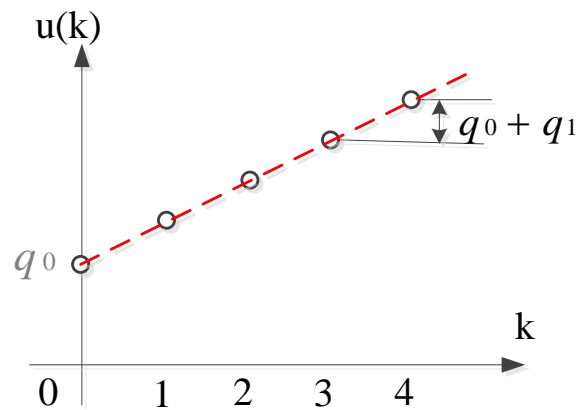
$$u(k) - u(k-1) = q_0 \cdot e(k) + q_1 \cdot e(k-1)$$

Следователно:

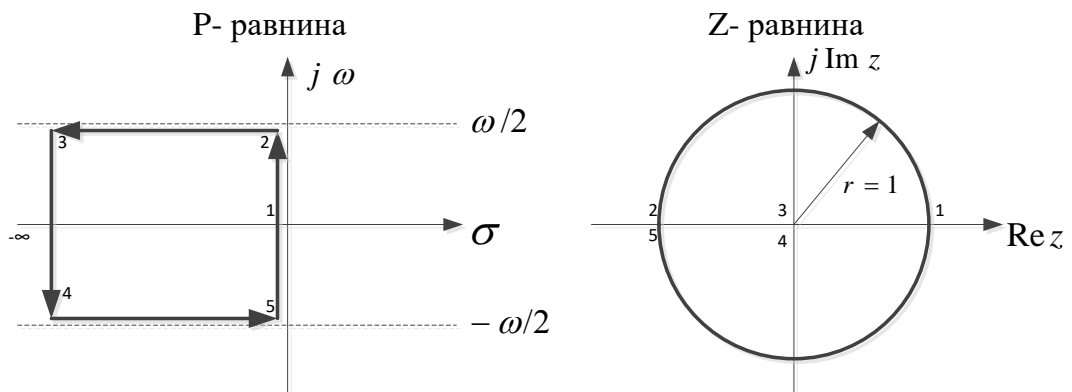
$$u(0) = q_0$$

$$\begin{aligned}
 u(1) &= u(0) + q_0 + q_1 = 2 \cdot q_0 + q_1 \\
 u(2) &= u(1) + q_0 + q_1 + q_2 = 3 \cdot q_0 + 2 \cdot q_1 \\
 &\cdot \\
 &\cdot \\
 &\cdot \\
 u(k) &= u(k-1) + q_0 + q_1 = (k+1) \cdot q_0 + k \cdot q_1
 \end{aligned}$$

Исходната величина на регулатора е:



Устойчивост при дискретни системи



Разположение на полюсите на предавателната функция на системата:

При непрекъснати системи – в лявата полуравнина; При дискретни системи – вътре в едничната окръжност.

Използва се т.н. характеристичен многочлен – знаменателят на дискретната предавателна функция:

$$A(z) = a_0 \cdot z^n + a_1 \cdot z^{n-1} + \dots + a_n$$

Изследват се условията, при които корените на характеристичното уравнение (полюсите на дискретната предавателна функция) $A(z) = a_0 \cdot z^n + a_1 \cdot z^{n-1} + \dots + a_n = 0$ попадат вътре в еденичната окръжност.

Критерий на Джури

Съставя се таблицата:

a_0	a_1	\dots	a_{n-1}	a_n	$\beta_n = \frac{a_n}{a_0}$
a_n	a_{n-1}	\dots	a_1	a_0	
a_0^{n-1}	a_1^{n-1}	\dots	a_{n-1}^{n-1}		$\beta_{n-1} = \frac{a_{n-1}^{n-1}}{a_0^{n-1}}$
a_{n-1}^{n-1}	a_{n-2}^{n-1}	\dots	a_0^{n-1}		
		\vdots			
		\vdots			
		\vdots			
	a_0^0				

Схемата се повтаря до $(2 \cdot n + 1)$ реда. В нея:
 $a_0^{n-1} = a_0 - a_n \cdot \beta_n$; $a_1^{n-1} = a_1 - a_{n-1} \cdot \beta_n$; $a_{n-1}^{n-1} = a_{n-1} - a_1 \cdot \beta_n$

Теорема: Ако $a_0 > 0$ всички корени лежат в еденичната окръжност тогава и само тогава, когато всички $a_0^k > 0$ за $k = 0, 1 \dots (n - 1)$.

Ако всички $a_0^k > 0$ за $k = 1, 2 \dots (n - 1)$, то условието $a_0^0 > 0$ е еквивалентно на двете условия: $A(1) > 0$ и $A(-1) \cdot (-1)^n > 0$, които могат да се използват за предварителна проверка.

Пример: $A(z) = z^2 + a_1 \cdot z + a_2$

Прилага се таблицата:

1	a_1	a_2	$\beta_2 = \frac{a_2}{1} = a_2$
a_2	a_1	1	
$1 - a_2^2$	$a_1 \cdot (1 - a_2)$		

$$\beta_1 = \frac{a_1 \cdot (1 - a_2)}{1 - a_2^2} = \frac{a_1}{1 + a_2}$$

$$1 - a_2^2 - \frac{a_1 \cdot (1 - a_2)}{1 + a_2}$$

Т.к. $a_0 = 1 > 0$, то условията за устойчивост по Джурри са:

$$1 - a_2^2 > 0 \quad \text{и} \quad 1 - a_2^2 - \frac{a_1 \cdot (1 - a_2)}{1 + a_2} > 0$$

След преработка второто условие става: $\frac{1 - a_2}{1 + a_2} \cdot [(1 + a_2)^2 - a_1^2] > 0$.

От първото условие следва: $a_2 < 1$, а от второто: $1 + a_2 - a_1 > 0$ и $1 + a_2 + a_1 > 0$.

Ако използваме условията за предварителна проверка, се получава: $A(1) > 0 \rightarrow 1 + a_1 + a_2 > 0$ и $(-1)^2 \cdot A(-1) > 0 \rightarrow 1 - a_1 + a_2 > 0$.

Използване на Критерия на Раус-Хурвиц

Използва се преобразуването на Мьобиус с псевдочестота w :

$$z = \frac{1+w}{1-w}$$

Следователно: $A(w) = \left(\frac{1+w}{1-w}\right)^2 + a_1 \cdot \frac{1+w}{1-w} + a_2$ преобразуване.....

$$A(w) = (1 - a_1 + a_2) \cdot w^2 + 2 \cdot (1 - a_2) \cdot w + (1 + a_1 + a_2)$$

По критерия на Раус-Хурвиц всички коефициенти трябва да са положителни и пак се получава: $a_2 < 1$; $(1 - a_1 + a_2) > 0$ и $(1 + a_1 + a_2) > 0$.

Представяне на областта на устойчивост

