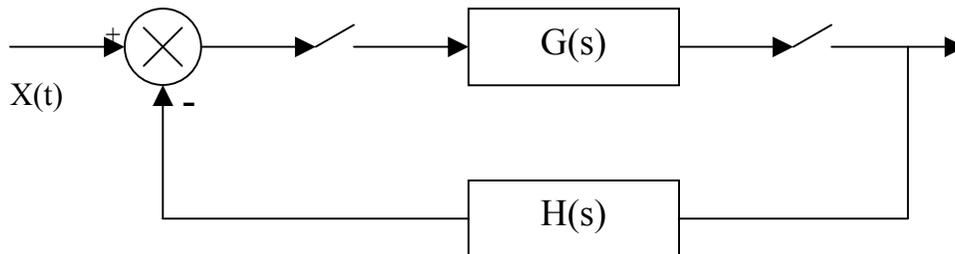


"ΜΕΛΕΤΗ ΑΠΛΟΥ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ ΑΥΤΟΜΑΤΟΥ ΕΛΕΓΧΟΥ"

13.1 Ζητούμενο



Θεωρούμε το παραπάνω ψηφιακό σύστημα αυτόματου ελέγχου με

$$G(s) = \frac{5(s+1)}{s^2(s+5)}.$$

Επίσης, δίνεται ότι ισχύει η σχέση: $Y(z) = \frac{z(G(s)) \cdot z(X(s))}{1 + z(G(s)) \cdot z(H(s))}.$

Ζητάμε να μελετηθεί το σύστημα. Πιο συγκεκριμμένα, ζητάμε:

- Να διακριτοποιηθεί η $G(s)$ με τη μέθοδο z -transform of sampled inverse Laplace transform στο πεδίο του z για $T=1\text{sec}$, να βρεθούν οι πόλοι και τα μηδενικά της καθώς και ο αντίστροφος μετασχηματισμός z αυτής.
- Να σχεδιαστεί η καμπύλη της χρονικής απόκρισης του κλειστού συστήματος θεωρώντας είσοδο της μορφής της μοναδιαίας βηματικής ακολουθίας και $H(s)=1$. Να προσδιοριστούν τα χαρακτηριστικά μεγέθη όπως μέγιστο σφάλμα, χρόνος ανόδου, χρόνος αποκατάστασης κλπ.
- Να βρεθεί η συνάρτηση μεταφοράς του κλειστού βρόχου με την εντολή Feedback και χωρίς αυτήν.
- Να σχεδιαστεί η αναρριχτική απόκριση του κλειστού συστήματος. Στο ίδιο διάγραμμα να σχεδιαστεί και η βηματική απόκριση. Να εκφραστούν συμπεράσματα ως προς τη συμπεριφορά του συστήματος στις δύο εισόδους.
- Να σχεδιαστεί ο Γ.Τ.Ρ. της Χ.Ε. του συστήματος. Να βρεθούν τα s_b, k_{cr} και να δικαιολογηθεί η μορφή του τόπου που προέκυψε. Να υπολογιστούν οι τιμές του K για τις οποίες το σύστημα είναι ευσταθές.

- f) Να σχεδιαστεί η απόκριση συχνότητας του συστήματος κλειστού βρόχου. Να χαρακτηριστεί το σύστημα ως προς την συχνότητα.
- g) Να μελετηθεί το σύστημα ως προς την ελεγχιμότητα και την παρατηρησιμότητα.
- h) Να μελετηθεί η ευστάθεια του συστήματος για $K=1$, $K=5$, $K=10$ και $K=100$

13.2 Λύση

Αρχικά εισάγουμε την συνάρτηση:

CC>enter

Option > 1

- 1 = transfer function (command GENTER)
- 2 = transfer function, z^{-1} notation (command ZENTER)
- 3 = transfer function, shorthand notation . (command SENTER)
- 4 = transfer function matrix (command HENTER)
- 5 = function of transfer functions (command FENTER)
- 6 = real matrix or state space quadruple .. (command PENTER)
- 7 = complex matrix (command CENTER)
- 8 = real or complex data file (command DENTER)
- 9 = time series, real vector data file (command INPUT)

Enter transfer function > g

Enter each polynomial as follows: order, coefficients high to low
 For example, enter $s^3 + 2s^2 + 3s + 4$ as follows: 3,1,2,3,4

Enter # of polynomials in numerator > 1

Enter poly # 1 > 1,5,5

Enter # of polynomials in denominator > 2

Enter poly # 1 > 2,1,0,0

Enter poly # 2 > 1,1,5

$$G(s) = \frac{5s + 5}{s^2(s + 5)}$$

(a) Μετασχηματίζουμε σε $G(z)$

CC>convert

$G_j(z)$ = discretized version of $G_i(s)$, (G_i can be either a tf or quadruple)

Enter $G_i, G_j > g, g2$

Enter discretization option > 7

1=Forward rectangle

2=Backward rectangle

3=Bilinear

4=Tustin w/ prewarping

5=Any other integration technique

6=Pole-zero map

7=z-transform of sampled inverse Laplace transform

8=Zero-order-hold equivalenc

9=First-order-hold equivalenc

10=Slewer-order-hold equivalenc

11=Return with no changes

Enter sample time > 0.1

Enter delay [+number=delay, -number=advance, default = 0] > 0

Now in digital mode

DIG>g2

$$tf = \frac{.4147755z(z - .9051368)}{(z - 1)(z - 1)(z - .6065307)}$$

Βρίσκουμε τους πόλους και τα μηδενικά της $G_2(z)$:

DIG>pzf,g2

$$G_2(z) = \frac{.4147755 z(z-.9051368)}{(z-.6065307)(z-1)^2}$$

Άρα η G έχει πόλους στο 0.6065307 και διπλό πόλο στο 1. Εμφανίζει μηδενικά στο 0 και στο 0.9051368.

Ο αντίστροφος μετασχηματισμός υπολογίζεται με τον τρόπο που εικονίζεται παρακάτω.

DIG>izt,g2

Inverse z transform (causal)

$$G2(n) = \begin{cases} -.8*(.6065307)^n + (.1n + .8) & \text{for } n \geq 0 \\ 0 & \text{for } n < 0 \end{cases}$$

(b) Η βηματική απόκριση σχεδιάζεται με την χρήση της εντολής dtime

DIG>dtime

Enter [tf; REDO; or tf,REDO] > g2

tf = New transfer function

REDO = Previous tf, previous parameters

tf,REDO = New tf, previous parameters

Enter type > 1

1=Closed loop step

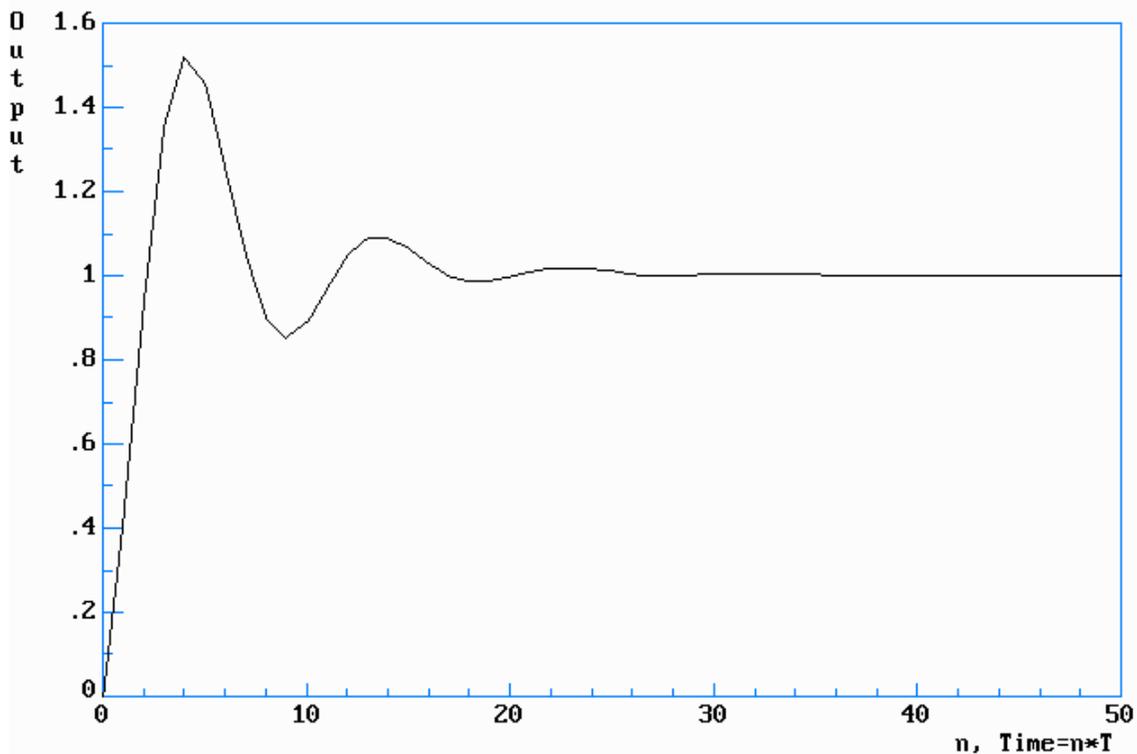
2=Closed loop single pulse

3=Open loop step

4=Open loop single pulse

5=Open loop non-causal impulse

Automatic entry of remaining parameters ? [AUTO=yes, default=no] > y



Τα χαρακτηριστικά μεγέθη είναι:

- Μέγιστο σφάλμα: 0.51980
- Χρόνος ανόδου: $\text{time} = T \cdot n = 3.52113 \cdot 0.1 - 0.44014 \cdot 0.1 = 0.3308099 \text{sec}$
- Χρόνος αποκατάστασης: $\text{time} = n \cdot T = 2 \text{sec}$

(c) Ά τρόπος: με την εντολή Feedback

DIG>display,g2

$$G2(z) = \frac{.4147755z(z -.9051368)}{(z -.6065307)(z -1)(z -1)}$$

DIG>ccf

P = controllable canonical form of G

Enter G,P > g2,p1

DIG>display,p1

P1:#outputs = 1 #inputs = 1 #states = 3

A

1: . 1 .
2: . . 1
3: 0.6065307 -2.2130613 2.6065307

B

1: .
2: .
3: 1

C

1: . -0.3754285 0.4147755

D=0

DIG>feedback

Enter feedback option > 2

- 1: $P_j = \text{inv}(I+P_i)$
- 2: $P_j = P_i * \text{inv}(I+P_i)$
- 3: $P_k = P_i * \text{inv}(I+P_j * P_i)$
- 4: $P_j = P_i$ with full state feedback F
- 5: $P_j = P_i$ with observer gain H
- 6: $P_j = P_i$ with 1st p outputs connected to 1st p inputs

2: $P_j = P_i * \text{inv}(I+P_i)$

Enter $P_i, P_j > p1, p2$

DIG>display,p2

P2:#outputs = 1 #inputs = 1 #states = 3

A

1: . 1 .
2: . . 1
3: 0.6065307 -1.8376328 2.1917552

B

1: .
2: .
3: 1

C

1: . -0.3754285 0.4147755

D=0

DIG>fadeeva

G = P, convert by Fadeeva's method

where Input: P = quadruple

Output: G = transfer function or transfer function matrix

Enter P,G > p2,g3

DIG>display,g3

$$G3(z) = \frac{.4147755z^2 - .3754285z}{z^3 - 2.191755z^2 + 1.837633z - .6065307}$$

Ή τρόπος: χωρίς την εντολή Feedback

DIG>g4=g2/(1+g2)

DIG>display,g4

$$G4(z) = \frac{.4147755z(z - .9051368)}{z^3 - 2.191755z^2 + 1.837633z - .6065307}$$

DIG>single,g4

$$G4(z) = \frac{.4147755z^2 - .3754285z}{z^3 - 2.191755z^2 + 1.837633z - .6065307}$$

Παρατηρούμε ότι και με τις δύο μεθόδους καταλήγουμε στο ίδιο αποτέλεσμα.

(d) Η μετασχηματισμός z της αναριχτικής συνάρτησης είναι:

$$X(z) = \frac{z}{(z-1)^2}, \text{ ενώ της βηματικής είναι: } X(z) = \frac{z}{z-1}.$$

Συνεπώς, η απόκριση σε κάθε μία από τις δύο εισόδους θα δίνεται από τον

$$\text{τύπο } Y_1(z) = G_4(z) \cdot \frac{z}{(z-1)^2} \text{ και } Y_2(z) = G_4(z) \cdot \frac{z}{z-1} \text{ αντίστοιχα.}$$

```
DIG>y1=g4*z/(z-1)^2
```

```
DIG>y2=g4*z/(z-1)
```

```
DIG>dtime
```

```
Enter [tf; REDO; or tf,REDO] > y1
```

```
tf = New transfer function
```

```
REDO = Previous tf, previous parameters
```

```
tf,REDO = New tf, previous parameters
```

```
Enter type > 4
```

```
1=Closed loop step
```

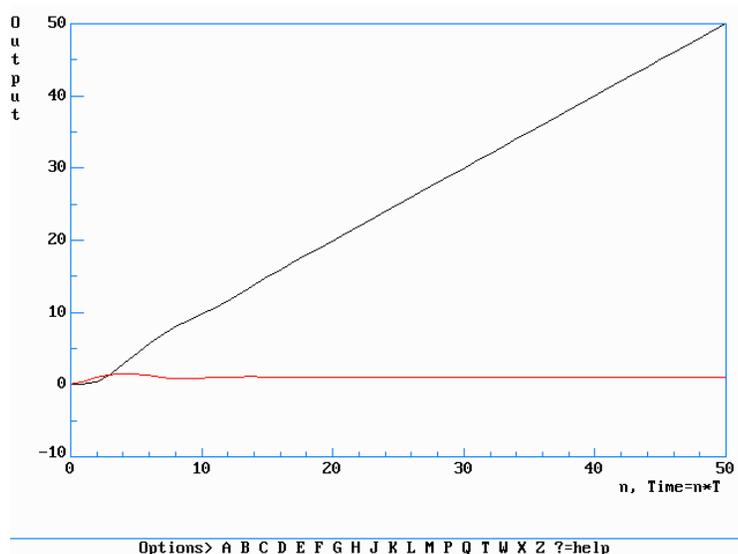
```
2=Closed loop single pulse
```

```
3=Open loop step
```

```
4=Open loop single pulse
```

```
5=Open loop non-causal impulse
```

```
Automatic entry of remaining parameters ? [AUTO=yes, default=no] > y
```



Ο σχεδιασμός της βηματικής απόκρισης έγινε με την χρήση της επιλογής (option) A δίνοντας εκεί που ζητήθηκε η παράμετρος 3 και η συνάρτηση y2.

Παρατηρούμε ότι στην αναρριχτική είσοδο το σύστημα παρουσιάζει μια μικρή καθυστέρηση και στη συνέχεια ακολουθεί την συνάρτηση εισόδου. Στην βηματική είσοδο, η απόκριση του συστήματος εμφανίζει αρχικά μια μικρή υπερύψωση και σταθεροποιείται στην τιμή 1. Αν αλλάξουμε όρια στον Y άξονα θα παρατηρήσουμε ότι η αρχική υπερύψωση δεν είναι τίποτα άλλο παρά η ταλάντωση που εμφανίζει κάθε σύστημα μέχρι να σταθεροποιηθεί σε μια μόνιμη κατάσταση. Η μέγιστη υπερύψωση έχει τιμή 1.51330, ο χρόνος ανόδου είναι 0.28sec και ο χρόνος αποκατάστασης είναι 1.3sec.

(e)

DIG>root locus

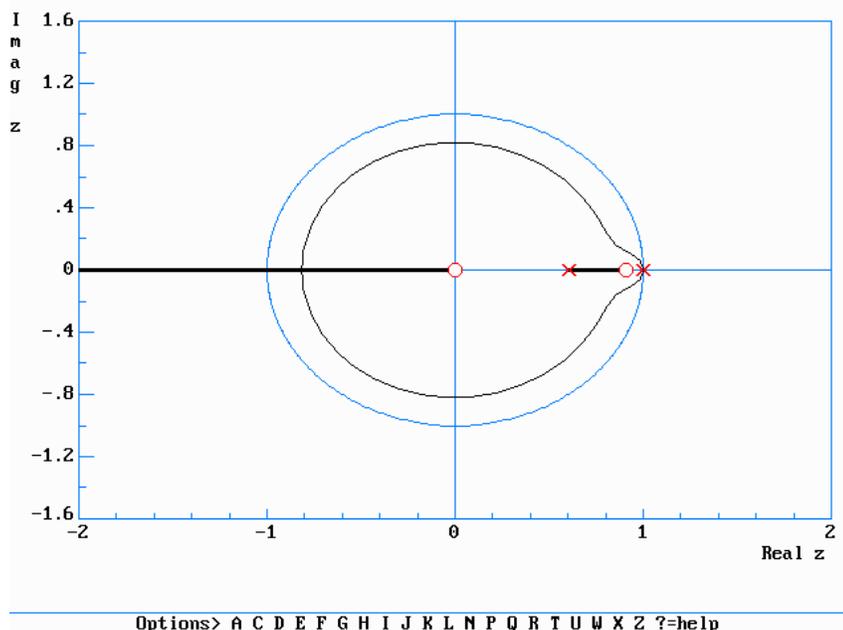
Enter [tf; REDO; or tf,REDO] > g2

tf = New transfer function

REDO = Previous tf, previous parameters

tf,REDO = New tf, previous parameters

Automatic entry of remaining parameters? [AUTO=yes, default=no] > y



Με το πάτημα του πλήκτρου I (info) εμφανίζονται στην οθόνη πληροφορίες για τον τόπο των ριζών.

Open loop poles, Angle of departure		Open loop zeros, Angle of arrival	
.6065307	0	0	180
1	-180	.9051368	180
1	-180		

Center of gravity = 1.701394	Breakpoints, Gain
# Asymptotic infinite patterns = 1	-.8190044 , 8.053288
Angles :-180	1 , -5.64325E-15

Άρα έχουμε $s_{b1} = -.8190044$ και $s_{b2} = 8.053288$. Το k_{cr} έχει τιμή $k_{cr} = 8.132232$.

(f)

DIG>dfrequency

Enter system > g4

Enter wlow, #pts, #repeats > 0.01,100,100

wlow = low freq

#pts = # points from wlow to pi/T

#repeats = # repeats of fundamental freq range, high freq = #repeats*pi/T

Enter option (default=0) > 0

0 = log10 scale, rad/sec

1 = linear scale, rad/sec

2 = log10 scale, Hz

3 = linear scale, Hz

Enter output file (default=FREQ) >

FREQ data file created

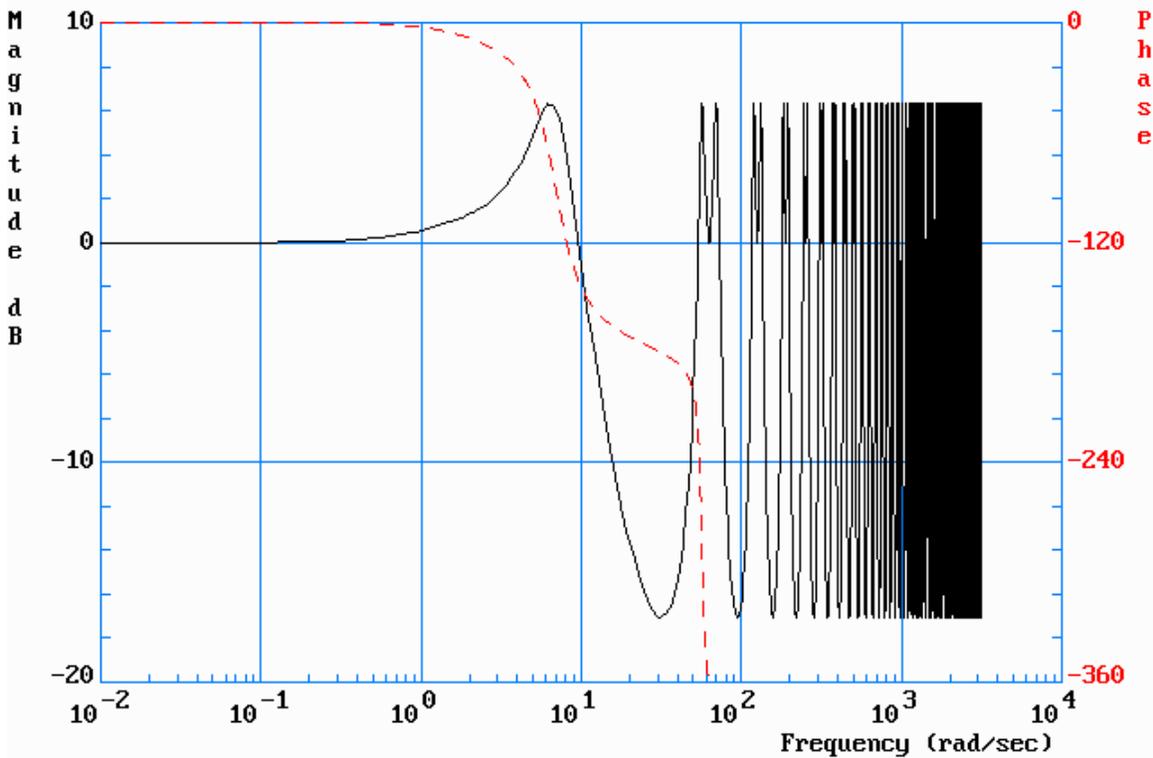
DIG>bode

Enter [#; REDO; or tf,REDO] > 3

1 = Mag(G)

2 = Phase(G)
 3 = Mag(G) and Phase(G)
 REDO = Previous transfer function, previous parameters
 tf,REDO = New transfer function, previous parameters

Automatic entry of remaining parameters ? [AUTO=yes, default=no] > y



Options> A B C D E F G H I J K L M P Q S T W X Y Z ?=help

(g)
 DIG>conmatrix
 P = controllability matrix for state space quadruple $P_i(A,B;C,D)$
 where $P = [B \ A*B \ \dots \ A^{(n-1)}*B]$
 Enter $P_i, P > p2, q1$
 DIG>q1
 #rows = 3 #columns = 3

```

1:      .          .          1
2:      .          1          2.1917552
3:      1          2.1917552  2.9661580

```

DIG>controllability

Determine controllability and observability of state space quadruple

Enter quadruple > p2

Enter range of random gains [+range, default is +-1] >

Enter pole movement threshold [default=10^-6] >

Eigenvalues of A are compared with those of A+BF and A+HC.

F & H have random elements uniformly distributed in the range +- 1

An eig. of A is considered un-cont. if no eig.s of A+BF are within .000001

An eig. of A is considered un-obs. if no eig.s of A+HC are within .000001

Multiple eig.s of A maybe un-cont. or un-obs. if at least 1 of them is.

	Controllable?	Observable?
Evalues of A: .8968301	yes	yes
.6474625 +j .5070476	yes	yes
.6474625 -j .5070476	yes	yes

Αλλιώς:

DIG>observability

Determine controllability and observability of state space quadruple

Enter quadruple > p2

Enter range of random gains [+range, default is +-1] >

Enter pole movement threshold [default=10^-6] >

Eigenvalues of A are compared with those of A+BF and A+HC.

F & H have random elements uniformly distributed in the range +- 1

An eig. of A is considered un-cont. if no eig.s of A+BF are within .000001

An eig. of A is considered un-obs. if no eig.s of A+HC are within .000001

Multiple eig.s of A maybe un-cont. or un-obs. if at least 1 of them is.

	Controllable?	Observable?
Evalues of A: .8968301	yes	yes

.6474625 +j .5070476	yes	yes
.6474625 -j .5070476	yes	yes

Παρατηρούμε οτι τα αποτελέσματα και στις δυο περιπτώσεις είναι ίδια.

(h) Η μελέτη της ευστάθειας θα γίνει με την βοήθεια της εντολής stability.

- K=1

DIG>stability

Enter transfer function > g2

Closed loop characteristic polynomial:

$$p(z) = z^3 - 2.191755z^2 + 1.837633z - .6065307$$

$$z=8.968300919788740D-01$$

$$|p(z)|=1.190D-16$$

$$z=6.474625540105630D-01(+)-j5.070475999680691D-01 |p(z)|=1.517D-16$$

The digital closed loop system is STABLE

- K=5

DIG>g5=5*g2

DIG>stability

Enter transfer function > g5

Closed loop characteristic polynomial:

$$p(z) = z^3 - .5326532z^2 + .3359185z - .6065307$$

$$z=9.036654123160421D-01$$

$$|p(z)|=8.094D-17$$

$$z=-1.855061061580211D-01(+)-j7.979830477227898D-01 |p(z)|=6.996D-17$$

The digital closed loop system is STABLE

- K=10

DIG>g10=10*g2

DIG>stability

Enter transfer function > g10

Closed loop characteristic polynomial:

$$p(z) = z^3 + 1.541224z^2 - 1.541224z - .6065307$$

$$z = -3.147168214710560D-01$$

$$|p(z)| = 6.229D-17$$

$$z = 9.044112342257136D-01$$

$$|p(z)| = 3.244D-16$$

$$z = -2.130918712754658D+00$$

$$|p(z)| = 8.448D-16$$

The digital closed loop system is UNSTABLE

- K=100

DIG>g100=100*g2

DIG>stability

Enter transfer function > g100

Closed loop characteristic polynomial:

$$p(z) = z^3 + 38.87102z^2 - 35.3298z - .6065307$$

$$z = -1.685524230386326D-02$$

$$|p(z)| = 3.160D-17$$

$$z = 9.050651274199595D-01$$

$$|p(z)| = 4.548D-14$$

$$z = -3.975922918511610D+01$$

$$|p(z)| = 1.937D-13$$

The digital closed loop system is UNSTABLE

Δηλαδή, για K=1 και K=5 το σύστημα είναι ευσταθές, ενώ για K=10 και K=100 το σύστημα είναι ασταθές.