

Ψηφιακός Έλεγχος

11^η διάλεξη

Ασκήσεις

Ασκήσεις

Άσκηση 3

Θεωρούμε το σύστημα διακριτού χρόνου της μορφής

$$\begin{aligned}x(k+1) &= Ax(k) + Bu(k) \\ y(k) &= Cx(k)\end{aligned}$$

με $A \in R^{n \times n}, B \in R^{n \times 1}, C \in R^{1 \times n}$

Υποθέτουμε ότι το διάνυσμα κατάστασης $x(k)$ του συστήματος είναι ελέγξιμο. Επίσης υποθέτουμε ότι η τάξη του παρακάτω πίνακα διάστασης $(n+1) \times (n+1)$ είναι $n+1$.

$$\begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix}$$

Να αποδειχτεί ότι για το σύστημα της μορφής $z(k+1) = \hat{A}z(k) + \hat{B}\omega(k)$

όπου $\hat{A} = \begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix}, \hat{B} = \begin{bmatrix} B \\ 0 \end{bmatrix}, \omega(k) = u(k) - u(\infty)$

είναι δυνατή η αυθαίρετη μετατόπιση των ιδιοτιμών του με χρήση στατικού γραμμικού νόμου ανατροφοδότησης κατάστασης.

Ασκήσεις

Αρκεί να αποδειχτεί ότι το διάνυσμα κατάστασης του καινούριου συστήματος είναι ελέγξιμο.

Ο πίνακας ελεγχιμότητας του αρχικού συστήματος είναι $S = \begin{bmatrix} B & AB & \dots & A^{n-1}B \end{bmatrix}$

Εφόσον το αρχικό σύστημα είναι ελέγξιμο, $\text{rank}(S)=n$. Έτσι, η τάξη του πίνακα $\begin{bmatrix} S & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$

Θεωρούμε την εξίσωση
$$\begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} AS & B \\ -CS & 0 \end{bmatrix}$$

Εφόσον ο πίνακας $\begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix}$ έχει τάξη $n+1$, το αριστερό μέλος της εξίσωσης έχει τάξη $n+1$.

Έτσι, το ίδιο θα πρέπει να συμβαίνει και με το δεξί μέλος. Άρα: $\text{rank} \left(\begin{bmatrix} AS & B \\ -CS & 0 \end{bmatrix} \right) = n+1$

Ασκήσεις

Όμως

$$\begin{bmatrix} AS & B \\ -CS & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A[B & AB & \dots & A^{n+1}B] & B \\ -C[B & AB & \dots & A^{n+1}B] & 0 \end{bmatrix} =$$

$$\begin{bmatrix} AS & B \\ -CS & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} AB & A^2B & \dots & A^nB & B \\ -CB & -CAB & \dots & -CA^{n-1}B & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \hat{A}\hat{B} & \hat{A}^2\hat{B} & \dots & \hat{A}^n\hat{B} & \hat{B} \end{bmatrix} = \hat{S}$$

Έτσι, ο πίνακας ελεγχιμότητας του νέου συστήματος είναι $n+1$ οπότε είναι δυνατό να γίνει αυθαίρετη μετατόπιση των ιδιοτιμών του πίνακα \hat{A} με χρήση του στατικού νόμου ανατροφοδότησης κατάστασης

Ασκήσεις

Άσκηση 4

Το σύστημα ενός κινητήρα συνεχούς ρεύματος, ο οποίος οδηγεί αδρανειακό φορτίο με σκοπό να το διατηρήσει σε συγκεκριμένη θέση, περιγράφεται από τις διαφορικές εξισώσεις:

$$\dot{\theta}(t) = \omega(t)$$

$$\dot{\omega}(t) = -a\omega(t) + bu(t)$$

$\theta(t)$ είναι η γωνιακή θέση του φορτίου

$\omega(t)$ είναι η γωνιακή ταχύτητα του φορτίου

a, b σταθερές που εξαρτώνται από φυσικές παραμέτρους του κινητήρα και του φορτίου:

$$a = -\frac{K^2}{JR}, \quad b = \frac{K}{JR}$$

R είναι η αντίσταση του τυλίγματος του κινητήρα

K είναι σταθερά αναλογίας ανάμεσα στη ροπή και το ρεύμα εισόδου

J είναι η ροπή αδρανείας του φορτίου.

Ασκήσεις

Αν θ_r είναι η επιθυμητή θέση, την οποία θεωρούμε σταθερή, θέτοντας $e(t) = \theta(t) - \theta_r$

Λαμβάνουμε το εξής πρότυπο χώρου κατάστασης συνεχούς χρόνου για τον κινητήρα:

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} \dot{e}(t) \\ \dot{\omega}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -\alpha \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e(t) \\ \omega(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ b \end{bmatrix} u(t) = \hat{F}x(t) + \hat{g}u(t)$$

(η θέση του φορτίου μετριέται με ποτενσιόμετρο, ενώ η γωνιακή ταχύτητα με ταχογεννήτρια)

Να προσδιοριστεί μια περιγραφή του συστήματος στο διακριτό χρόνο και, εφόσον υπάρχει, ένας στατικός νόμος ανατροφοδότησης ώστε το χαρακτηριστικό πολυώνυμο του κλειστού συστήματος διακριτού χρόνου να έχει τη μορφή

$$\hat{p}(z) = z^2 + a_1z + a_0$$

Ασκήσεις

Μια διακριτή περιγραφή του συστήματος στο χώρο κατάστασης με περίοδο διεγματοληψίας T είναι:

$$x((k+1)T) = Ax(kT) + \beta u(kT)$$

όπου

$$A = e^{\hat{F}T} = \begin{bmatrix} 1 & \frac{1}{a}(1 - e^{-aT}) \\ 0 & e^{-aT} \end{bmatrix} \quad \beta = \int_0^T e^{\hat{F}(T-\lambda)} \hat{g} d\lambda = \begin{bmatrix} \frac{b}{a^2}(\alpha T - 1 + e^{-aT}) \\ \frac{b}{a}(1 - e^{-aT}) \end{bmatrix}$$

Ο πίνακας ελεγχιμότητας του παραπάνω συστήματος διακριτού χρόνου είναι

$$S = [\beta \quad A\beta]$$

Ασκήσεις

Έτσι

$$S = [\beta \quad A\beta] = \begin{bmatrix} \frac{b}{a^2}(\alpha T - 1 + e^{-aT}) & \frac{b}{a^2}(\alpha T - e^{-aT} + e^{-2aT}) \\ \frac{b}{a}(1 - e^{-aT}) & \frac{b}{a}(e^{-aT} - e^{-2aT}) \end{bmatrix}$$

Η ορίζουσα του πίνακα ελεγχιμότητας είναι

$$\det(S) = \frac{-\beta^2 T}{a^2} (e^{-aT} - 1)^2 \neq 0 \quad \text{για } T > 0 \text{ (που ικανοποιείται πάντα)}$$

Έτσι, το σύστημα είναι ελέγξιμο και είναι δυνατή η αυθαίρετη τοποθέτηση των πόλων του.

Το χαρακτηριστικό πολυώνυμο του συστήματος είναι

$$p(z) = (z - 1)(z - e^{-aT}) = z^2 - (1 + e^{-aT})z + e^{-aT}$$

Ασκήσεις

Έτσι $\bar{a} = \begin{bmatrix} -(1 + e^{-aT}) \\ e^{-aT} \end{bmatrix}$ $W = \begin{bmatrix} 1 & -(1 + e^{-aT}) \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$

Το επιθυμητό πολυώνυμο είναι $\hat{p}(z) = z^2 + a_1 z + a_0$ Έτσι $\hat{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_0 \end{bmatrix}$

Τελικά $f = \begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{b^2 T}{a^2} (e^{-aT} - 1)^2 \end{bmatrix} \check{T} \check{\lambda}$

όπου $\check{T} = \begin{bmatrix} -\frac{b}{a} (1 - e^{-aT}) & -\frac{b}{a} (1 - e^{-aT}) \\ -\frac{b}{a^2} (1 - e^{-aT} - a - e^{-aT}) & \frac{b}{a^2} (aT - 1 + e^{-aT}) \end{bmatrix}$

$$\check{\lambda} = \begin{bmatrix} -(1 + e^{-aT}) - a_1 \\ e^{-aT} - a_0 \end{bmatrix}$$

Ασκήσεις

Ισοδύναμα,

$$f = \left[\frac{1}{-\frac{b^2 T}{a^2} (e^{-aT} - 1)^2} \right] q$$

όπου

$$q = \left[\begin{array}{c} \frac{b}{a} (1 - e^{-aT}) (1 - a_1 - a_0) \\ \frac{b}{a^2} (1 - e^{-aT} - aT e^{-2aT}) + a_0 (1 - aT - e^{-aT}) - a_1 (1 - aT - aT e^{-aT}) \end{array} \right]$$

Ο ζητούμενος νόμος ελέγχου είναι

$$u(kT) = -f^T x(k)$$

Ασκήσεις

Άσκηση 5

Θεωρούμε το γραμμικό σύστημα συνεχούς χρόνου $\dot{x}(t) = A_c x(t) + b_c u(t)$

$$\text{με } A_c = \begin{bmatrix} -0.4 & 0 & -0.01 \\ 1 & 0 & 0 \\ -1.4 & 9.8 & -0.02 \end{bmatrix} \quad b_c = \begin{bmatrix} 6.3 \\ 0 \\ 9.8 \end{bmatrix}$$

1. Να γίνει διακριτοποίηση του συστήματος με περίοδο δειγματοληψίας 0.3 sec
2. Να προσδιοριστεί νόμος ελέγχου για το σύστημα διακριτού χρόνου ώστε οι ιδιοτιμές του κλειστού συστήματος να είναι 0.5, -0.4 και 0.3
3. Να προσδιοριστεί διακριτός νόμος ελέγχου ανατροφοδότησης κατάστασης για την επίτευξη μηδενορυθμικού ελέγχου (deadbeat control).

Ασκήσεις

Οι πίνακες του συστήματος διακριτού χρόνου είναι υπολογίζονται από τις σχέσεις:

$$A_d = e^{A_c T} = L^{-1} \left\{ (sI - A_c)^{-1} \right\}_{t=T=0.3} = \begin{bmatrix} 0.887 & -0.004 & -0.003 \\ 0.283 & 0.999 & -0.0004 \\ 0.028 & 2.931 & 0.994 \end{bmatrix}$$

$$b_d = \int_0^{0.3} L^{-1} \left\{ (sI - A_c)^{-1} \right\}_{t=\lambda} b_c d\lambda = \begin{bmatrix} 1.777 \\ 0.272 \\ 2.820 \end{bmatrix}$$

Έτσι, το σύστημα διακριτού χρόνου είναι

$$x((k+1)T) = A_d x(kT) + b_d u(kT)$$

Ασκήσεις

Για να κάνουμε τοποθέτηση ιδιοτιμών, θα εξετάσουμε πρώτα αν το σύστημα διακριτού χρόνου είναι ελέγξιμο:

$$S = \begin{bmatrix} b_d & A_d b & A_d^2 b_d \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1.777 & 1.567 & 1.377 \\ 0.272 & 0.773 & 1.214 \\ 2.82 & 3.652 & 5.942 \end{bmatrix} \quad \text{Προκύπτει} \quad \text{rank} S = 3$$

Το σύστημα είναι ελέγξιμο

Οι ιδιοτιμές του πίνακα A_d είναι $\lambda_1 = 0.821$ $\lambda_{2,3} = 1.03 \pm j0.114$

Το χαρακτηριστικό πολυώνυμο του συστήματος είναι

$$p(z) = |zI - A| = z^3 - 2.881z^2 + 2.765z - 0.882$$

Το επιθυμητό χαρακτηριστικό πολυώνυμο είναι

$$\bar{p}(z) = (z - 0.5)(z + 0.4)(z - 0.3) = z^3 - 0.4z^2 - 0.17z + 0.06$$

Ασκήσεις

$$\text{Έτσι, } a = \begin{bmatrix} -2.881 \\ 2.765 \\ -0.882 \end{bmatrix} \quad \bar{a} = \begin{bmatrix} -0.4 \\ -0.17 \\ 0.006 \end{bmatrix} \quad W = \begin{bmatrix} 1 & -2.881 & 2.765 \\ 0 & 1 & -2.881 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\text{άρα } f = \left[W^T S^T \right]^{-1} (\bar{a} - a) \quad \text{ή} \quad f = \begin{bmatrix} 0.429 \\ 3.121 \\ 0.309 \end{bmatrix}$$

Έτσι, ο νόμος ανατροφοδότησης κατάστασης για το σύστημα κλειστού βρόχου είναι

$$u(k) = -f^T x(k) = -0.429x_1(k) - 3.121x_2(k) - 0.309x_3(k)$$

Ασκήσεις

Για μηδενορυθμικό έλεγχο, το χαρακτηριστικό πολυώνυμο θα έχει τη μορφή $\bar{p}(z) = z^3$

$$\text{Έτσι, } a = \begin{bmatrix} -2.881 \\ 2.765 \\ -0.882 \end{bmatrix} \quad \bar{a} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad W = \begin{bmatrix} 1 & -2.881 & 2.765 \\ 0 & 1 & -2.881 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Αφού το σύστημα είναι ελέγξιμο, τότε

$$f = [W^T S^T]^{-1} (-a) = \begin{bmatrix} -0.032 \\ 4.23 \\ 0.6304 \end{bmatrix}$$

Έτσι, ο νόμος ανατροφοδότησης κατάστασης για το σύστημα κλειστού βρόχου είναι

$$u(k) = -f^T x(k) = 4991.44x_1(k) - 650.82x_2(k) - 2024.31x_3(k)$$

Ασκήσεις

Άσκηση 6

Να υλοποιηθεί η συνάρτηση μεταφοράς $\frac{u(z)}{e(z)} = D(z) = \frac{3 + 3.6z^{-1} + 0.6z^{-2}}{1 + 0.1z^{-1} - 0.2z^{-2}}$

σε απευθείας μορφή (εν σειρά και κανονική), σε σειρά και παράλληλα.

1. απευθείας μορφή σε σειρά

$$u(k) = 3e(k) + 3.6e(k-1) + 0.6e(k-2) - 0.1u(k-1) + 0.2u(k-2)$$

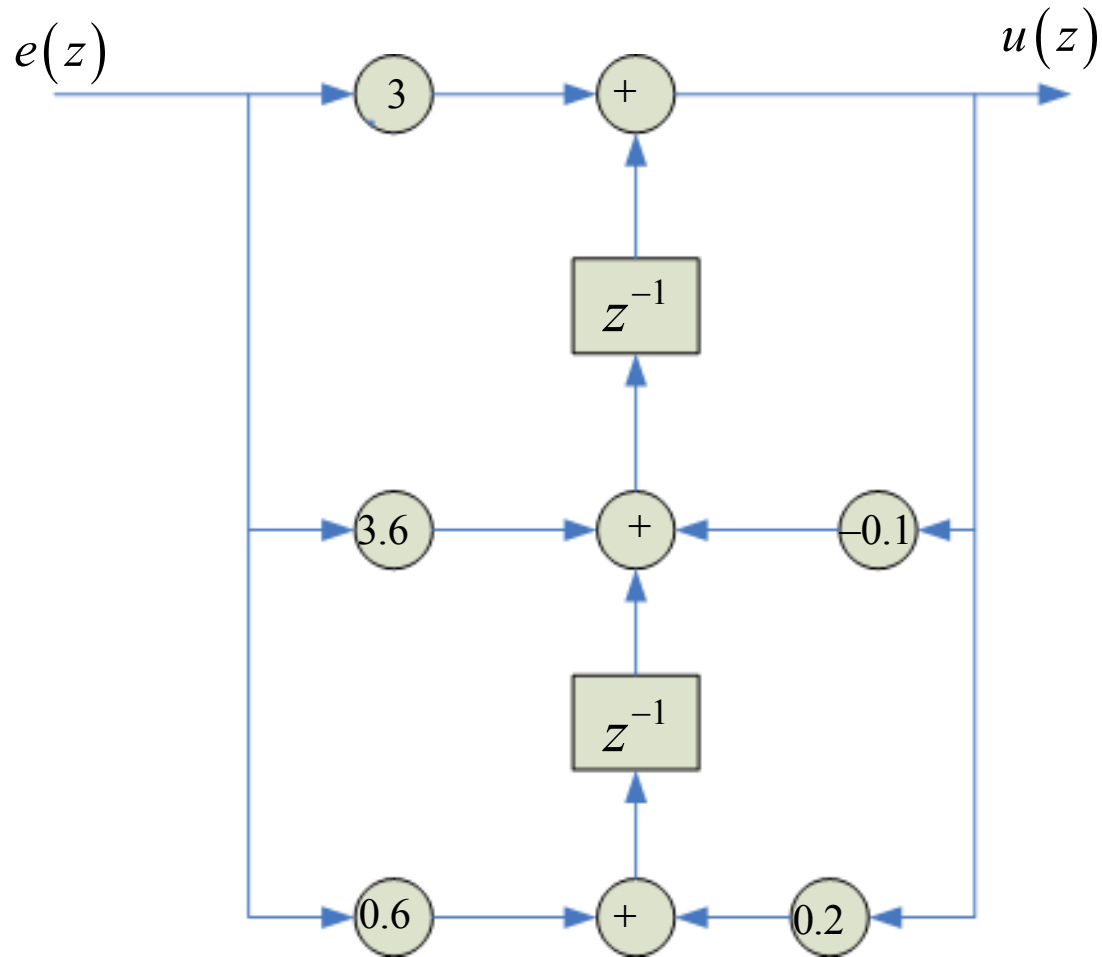
Σε μορφή πινάκων:

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.1 & 1 \\ 0.2 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3.6 - 0.3 \\ 0.6 + 0.6 \end{bmatrix} e(k)$$

$$u(k) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + 3e(k)$$

Ασκήσεις

Η υλοποίηση είναι



Ασκήσεις

2. απευθείας κανονική μορφή

$$w(k) = e(k) - 0.1w(k-1) + 0.2w(k-2)$$

$$u(k) = 3w(k) + 3.6w(k-1) + 0.6w(k-2)$$

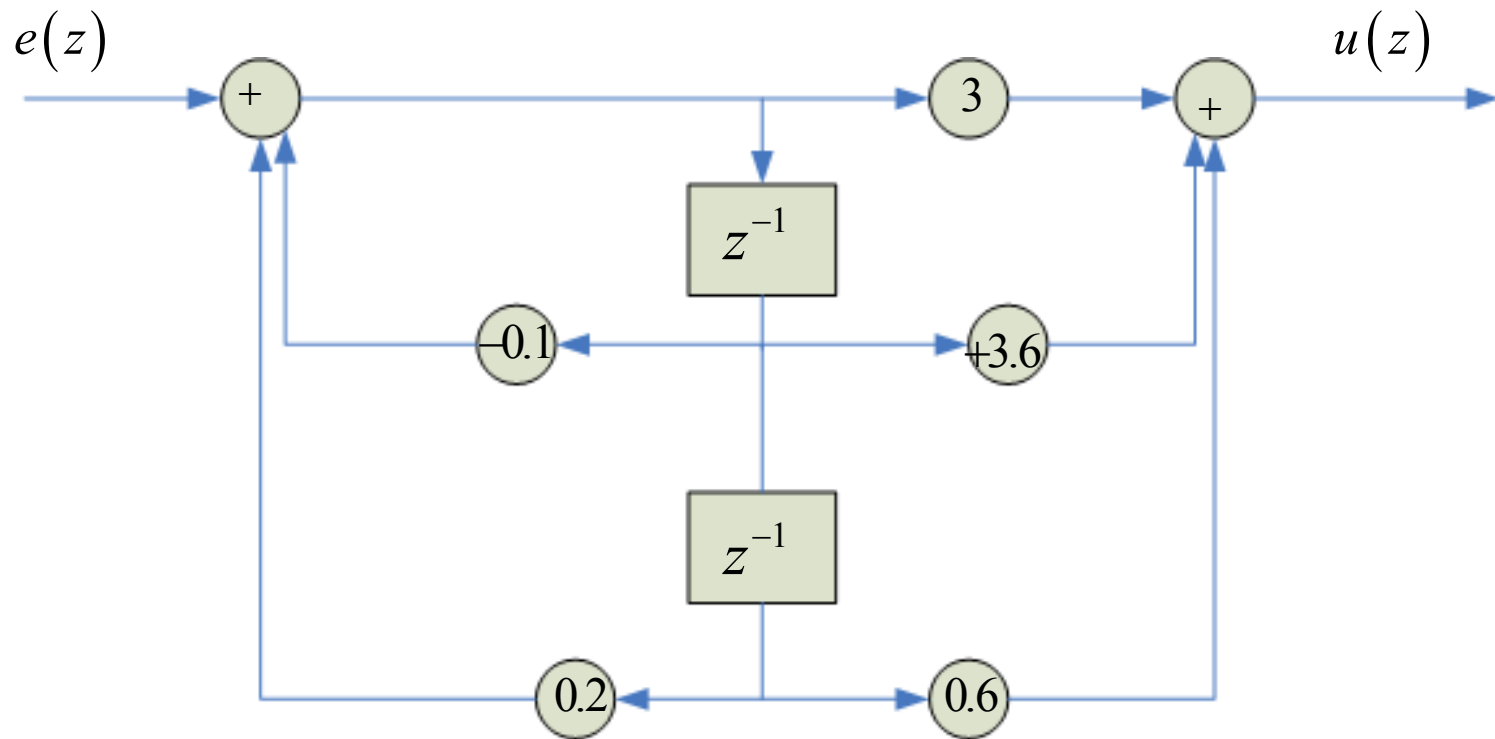
Σε μορφή πινάκων:

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0.2 & -0.1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} e(k)$$

$$u(k) = [0.6 + 1.8 \quad 3.6 - 0.3] \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + 3e(k)$$

Ασκήσεις

Η υλοποίηση είναι



Ασκήσεις

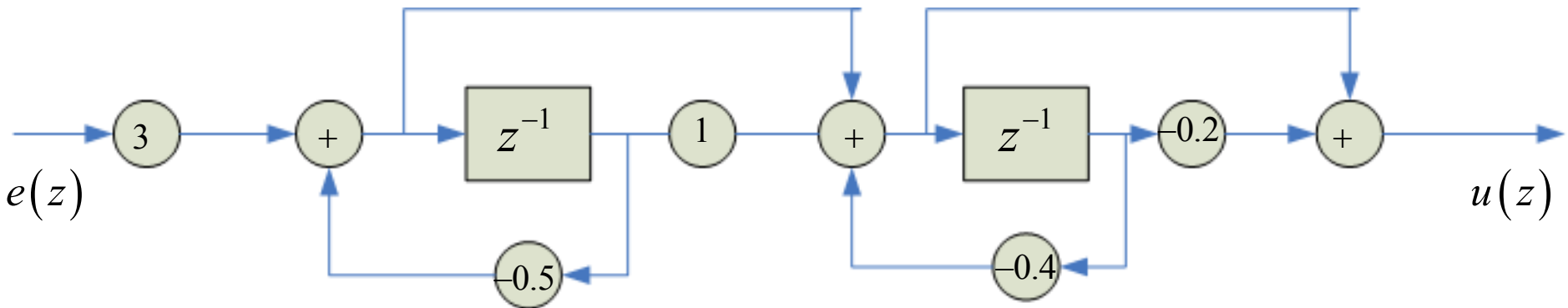
3. σε σειρά

$$D(z) = \frac{3(z+1)(z+0.2)}{(z+0.5)(z-0.4)} = \frac{3(1+z^{-1})(1-0.2z^{-1})}{(1+0.5z^{-1})(1-0.4z^{-1})}$$

άρα

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.5 & 0 \\ 1-0.5 & 0.4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3 \\ 3 \end{bmatrix} e(k)$$

$$u(k) = [1-0.5 \quad 0.2+0.4] \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + 3e(k)$$



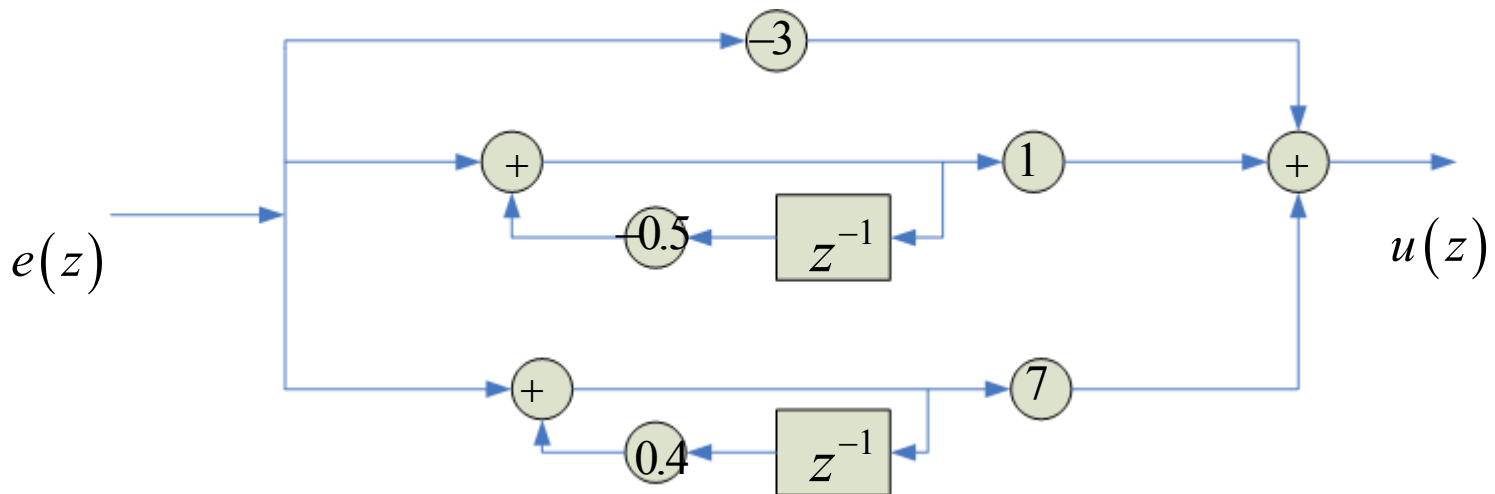
Ασκήσεις

4. παράλληλα

$$D(z) = -3 - \frac{1}{1+0.5z^{-1}} + \frac{7}{1-0.4z^{-1}}$$

$$\begin{bmatrix} x_1(k+1) \\ x_2(k+1) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -0.5 & 0 \\ 0 & 0.4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} e(k)$$

$$u(k) = [0.5 \quad 7 \cdot 0.4] \begin{bmatrix} x_1(k) \\ x_2(k) \end{bmatrix} + (-3 - 1 + 7)e(k)$$



Ασκήσεις

Άσκηση 7

Να βρεθεί η διασπορά με συνάρτηση μεταφοράς $H(z) = \frac{a}{1+dz^{-1}}$, $0 < d < 1$

για μετατροπέα (αναπαράσταση μεγέθους προσήμου) 10-bit με κέρδος 10 και ζώνη +5V.

$$\text{Έχουμε } h(k) = \begin{cases} ad^k u(k-1) & k > 0 \\ 0 & k \leq 0 \end{cases}$$

$$\text{Επίσης } C+1=10 \rightarrow C=9 \quad \text{και} \quad q = 2^{-C} = 2^{-9}$$

$$\sigma_y^2 = \frac{2^{-18}10^2}{12} \sum_{k=0}^{\infty} (ad^k)^2 = \frac{2^{-18}10^2}{12} \sum_{k=0}^{\infty} (ad^k)^2 = \frac{2^{-18}10^2}{12} a^2 \sum_{k=0}^{\infty} d^{2k}$$

$$\text{Έτσι } \sigma_y^2 = \frac{2^{-18} a^2}{12} \frac{10^2}{1-d^2}$$

Ασκήσεις

Αν $\alpha=1$, $d=0.5$

τότε
$$\sigma_y^2 = \frac{2^{-18}10^2}{12 \cdot 0.75}$$

Παρατήρηση

Η ολική συμπεριφορά του σφάλματος είναι καλή θεωρώντας ότι η διασπορά είναι μικρή και ο μέσος όρος είναι μηδέν.

Άσκηση4

Να βρεθεί η μέση τιμή της εξόδου με μετατροπέα “αποκοπής”

$$q = 2^{-9}$$

$$m_y = m_e H(e^{j0}) = m_e H(z)|_{z=1}$$

$$m_y = \frac{-10}{2^{10}} \frac{q}{1-b} = -0.0195V$$

Ασκήσεις

Άσκηση 8

Στο σχήμα απεικονίζεται ένας δορυφόρος. Η κίνηση είναι επιτρεπτή μόνο κατα τον άξονα κάθετο στο επίπεδο της διαφάνειας. Οι εξισώσεις κίνησης του συστήματος είναι

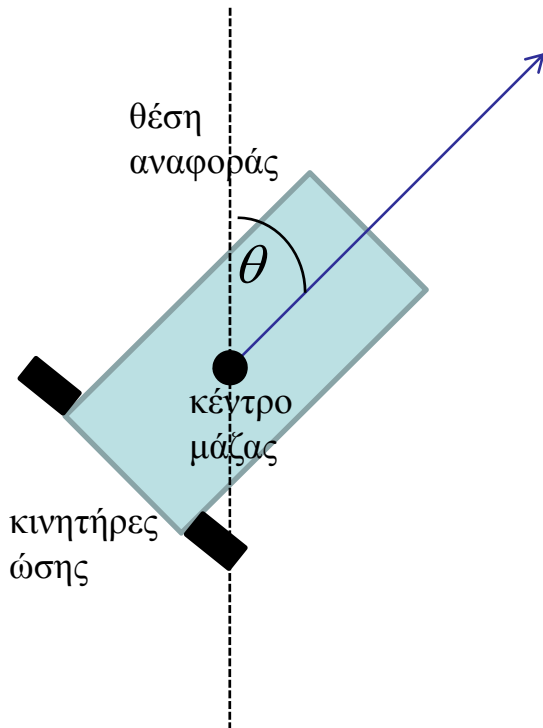
$$J\ddot{\theta}(t) = T_C + T_D$$

J η ροπή αδράνειας του δορυφόρου περί το κέντρο μάζας

T_C η ροπή ελέγχου η οποία εφαρμόζεται στους κινητήρες ώσης

T_D οι εξωτερικές ροπές διαταραχής

$\theta(t)$ η γωνία κλίσης του διαμήκους άξονα του δορυφόρου σε σχέση με ένα αδρανειακό σύστημα αναφοράς.



Ασκήσεις

Κανονικοποιώντας έχουμε $u = T_C/J$, $w_D = T_D/J$

έτσι $\ddot{\theta}(t) = u(t) + w_D(t)$

Μετασχηματίζοντας (Laplace) έχουμε: $\Theta(s) = \frac{U(s) + W_D(s)}{s^2}$

Αν θεωρήσουμε τις ροπές διαταραχής αμελητέες έχουμε

$$\frac{\Theta(s)}{U(s)} = G_1(s) = \frac{1}{s^2}$$

Στην διακριτή περίπτωση, με την είσοδο $u(t)$ να εφαρμόζεται μέσω ενός δικτύου συγκράτησης μηδενικής τάξης, λαμβάνουμε τη διακριτή συνάρτηση μεταφοράς

$$G_1(z) = \frac{\Theta(s)}{U(s)} = \left(T^2/2\right) \frac{z+1}{(z-1)^2}$$

Ασκήσεις

(α) Για περίοδο δειγματοληψίας $T=0.05\text{sec}$ να προσδιοριστεί διακριτός στατικός νόμος ελέγχου ανατροφοδότησης κατάστασης ώστε οι ιδιοτιμές του κλειστού συστήματος να λαμβάνουν τιμές -0.4 και 0.5 :

Μια υλοποίηση στο χώρο κατάστασης της διακριτής συνάρτησης μεταφοράς είναι

$$\begin{aligned}x(k+1) &= Ax(k) + bu(k) & x_1(k) &= \theta(k) \\ y(k) &= c^T x(k) & x_2(k) &= \omega(k)\end{aligned}$$

όπου

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 0.05 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad b = \begin{bmatrix} 0.00215 \\ 0.05 \end{bmatrix}$$
$$c^T = [1 \quad 0] = [c_1 \quad 0]$$

Ο πίνακας ελεγχιμότητας S είναι

$$S = [b \quad Ab] = \begin{bmatrix} 0.00125 & 0.00375 \\ 0.05 & 0.05 \end{bmatrix}$$

$\text{rank}(S)=2$, έτσι είναι δυνατή η αυθαίρετη μετατόπιση των ιδιοτιμών του A σε νέες επιθυμητές θέσεις

Ασκήσεις

Το χαρακτηριστικό πολυώνυμο του πίνακα A είναι $p(z) = (z-1)^2 = z^2 - 2z + 1$

Το επιθυμητό χαρακτηριστικό πολυώνυμο του πίνακα A είναι

$$\hat{p}(z) = (z + 0.4)(z - 0.5) = z^2 - 0.1z - 0.2$$

Έτσι
$$W = \begin{bmatrix} 1 & -2 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \hat{a} = \begin{bmatrix} -0.1 \\ -0.2 \end{bmatrix}, \quad a = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$$

άρα
$$f = [W^T S^T]^{-1} (\hat{a} - a) = \begin{bmatrix} 280 \\ 31 \end{bmatrix}$$

και ο ζητούμενος νόμος ελέγχου είναι $u(k) = -f^T x(k)$

Ασκήσεις

(β) να προσδιοριστεί μηδενορυθμικός (deadbeat) ελεγκτής.

Στην περίπτωση μηδενορυθμικού παρατηρητή το επιθυμητό χαρακτηριστικό πολυώνυμο είναι $\hat{p}(z) = z^2$

$$\text{Έτσι, } \hat{a} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \text{οπότε} \quad f = [W^T S^T]^{-1} - a = \begin{bmatrix} 400 \\ 30 \end{bmatrix}$$

(γ) να προσδιοριστεί παρατηρητής κατάστασης πλήρους τάξης.

Πρέπει πρώτα να εξετάσουμε την παρατηρησιμότητα του συστήματος. Ο πίνακας παρατηρησιμότητας είναι

$$R^T = \begin{bmatrix} c & A^T c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 0.05 \end{bmatrix} \quad \text{rank}(S) = 2$$

άρα, η σχεδίαση παρατηρητή πλήρους τάξης είναι δυνατή.

Ασκήσεις

Εκλέγοντας το χαρακτηριστικό πολυώνυμο του παρατηρητή ως $p_{c,0}(z) = z^2 - 0.1z - 0.2$

$$k = [W^T R]^{-1} (\hat{a} - a) \quad \text{με} \quad \hat{a} = \begin{bmatrix} -0.1 \\ -0.2 \end{bmatrix}, \quad a = \begin{bmatrix} -2 \\ 1 \end{bmatrix}$$

έτσι $k = \begin{bmatrix} 1.9 \\ 14 \end{bmatrix}$

(δ) να προσδιοριστεί μηδενορυθμικός παρατηρητής.

Στην περίπτωση αυτή το χαρακτηριστικό πολυώνυμο είναι $p_{c,0}(z) = z^2$

τελικά $k = [W^T R]^{-1} (-a) = \begin{bmatrix} 2 \\ 20 \end{bmatrix}$