



ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Σωστός σχεδιασμός $C_d(z)$ οδηγεί σε $u_d(t) = u_c(t)$, $t = kT_s$, $k = 0, 1, \dots$

Για το σχεδιασμό και υλοποίηση της $C_d(z)$ απαιτείται βασικά γνώση του μετασχηματισμού z

Ορισμός μετασχηματισμού z

$$Z[f(\mathbf{i})] \triangleq F(\mathbf{z}) = \sum_{\mathbf{i}=0}^{\infty} f(\mathbf{i})\mathbf{z}^{-\mathbf{i}} \quad (\text{για } \mathbf{i} < 0, f_{\mathbf{i}} = 0)$$

$$\text{Π.χ. } f(\mathbf{i}) = \mathbf{a}^{\mathbf{i}} \rightarrow Z[\mathbf{a}^{\mathbf{i}}] = \frac{\mathbf{z}}{\mathbf{z} - \mathbf{a}}$$



ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Ιδιότητες μετασχηματισμού z

$$Z[af(i) + \beta g(i)] = aF(z) + \beta G(z)$$

$$Z[f(i+h)] = z^{-1} F(z) - \sum_{i=0}^{-1} f(i)z^{-i-1}$$

$$\text{Π.χ. } Z[a^{i+1}] = z \frac{z}{z-a} - a^0 = \frac{z^2}{z-a} - 1$$

$$f(0) = \lim_{z \rightarrow \infty} F(z)$$

$$\lim_{h \rightarrow \infty} f(h) = \lim_{z \rightarrow 1} (1 - z^{-1})F(z) \quad \text{εάν } |\text{ρίζες } (F(z)=0)| < 1$$

Αν $F(z) = \frac{N(z)}{D(z)}$ πρέπει οι ρίζες του $D(z)=0$ να βρίσκονται εντός του μοναδιαίου κύκλου

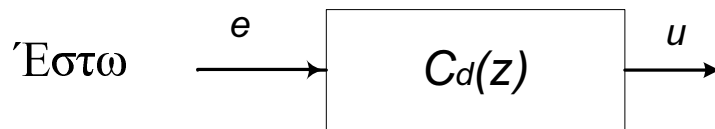
$$Z[f((i+n)h)] = z^n [F(z) - F_1]$$

$$\text{όπου } F(z) = Z[f(ih)] \text{ και } F_1(z) = \sum_{j=0}^{n-1} f(jh)z^{n-j}$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Είσοδος	Laplace	Z
Βηματική 1(kh)	$\frac{1}{s}$	$\frac{z}{z-1}$
Ράμπα	$\frac{1}{s^2}$	$\frac{hz}{(z-1)^2}$
Εκθετικό $e^{-t/T}$	$\frac{T}{1+sT}$	$\frac{z}{z-e^{-h/T}}$
$\sin(\omega t)$	$\frac{\omega}{s^2 + \omega^2}$	$\frac{z \sin(\omega h)}{z^2 - 2z \cos(\omega h) + 1}$
$\cos(\omega t)$	$\frac{s}{s^2 + \omega^2}$	$\frac{z(z - \cos(\omega h))}{z^2 - 2z \cos(\omega h) + 1}$
$\cosh(\omega t)$	$\frac{1}{s^2 - \omega^2}$	$\frac{z(z - \cosh(\omega h))}{z^2 - 2z \cosh(\omega h) + 1}$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ



όπου ο διακριτός ελεγκτής προσδιορίζεται από την εξίσωση διαφορών:

$$\mathbf{a}_0 \mathbf{(i+n)} + \dots + \mathbf{a}_n \mathbf{(i)} = e(\mathbf{i}) \quad Z[e] = E(\mathbf{z})$$

$$Z[\mathbf{a}_n \mathbf{(i)}] = \mathbf{a}_n U(\mathbf{z})$$

$$Z[\mathbf{a}_0 \mathbf{(i+n)}] = \mathbf{a}_0 \mathbf{z}^n U(\mathbf{z}) \quad (\mathbf{(0)}, \mathbf{(1)}, \dots, \mathbf{(n-1)} = 0)$$

$$(\mathbf{a}_0 \mathbf{z}^n + \mathbf{a}_1 \mathbf{z}^{n-1} + \dots + \mathbf{a}_n) U(\mathbf{z}) = E(\mathbf{z}) \Rightarrow$$

$$U(\mathbf{z}) = \frac{E(\mathbf{z})}{\mathbf{a}_0 \mathbf{z}^n + \mathbf{a}_1 \mathbf{z}^{n-1} + \dots + \mathbf{a}_n} \quad \xrightarrow[E(\mathbf{z})]{e} \quad \boxed{\frac{1}{\mathbf{a}_0 \mathbf{z}^n + \mathbf{a}_1 \mathbf{z}^{n-1} + \dots + \mathbf{a}_n}} \quad \xrightarrow[U(\mathbf{z})]{u}$$



ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Ζητείται ο Μετασχηματισμός $(s) \rightarrow (z)$

Η γενική μορφή της συνάρτησης μεταφοράς ενός διακριτού ελεγκτή

$$(z) = z^{-n} \frac{b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_m z^{-m}}{a_0 + a_1 z^{-1} + \dots + a_n z^{-n}}, \quad b_0 \neq 0 \quad n \geq 0$$

Αλγόριθμος υλοποίησης

$$Av \quad (z) = \frac{U(z)}{E(z)}$$

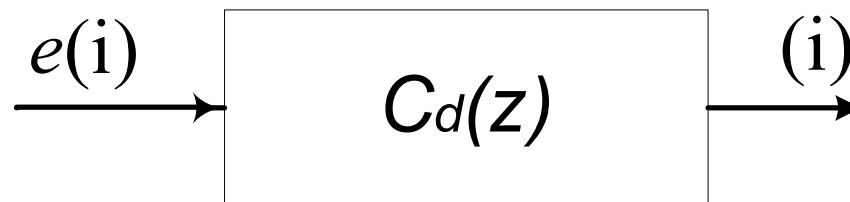
$$E(z)z^{-n} (b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_m z^{-m}) = U(z)(a_0 + a_1 z^{-1} + \dots + a_n z^{-n}), \quad (m, n \geq 0)$$



ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Υπολογισμός του αντίστροφου μετασχηματισμού z

$$b_0 e(\mathbf{i}) + b_1 e(\mathbf{i} - 1) + \dots + b_m e(\mathbf{i} - m) = a_0 (\mathbf{i}) + \dots + a_n (\mathbf{i} - n)$$



Το μόνο άγνωστο στην παραπάνω σχέση είναι το (\mathbf{i}) (τα υπόλοιπα είναι στοιχεία για στιγμές $\leq \mathbf{i}$ που είναι γνωστά).

$$\Rightarrow (\mathbf{i}) = \frac{1}{a_0} [b_0 e(\mathbf{i}) + \dots + b_m e(\mathbf{i} - m) - a_1 (\mathbf{i} - 1) - \dots + a_n (\mathbf{i} - n)]$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ II

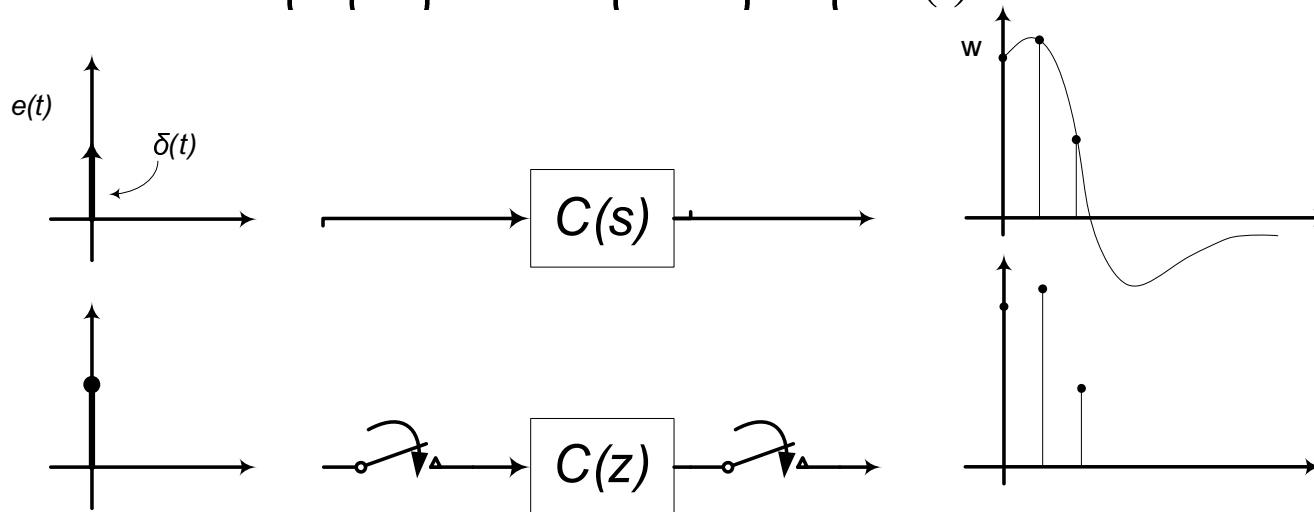
z-Domain: $\mathbf{z} = e^{sT_s}$

s-Domain:

1^η Μέθοδος Διακριτοποίησης

Impulse Invariant Transformation (**IIT**)

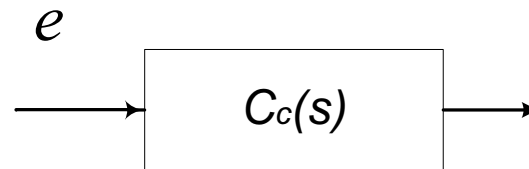
Κρατά αναλλοίωτη την κρουστική απόκριση - $w(t)$



Κρουστική απόκριση

$$C(z) = \int_0^{\infty} w(t - \tau) e(\tau) \tau$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ II



Δίνεται $\frac{1}{e} = \mathbf{(s)} = \frac{A_1}{\mathbf{s} + \mathbf{a}_1} + \dots + \frac{A_n}{\mathbf{s} + \mathbf{a}_n}$

$$L^{-1} \left\{ \frac{A_1}{\mathbf{s} + \mathbf{a}_1} \right\} = A_1 e^{-\mathbf{a}_1 t}$$

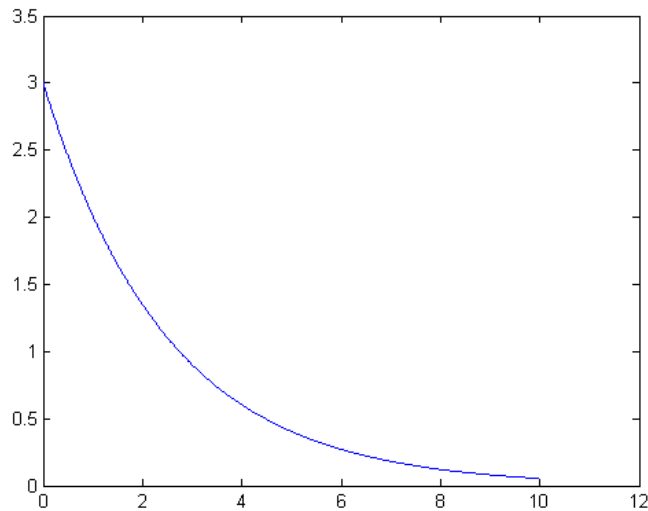
$$\xrightarrow{\mathbf{s} \rightarrow \mathbf{z}} G(\mathbf{z}) = \frac{A_1 \mathbf{z}}{\mathbf{z} - e^{-\mathbf{a}_1 T_s}} + \dots + \frac{A_n \mathbf{z}}{\mathbf{z} - e^{-\mathbf{a}_n T_s}}$$

$$\frac{A_i \mathbf{z}}{\mathbf{z} - e^{-\mathbf{a}_i T_s}} \xrightarrow{\mathbf{z}^{-1}} A_i e^{-\mathbf{a}_i n T_s}, \mathbf{n} = 0, 1, \dots$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

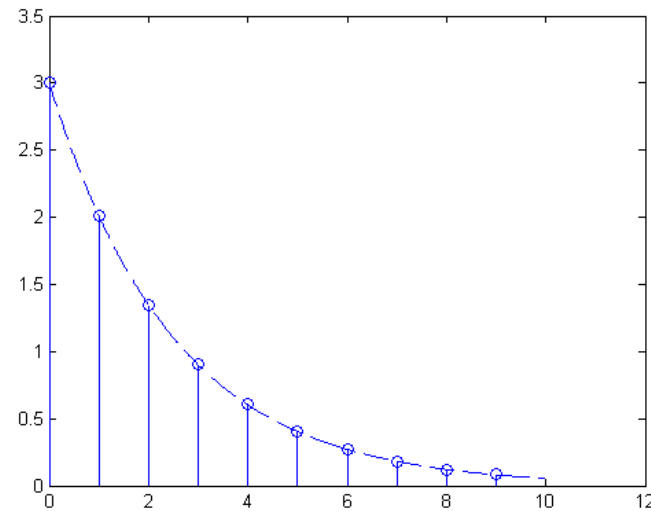
Π.χ. $(s) = \frac{3}{s+0.4}$,

κρουστική απόκριση $3e^{-0.4t}$



$$(z) = \frac{3z}{z - e^{-0.4T_s}}$$

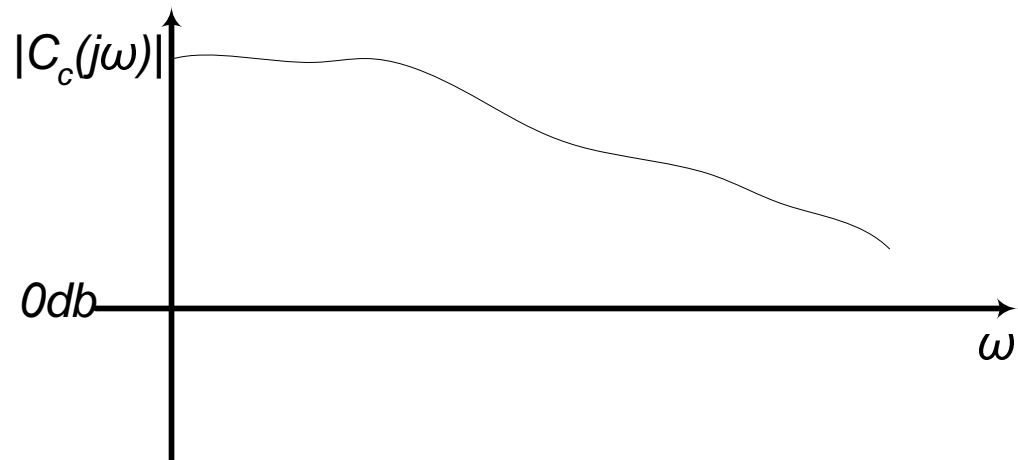
κρουστική απόκριση $3e^{-0.4nT_s}$, $T_s = 1 \text{ sec}$



ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

$(\omega)|_{z=e^{j\omega T_s}}$ απόκριση στο πεδίο της συχνότητας

Συσχέτιση (ω) με (ω)

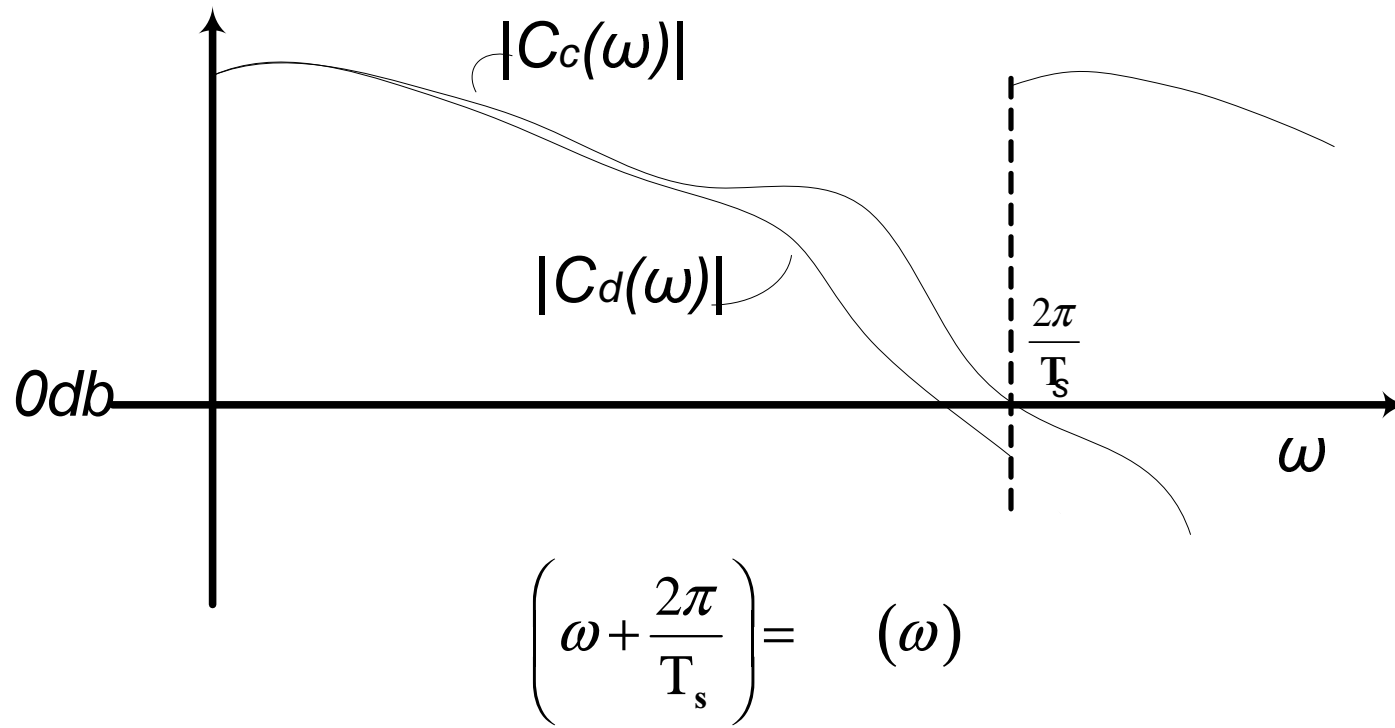


Επιθυμητό $(\omega) = (\omega), \forall \omega$

$$\text{Αλλά } e^{j\omega T_s} = e^{j(\omega T_s + l2\pi)} = e^{\frac{j}{T_s}(\omega + \frac{l2\pi}{T_s})}, \quad l = 1, 2, \dots$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Το διάγραμμα (ω) παρουσιάζει μια περιοδικότητα (με συχνότητα $\frac{2\pi}{T_s}$)





ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Πλεονεκτήματα ΠΤ-Μεθόδου

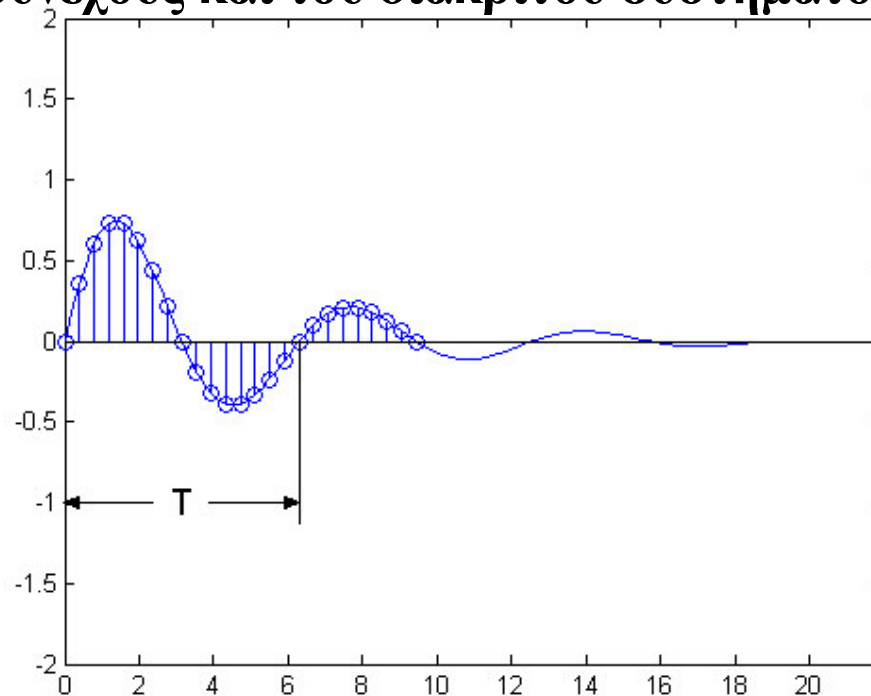
- + 1) (z) έχει ίδια κρουστική απόκριση με (s) τις χρονικές στιγμές nT_s , $n = 0, 1, \dots$
- + 2) Αν (s) είναι ευσταθής \rightarrow (z) ευσταθής

Μειονεκτήματα ΠΤ-Μεθόδου

- 1) $(\omega) \neq (\omega)$
- 2) Η απαιτούμενη ανάπτυξη σε μερικά κλάσματα είναι χρονοβόρος διαδικασία

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Η ΠΤ-Μέθοδος εξασφαλίζει την ταύτιση των τιμών ανάμεσα στην κρουστική απόκριση του συνεχούς και του διακριτού συστήματος τις χρονικές στιγμές $T_s, 2T_s, \dots$



Ποια η συμπεριφορά του συστήματος τις χρονικές στιγμές ανάμεσα στα σημεία δειγματοληψίας;

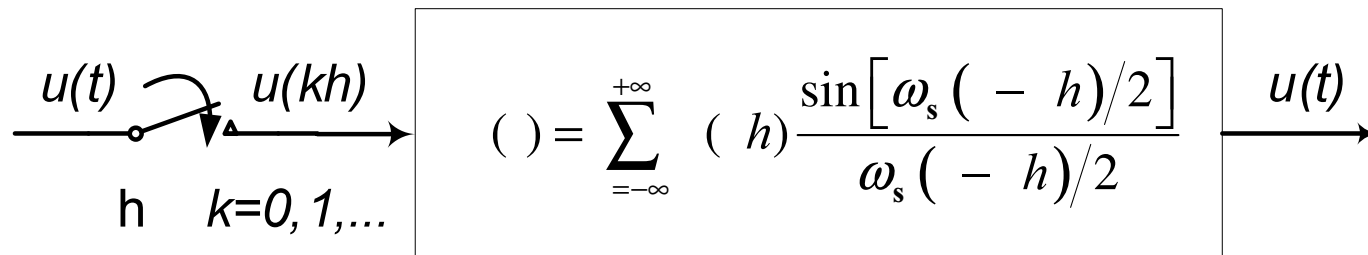
ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Δεδομένου των δειγμάτων $u(kh)$, $k=0,1,\dots$ ενός σήματος $u(t)$, μπορεί να αναπαραχθεί το σήμα $u(t) \forall$;

Θεώρημα Shannon

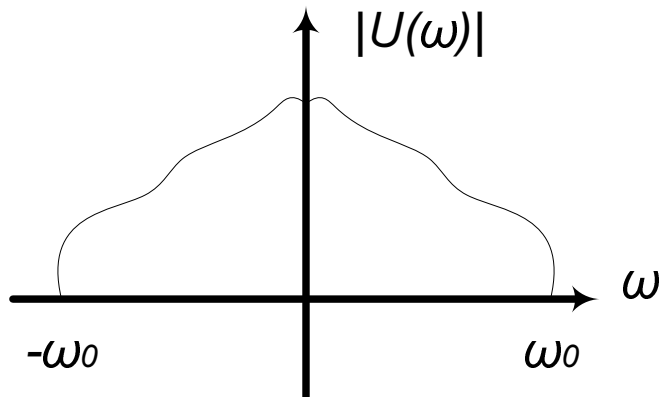
Εστω $u(t)$ με μετασχηματισμό Fourier $U(\omega) = 0 \quad \forall |\omega| > \omega_0$

Το σήμα $u(t)$ προσδιορίζεται πλήρως (και με μοναδικό τρόπο) από τις δειγματοληφθείσες τιμές, αν η συχνότητα δειγματοληψίας $\omega_s = \frac{2\pi}{h} > 2\omega_0$

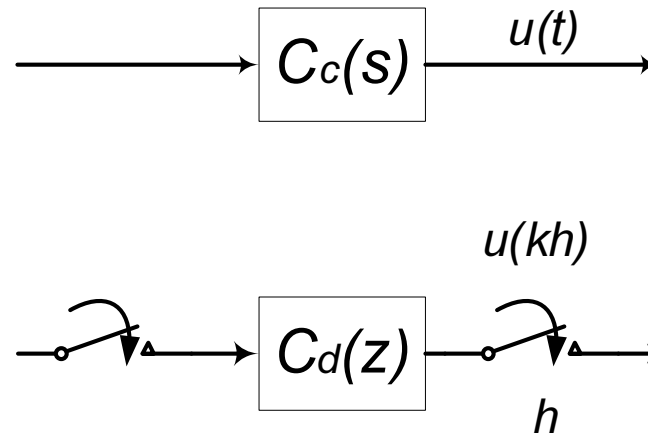


ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

$$U_s(\omega) = \sum_{k=-\infty}^{+\infty} U(\omega - k\omega_s) \frac{\sin[\omega_s(\omega - k\omega_s)/2]}{\omega_s(\omega - k\omega_s)/2}$$



Σχεδιασμός ψηφιακού ελεγκτή



$$U(\omega) = \int_{-\infty}^{+\infty} e^{-i\omega t} u(t) dt$$

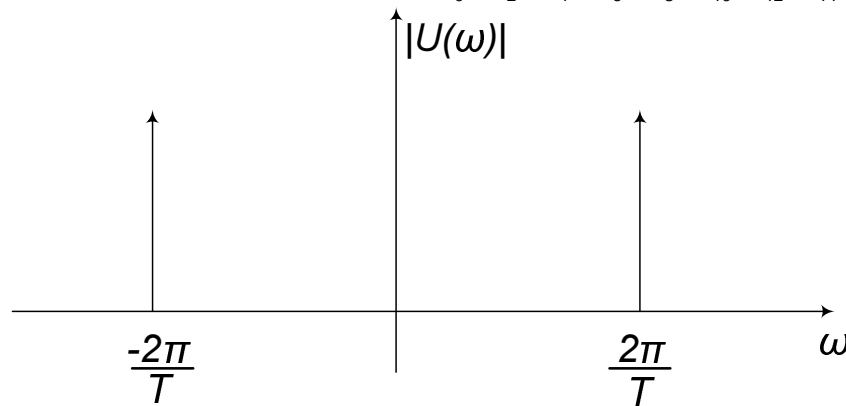
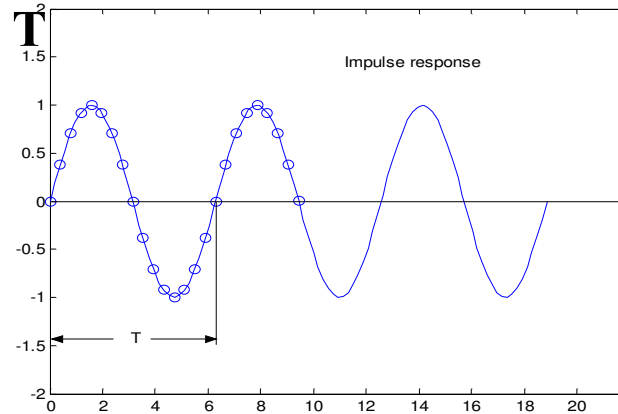
$$u(t) = \int_{-\infty}^{+\infty} e^{i\omega t} U(\omega) d\omega$$

$$U_s(\omega) = \frac{1}{h} \sum_{k=-\infty}^{+\infty} U(\omega + k\omega_s)$$

Φάσμα δειγματοληφθέντος σήματος $\omega_s = \frac{2\pi}{h}$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ II

Π.χ. $() = \sin \frac{2\pi}{T}$

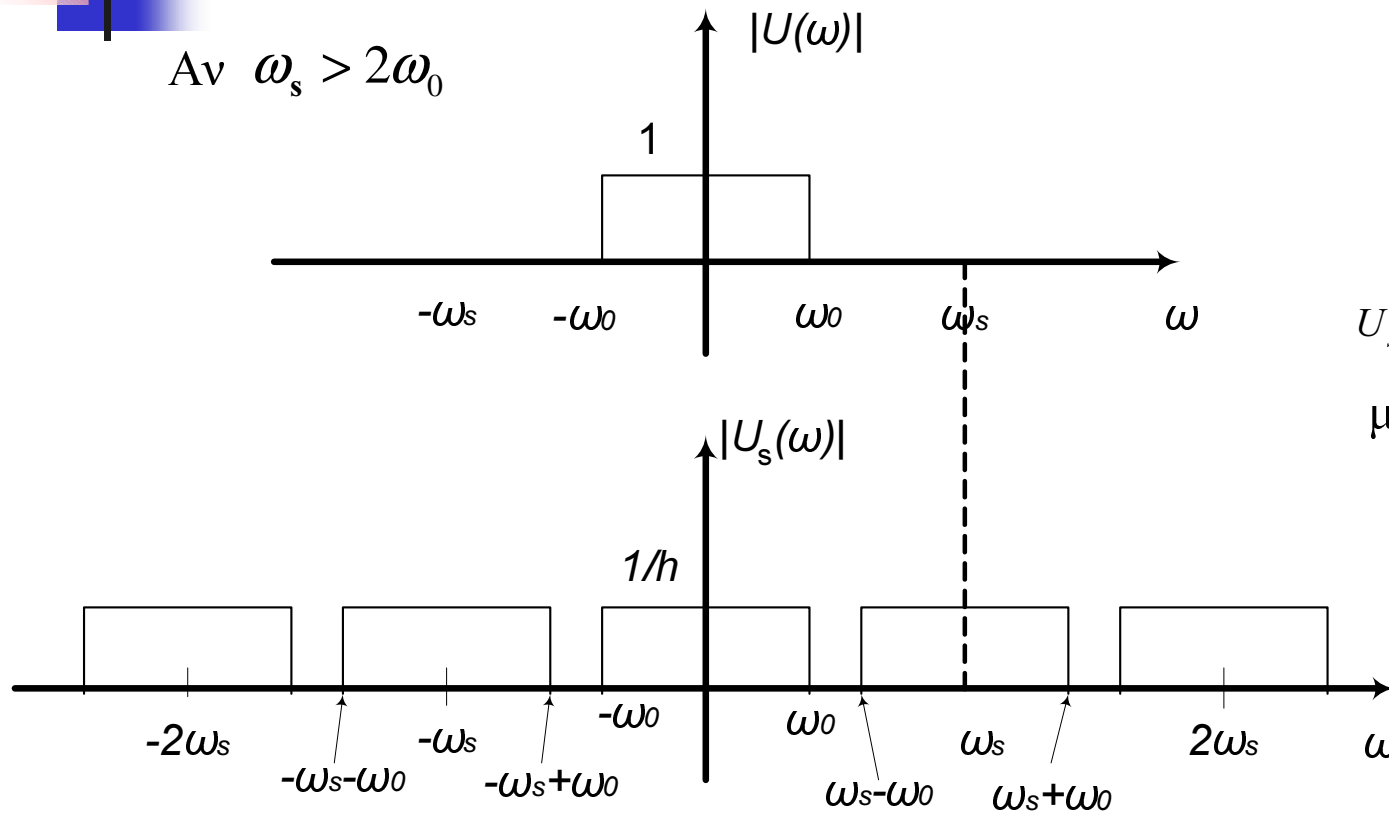


$$U(\omega) = 0 \quad \forall |\omega| > \omega_0 = \frac{2\pi}{T}$$

Από το θεώρημα Shannon προκύπτει η συνθήκη για τη συχνότητα δειγματοληψίας $T_s < \frac{T}{2}$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ II

Αν $\omega_s > 2\omega_0$



$$U_s(\omega) \triangleq \frac{1}{h} \sum_{k=-\infty}^{+\infty} e^{-ikh\omega}$$

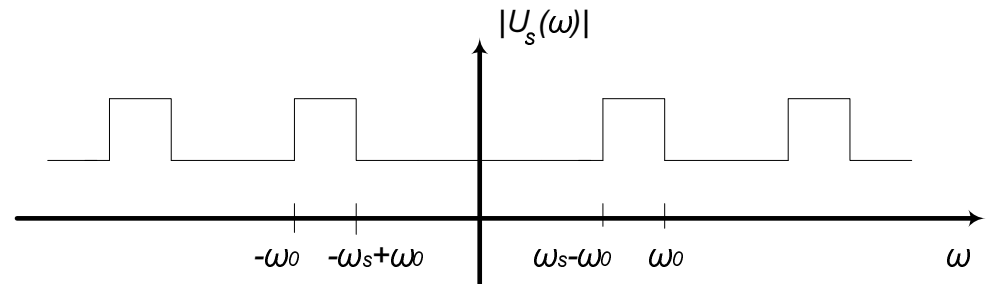
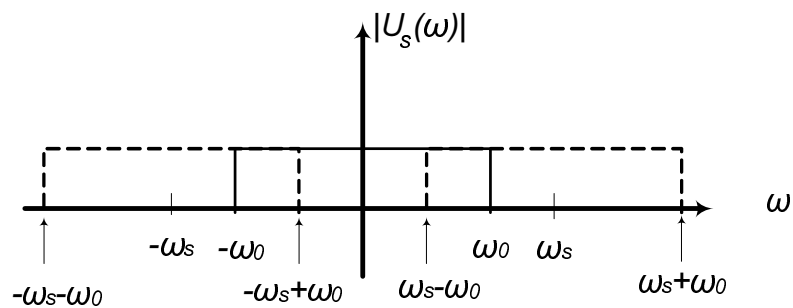
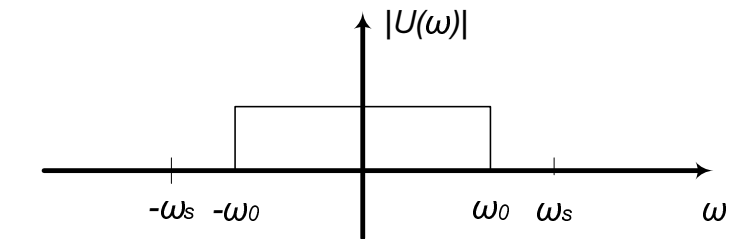
με

$$= \frac{1}{\omega_s} \int_0^{\omega_s} e^{i h \omega} U_s(\omega) \omega$$

$$= U(h)$$

ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ ΙΙ

Αν $\omega_s < 2\omega_0$



Υπάρχει παραμόρφωση και δεν μπορεί να αναδημιουργηθεί το σήμα