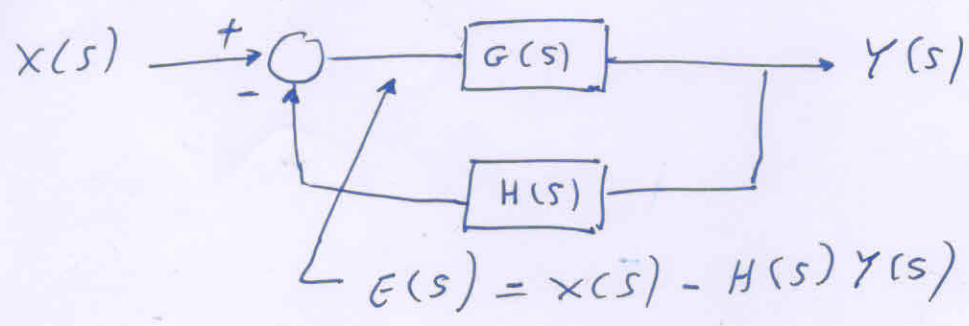


① Μεθόδους γ.φ.ω.υ.ε.ρ.ι.ν.ο.ν. ι.σ.ο.ν. π.ο.λ.ω.

Υπολογισμός συνάρτησης μεταφοράς α) κλειστού βρόχου



ΑΡΔ

$$[X(s) - H(s)Y(s)]G(s) = Y(s) \Rightarrow$$

$$X(s)G(s) = Y(s) + H(s)G(s)Y(s) =$$

$$= Y(s)(1 + H(s)G(s)) \Rightarrow T(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} \Rightarrow$$

$$T(s) = \frac{G(s)}{1 + H(s)G(s)}$$

↑
Συνάρτηση μεταφοράς συνάρτησης άνοιχτου βρόχου



Πρόσformοποίηση της συνάρτησης μεταφοράς άνοιχτου βρόχου στην διδραμωτική ω

$$G(s) = K \frac{\prod_{i=1}^m (s + z_i)}{\prod_{j=1}^n (s + p_j)}$$

όπου z_i ($i=1, 2, \dots, m$)
είναι μη δεικνόμενες
συνάρτησης

και p_j ($j=1, 2, \dots, n$) οι πόλοι της συνάρτησης $H(s)G(s)$.

2) Για να συνέλθω, η χαρακτηριστική εξίσωση της συνάρτησης μεταφοράς $H(s)$ ή του βροχού είναι m

$$1 \pm G(s)H(s) = 1 \pm K \frac{\prod_{i=1}^m (s+z_i)}{\prod_{j=1}^n (s+p_j)} = 0 \Rightarrow$$

$$\prod_{j=1}^n (s+p_j) \pm K \prod_{i=1}^m (s+z_i) = 0$$

Για τα συστήματα ενδοφασικά είναι $m \geq n$ και για να συνέλθω το n ή το m των πόλων της συνάρτησης μεταφοράς ή της χαρακτηριστικής πρέπει να είναι $n \geq m$ των πόλων της συνάρτησης μεταφοράς αντίστοιχα βροχού.

Για $K=0$ τα συντάγματα πόλων ταυτίζονται

Επίδειξη της ιδέας

Έστω η συνάρτηση μεταφοράς $G(s)H(s)$ ονομάζω βροχού γφ πόλους

$$G(s)H(s) = \frac{K}{s(s+2)}$$

$$s_1 = 0 \text{ και } s_2 = -2$$

Επομένως η συνάρτηση μεταφοράς $G(s)H(s)$ ή και βροχού έχει χαρακτηριστική εξίσωση

$$1 + \frac{K}{s^2+2s} = \frac{s^2+2s+K}{s^2+2s} = 0 \Rightarrow s^2+2s+K=0$$

Για $K \neq 0$ άρα η εξίσωση έχει τη γενική μορφή

$$s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2 = 0$$

$$\text{όπου } \omega_n = \sqrt{K}$$

$$\text{και } \zeta\omega_n = 1$$

3) $\gamma \in \text{diaploouon}$

$$\Delta = B^2 - 4\alpha\beta = 4\gamma^2 \omega_n^2 - 4\omega_n^2 = 4\omega_n^2 (\gamma^2 - 1) \text{ uan}$$

$$\text{p.i.a. } \sqrt{\Delta} = 2\omega_n \sqrt{\gamma^2 - 1}$$

Για $\gamma < 1$ είναι $\gamma^2 - 1 < 0$ uan oi eigen EVan

$$s_{1,2} = \frac{-B \pm \sqrt{\Delta}}{2\alpha} = \frac{-2\gamma\omega_n \pm j 2\omega_n \sqrt{1-\gamma^2}}{2}$$

$$= -\gamma\omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1-\gamma^2}$$

Είναι οτως $\gamma\omega_n = 1$ γε $\omega_n = \sqrt{k}$ uan εροφειν

$$\gamma^2 = \frac{1}{\omega_n^2} = \frac{1}{k} \quad \ominus \text{ είναι } \text{dimer}$$

$$s_{1,2} = -1 \pm j \sqrt{k} \sqrt{1 - \frac{1}{k}} = -1 \pm j \sqrt{k-1}$$

Για $k=0$ είναι

$$\begin{aligned} s_1 &= -1 + j^2 = -1 - 1 = -2 \\ s_2 &= -1 - j^2 = -1 + 1 = 0 \end{aligned} \Rightarrow \text{superkriton γε tous notous dimerou epoxo}$$

Για $0 < k < 1$ είναι $k-1 < 0 \Rightarrow$

$$s_{1,2} = -1 \mp \sqrt{1-k} \text{ duo raphtarines uan diaporistikis yestloutous p.i.g}$$

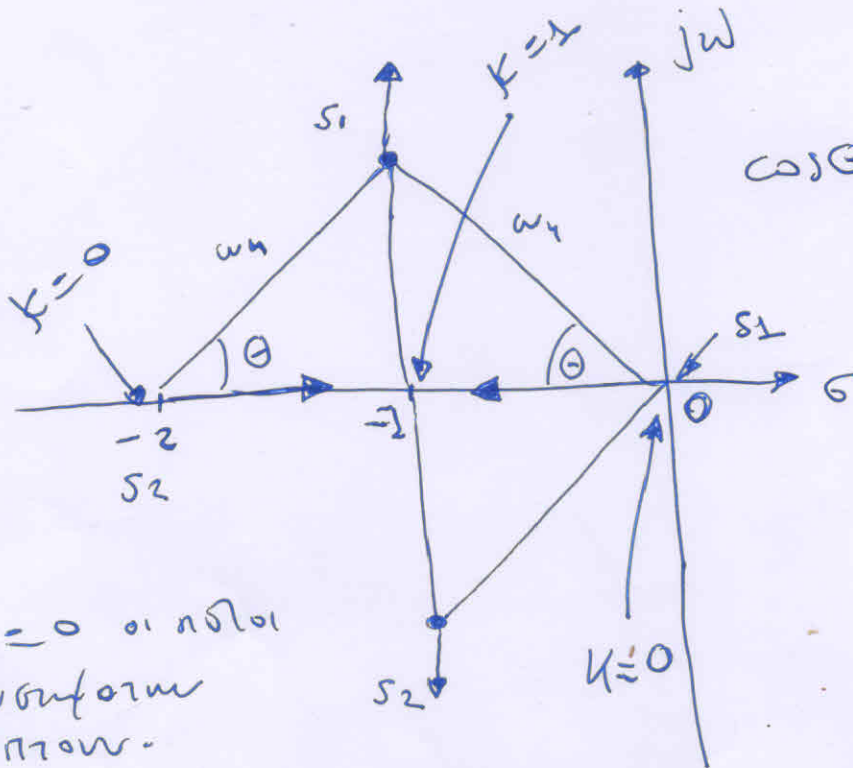
$$-2 < s_1 < -1 \text{ uan } -1 < s_2 < 0$$

$$\begin{aligned} \text{Για } k=1 \text{ είναι p.i.a. } s_1 = s_2 = -1 & \quad \left| \begin{array}{l} \text{nx gia } k=4 \\ s_{1,2} = -1 \pm j\sqrt{3} \end{array} \right. \\ \text{Για } k > 1 \text{ duo yigastis sujyftis p.i.g} & \end{aligned}$$

4) Το γέγραφο των p_i / w είναι

$$|S_{1,2}| = \sqrt{j^2 \omega_n^2 + \omega_n^2 (1-j^2)} = \sqrt{j^2 \omega_n^2 + \omega_n^2 - \omega_n^2 j^2} = \sqrt{\omega_n^2} = \omega_n = \sqrt{K}$$

Ευνδύαση να παρακολουθούμε το ενοσθεν ποσοστό.



$$\cos \Theta = \frac{j\omega_n}{\omega_n} = j \Rightarrow$$

$$\Theta = \cos^{-1} j$$

Για $K=0$ οι πόλοι των συχνηοτήτων συζητιοτήτων.

$K < 1$ ως το K γειοβαλλοίται από 0 έως 1 η s_1 κινείται από τα δεξιά προς την s_2 από τη δεξιά.

Για $K=1$ οι δύο πόλοι συζητιοτήτων συμθάνουν -1

Για $K > 1$ οι δύο πόλοι γινονται γειοπολούς με την s_1 να κινείται από τα ενοσθεν προς την s_2 από τη δεξιά

ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑ

Η συνεχής γειοβολοίτη της παρατήρας K από 0 έως ∞ οδηγεί στη συνεχή γειοβολοίτη των συχνηοτήτων από τη συνεχή γειοπολοίτη πάνω στο μιγαθικό ενοσθεν

5) ορισμός

ορίζεται ως χαρακτηριστικό των π. / ων των ροχών που διασφραδίζουν οι πόλοι της συνάρτησης μεταφοράς πάνω στο γιγαδίκιο επίπεδο, καθώς για παραφέρως στήχων μεταβάλλεται από το 0 ως το αντίθετο

Αντι η γ(θωός) επιρραή των εβιολογών της ευαιθροίης του συστήματος και από μεταβολή των παραφέρων και συνδυα χρησιμοποιείται γα: γε ελλή τεχνολογίας όπως είναι το κριτήριο Routh - Hurwitz

ορισμός συνθωνών

Από τη σχέση

$$1 + G(s)H(s) = 0 \text{ έχουμε } G(s)H(s) = -1$$

είναι όπου

$$G(s)H(s) = |G(s)H(s)| e^{j\phi} \text{ και}$$

$$-1 = 1 \cdot (-1) = 1 \cdot e^{j\eta} = 1 \cdot e^{j-180^\circ}$$

εβιωνογών τα γερα και τις φασα έχουμε

$$|H(s)G(s)| = K \frac{\prod_{c=1}^m |s+z_c|}{\prod_{j=1}^n |s+p_j|} = 1 \quad \boxed{-\infty < K < \infty}$$

(συνθωνά γερα)

και

$$\angle H(s)G(s) = \frac{\sum_{c=1}^m \angle (s+z_c)}{\sum_{j=1}^n \angle (s+p_j)} =$$

$$= \begin{cases} \pm (2k+1)\eta & K > 0 \text{ θετική κνδσραβή} \\ \pm 2k\eta & K < 0 \text{ αρνητική κνδσραβή} \end{cases}$$

6) Τόνοι Ριζών

Το σύνολο των συστημάτων γειάδων είναι του πρώτου είδους με χαρακτηριστική εξίσωση του συστήματος για αριθμική αντιστάση για $0 < k < \infty$

Συμπληρωματικός τόνος Ριζών

Το σύνολο των συστημάτων γειάδων είναι του πρώτου είδους με χαρακτηριστική εξίσωση του συστήματος για θετική αντιστάση για $0 < k < \infty$

(Κ κέρδος συνάρτησης γεωμετρίας αντιστάσεων βροχού)

Η ένωση των δύο παραπάνω τόνων αποτελείται από πέντε τόνοι Ριζών

ΣΗΜΑΝΤΙΚΟ Η γερμιά των γεωμετρικών τόνων Ριζών εξαρτάται άμεσα από τη συνθήκη των Ριζών.

Μετα τη σχεδίαση του τόνου, οι τιμές του Κ που αντιστοιχούν σε καθε ένα από τα σημεία άμεσης συνθήκη των γεωμετρικών $\pi \times \text{ου } \theta \text{ του } S = S_1$ είναι

$$\left| \frac{k}{S(S+2)} \right|_{S=S_1} = \frac{k}{|S_1||S_1+2|} = 1 \Rightarrow k = |S_1||S_1+2|$$

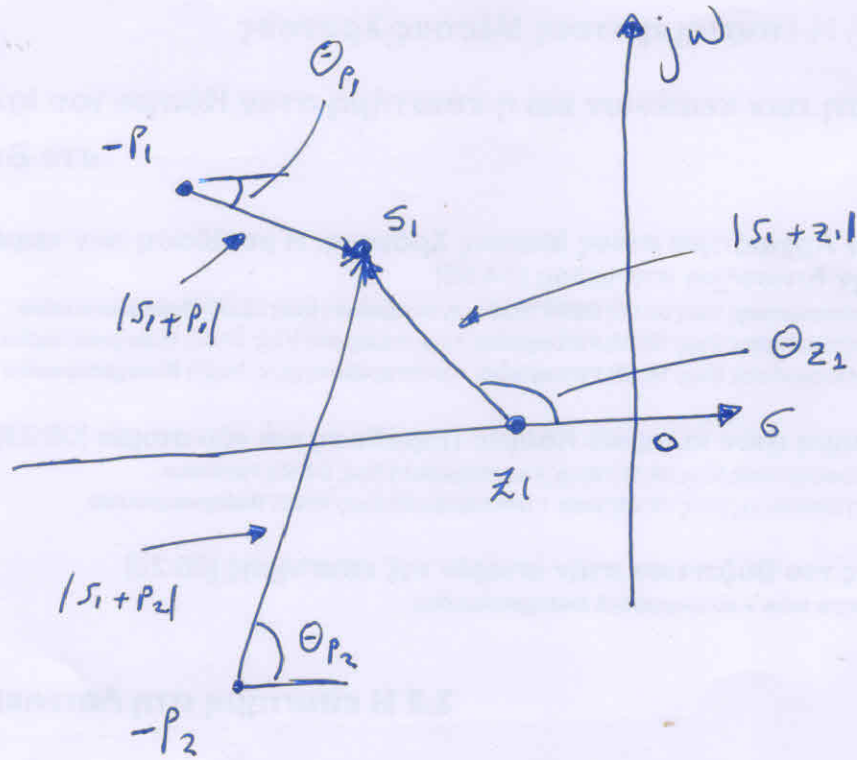
Για νότιοις βροχού χρησιμοποιούμε τη συνθήκη του Μάδου

$$\Delta(S) = 1 + F(S) = 1 - \sum_{m=1}^N L_m + \sum_{i,j} L_i L_j - \sum_{i,j,k} L_i L_j L_k = 0$$

$\Rightarrow F(S) = -L$ και για συνεξίσωση όπως πριν.

7) Εφαρμογή συνδυασμού γωνιών και φασών.

Έστω συνάρτηση μεταφοράς $G(s)$ για φασήματα $T(s) = Z(s)$ και δύο πόλους P_1 και P_2 που είναι όλοι πραγματικοί αριθμοί και $B(s)$ συνάρτηση με άκρα P_1 και P_2 μη κενά.



Προκειμένου να ορίσει s_1 να είναι το $j\omega$ σημείο του ω και θ_{P1} θ_{P2} θ_{Z1} να είναι οι κλίσεις των συνδυασμών γωνιών

$$\frac{|s_1 + Z_1|}{|s_1 + P_1| |s_1 + P_2|} = \frac{1}{K} \quad \text{και η συνδυασμένη φάση}$$

$$\angle(s_1 + Z_1) - [\angle(s_1 + P_1) + \angle(s_1 + P_2)] = \begin{cases} \pm(2K+1)\eta & K > 0 \\ \pm 2K\eta & K < 0 \end{cases}$$

Πως κατασκευάζουμε τον $j\omega$ σημείο του ω και θ_{P1} θ_{P2} θ_{Z1} να είναι οι κλίσεις των συνδυασμών γωνιών?

Αρχικά ορίζουμε τα σημεία συνάρτησης και τερματισμού.

8) Συμμετασχηματισμός (K=0)

Αποτέλεσμα τους πόλους της συνάρτησης άνοιγματος βρόχου αχού
 όπως αναφέρεται για K=0 οι πόλοι της συνάρτησης
 μεταφοράς αχού βρόχου ταυίζονται με τους πόλους της
 συνάρτησης μεταφοράς άνοιγματος βρόχου

Συμμετασχηματισμός (N=∞)

Για K → ∞ άρα m συνδυασμούς πόλων έχουμε

$$\frac{\prod_{i=1}^m (s+z_i)}{\prod_{j=1}^m (s+p_j)} = \frac{L}{K} \rightarrow 0$$

Επομένως τα συμμετασχηματισμένα πόλα μετακινούνται προς
 είναι τα πραγματικά συμμετασχηματισμένα πόλα της συνάρτησης μεταφοράς άνοιγματος
 βρόχου αχού και τα φανταστικά γινόμενα της H(s) (δηλαδή
 τα s του παρανομαστή που στα s → ∞ είναι H(s) → 0)

ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ

Έστω σύστημα με χαρακτηριστική εξίσωση

$$s(s+3)(s+5) + K(s+2)(s+4) = 0$$

Συμμετασχηματισμός: πόλοι συνάρτησης μεταφοράς
 άνοιγματος βρόχου: $-p_1 = 0, -p_2 = -3, -p_3 = -5$

Συμμετασχηματισμένα: μη φανταστικά συμμετασχηματισμένα πόλα
 άνοιγματος βρόχου: $-z_1 = -1, -z_2 = -4$
 και φανταστικά $-z_3 = -2 \pm j\sqrt{3}$

$$1 + G(s)H(s) = 1 + \frac{K(s+1)(s+4)}{s(s+3)(s+5)} = 0 \rightarrow H(s)/G(s) = \frac{K(s+1)(s+4)}{s(s+3)(s+5)}$$

9) Διαφορές

1) Η κθσ κ) εδός του γεωμετρικού κορού ευραφά ναυ βίνα τροχία του διαφράφα για πία πία τμ χαφάμπριβίμω εβίωσας ναυς το κ γεωμετρικά και ο εως α.

2) Ο γεωμετρικός κορός είναι συγγεμικός ωι κός του ηαφάμω αβόνα ανός οι συντελεβίς του χαφάμπριβίμω ηδ) ωυρτός είναι ηαφάμω εβίωσας, ανός οι πίες τμ εδ) είναι είτε ηαφάμω είτε ηίβόμω συγγεμ.

3) Εόν είναι ηδ)μ ανός υναόχου η-μ ηνίμω ενα ηνίμω τα ανός ανότλου βίνα ζεργαβίβου, ο γεωμετρικός κορός ηαφάμω κατάρ η-μ πορβί. Ειδίωο τέρα, για υνύβη τίες του δ, ο γεωμετρικός κορός τείνφ δυνάμωτα σε εβίβη ηαφάμω ανός οι ηνίβη δίδουαη ανός ευφάββη

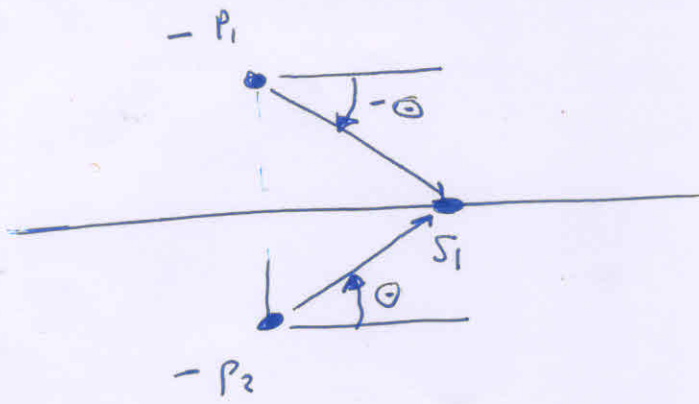
$$\theta_k = \frac{(2k+1)\pi}{n-m} \quad k = 0, 1, 2, \dots, n-m-1$$

Οι ηαφάμω ανότλου τέρω δέβ) του ηαφάμω αβόνα σε ίσο βίβη, η τέρηββη του ανός δίσβη ανός ηνί βέβη

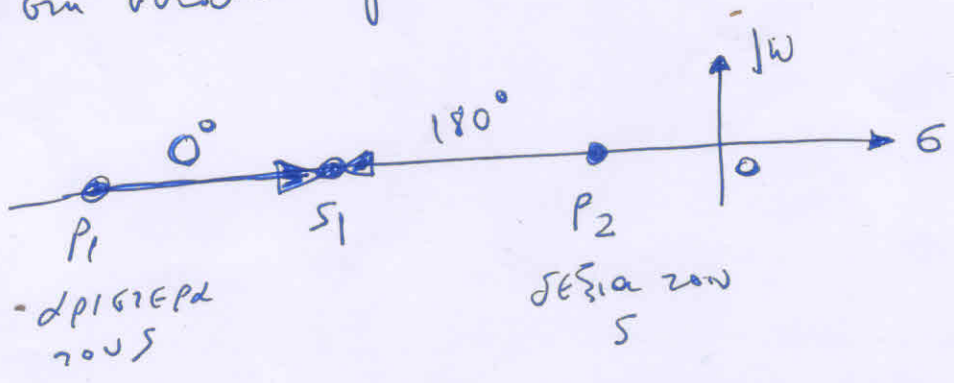
$$b_d = - \frac{\sum_{j=1}^m p_j - \sum_{c=1}^m z_c}{n-m}$$

4) Τα τέρηββη του γεωμετρικού κορού π/ω ανός ανός ανός ηαφάμω αβόνα, υνός ηνίβη ανός ηνίβη ηνίβη.

10. Η συνθήκη για την ύπαρξη ροής και φασματικής
 τριβής για διατάξεις της συνδυαστικής για σύστημα
 του παραπάνω είδους είναι η εξής, όπου θ είναι η γωνία
 μεταξύ των διευθετήσεων συζήτησης



Μη δένει επίσης είναι η συνθήκη για την ύπαρξη
 και δένει η ύπαρξη των παραπάνω είδους να επιτευχθεί
 διότι τα δένει είναι σύστημα όπου θ είναι η γωνία
 σε ~~στη~~ η δένει. Η τιμή θ είναι ανάμεσα από
 0° και 180°. Η τιμή θ είναι 180°.

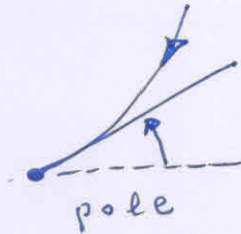
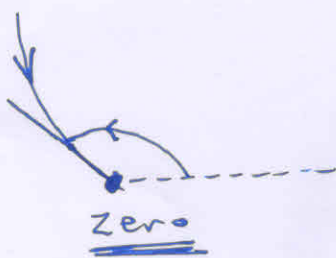


Κριτήριο Ένα σύστημα είναι σταθερό αν και μόνο αν
 η συνθήκη για την ύπαρξη ροής και φασματικής τριβής να
 επιτευχθεί σε όλα τα σημεία του συστήματος είναι κριτήριο.

① Γωνίες διάχωρισεως από πόλους και γωνίες
 άψευς σε γυδενικαί τιμές.

Προσδιορίζουμε γέ βάση τη συνθήκη της γωνιάς
 Για γωνίες άνογιάσει από τον πόλο ή το γυδενικό
 που ελέγεται, η συνεισφορά των άνογιων πόλων /
 γυδενικων τιμών στη συνθήκη της γωνιάς θεωρείται σταθερή

Η συνθήκη γωνιάς είναι ίση γέ του εφαιζογένη στο
 μεγαλύτερο τόπο στο συνημερμένο σύγείο.



Γωνία διάχωρισεως από απόλο $-P_k$

$$\phi_{-P_k} = -\pi + \sum_{\substack{c=1 \\ c \neq k}}^m \angle (-P_k + z_i) - \sum_{\substack{j=1 \\ j \neq k}}^m \angle (-P_k + p_j)$$

Γωνία άψευς σε γυδενικό
 $-z_r$

$$\phi_{-z_r} = -\pi + \sum_{\substack{c=1 \\ c \neq r}}^m \angle (-z_r + z_i) + \sum_{j=1}^m \angle (-z_r + p_j)$$

Συντελεστής $s(z)$ άνω από τον άνογιον και σύγείο

$s(z)$ άνω σε γυδενικό

Αντιβροχού σε απόλο ή πόλο της
 Χάραξη άνω άνω ή άνω άνω

2) η προσδιορίζονται από τις συνθήκες

$$\frac{dK(s)}{ds} = 0 \text{ και } K(s) = - \frac{\prod_{j=1}^m (s + p_j)}{\prod_{c=1}^n (s + z_c)}$$

Αντίθετα, εάν για κάποιο σφείο είναι

$$\frac{dK(s)}{ds} \neq 0 \text{ τότε από το σφείο διαφεύγει ένας από τους } u) \text{ ή } v).$$

Εάν τέλος είναι

$$\frac{d^i K(s)}{ds^i} = 0 \quad (i = 1, 2, 3, \dots, y-2)$$

για κάποιο y , τότε από το σφείο διαφεύγει y ή $y-1$ από τους $u)$ ή $v)$ που συγκρίνονται

$$\theta_y = \pm \frac{360^\circ}{y}$$

Συμείδη τούτων γέ τον φανταστικό άξονα

Αρχικά βρίσκουμε την κριτική συχνότητα ω_{cr} ως

$$\angle G(j\omega_{cr}) H(j\omega_{cr}) = (2k+1)\pi \quad (k = 0, \pm 1, \pm 2, \dots)$$

και για συνέπεια το κριτικό κέρδος ως

$$K_{cr} = \frac{\prod_{c=1}^m (j\omega_{cr} + z_c)}{\prod_{j=1}^n |j\omega_{cr} + p_j|}$$