

# Kontrol Sistemleri Tasarımı

---

## Kök Yer Eğrisi

**Prof. Dr. Bülent E. Platin**



**Sistem Dinamiği ve Kontrol Çalıştayı**  
**31 Ağustos – 02 Eylül 2016**

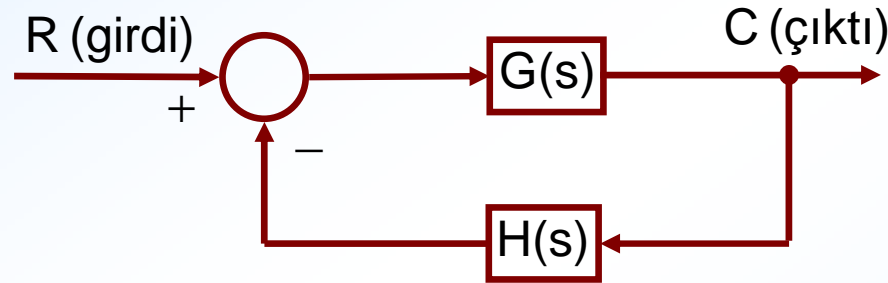


# Kök Yer Eğrisi

## Tanım

Verilen bir açık çevrim transfer fonksiyonu için açık çevrim kazancı  $K$  sıfırdan sonsuza değiştirildiğinde kapalı çevrim transfer fonksiyonunun kutuplarının karmaşık  $s$ -düzlemindeki geometrik yeri.

Bir geri beslemeli sistem için



açık çevrim transfer fonksiyonunun (AÇTF) standart kutup-sıfır-kazanç gösterimi:

$$G(s)H(s) = \frac{K \prod_{k=1}^m (s - z_k)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)}, \quad K > 0$$

AÇTF'nin pay ve payındaki tüm faktörlerin  $s$  terimlerinin katsayılarının "1" olacak şekilde normalize edilmiş olduğuna dikkat ediniz.

burada  $K$  : Açık Çevrim Kazancı

$z_k$  : Açık Çevrim Sıfırları (AÇS) -  $m$  tane

$p_i$  : Açık Çevrim Kutupları (AÇK) -  $n$  tane

# Kök Yer Eğrisi

## Önemli bir nokta:

Kök yer eğrisini (KYE) hem AÇS hem de AÇK etkiler.

$$G(s)H(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{K \prod_{k=1}^m (s - z_k)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)}$$

AÇS :  $N(s) = 0$  denkleminin kökleri

AÇK :  $D(s) = 0$  denkleminin kökleri

Kapalı çevrim kutupları (KÇK) ise karakteristik denklemin kökleridir.

$$1 + G(s)H(s) = 0$$

ya da

$$D(s) + N(s) = 0$$

ya da

$$\prod_{i=1}^n (s - p_i) + K \prod_{k=1}^m (s - z_k) = 0$$

■

# Kök Yer Eğrileri

**Karakteristik denklem:**

$$1 + G(s)H(s) = 0 \quad \text{ya da} \quad G(s)H(s) = -1$$

Dolayısıyla, kök yer eğrisinin yeni bir tanımı verilebilir.

*Karmaşık s-düzleminde karakteristik denklemi sağlayan noktaların geometrik yeri.*

$G(s)H(s)$  karmaşık bir ifade olduğu için, karakteristik denklem **genlik (modül)** ve **açı (argüman)** cinsinden ifade edilebilir.

$$|G(s)H(s)| = 1 \quad \text{Genlik (Modül) Koşulu}$$

$$\angle G(s)H(s) = \pm(2k + 1)180^\circ, \quad k = 0, 1, 2, \dots \quad \text{Açı (Argüman) koşulu}$$

**Genlik (Modül) Koşulu:**

AÇTF'nin standart kutup-sıfır-kazanç gösterimi cinsinden yazılırsa:

$$K \prod_{k=1}^m |s - z_k| = \prod_{i=1}^n |s - p_i|$$

Bu ifade karmaşık s-düzleminin herhangi bir noktasında uygun bir K değeri seçerek sağlanabilir.

Dolayısıyla, bu kritik bir koşul değildir.

# Kök Yer Eğrileri

## Açı (Argüman) Koşulu:

AÇTF'nin standart kutup-sıfır-kazanç gösterimi cinsinden yazılırsa

$$\sum_{k=1}^m \angle(s - z_k) - \sum_{i=1}^n \angle(s - p_i) = \pm(2k+1)180^\circ, \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

Bu denklemde K bulunmadığına dikkat ediniz.

Bu koşulun karmaşık s-düzleminde rasgele seçilmiş bir noktada sağlanması beklenmemektedir. Diğer bir deyimle, bu koşul karmaşık s-düzleminin sadece bazı özel noktalarında sağlanabilir.

Dolayısıyla, Kök Yer Eğrisi (KYE) tanımı aşağıdaki gibi yenilenebilir.

*Karmaşık s-düzleminde açı koşulunu sağlayan noktaların geometrik yeri.*

## O zaman, genlik koşulu ne işe yaramaktadır?

Bu koşul, KYE üzerindeki bir noktadaki K değerini bulmak için kullanılır!

Daha açık bir deyişle:

Bu koşul, KYE üzerindeki bir KÇK konumuna karşın gelen K değerini bulmak için kullanılır!

# Kök Yer Eğrileri

## Örnek:

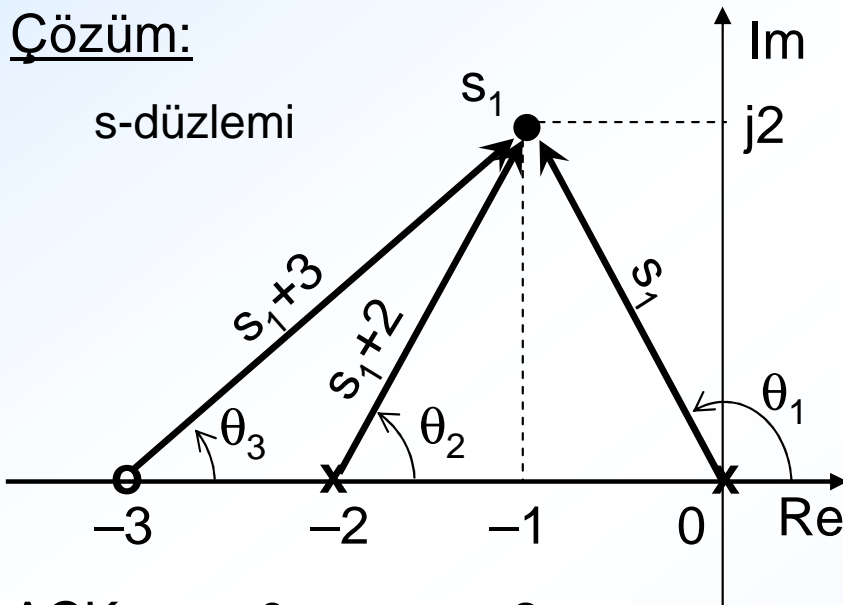
$s_1 = -1 + j2$  noktasının AÇTF'si yanda verilen bir geri besleme sisteminin KYE'si üzerinde olup olmadığını bulunuz.

$$G(s)H(s) = \frac{K(s+3)}{s(s+2)}$$

Çevirisi: KÇK'dan birini sadece AÇ kazancını değiştirerek  $s_1$ 'e yerleştirebilir miyiz?

Yanıt: Eğer  $-3$ 'teki AÇS olmasaydı, "Evet"! **NEDEN?**

Çözüm:



AÇK:  $p_1 = 0$  ve  $p_2 = -2$

AÇS:  $z_1 = -3$

Geometriyi kullanırsak,

$$\theta_1 + \theta_2 = 180^\circ \text{ ve } \theta_3 = 45^\circ$$

Açı koşulunu kullanırsak,

$$\theta_3 - (\theta_1 + \theta_2) = 45^\circ - 180^\circ = -135^\circ$$

Bu değer  $k$ 'nın hiç bir pozitif tam sayı değeri için  $\pm(2k+1)180^\circ$  olamayacaktır.

**Dolayısıyla,  $s_1 = -1 + j2$  bu sistemin bir KÇK'sı olamaz!**

**→ Bu sistemin KYE'si  $s_1$ 'den geçmez!**

# Kök Yer Eğrileri

## Kurallar

**KURAL 1:**

Kural numaraları önem ya da öncelik göstermemektedir.

**KYE'nin karakteristik denklemin derecesi kadar kolu vardır.**

$$1 + G(s)H(s) = 0 \quad \rightarrow \quad D(s) + N(s) = 0 \quad \rightarrow \quad \text{maks}(n,m) = \text{kol \#}$$

**KURAL 2:**

**KYE'nin n adet kolu K = 0 için AÇK'dan başlar.**

**Fiziksel gerçekleştirilebilir** sistemlerde  $n \geq m$ 'dir.  $\rightarrow$  Tüm kollar AÇK'dan başlar.

Eğer  $m > n$  ise, kol sayısı  $m$ 'dir. Bunlardan n adeti AÇK'dan, geri kalanlar  $(m-n)$  ise  $\infty$ 'dan başlar.

**KURAL 3:**

**KYE'nin m adet kolu K =  $\infty$  için AÇS'de biter.**

**Fiziksel gerçekleştirilebilir** sistemlerde  $n \geq m$ 'dir.  $\rightarrow$  Bunlardan m adeti AÇS'de, geri kalanı  $(n-m)$  ise  $\infty$ 'da biter.

Eğer  $m > n$  ise, tüm kollar AÇS'de biter.

# Kök Yer Eğrileri

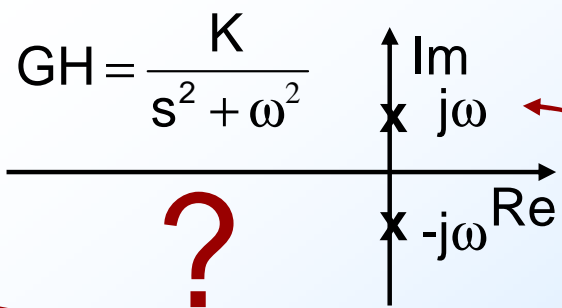
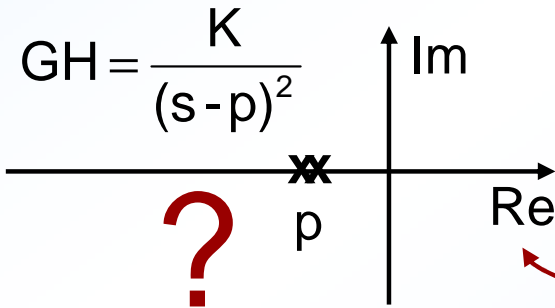
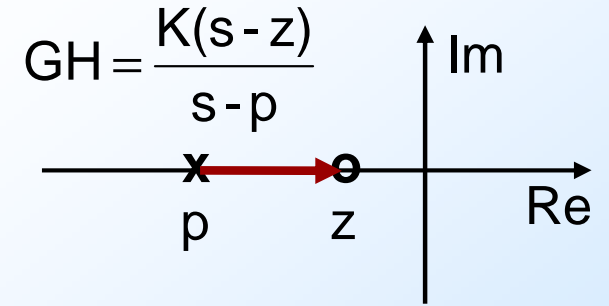
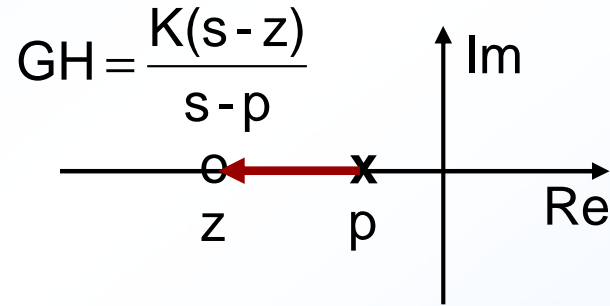
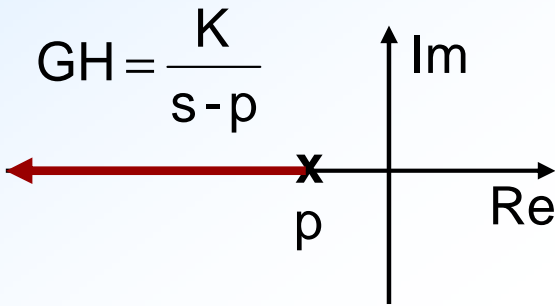
## Kurallar

### KURAL 4:

Gerçek eksenin, sağındaki AÇK ve AÇS sayıları toplamı tek olan bölümleri KYE'ye aittir.

Karmaşık AÇK ve AÇS'lerin gerçek eksen üzerindeki KYE kollarının konumuna herhangi bir katkısı yoktur.

### Örnekler:



Gerçek eksenin hiç bir parçası KYE kolu değildir.



# Kök Yer Eğrileri

## Kurallar

### KURAL 5:

KYE üzerinde iki ya da daha fazla kolun birleştiği ve/veya ayrıldığı özel noktalar bulunabilir. Bunlara eyer noktası denir. Eyer noktaları katlı KÇK'lara karşın gelirler.

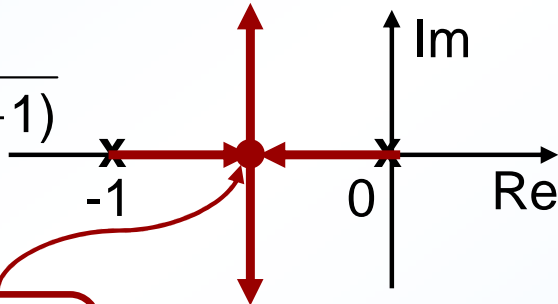
Eyer noktaları  $d[G(s)H(s)]/ds = 0$  çözümlerinden açı koşulunu sağlayanlardır.

Eyer noktalarında,  $q$  adet kol birbirine göre  $360^\circ/q$  açı ile bu noktalarda birleşirler ve/veya ayrılırlar. Birleşen ve ayrılan kolların açısal oluşumları birbirine göre  $180^\circ/q$  kayıktır.

Dikkat: Eyer noktaları gerçek eksen üzerinde olmak zorunda değildir.

### Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+1)}$$



$$\frac{d}{ds} [G(s)H(s)] = \frac{d}{ds} \left[ \frac{K}{s(s+1)} \right] = -\frac{K(2s+1)}{s^2(s+1)^2} = 0$$

$$s = -\frac{1}{2}, \quad q = 2, \quad \text{ayrılma açısı: } \frac{360^\circ}{q} = 180^\circ, \quad \text{kayma açısı: } \frac{180^\circ}{q} = 90^\circ$$

# Kök Yer Eğrisi

## Kurallar

### KURAL 6:

Eğer  $m \neq n$  ise, büyük  $s$  değerleri için  $|n - m|$  sayıda kol sonsuza gider ( $n > m$ ) ya da sonsuzdan gelir ( $n < m$ ). Bu kolların sonsuza gidişleri ya da sonsuzdan gelişleri gerçel eksenle  $\theta_k$  açısı yapan ve merkez diye adlandırılan  $s = \sigma_a$  noktasından geçen doğrulara asimtotiktir.

$$\theta_k = \frac{(2k+1)180^\circ}{|n-m|} ; k = 0, 1, 2, \dots; |n-m|-1 \quad \text{ve} \quad \sigma_a = \frac{\sum_{i=1}^n p_i - \sum_{k=1}^m z_k}{n-m}$$

$n = m$  olası durumunda, asimtot yoktur.

Karmaşık AÇK ve AÇS'ların yalnızca gerçel kısımları  $\sigma_a$ 'ya katkıda bulunur.

İlk 4  $n-m$  değeri için asimtot yerleşimleri aşağıda verilmiştir. Eksi değerler için oklar ters yönde olacaktır.



# Kök Yer Eğrisi

## Kurallar

### KURAL 7:

**KYE gerçel eksene göre simetriktir.**

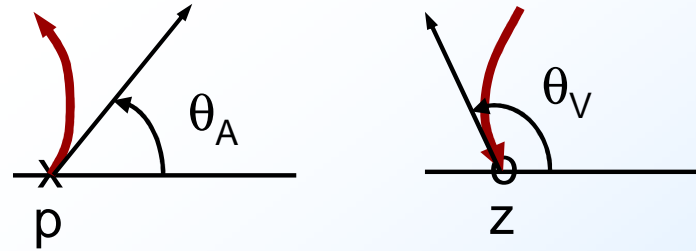
Temel neden KÇK'ların ya gerçel ve/veya karmaşık eşlenik olmasıdır.

### KURAL 8:

**AÇK'lardan ayrılış ve AÇS'lara varış açıları aşağıdaki gibidir.**

$$\theta_A = 180^\circ + \lim_{s \rightarrow p} \arg[G(s)H(s)(s-p)]$$

$$\theta_V = 180^\circ - \lim_{s \rightarrow z} \arg[G(s)H(s)/(s-z)]$$



AÇK'ların ve/veya AÇS'ların q adet katlı olması durumunda, bu ifadeler aşağıdaki şekilde kullanılmalıdır.

$$q\theta_A = (2k+1)180^\circ + \lim_{s \rightarrow p} \arg[G(s)H(s)(s-p)^q] \quad ; \quad k = 0, 1, \dots, q-1$$

$$q\theta_V = (2k+1)180^\circ - \lim_{s \rightarrow z} \arg[G(s)H(s)/(s-z)^q] \quad ; \quad k = 0, 1, \dots, q-1$$

# Kök Yer Eğrisi

## Kurallar

### KURAL 9:

KYE kollarının sanal eksenini kestiği noktalara karşın gelen  $\omega$  ve  $K$  değerleri aşağıdaki iki yöntemden biri kullanılarak elde edilir.

1. **Routh-Hurwitz** ölçütünde **marjinal kararlılık** koşulu kullanılır.
2. Karakteristik denklemde  **$s = j\omega$**  kullanılarak bulunan karmaşık denklem çözülür.

### KURAL 10:

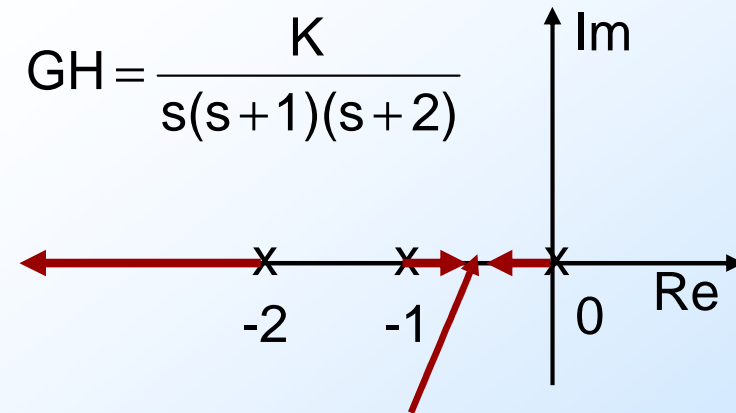
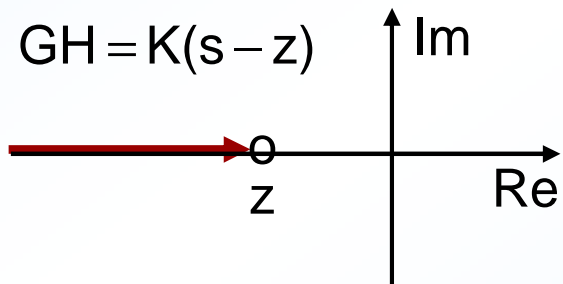
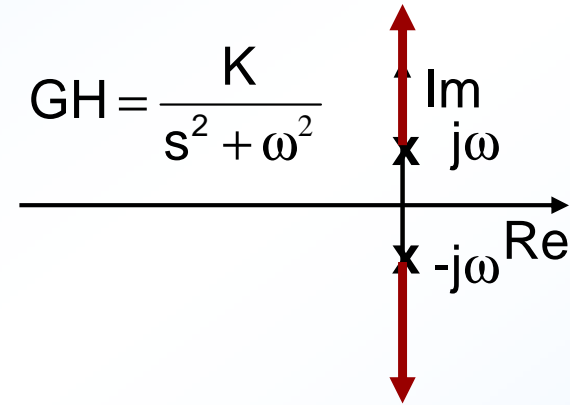
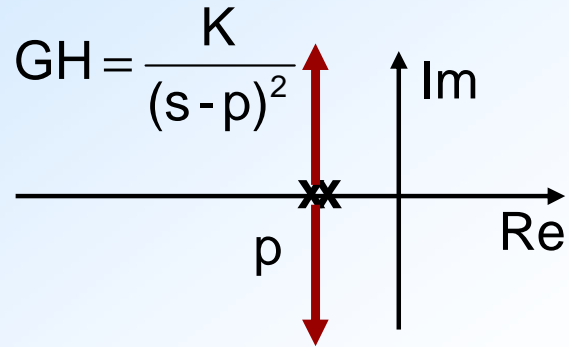
$n \geq m + 2$  olması durumunda sistem kutuplarının toplamının korunumu.

$$\left( \sum_{i=1}^n p_i \right)_{CL} = \left( \sum_{i=1}^n p_i \right)_{OL}$$

Bu kural,  $K$  değıştikçe bazı kollar sağa doğru gidiyorsa, diğer bazı kolların sağa doğru giden bu kolları dengeleyecek şekilde sola doğru gideceğini işaret etmektedir.

# Kök Yer Eğrisi

## Örnekler



Tam ortada mı birleşirler?  
Sonra nereye giderler?

# Kök Yer Eğrisi

## Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+1)(s+2)} \rightarrow 3 \text{ AÇK } (p_1 = 0, p_2 = -1, p_3 = -2) \text{ \& AÇS yok!}$$

1.  $n = 3, m = 0 \rightarrow 3$  kol bulunmakta.
2. Kollar  $p_1 = 0, p_2 = -1, p_3 = -2$  noktalarından başlamakta.
3.  $m = 0$  olduğu için tüm kollar  $\infty$ 'da sonlanmakta.
4. Gerçel eksenin  $[-\infty, -2]$  ve  $[-1, 0]$  bölümleri KYE kollarına ait.
5. Eyer noktaları için  $d[G(s)H(s)]/ds = 0$  denklemi çözülmeli.

$$\frac{d}{ds} [s(s+1)(s+2)] = 3s^2 + 6s + 2 = 0 \rightarrow s_{1,2} = -1 \pm 1/\sqrt{3} = \begin{cases} -0.423 & \text{KYE'de} \\ \underline{1.577} & \text{KYE'de değil} \end{cases}$$

6.  $n - m = 3 - 0 = 3$  adet asimtot var. Açılar:  $60^\circ, 180^\circ, 300^\circ$  ( $-60^\circ$ )

$$\text{Merkezin konumu: } \sigma_a = [(0 - 1 - 2) - ( )]/(3 - 0) = -1$$

7.  $\sqrt{\quad}$

8. Ayrılış ve varış açılarını hesaplamaya gerek yok.

9. Kolların sanal eksenini kestiği noktalar için karakteristik denklemi kullanalım.

$$1 + G(s)H(s) = 0 \rightarrow s^3 + 3s^2 + 2s + K = 0$$

# Kök Yer Eğrisi

## Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+1)(s+2)} \quad \text{Karakteristik denklem: } s^3 + 3s^2 + 2s + K = 0$$

## Routh-Hurwitz:

Marjinal kararlılık koşulu:  $(3)(2) = (1)(K) \rightarrow K = 6$

$K = 6$  ile karakteristik denklem:  $s^3 + 3s^2 + 2s + 6 = (s+3)(s^2+2) = 0 \rightarrow s_{1,2} = \pm j\sqrt{2}$   
 $s_3 = -3$  iki kol sanal eksenini keserken üçüncü kolda gelinen noktayı verir.

KURAL 10'u hatırlayalım!  $0 \ -1 \ -2 = 2(0) - 3 \checkmark$

## Karakteristik denklemde $s = j\omega$ kullanımı:

$$(j\omega)^3 + 3(j\omega)^2 + 2(j\omega) + 6 = (K - 3\omega^2) + j\omega(2 - \omega^2) = 0$$

$$K = 3\omega^2 \quad \& \quad \omega^2 = 2 \rightarrow \omega = \sqrt{2} \quad \& \quad K = 6$$

## Bazı özel noktalarda K değerleri:

$$s_1 = -3 \rightarrow K = |-3| \cdot |-3+1| \cdot |-3+2| = 6 \quad \text{beklendik sonuç}$$

$$s_1 = -1 \rightarrow K = |-1| \cdot |-1+1| \cdot |-1+2| = 0 \quad \text{beklendik sonuç}$$

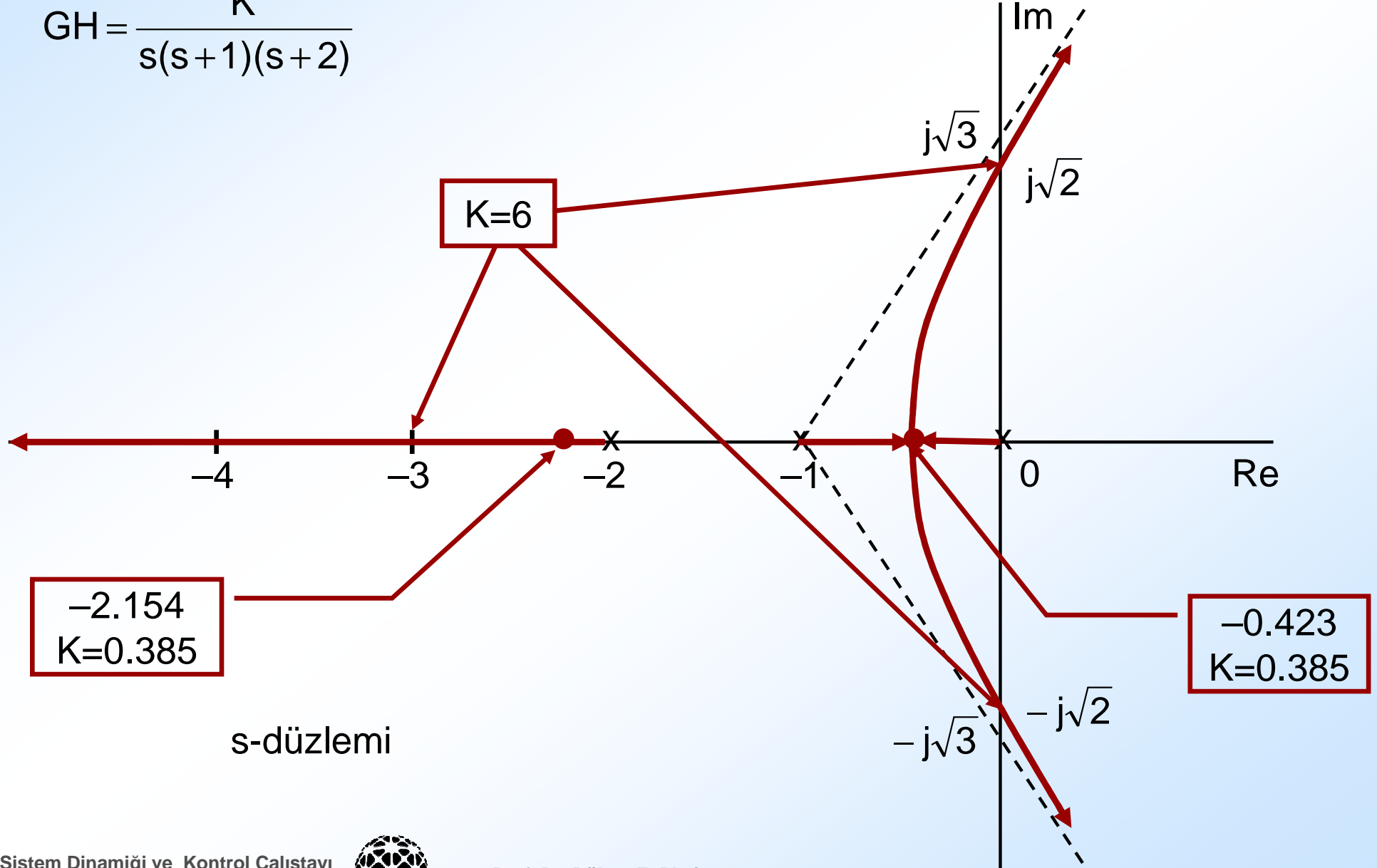
$$s_1 = j\sqrt{2} \rightarrow K = |j\sqrt{2}| \cdot |j\sqrt{2}+1| \cdot |j\sqrt{2}+2| = \sqrt{2} \sqrt{3} \sqrt{6} = 6 \quad \text{beklendik sonuç}$$

$$s_1 = -0.423 \rightarrow K = |-0.423| \cdot |-0.423+1| \cdot |-0.423+2| = 0.385$$

# Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+1)(s+2)}$$





# Kök Yer Eğrisi

## Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+3)(s^2+2s+2)} \rightarrow 4 \text{ AÇK } (p_1 = 0, p_2 = -3, p_{3,4} = -1 \pm j) \text{ \& AÇS yok!}$$

1.  $n = 4, m = 0 \rightarrow 4$  kol var.
2. Kollar  $p_1 = 0, p_2 = -3, p_{3,4} = -1 \pm j$  noktalarından başlamakta.
3.  $m = 0$  olduğu için tüm kollar  $\infty$ 'da sonlanmakta.
4. Gerçel eksenin  $[-3, 0]$  bölümü bir KYE koluna ait.
5. Eyer noktaları için  $d[G(s)H(s)]/ds = 0$  denklemi çözülmeli.

$$\frac{d}{ds} [s(s+3)(s^2+2s+2)] = 4s^3 + 5s^2 + 16s + 6 = 0 \rightarrow s_{1,2,3} = \begin{cases} -2.29 \\ -0.731 \pm j0.348 \end{cases}$$

Eyer noktasındaki K değeri:  $K = -(-2.29)(-2.29+3)[(-2.29)^2+2(-2.29)+2] = 4.33$

6.  $n - m = 4 - 0 = 4$  adet asimtot var. Açılar:  $45^\circ, 135^\circ, 225^\circ, 315^\circ$

$$\text{Merkezin konumu: } \sigma_a = \frac{(0-3-1-1)-()}{4-0} = -1.25$$

7.  $\checkmark$

8. Karmaşık AÇK'lardan ayrılış açılarının hesaplanması gerekiyor. Ancak, Kural 7 nedeniyle bunlardan yalnızca birinin hesaplanması yeterli olacak.

# Kök Yer Eğrisi

## Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+3)(s^2+2s+2)}$$

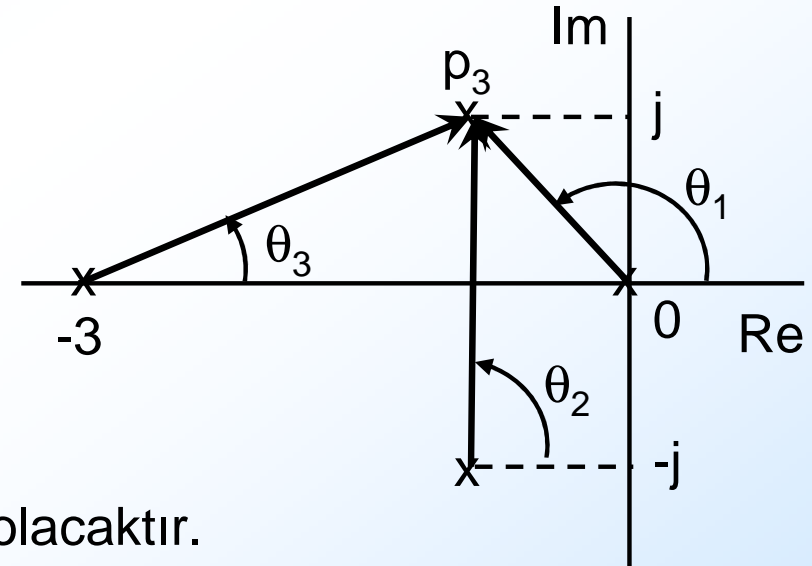
8.  $p_3 = -1 + j$  den ayrılış açısı

$$\theta_A = 180^\circ + (-\theta_1 - \theta_2 - \theta_3)$$

$$\theta_A = 180^\circ + \left[ -135^\circ - 90^\circ - \underbrace{\tan^{-1}(1/2)}_{26.6^\circ} \right]$$

$$\theta_A = -71.6^\circ (288.4^\circ)$$

Dolayısıyla,  $p_4 = -1 - j$  den ayrılış açısı  $+71.6^\circ$  olacaktır.



# Kök Yer Eğrisi

## Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+3)(s^2+2s+2)}$$

9. Sanal eksen kesim noktaları karakteristik denkleme dayalı **Routh** tablosu kullanılarak bulunabilir.

$$1 + G(s)H(s) = 0 \rightarrow s^4 + 5s^3 + 8s^2 + 6s + K = 0$$

$s^4$	1	8	K
$s^3$	5	6	
$s^2$	$34/5$	K	
$s^1$	$6-25K/34$		
$s^0$	K		

Marjinal kararlılık için:

$$6 - 25K/34 = 0 \rightarrow K = 204/25 = 8,16$$

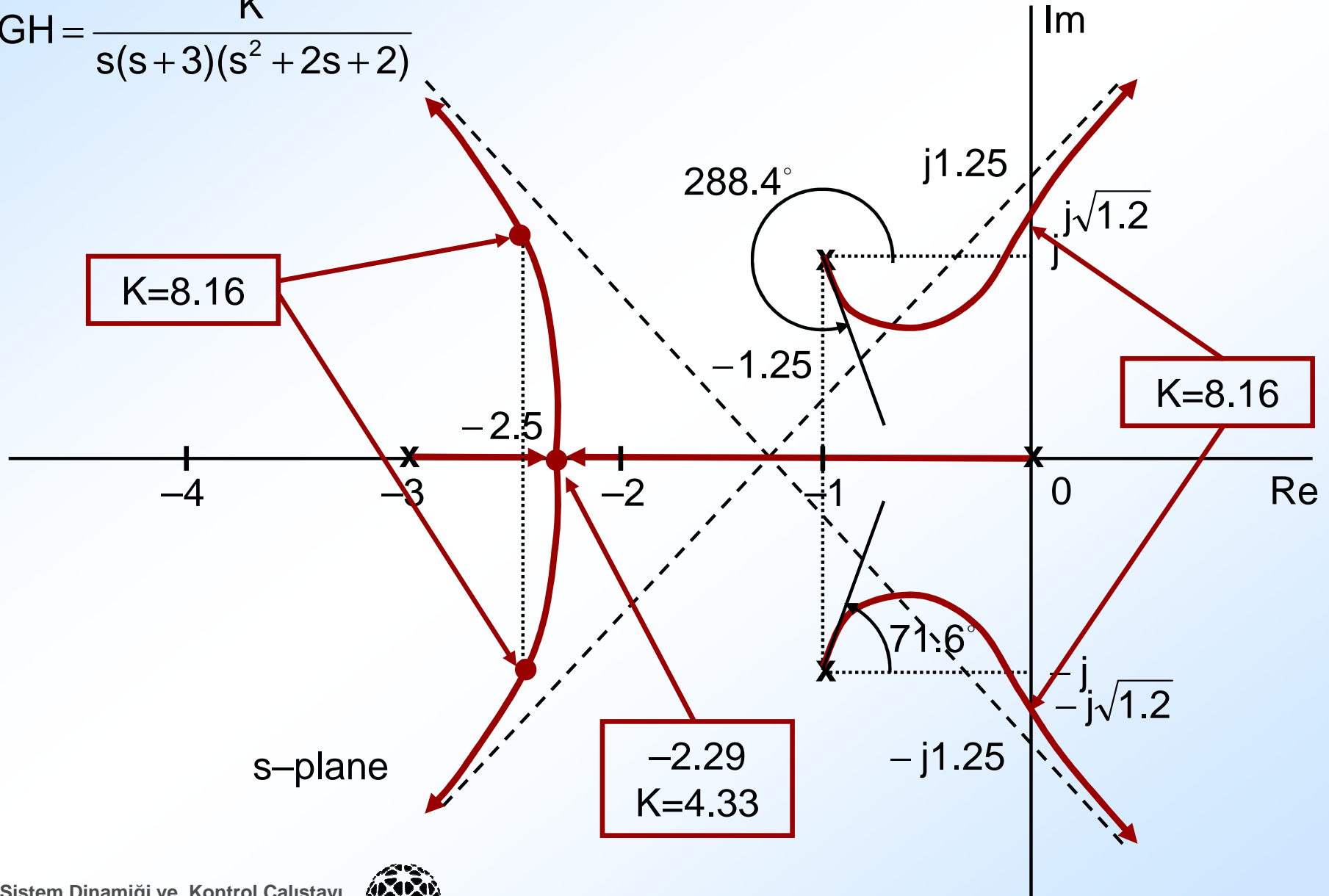
Yedek denklem:

$$(34/5)s^2 + 8,16 = 0 \rightarrow s = \pm j\sqrt{1,2} \cong \pm j1,095$$

# Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K}{s(s+3)(s^2+2s+2)}$$



# Kök Yer Eğrisi

Örnekler:

$$GH = \frac{K}{s(s+2)(s^2+2s+4)}$$

$$GH = \frac{K}{s(s+2)(s^2+2s+2)}$$

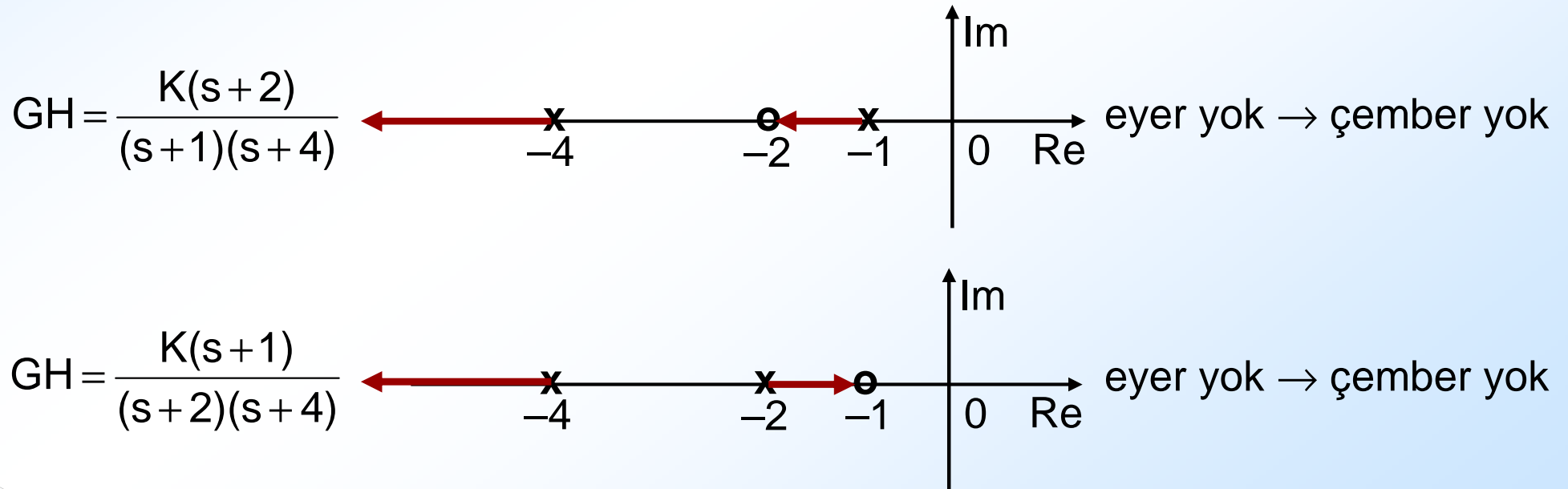
# Kök Yer Eğrisi

## Kök Yer Eğrilerinde Çembersel Kollar

Aşağıdaki koşulların tümünün sağlandığı durumlarda, kök yer eğrileri kollarının gerçek eksen üzerinde olmayan bölümleri çembersel yaylar şeklinde oluşur.

- Bazıları ya da tümü gerçel ve/veya karmaşık olan (2 AÇK + 2 AÇS) ya da (2 AÇK + 1 AÇS) ya da (1 AÇK + 2 AÇS)
- 2 gerçel AÇK ve/veya 2 gerçel AÇS arasında birer/bir eyer
- AÇK'ların toplamı ve AÇS'lerin toplamı farklı değerler

### Örnekler:

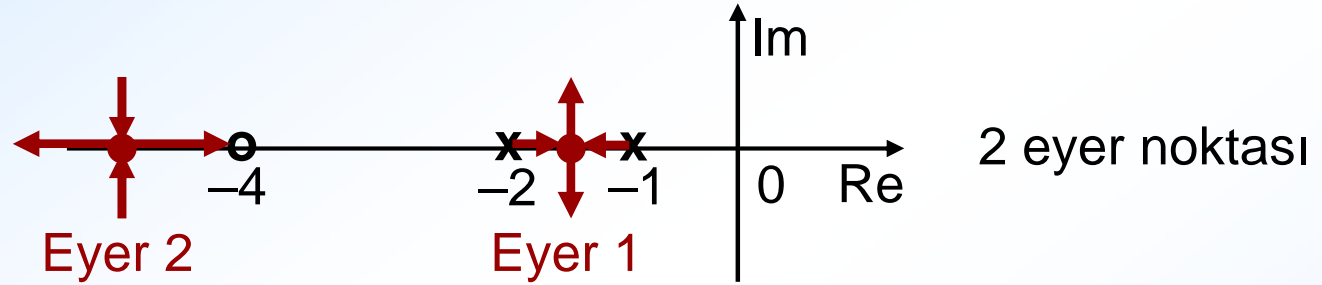


# Kök Yer Eğrisi

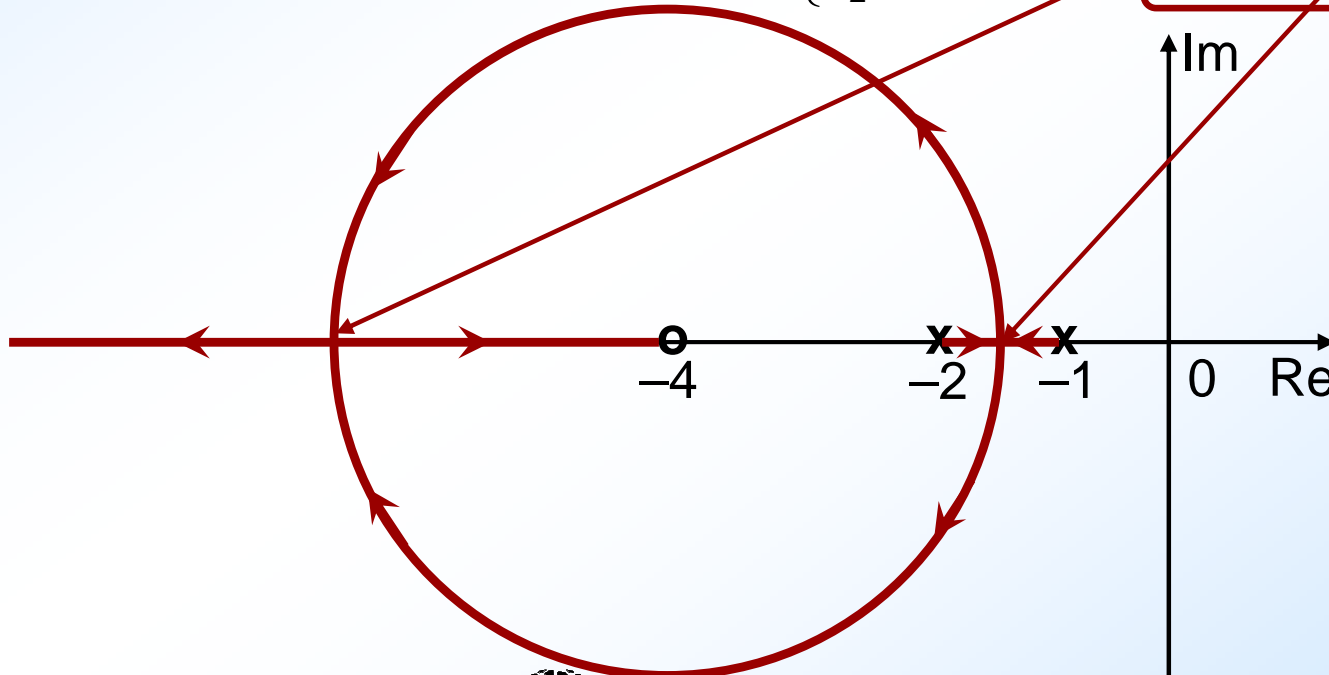
## Kök Yer Eğrilerinde Çembersel Kollar

### Örnek:

$$GH = \frac{K(s+4)}{(s+1)(s+2)}$$



$$d(GH)/ds \rightarrow s^2 + 8s + 10 = 0 \rightarrow \begin{cases} s_1 = -4 + \sqrt{6} \cong -1.55 \rightarrow K_1 = 0.101 \\ s_2 = -4 - \sqrt{6} \cong -6.45 \rightarrow K_2 = 9.90 \end{cases}$$



$s_1$  ve  $s_2$  ifadeleri çemberin merkezinin  $-4$ 'de ve yarıçapının da  $\sqrt{6}$  olduğunu işaret etmektedir.

# Kök Yer Eğrisi

## Kök Yer Eğrilerinde Çembersel Kollar

AÇK ve AÇS'ları  $p_1, p_2, z_1, z_2$  olarak adlandıralım.

### Çemberin merkezi:

$$\frac{z_1 z_2 - p_1 p_2}{z_1 + z_2 - (p_1 + p_2)}$$

Eğer yalnızca bir adet AÇK ya da AÇS varsa (bu durumda diğer AÇK ya da AÇS  $\infty$ 'da demektir), çemberin merkezi var olan bu AÇK'da ya da AÇS'de olacaktır.

### Çemberin yarıçapı:

$$\frac{\sqrt{(ZR - PU)(Z - P) + (R - U)^2}}{|Z - P|}$$

burada  $P = p_1 + p_2$  ,  $R = p_1 p_2$  ,  $Z = z_1 + z_2$  ,  $U = z_1 z_2$

Eğer yalnızca bir adet AÇK ya da AÇS varsa, çemberin yarıçapı

$$\sqrt{(p_1 - z)(p_2 - z)} \quad \text{yada} \quad \sqrt{(p - z_1)(p - z_2)}$$

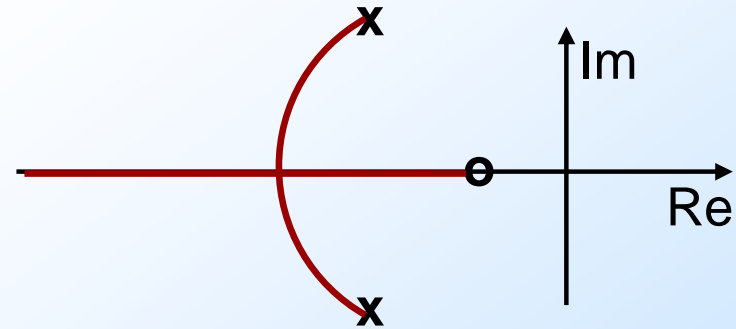
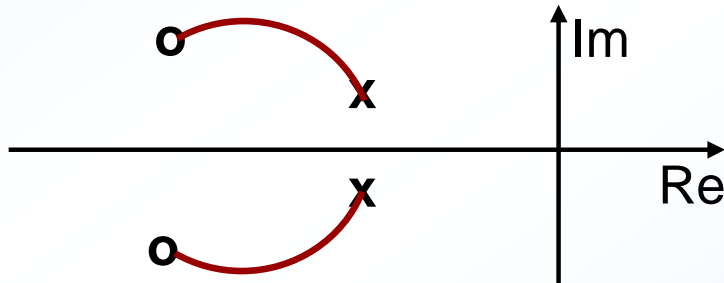
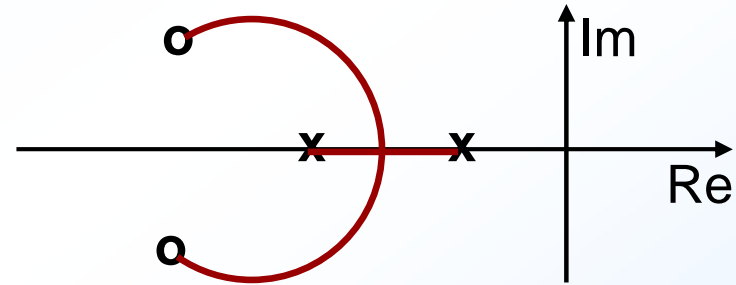
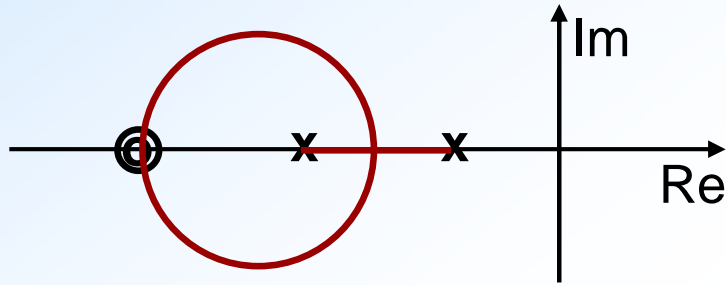
olacaktır.



# Kök Yer Eğrisi

## Kök Yer Eğrilerinde Çembersel Kollar

Bazı Örnekler:

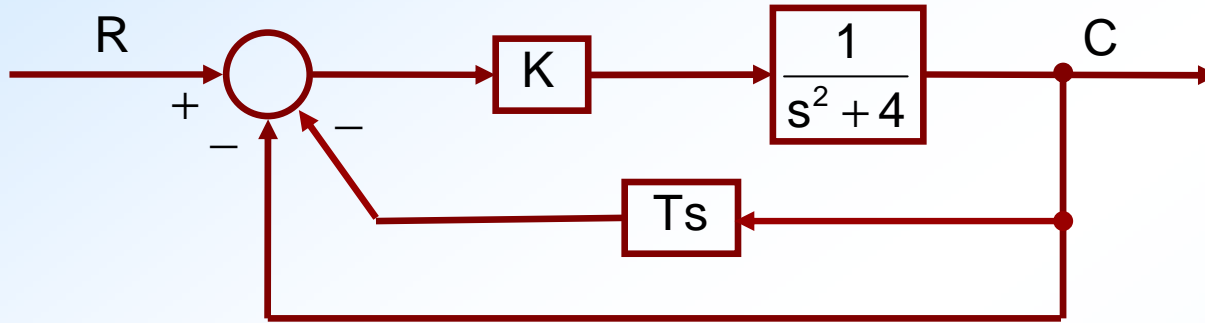


# Kök Yer Eğrisi

## Herhangi Bir Parametreye Göre Kök Yer Eğrisi

### Örnek:

Aşağıdaki P-kontrolcü kullanılan, ancak konumla birlikte hız geri beslemesi de yapılan sistemi göz önüne alalım.



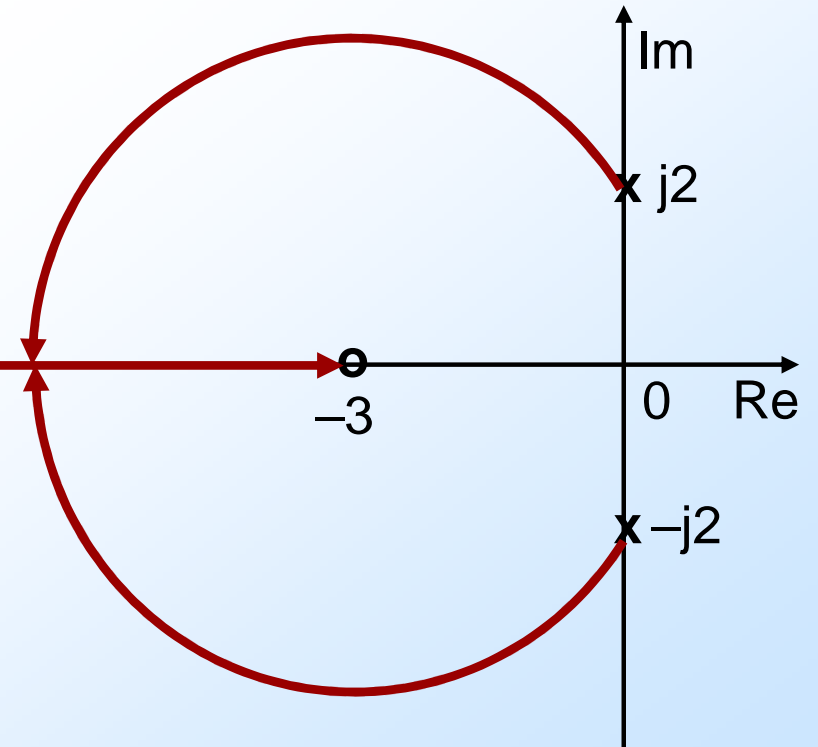
Kapalı çevrim sistem için karakteristik denklemi yazarsak:

$$1 + G(s)H(s) = 1 + K \left( \frac{Ts + 1}{s^2 + 4} \right) = 0$$

Dolayısıyla, AÇTF:

$$G(s)H(s) = K \left( \frac{Ts + 1}{s^2 + 4} \right)$$

$T = 1/3$  alırsak, yandaki KYE bulunur.



# Kök Yer Eğrisi

## Herhangi Bir Parametreye Göre Kök Yer Eğrisi

Takometre katsayısı  $T$ 'nin KÇK üzerindeki etkisi incelenmek istenirse, ne yapılmalı?  
 $T$ 'ye göre bir kök yer eğrisi çizilmesi gerekiyor.

Ancak,  $T$  parametresi AÇTF'de kazanç olarak yer almamakta.  $G(s)H(s) = K \frac{Ts + 1}{s^2 + 4}$

Bu sorunu aşağıdaki şekilde aşmak mümkündür:

Karakteristik denklem  $(s^2 + 4) + K(Ts + 1) = 0$  şeklinde yazılır.

Bu denklem  $(s^2 + 4 + K) + T(Ks) = 0$  şeklinde düzenlenir.

Terimler  $(s^2 + 4 + K)$  ile bölünerek, karakteristik denklem aşağıdaki yeni şekilde yazılır:

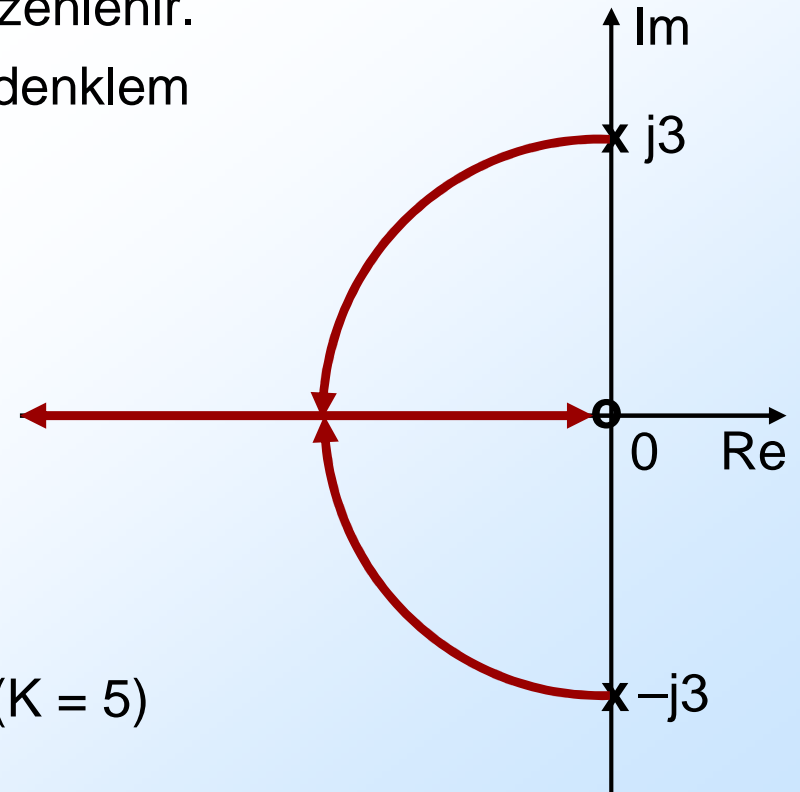
$$1 + G'(s)H'(s) = 1 + T \frac{Ks}{s^2 + 4 + K} = 0$$

Bu yeni formda

$$G'(s)H'(s) = T \left( \frac{Ks}{s^2 + 4 + K} \right)$$

yeni AÇTF olarak kabul edilir.

Böylece,  $T$ 'ye göre KYE yandaki gibi elde edilir. ( $K = 5$ )



# Kök Yer Eğrisi

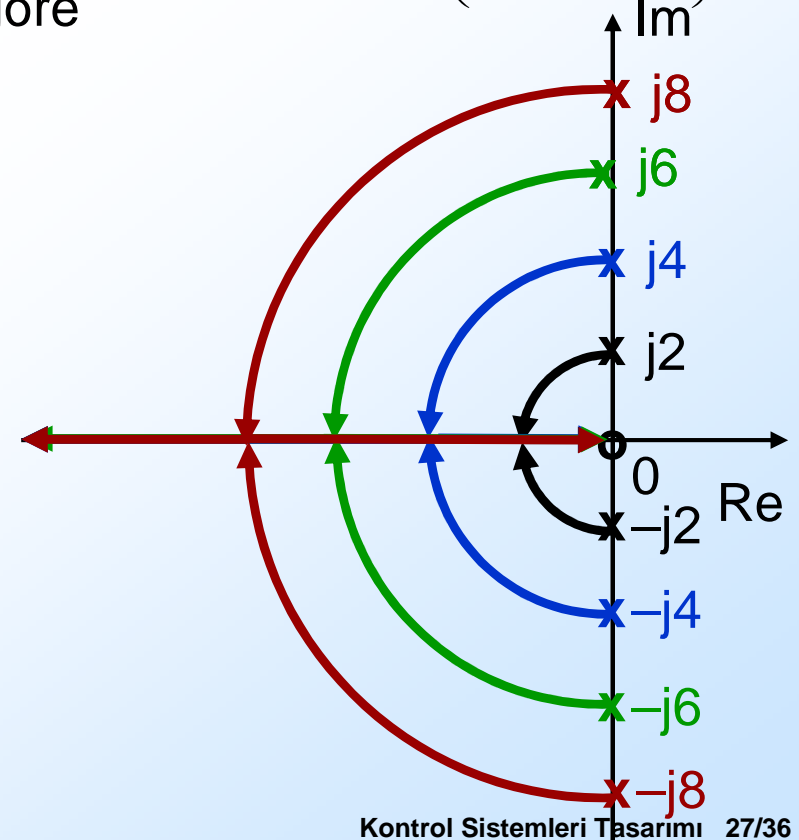
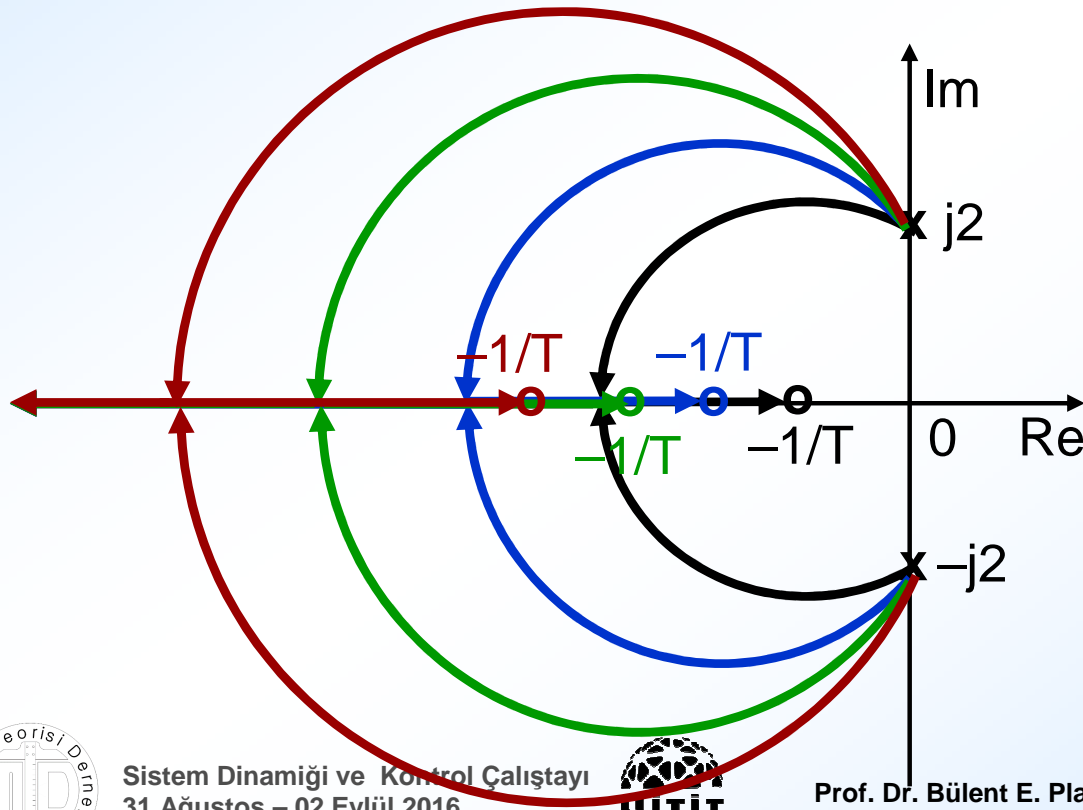
## Kök Yer Eğrisi Ailesi

İki parametrelili bir sistemde, parametrelerden birini değişik değerlerde sabit tutarken AÇ kazancına göre çizilen kök yer eğrisi ailesi.

Son örnekte, K ve T parametrelerinden hangisine göre KYE çizildiğine bağlı olarak iki ayrı kök yer eğrisi ailesi oluşturmak mümkündür.

Aile 1:  $G(s)H(s) = K \left( \frac{Ts+1}{s^2+4} \right)$   
K'ya göre

Aile 2:  $G'(s)H'(s) = T \left( \frac{Ks}{s^2+4+K} \right)$   
T'ye göre



# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi

### Tanım:

Verilen bir açık çevrim transfer fonksiyonu için açık çevrim kazancı  $K$ ,  $-\infty$ 'dan sıfıra değiştirildiğinde kapalı çevrim transfer fonksiyonunun kutuplarının karmaşık  $s$ -düzlemindeki geometrik yeri.

AÇTF'nin standart kutup-sıfır-kazanç gösterimi normal kök yer eğrisi ile aynıdır. Tek değişiklik,  $K > 0$  yerine  $K < 0$  olmasıdır.

$$G(s)H(s) = \frac{K \prod_{k=1}^m (s - z_k)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)}, \quad K < 0$$

### Genlik Koşulu:

$$K \prod_{k=1}^m |s - z_k| = \ominus \prod_{i=1}^n |s - p_i|$$

“−” işarete dikkat

### Açı Koşulu:

$$\sum_{k=1}^m \angle(s - z_k) - \sum_{i=1}^n \angle(s - p_i) = \pm (2k) 180^\circ, \quad k = 0, 1, 2, \dots$$

“çift” olmasına dikkat

# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi Kuralları

### KURAL 1: (aynı)

[kol sayısı]

### KURAL 2: (değişik)

KYE'nin  $m$  adet kolu  $K = -\infty$  için AÇS'den başlar.

### KURAL 3: (değişik)

KYE'nin  $n$  adet kolu  $K = 0$  için AÇK'da biter.

### KURAL 4: (değişik)

Gerçel eksenin, sağındaki AÇK ve AÇS sayıları toplamı çift olan bölümleri BKYE'ye aittir.

### KURAL 5: (aynı)

[Eyer noktaları]

### KURAL 6: (değişik)

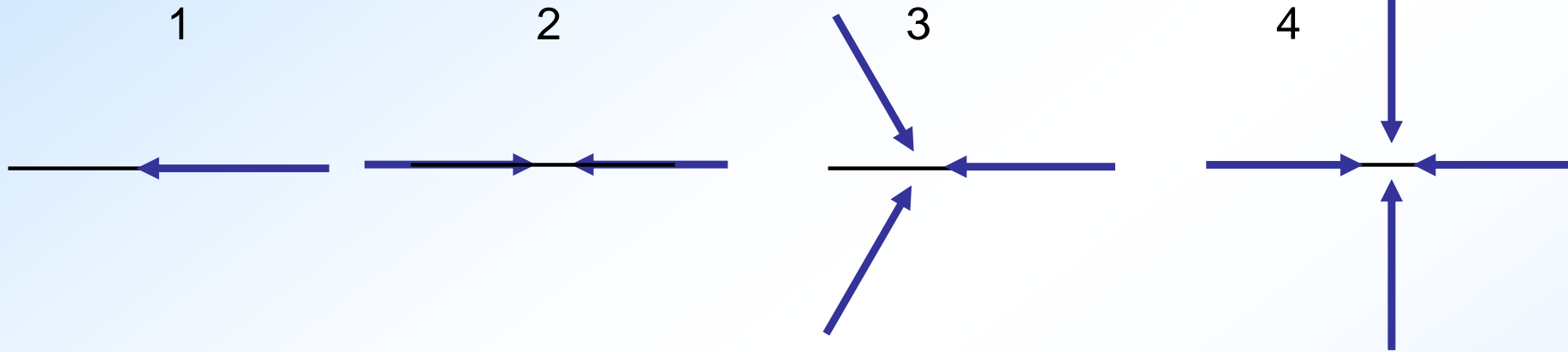
Eğer  $m \neq n$  ise, büyük  $s$  değerleri için  $|n - m|$  sayıda kol sonsuzdan başlar ( $m > n$ ) ya da sonsuza gider ( $m < n$ ). [asimtot ve merkez  $\sigma_a$  ifadeleri aynı]

$$\theta_k = \frac{(2k)180^\circ}{|n - m|}, \quad k = 0, 1, 2, \dots; |n - m| - 1 \quad \text{and} \quad \sigma_a = \frac{\sum_{i=1}^n p_i - \sum_{k=1}^m z_k}{n - m}$$

# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi Kuralları

İlk 4 m-n değeri için asimtot yerleşimleri aşağıda verilmiştir.

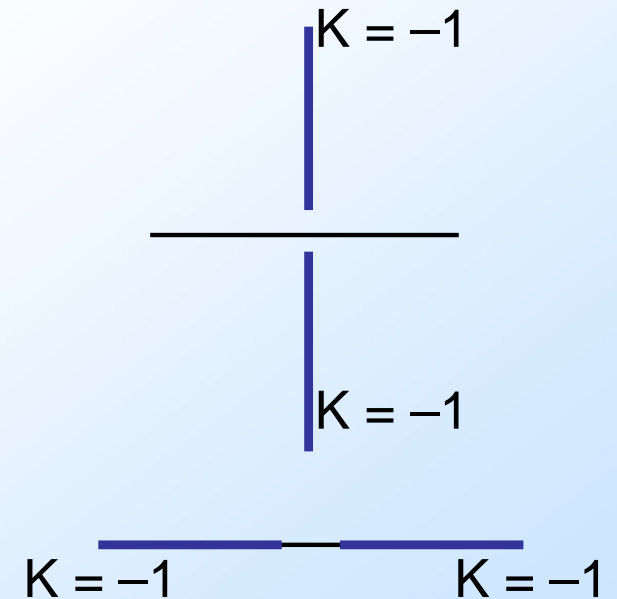


m = n ise, asimtotik davranış açısından özel bir durum oluşmaktadır.

Karakteristik denklem aşağıdaki gibi yazılıp  $|s| \rightarrow \infty$  alındığında

$$K = -\lim_{s \rightarrow \infty} \left( \frac{\prod_{i=1}^n |s - p_i|}{\prod_{k=1}^n |s - z_k|} \right) = -\lim_{s \rightarrow \infty} \left( \frac{s^n}{s^n} \right) = -1$$

K = -1 için iki asimtotik durum ortaya çıkar.



# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi Kuralları

### KURAL 7: (aynı)

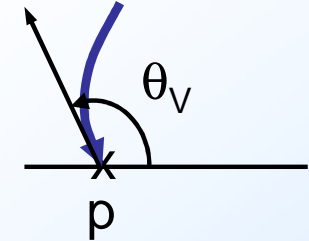
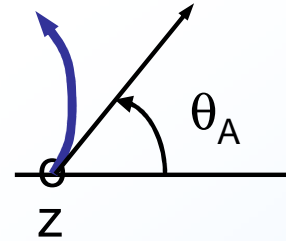
[gerçek eksene göre simetri]

### KURAL 8: (değişik)

AÇK'lara varış ve AÇS'lardan ayrılış açıları aşağıdaki gibidir.

$$\theta_A = \lim_{s \rightarrow z} \arg[G(s)H(s)/(s-z)]$$

$$\theta_V = \lim_{s \rightarrow p} \arg[G(s)H(s)(s-p)]$$



### KURAL 9: (aynı)

[sanal eksen kesim noktaları]

### KURAL 10: (aynı)

[sistem kutuplarının korunumu]

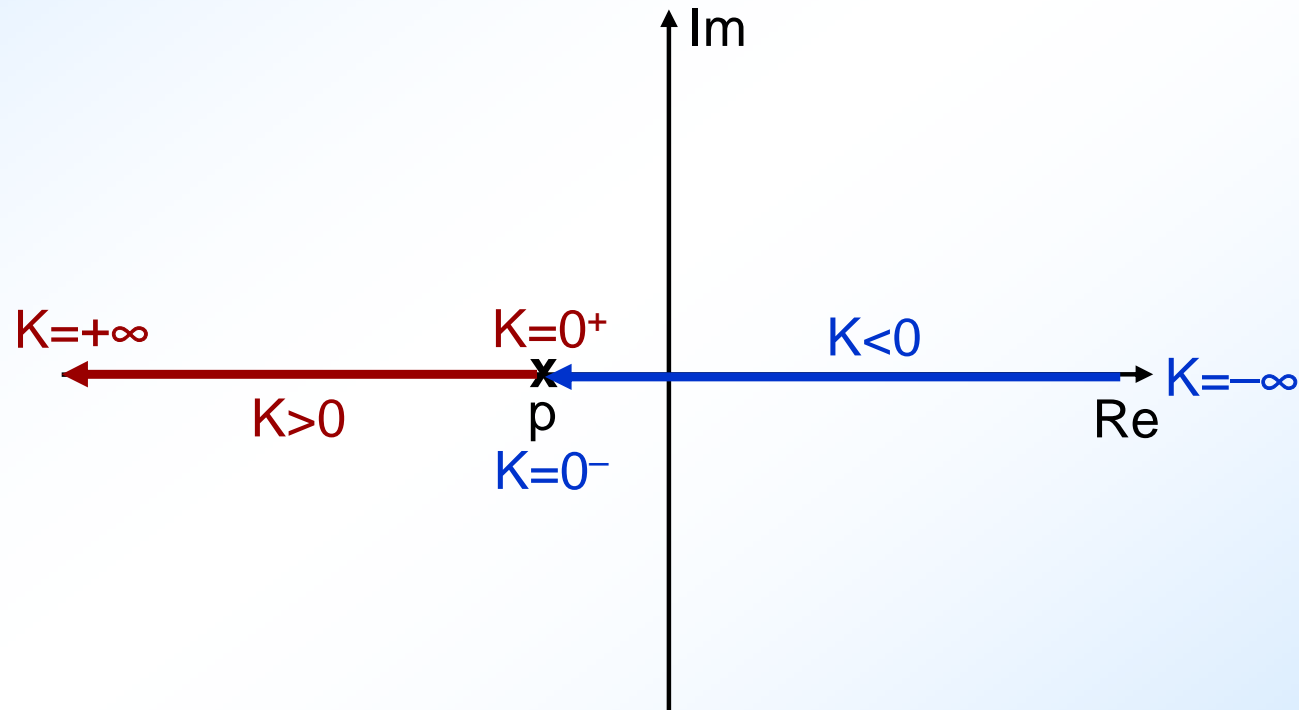


# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K}{s-p}$$

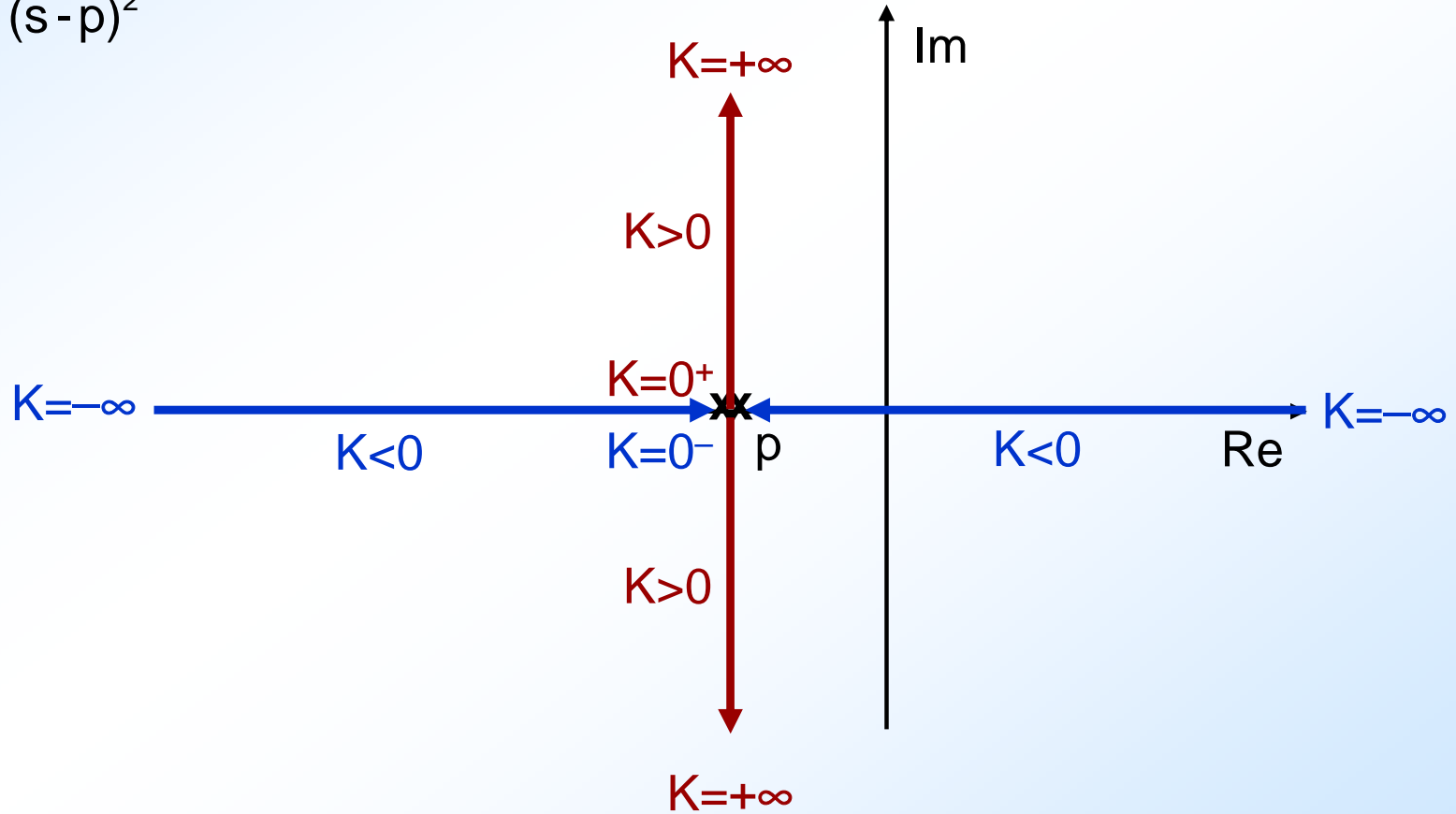


# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K}{(s-p)^2}$$

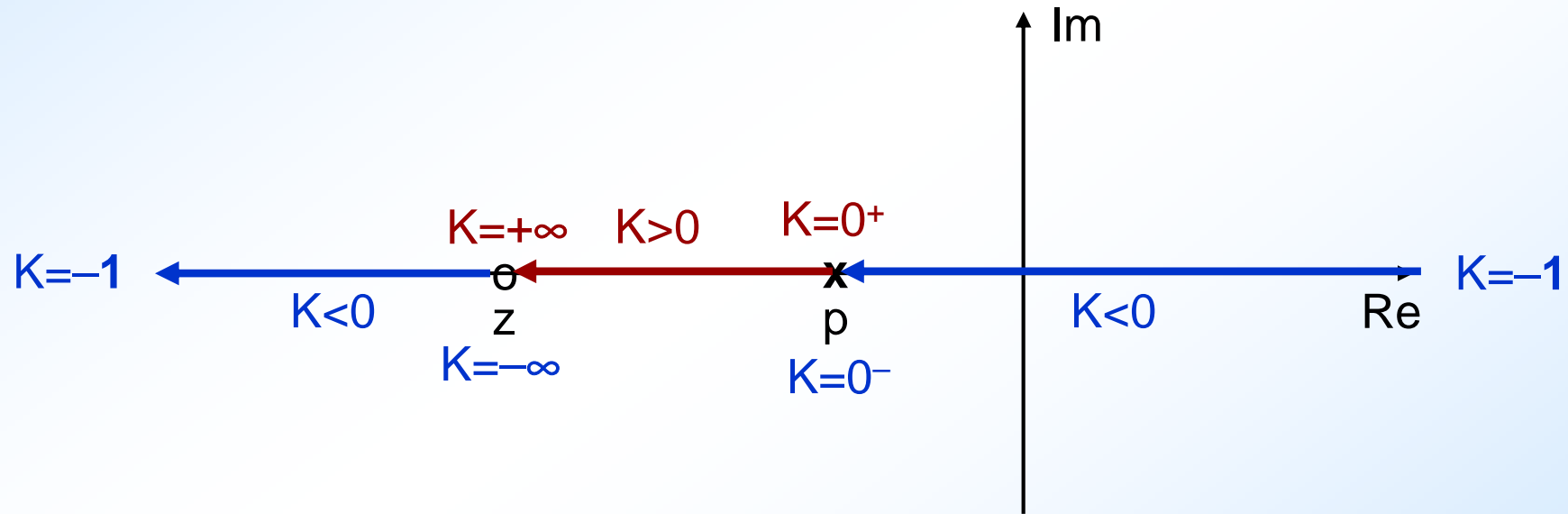


# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K(s-z)}{s-p}$$



# Kök Yer Eğrisi

## Bütünleyici Kök Yer Eğrisi

Örnek:

$$GH = \frac{K(1-s)}{(s+1)^2}, \quad K > 0$$

Sıradan bir KYE adayı gibi duruyor! Öyle mi?

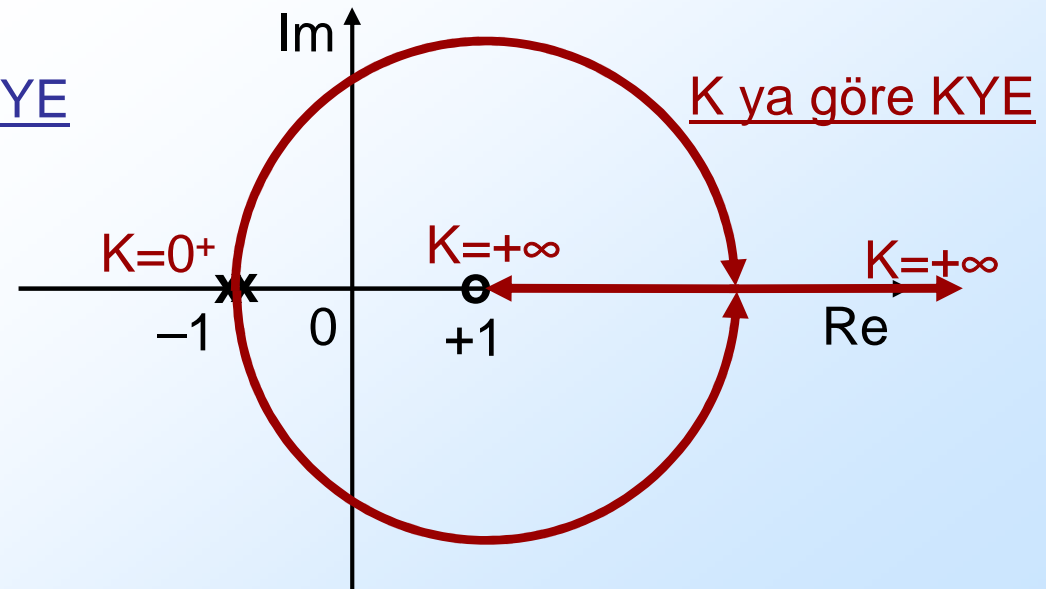
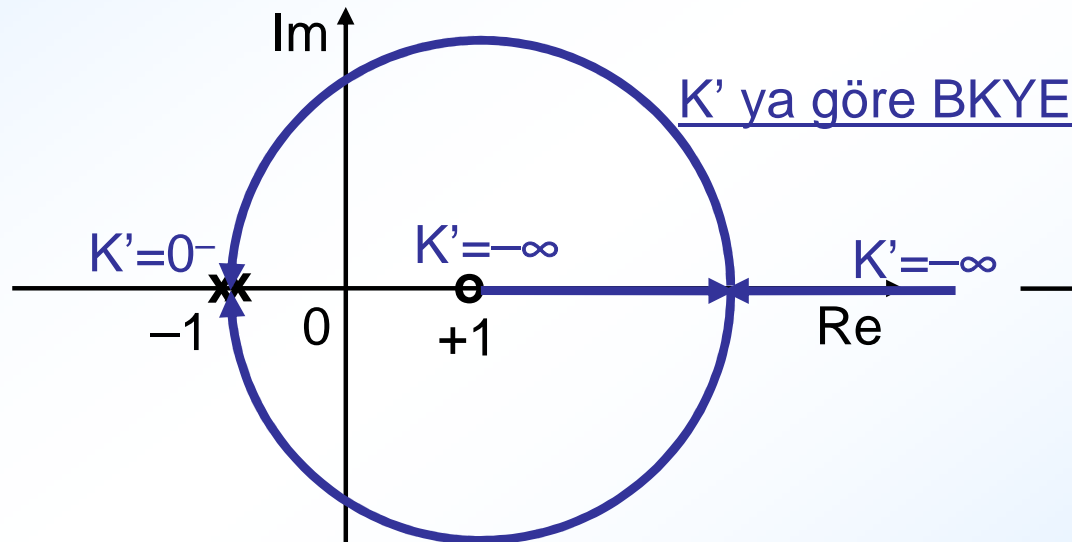
(1 - s) terimi nedeniyle standart değil. Bu terim (s - 1) şeklinde olmalıydı.

$$GH = \frac{-K(s-1)}{(s+1)^2}, \quad K > 0$$

“-” işaretine dikkat!

$$GH = \frac{K'(s-1)}{(s+1)^2}, \quad K' = -K < 0$$

K' ya göre bütünleyici KYE



# Sorularınız

