

## Analog Alçak Geçiren Filtre Karakteristikleri

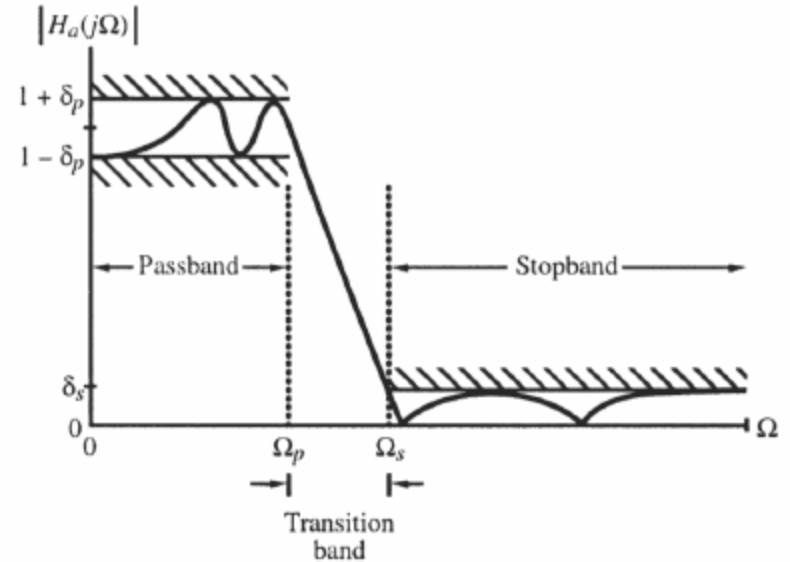
Analog alçak geçiren bir filtrenin genlik yanıtı  $|H_a(j\Omega)|$  aşağıda gösterildiği gibi verilebilir.

$\Omega_p$ : Geçirme bandı kenar frekansı

$\Omega_s$ : Söndürme bandı kenar frekansı

$\delta_p$ : Geçirme bandı maksimum dalgalanması

$\delta_s$ : Söndürme bandı maksimum dalgalanması



Dalgalanmalar dB cinsinden de verilebilir:

Maksimum geçirme bandı dalgalanması:  $\alpha_p = -20 \log_{10}(1 - \delta_p)$  dB

Minimum söndürme bandı zayıflatması:  $\alpha_s = -20 \log_{10}(\delta_s)$  dB

## Analog Alçak Geçiren Filtre Karakteristikleri

$0 \leq \Omega \leq \Omega_p$  frekans aralığı **GEÇİRME BANDI** olarak tanımlanır.

Geçirme bandında  $|H_a(j\Omega)|$  1'den  $\delta_p$  kadar sapabilir. Yani

$$1 - \delta_p \leq |H_a(j\Omega)| \leq 1 + \delta_p, \quad |\Omega| \leq \Omega_p$$

$\Omega_s \leq \Omega \leq \infty$  frekans aralığı **SÖNDÜRME BANDI** olarak tanımlanır.

Söndürme bandında  $|H_a(j\Omega)|$  1'den  $\delta_s$  kadar sapabilir. Yani

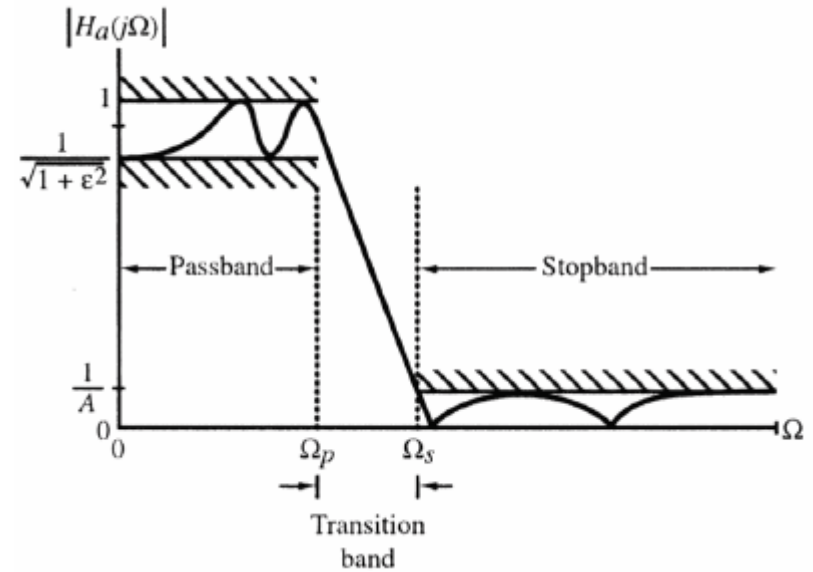
$$|H_a(j\Omega)| \leq \delta_s, \quad \Omega_s \leq |\Omega| < \infty$$

## Analog Alçak Geçiren Filtre Karakteristikleri

Genlik karakteristikleri aşağıda gösterildiği gibi genliğin geçirme bandındaki maksimum değeri 1 olacak şekilde de verilebilir.

$1/\sqrt{1+\varepsilon^2}$  Maksimum geçirme bandı sapması

$\frac{1}{A}$  Maksimum södürme bandı genliği



Genelde iki parametre daha tanımlanır:

Geçiş oranı:  $k = \frac{\Omega_p}{\Omega_s}$

Ayrırtedicilik parametresi:  $k_1 = \frac{\varepsilon}{\sqrt{A^2 - 1}}$

## Butterworth Yaklaşıklığı

$N$ . dereceden analog Butterworth alçak geçiren filtresinin genlik yanıtının karesi aşağıdaki eşitlikle verilir:

$$|H_a(j\Omega)|^2 = \frac{1}{1 + (\Omega/\Omega_c)^{2N}}$$

$\Omega = 0$ ' da  $|H_a(j\Omega)|^2$  nın ilk  $2N-1$  türevi sıfıra eşittir.

dB cinsinden KAZANÇ

$$G(\Omega) = 10 \log_{10} |H_a(j\Omega)|^2$$

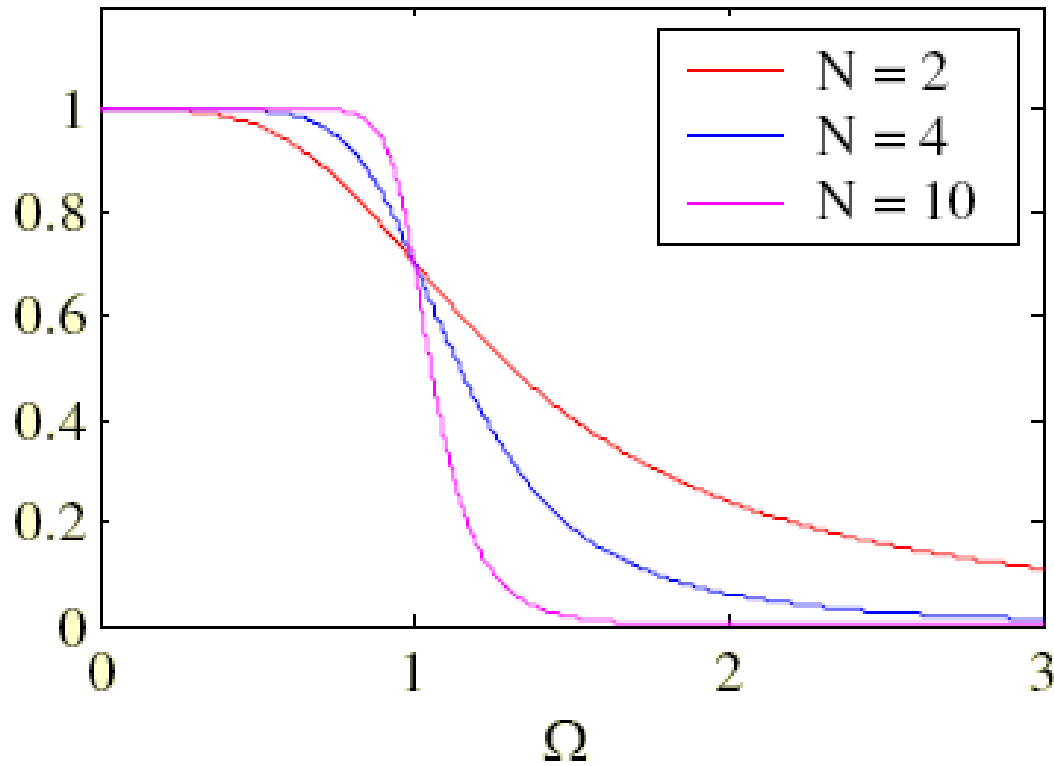
olarak verilir.

$\Omega_c$  3-db KESİM FREKANSI olarak adlandırılır. Bu adlandırmanın nedeni  $\Omega = \Omega_c$  de kazancın yaklaşık olarak -3dB olmasıdır:

$$G(\Omega_c) = 10 \log_{10}(0.5) = -3.0103 \cong -3 \text{ dB}$$

## Butterworth Yaklaşıklığı

$\Omega_c = 1$  durumunda çeşitli  $N$  değerleri için Butterworth yaklaşıklığı ile elde edilen genlik yanıtları aşağıda verilmiştir:



## Butterworth Yaklaşıklığı

Butterworth alçak geçiren filtresini tanımlayan iki parametre derece  $N$  ve 3-dB kesim frekansı  $\Omega_c$  dir.

Bu parametreler, belirtilen kenar frekansları  $\Omega_p$  ve  $\Omega_s$  ile geçirme bandı minimum genliği ve maksimum södürme bandı dalgalanmasından aşağıdaki denklemler kullanılarak hesaplanabilir:

$$|H_a(j\Omega_p)|^2 = \frac{1}{1 + (\Omega_p / \Omega_c)^{2N}} = \frac{1}{1 + \varepsilon^2}$$

$$|H_a(j\Omega_s)|^2 = \frac{1}{1 + (\Omega_s / \Omega_c)^{2N}} = \frac{1}{A^2}$$

İki denklem  $N$  için çözülürse

$$N = \frac{1}{2} \cdot \frac{\log_{10}[(A^2 - 1) / \varepsilon^2]}{\log_{10}(\Omega_s / \Omega_p)} = \frac{\log_{10}(1/k_1)}{\log_{10}(1/k)}$$

bulunur.

## Butterworth Yaklaşıklığı

Derece tamsayı olduğundan, hesaplanan  $N$  değeri en yakın tamsayıya yuvarlanır.

$N$  değeri herhangi bir denklemde yerine konularak 3-dB kesim frekansı  $\Omega_c$  belirlenir.

Analog Butterworth alçak geçiren filtresinin transfer fonksiyonu

$$H_a(s) = \frac{C}{D_N(s)} = \frac{\Omega_c^N}{s^N + \sum_{\ell=0}^{N-1} d_{\ell} s^{\ell}} = \frac{\Omega_c^N}{\prod_{\ell=1}^N (s - p_{\ell})}$$

şeklinde verilir. Denklemden

$$p_{\ell} = \Omega_c e^{j[\pi(N+2\ell-1)/2N]}, \quad 1 \leq \ell \leq N$$

olup payda polinomu  $D_N(s)$ 'ye  **$N$ . Dereceden Butterworth Polinomu** denir.

## Butterworth Yaklaşıklığı

**Örnek:** 1-dB kesim frekansı 1 kHz'de ve 5 kHz'deki zayıflatması 40 dB olan en düşük dereceli Butterworth alçak geçiren belirleyiniz.

Verilenlerden  $10\log_{10}\left(\frac{1}{1+\varepsilon^2}\right) = -1$   $10\log_{10}\left(\frac{1}{A^2}\right) = -40$

yazarız. İki denklemi çözerek  $\varepsilon^2 = 0.25895$   $A^2 = 10,000$

buluruz. Derece hesabı için gerekli olan  $1/k$  ve  $1/k_1$  parametreleri hesaplandığında

$$\frac{1}{k_1} = \frac{\sqrt{A^2 - 1}}{\varepsilon} = 196.51334 \quad \frac{1}{k} = \frac{\Omega_s}{\Omega_p} = 5$$

elde edilir. O halde, derece

$$N = \frac{\log_{10}(1/k_1)}{\log_{10}(1/k)} = 3.2811$$

olarak hesaplanıp tamsayı olmak zorunda olduğundan  $N = 4$  seçeriz.



## Chebyshev Yaklaşıklığı

$N$ . dereceden analog 1. tür Chebyshev alçak geçiren filtresinin genlik yanıtının karesi aşağıdaki eşitlikle verilir:

$$|H_a(j\Omega)|^2 = \frac{1}{1 + \varepsilon^2 T_N^2(\Omega / \Omega_p)}$$

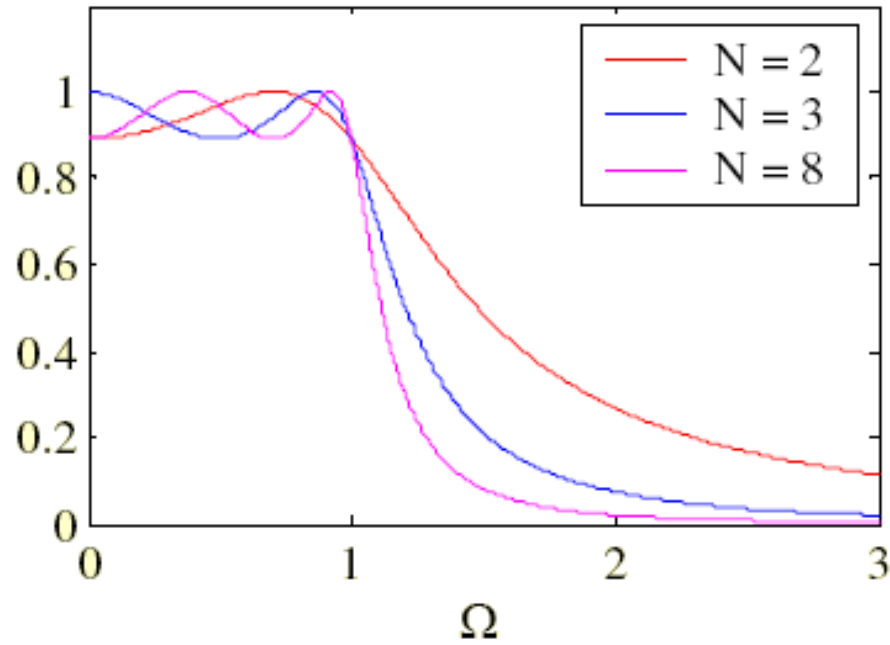
Paydadaki  $T_N(\Omega)$ 'ye  **$N$ . dereceden Chebyshev Polinomu** denir ve

$$T_N(\Omega) = \begin{cases} \cos(N \cos^{-1} \Omega), & |\Omega| \leq 1 \\ \cosh(N \cosh^{-1} \Omega), & |\Omega| > 1 \end{cases}$$

eşitliğiyle tanımlanır.

## Chebyshev Yaklaşıklığı

Çeşitli  $N$  değerleri için 1. tür Chebyshev yaklaşıklığı ile elde edilen genlik yanıtları aşağıda verilmiştir:



## Chebyshev Yaklaşıklığı

$\Omega = \Omega_s$  de genlik  $1/A$  olduğundan

$$|H_a(j\Omega_s)|^2 = \frac{1}{1 + \varepsilon^2 T_N^2(\Omega_s / \Omega_p)} = \frac{1}{A^2}$$

yazılabilir. Yukarıdaki denklem  $N$  için çözülürse

$$N = \frac{\cosh^{-1}(\sqrt{A^2 - 1} / \varepsilon)}{\cosh^{-1}(\Omega_s / \Omega_p)} = \frac{\cosh^{-1}(1/k_1)}{\cosh^{-1}(1/k)}$$

bulunur. Filtrenin derecesi tamsayı olmak zorunda olduğundan, hesaplanan sayı en yakın tamsayıya yuvarlanır.

## Chebyshev Yaklaşıklığı

$N$ . dereceden analog 2. tür Chebyshev alçak geçiren filtresinin genlik yanıtının karesi aşağıdaki eşitlikle verilir:

$$|H_a(j\Omega)|^2 = \frac{1}{1 + \varepsilon^2 \left[ \frac{T_N(\Omega_s / \Omega_p)}{T_N(\Omega_s / \Omega)} \right]^2}$$

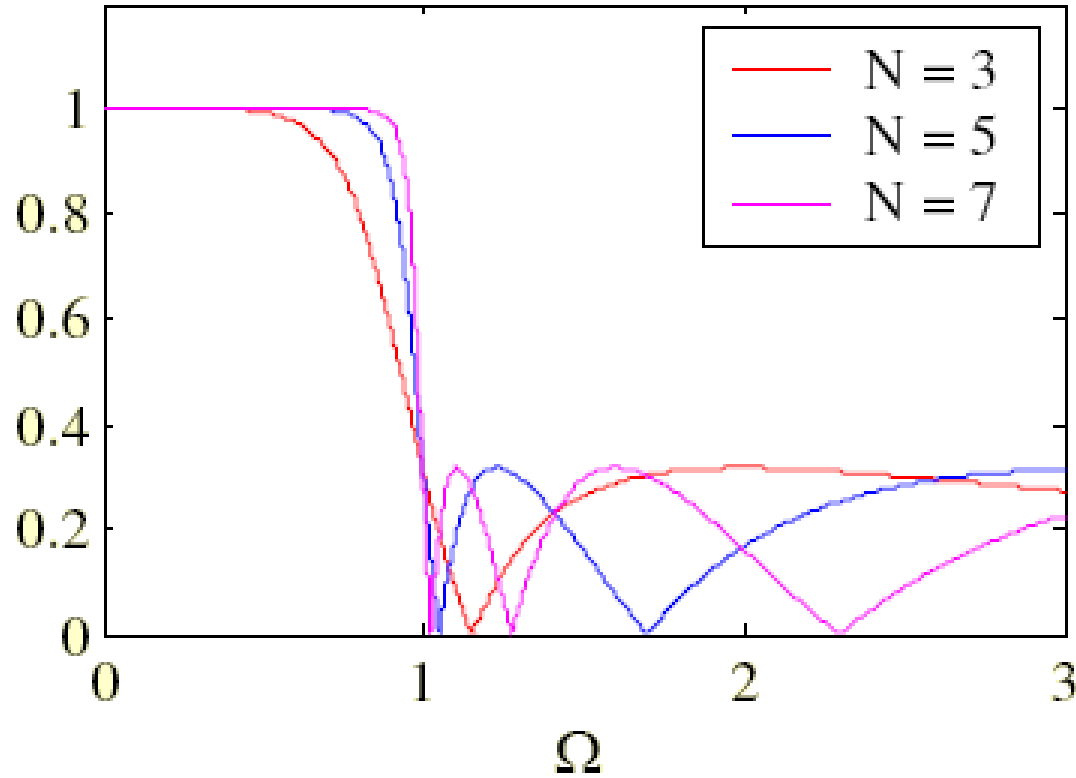
Paydadaki  $T_N(\Omega)$  terimi  $N$ . dereceden Chebyshev polinomudur. 1. tür Chebyshev yaklaşıklığında olduğu gibi, 2. tür Chebyshev alçak geçiren filtresinin derecesi

$$N = \frac{\cosh^{-1}(\sqrt{A^2 - 1} / \varepsilon)}{\cosh^{-1}(\Omega_s / \Omega_p)} = \frac{\cosh^{-1}(1/k_1)}{\cosh^{-1}(1/k)}$$

eşitliği kullanılarak hesaplanan sayı en yakın tamsayıya yuvarlanarak belirlenir.

## Chebyshev Yaklaşıklığı

Çeşitli  $N$  değerleri için 2. tür Chebyshev yaklaşıklığı ile elde edilen genlik yanıtları aşağıda verilmiştir:



## Chebyshev Yaklaşıklığı

**Örnek:** 1-dB kesim frekansı 1 kHz'de ve 5 kHz'deki zayıflatması 40 dB olan Chebyshev alçak geçiren filtrenin en küçük derecesini belirleyelim.

Verilen değerlerden derece

$$N = \frac{\cosh^{-1}(1/k_1)}{\cosh^{-1}(1/k)} = 2.6059$$

olarak hesaplanır. Sonuç yuvarlanırsa  $N = 3$  olur.

## Elliptik Yaklaşıklığı

$N$ . dereceden analog Elliptik alçak geçiren filtresinin genlik yanıtının karesi aşağıdaki eşitlikle verilir:

$$|H_a(j\Omega)|^2 = \frac{1}{1 + \varepsilon^2 R_N^2(\Omega/\Omega_p)}$$

Paydadaki  $R_N(\Omega)$  terimi,  $R_N(1/\Omega) = 1/R_N(\Omega)$  eşitliğini sağlayan  $N$ . dereceden rasyonel bir fonksiyonudur.  $R_N(\Omega)$ 'nın sıfırları  $0 < \Omega < 1$  aralığında, kutupları ise  $1 < \Omega < \infty$  aralığındadır. Filtrenin derecesi aşağıdaki denklemler kullanılarak hesaplanır:

$$N \cong \frac{2 \log_{10}(4/k_1)}{\log_{10}(1/\rho)}$$

$$k' = \sqrt{1 - k^2}$$

$$\rho_0 = \frac{1 - \sqrt{k'}}{2(1 + \sqrt{k'})}$$

$$\rho = \rho_0 + 2(\rho_0)^5 + 15(\rho_0)^9 + 150(\rho_0)^{13}$$

## Elliptik Yaklaşıklığı

**Örnek:** 1-dB kesim frekansı 1 kHz'de ve 5 kHz'deki zayıflatması 40 dB olan elliptik alçak geçiren filtrenin en küçük derecesini belirleyelim.

$k = 0.2$  ve  $1/k_1 = 196.5134$  olarak bulunmuştu. Bu değerleri derece formülünde yerine koyarsak

$$k' = 0.979796$$

$$\rho_0 = 0.00255135$$

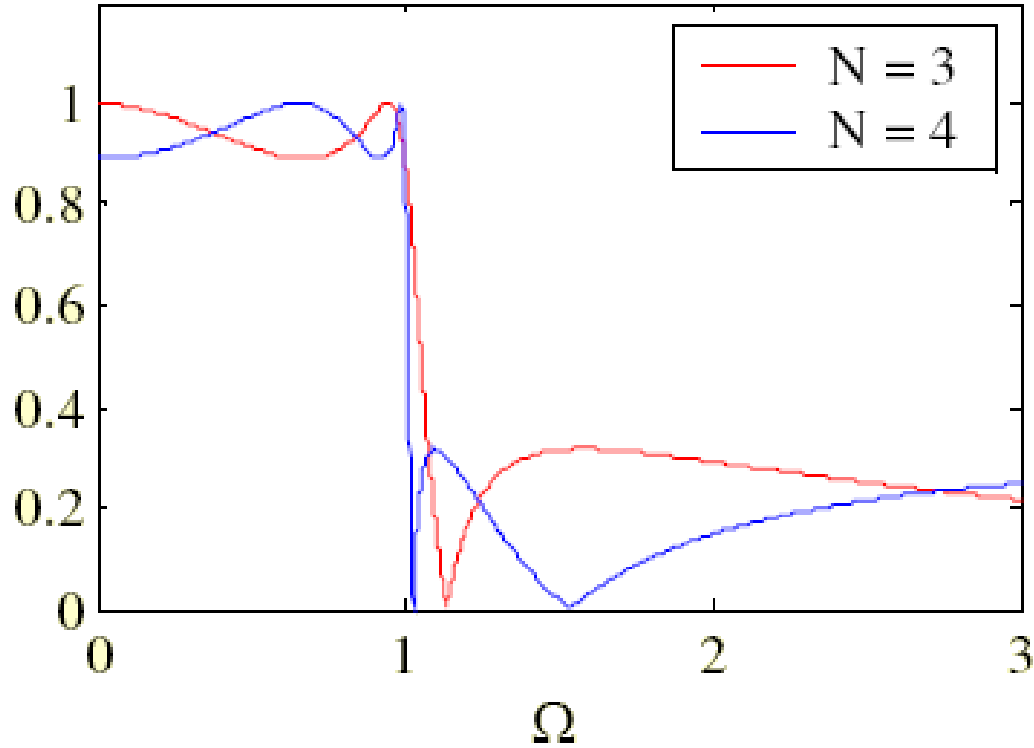
$$\rho = 0.0025513525$$

buluruz. Sonuç olarak derece  $N = 2.23308$  olarak hesaplanır  $N = 3$  seçilir.



## Elliptik Yaklaşıklık

$\Omega_p = 1$  durumunda çeşitli  $N$  değerleri için elliptik yaklaşık ile elde edilen genlik yanıtları aşağıda verilmiştir:



## MATLAB Kullanılarak Analog Alçak Geçiren Filtre Tasarımı

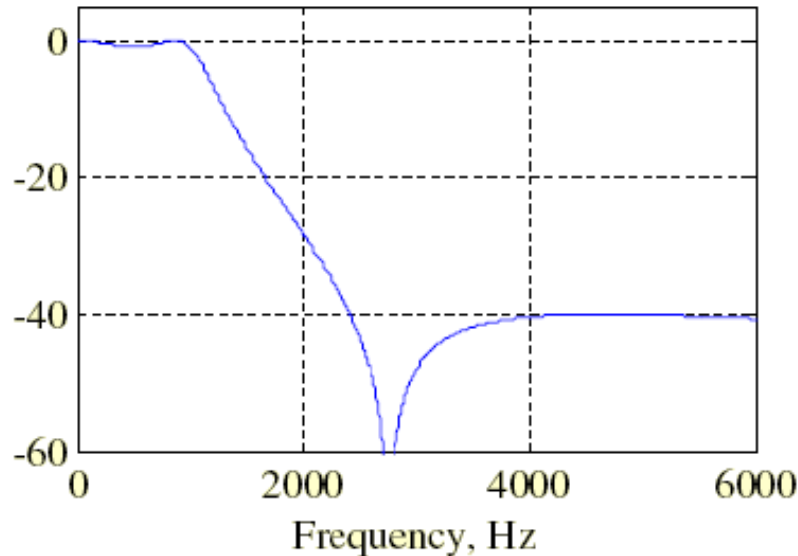
**Örnek:** 1-dB kesim frekansı 1 kHz'de ve 5 kHz'deki zayıflatması 40 dB olan elliptik alçak geçiren filtreyi MATLAB kullanarak tasarlayalım.

Gerekli komutlar

```
[N, Wn] = ellipord(Wp, Ws, Rp, Rs, 's');
```

```
[b, a] = ellip(N, Rp, Rs, Wn, 's');
```

şeklindedir. Komutlar yazılırken  $W_p = 2\pi 1000$ ,  $W_s = 2\pi 5000$ ,  $R_p = 1$ ,  $R_s = 40$  girilirse kazanç grafiği aşağıda verilen filtre tasarlanmış olur.



## Analog Yüksek Geçiren, Band Geçiren ve Band Söndüren Filtre Tasarımı

**Adım 1:** Uygun bir frekans dönüşümü kullanılarak gerekli filtre transfer fonksiyonu  $H_D(s)$  prototip bir alçak geçiren transfer fonksiyonu  $H_{LP}(s)$ 'e dönüştürülür.

**Adım 2:** Prototip alçak geçiren filtre tasarlanır.

**Adım 3:** Gerekli filtre transfer fonksiyonu  $H_D(s)$ ,  $H_{LP}(s)$ 'ye frekans dönüşümünün tersi uygulanarak elde edilir.

Prototip alçak geçiren transfer fonksiyonu  $H_{LP}(s)$ 'nin Laplace dönüşüm değişkeni  $s$ , gerekli filtre transfer fonksiyonu  $H_D(\hat{s})$ 'ninki ise  $\hat{s}$  ile belirtilsin.  $s$ -uazyından  $\hat{s}$ -uzayına dönüşüm tersi mevcut olan  $s = F(\hat{s})$  fonksiyonu ile verilir. O halde,

$$\begin{aligned} H_D(\hat{s}) &= H_{LP}(s)|_{s=F(\hat{s})} \\ H_{LP}(s) &= H_D(\hat{s})|_{\hat{s}=F^{-1}(s)} \end{aligned}$$

## Analog Yüksek Geçiren Filtre Tasarımı

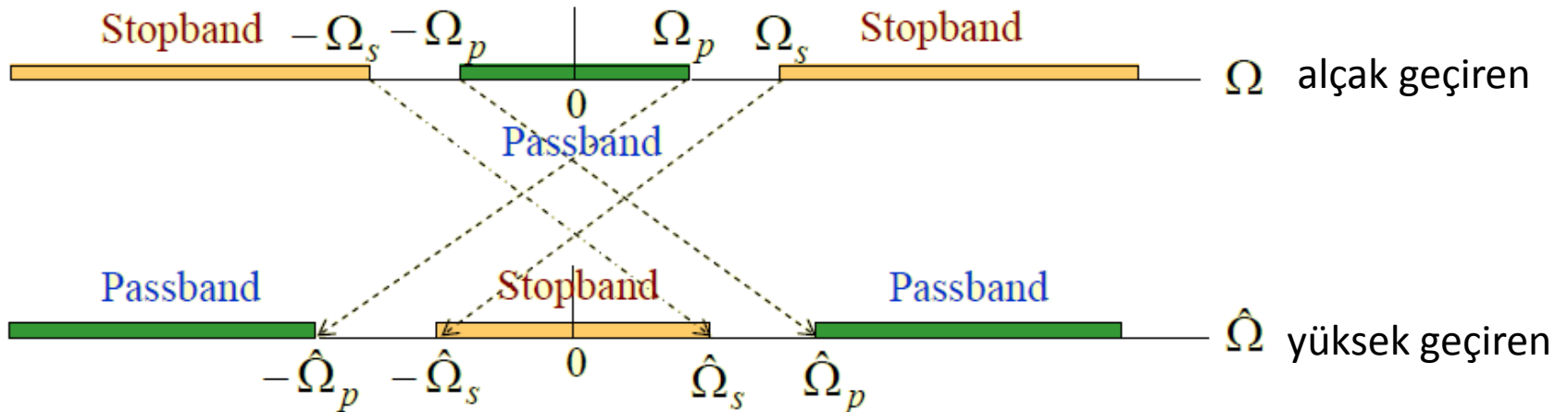
Gerekli spektral dönüşüm:  $H_{LP}(s)$ 'in geçirme bandı kenar frekansı  $\Omega_p$  ve  $H_{HP}(\hat{s})$ 'in geçirme bandı kenar frekansı  $\hat{\Omega}_p$  olmak üzere

$$s = \frac{\Omega_p \hat{\Omega}_p}{\hat{s}}$$

ile verilir.  $s = j\omega$ ,  $\hat{s} = j\hat{\omega}$  yazılarak frekanslar arasındaki ilişki

$$\Omega = -\frac{\Omega_p \hat{\Omega}_p}{\hat{\Omega}}$$

olur. Frekans dönüşümü aşağıda grafiksel olarak gösterilmiştir.



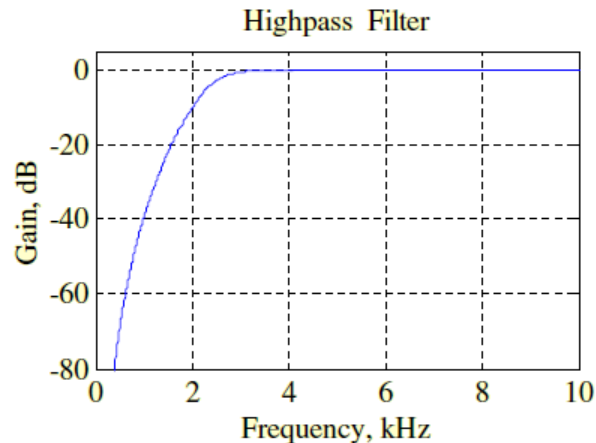
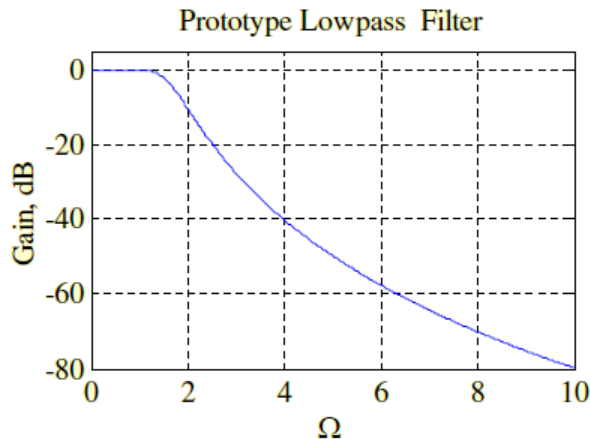
## Analog Yüksek Geçiren Filtre Tasarımı

**Örnek:** Aşağıdaki karakteristiklere sahip bir analog Butterworth yüksek geçiren filtre tasarlayalım:  $\hat{w}_p = 4$  kHz,  $\hat{w}_s = 1$  kHz,  $\alpha_p = 0.1$  dB,  $\alpha_s = 40$  dB.

$$\Omega_p = 1 \text{ se\u00e7elim. } \Omega_s = \frac{2\pi\hat{F}_p}{2\pi\hat{F}_s} = \frac{\hat{F}_p}{\hat{F}_s} = \frac{4000}{1000} = 4$$

O halde, prototip al\u00e7ak ge\u00e7iren filtrenin karakteristikleri \u015f\u00f6yledir:  $\Omega_p = 1$ ,  $\Omega_s = 4$ ,  $\alpha_p = 0.1$  dB,  $\alpha_s = 40$  dB. A\u015fa\u011fıda MATLAB komutları ve prototip al\u00e7ak ge\u00e7iren filtre ile gerekli y\u00fcsek ge\u00e7iren filtrenin kazançları \u00e7izilmi\u015ftir.

```
[N, Wn] = buttord(1, 4, 0.1, 40, 's');  
[B, A] = butter(N, Wn, 's');  
[num, den] = lp2hp(B, A, 2*pi*4000);
```



## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

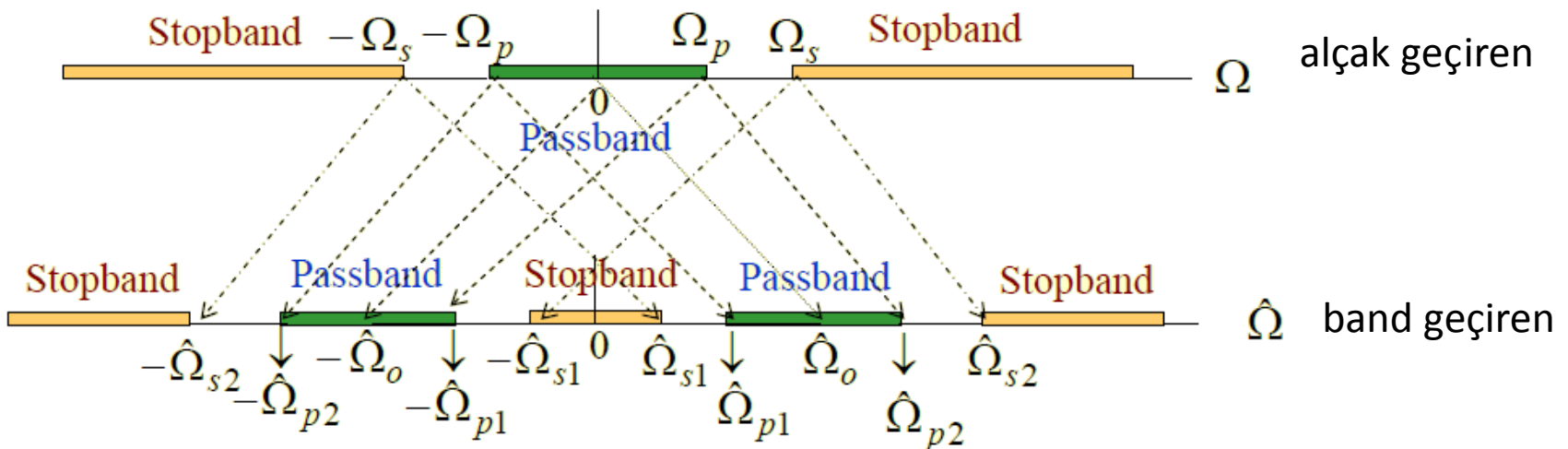
Gerekli spektral dönüşüm:  $H_{LP}(s)$ 'in geçirme bandı kenar frekansı  $\Omega_p$  ve  $H_{BP}(\hat{s})$ 'in geçirme bandı kenar frekansları  $\hat{\Omega}_{p1}$  ve  $\hat{\Omega}_{p2}$  olmak üzere

$$s = \Omega_p \frac{\hat{s}^2 + \hat{\Omega}_o^2}{\hat{s}(\hat{\Omega}_{p2} - \hat{\Omega}_{p1})}$$

ile verilir.  $s = j\omega$ ,  $\hat{s} = j\hat{\omega}$  yazılarak frekanslar arasındaki ilişki

$$\Omega = -\Omega_p \frac{\hat{\Omega}_o^2 - \hat{\Omega}^2}{\hat{\Omega} B_w}$$

olur.  $B_w$  bandgeçiren filtrenin geçirme bandı genişliği,  $\Omega_o$  ise geçirme bandı merkez frekansıdır. Frekans dönüşümü aşağıda grafiksel olarak gösterilmiştir.



## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

Aşağıda verilen koşul sağlanmalıdır:

$$\hat{\Omega}_o^2 = \hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} = \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$$

Bu koşul sağlanmıyorsa, koşul sağlanacak şekilde frekanslardan birisi değiştirilmelidir.

İki durumla karşılaşmak mümkündür:

**Durum 1:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} > \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

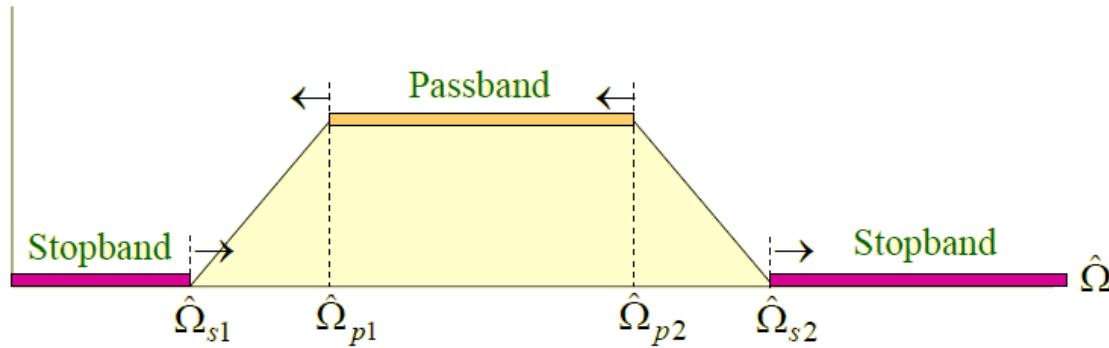
**Durum 2:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} < \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Her iki durumda eşitliğin nasıl sağlanabileceği aşağıda tartışılmıştır.

## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

**Durum 1:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} > \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Aşağıda gösterildiği gibi söndürme bandı kenar frekanslarından birisi arttırılabilir, veya geçirme bandı kenar frekanslarından birisi azaltılabilir.



Örneğin,  $\hat{\Omega}_{p1}$ ,  $\hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}/\hat{\Omega}_{p2}$  değerine düşürülebilir. Bu durumda, geçirme bandı genişleyecek ve soldaki geçiş bandı daralacaktır. Benzer şekilde,  $\hat{\Omega}_{s1}$ ,  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2}/\hat{\Omega}_{s2}$  değerine yükseltilebilir. Bu kez, geçirmebandı genişliği değişmezken soldaki geçiş bandı daralacaktır.

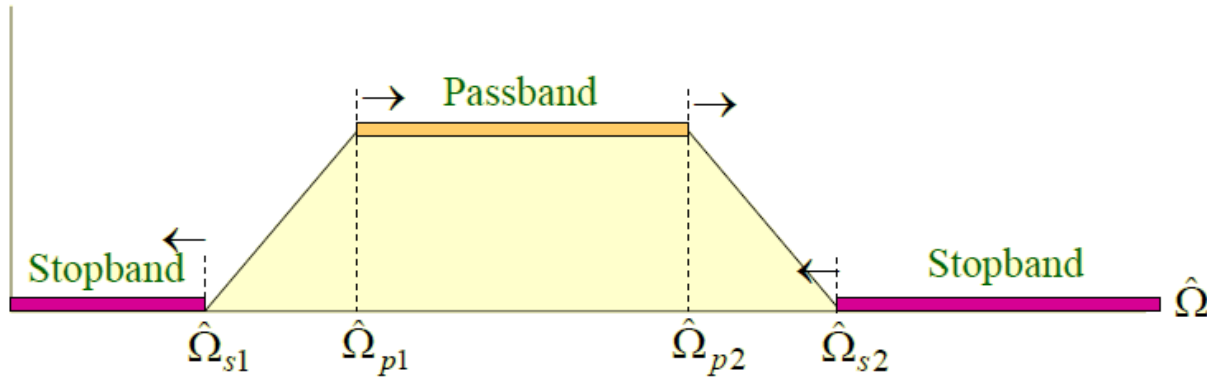
**Not:** Eşitlik koşulu  $\hat{\Omega}_{p2}$  azaltılarak veya  $\hat{\Omega}_{s2}$  arttırılarak da sağlanabilir. Birinci durumda, gerekli geçirme bandı genişliği, ikinci durumda ise gerekli söndürme bandı genişliği daralacağından iki çözüm de geçerli değildir.



## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

**Durum 2:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} < \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Aşağıda gösterildiği gibi söndürme bandı kenar frekanslarından birisi azaltılabilir, veya geçirme bandı kenar frekanslarından birisi arttırılabilir.



Örneğin,  $\hat{\Omega}_{p2}$  ,  $\hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2} / \hat{\Omega}_{p1}$  değerine yükseltilebilir. Bu durumda, geçirme bandı genişleyecek ve sağdaki geçiş bandı daralacaktır. Benzer şekilde,  $\hat{\Omega}_{s2}$  ,  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} / \hat{\Omega}_{s1}$  değerine azaltılabilir. Bu kez, geçirme bandı genişliği değişmezken sağdaki geçiş bandı daralacaktır.

**Not:** Eşitlik koşulu  $\hat{\Omega}_{p1}$  arttırılarak veya  $\hat{\Omega}_{s1}$  azaltılarak da sağlanabilir. Birinci durumda, gerekli geçirme bandı genişliği, ikinci durumda ise gerekli söndürme bandı genişliği daralacağından iki çözüm de geçerli değildir.

## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

Örnek: Karakteristikleri aşağıda verilen analog bir elliptik band geçiren filtre tasarlayalım.

$\hat{w}_{p1} = 4$  kHz,  $\hat{w}_{p2} = 7$  kHz,  $\hat{w}_{s1} = 3$  kHz,  $\hat{w}_{s2} = 8$  kHz  $\alpha_p = 1$  dB,  $\alpha_s = 22$  dB.

$\hat{w}_{p1} \hat{w}_{p2} = 28 \times 10^6$ ,  $\hat{w}_{s1} \hat{w}_{s2} = 24 \times 10^6$ ,  $\hat{w}_{p1} \hat{w}_{p2} > \hat{w}_{s1} \hat{w}_{s2}$  olduğundan  $\hat{w}_{p1}$  frekansı

$$\hat{w}_{p1} = \hat{w}_{s1} \hat{w}_{s2} / \hat{w}_{p2} = 3.471528 \text{ kHz}$$

değerine düşürülür. Prototip alçak geçiren filtre için  $\Omega_p = 1$  seçelim. Frekans dönüşüm formülünden söndürme bandı kenar frekansı

$$\Omega_s = \frac{24 - 9}{(25/7) \times 3} = 1.4$$

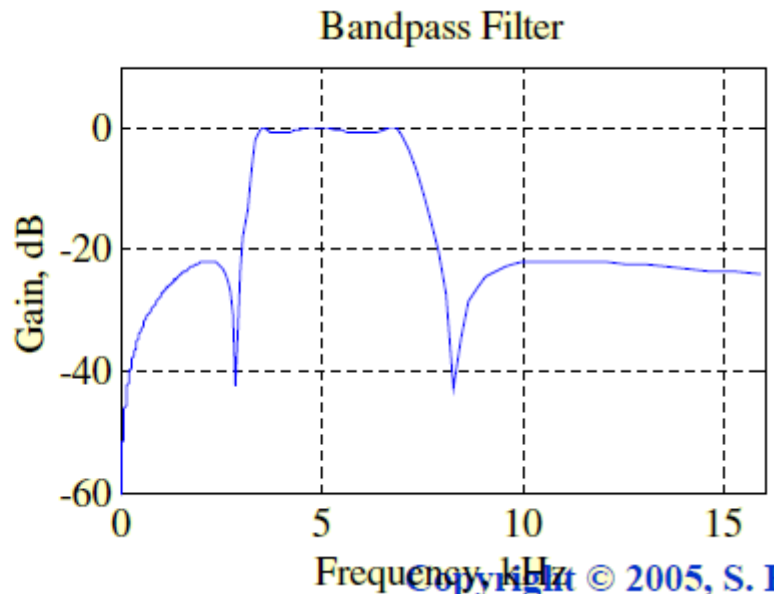
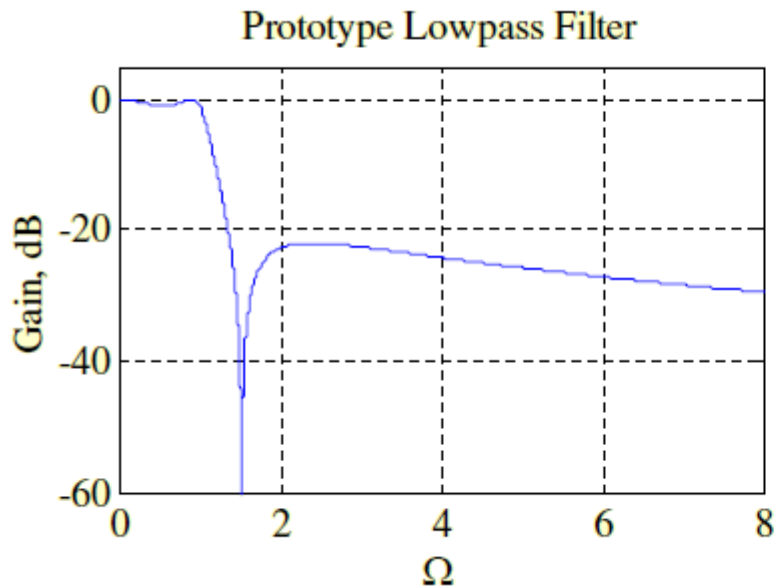
olarak hesaplanır. O halde, prototip alçak geçiren filtrenin karakteristikleri şöyledir:

$$\Omega_p = 1, \Omega_s = 1.4, \alpha_p = 1 \text{ dB}, \alpha_s = 22 \text{ dB}.$$

## Analog Band Geçiren Filtre Tasarımı

Gerekli MATLAB kodları ve elde edilen eğriler aşağıda verilmiştir.

```
[N, Wn] = ellipord(1, 1.4, 1, 22, 's');  
[B, A] = ellip(N, 1, 22, Wn, 's');  
[num, den]  
= lp2bp(B, A, 2*pi*4.8989795, 2*pi*25/7);
```



## Analog Band Söndüren Filtre Tasarımı

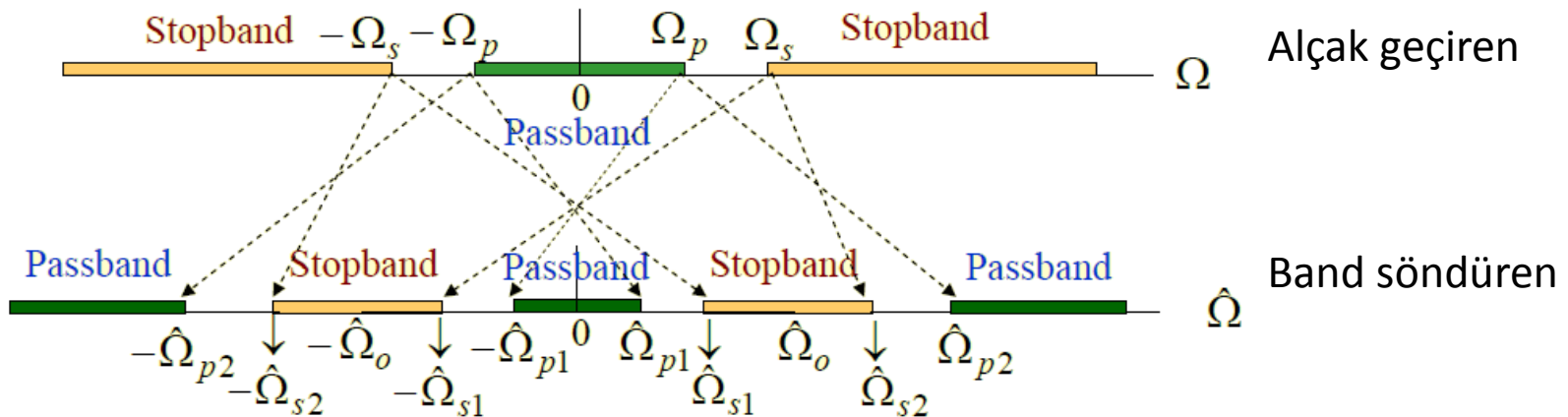
Gerekli spektral dönüşüm:  $H_{LP}(s)$ 'in söndürme bandı kenar frekansı  $\Omega_s$  ve  $H_{BP}(\hat{s})$ 'in söndürme bandı kenar frekansları  $\hat{\Omega}_{s1}$  ve  $\hat{\Omega}_{s2}$  olmak üzere

$$s = \Omega_s \frac{\hat{s}(\hat{\Omega}_{s2} - \hat{\Omega}_{s1})}{\hat{s}^2 + \hat{\Omega}_o^2}$$

ile verilir.  $s = j\omega$ ,  $\hat{s} = j\hat{\omega}$  yazılarak frekanslar arasındaki ilişki

$$\Omega = \Omega_s \frac{\hat{\Omega} B_w}{\hat{\Omega}_o^2 - \hat{\Omega}^2}$$

$B_w$  bandsöndüren filtrenin söndürme bandı genişliği,  $\hat{\Omega}_o$  ise söndürme bandı merkez frekansıdır. Frekans dönüşümü aşağıda grafiksel olarak gösterilmiştir.



## Analog Band Söndüren Filtre Tasarımı

Aşağıda verilen koşul sağlanmalıdır:

Bu koşul sağlanmıyorsa, koşul sağlanacak şekilde frekanslardan birisi değiştirilmelidir.

İki durumla karşılaşmak mümkündür:

**Durum 1:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} > \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

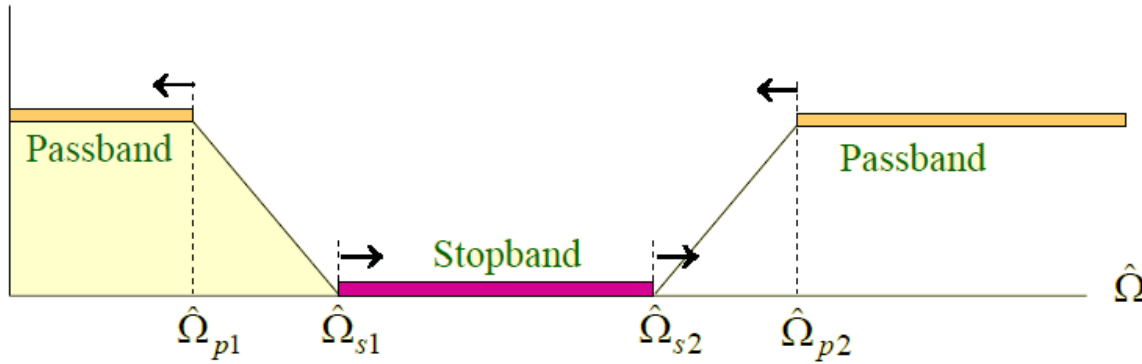
**Durum 2:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} < \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Her iki durumda eşitliğin nasıl sağlanabileceği aşağıda tartışılmıştır.

## Analog Band Söndüren Filtre Tasarımı

**Durum 1:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} > \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Aşağıda gösterildiği gibi söndürme bandı kenar frekanslarından birisi arttırılabilir, veya geçirme bandı kenar frekanslarından birisi azaltılabilir.



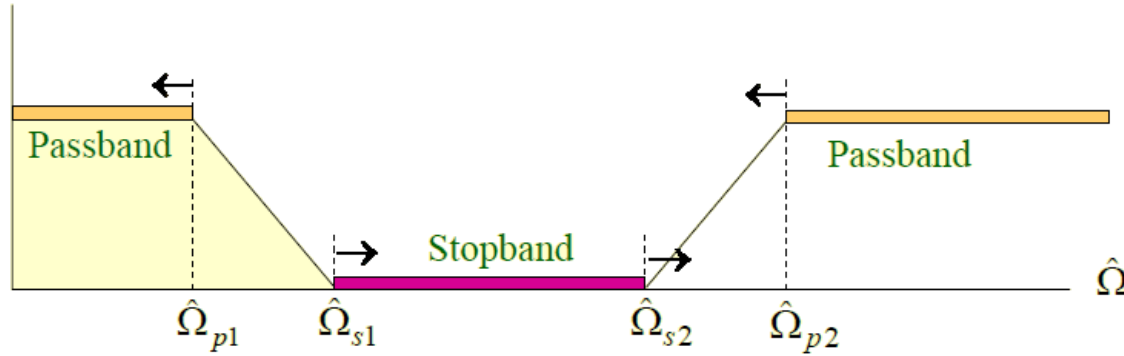
Örneğin,  $\hat{\Omega}_{p2}$  ,  $\hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}/\hat{\Omega}_{p2}$  değerine düşürülebilir. Bu durumda, geçirme bandı genişleyecek ve sağdaki geçiş bandı daralacaktır. Benzer şekilde,  $\hat{\Omega}_{s2}$   $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2}/\hat{\Omega}_{s2}$  değerine yükseltilebilir. Bu kez, geçirmebandı genişliği değişmezken sağdaki geçiş bandı daralacaktır.

**Not:** Eşitlik koşulu  $\hat{\Omega}_{p1}$  azaltılarak veya  $\hat{\Omega}_{s1}$  arttırılarak da sağlanabilir. Birinci durumda, gerekli geçirme bandı genişliği, ikinci durumda ise gerekli söndürme bandı genişliği daralacağından iki çözüm de geçerli değildir.

## Analog Band Söndüren Filtre Tasarımı

**Durum 2:**  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2} < \hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}$

Aşağıda gösterildiği gibi söndürme bandı kenar frekanslarından birisi azaltılabilir, veya geçirme bandı kenar frekanslarından birisi arttırılabilir.



Örneğin,  $\hat{\Omega}_{p1}$  ,  $\hat{\Omega}_{s1}\hat{\Omega}_{s2}/\hat{\Omega}_{p1}$  değerine yükseltilebilir. Bu durumda, geçirme bandı genişleyecek ve soldaki geçiş bandı daralacaktır. Benzer şekilde,  $\hat{\Omega}_{s1}$  ,  $\hat{\Omega}_{p1}\hat{\Omega}_{p2}/\hat{\Omega}_{s1}$  değerine azaltılabilir. Bu kez, geçirmebandı genişliği değişmezken soldaki geçiş bandı daralacaktır.

**Not:** Eşitlik koşulu  $\hat{\Omega}_{p2}$  arttırılarak veya  $\hat{\Omega}_{s2}$  azaltılarak da sağlanabilir. Birinci durumda, gerekli geçirme bandı genişliği, ikinci durumda ise gerekli söndürme bandı genişliği daralacağından iki çözüm de geçerli değildir.