SAYISAL SÜZGEÇLER II

VRD. DOG. DR. SELDA GÜNEY

İÇERİK

- IIR Süzgeçlerin Tasarımı
- Analog Süzgeç Çeşitleri
- Analog Süzgeçten Dönüşüm ile Sayısal Süzgeç Tasarım
 - Değişmez Dürtü Cevabı Yöntemi
 - Çift Doğrusal Dönüşüm

Sayısal süzgeç tasarımında amaç, verilen bir frekans yanıtını yaklaşık olarak sağlayan gerçeklenebilir bir transfer fonksiyonu G(z) elde etmektir.

Çoğu uygulamada sayısal süzgeçlerin tasarımı için genlik ve/veya faz yanıtı belirtilir. Bazı durumlarda, impuls veya basamak yanıtı belirtilebilir.

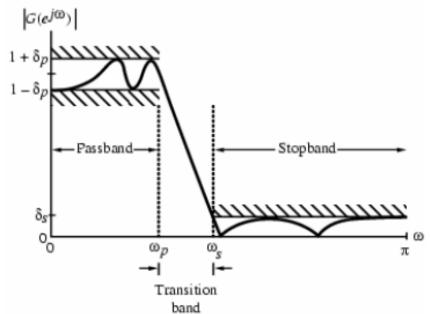
Pratik çoğu uygulamada, verilen bir genlik yanıtını yaklaşık olarak sağlayan gerçeklenebilir bir transfer fonksiyonu elde etmek istenir. Bu nedenle, bu derste biz sadece genlik yaklaşıklığını ele alacağız.

Sayısal Süzgeç Karakteristiklerinin Belirlenmesi:

Dört tür ideal filtreye karşılık gelen dürtü yanıtlarının nedensel olmadıklarından ve sonsuz uzunluklu olduklarından ideal filtreler gerçekleştirilemez.

Pratikte, sayısal bir süzgecin genlik yanıtı geçirme ve söndürme bandında kabul edilebilir toleranslarla belirtilir. Ayrıca, geçirme ve söndürme bantları arasında bir geçiş bandı vardır.

Örneğin, sayısal alçak geçiren bir süzgecin genlik yanıtı $|G(e^{jw})|$ aşağıda gösterilmiştir.



wp: geçirme bandı kenar frekansı

ws : söndürme bandı kenar frekansı

 δp : geçirme bandındaki maksimum dalgalanma

δs: söndürma bandındaki minimum dalgalanma

Karakteristikler genelde dB olarak

$$A(w) = -20log10 |G(e^{jw})|$$

ile tanımlanan kayıp fonksiyonu cinsinden verilir.

Benzer şekilde, dB cinsinden geçirme bandı maksimum dalgalanması α_{p} ve söndürme bandı minimum zayıflatması α_{s}

$$\alpha_p = -20\log 10 (1 - \delta p)$$

$$\alpha_s = -20\log 10 \ (\delta s)$$

olarak hesaplanır.

Pratikte, geçirme bandı kenar frekansı *Fp* ve söndürme bandı kenar frekansı *F*s Hz cinsinden belirtilir.

Sayısal süzgeç tasarım formüllerinde geçirme ve söndürme bandı kenar frekansları radyan cinsinden olduğu varsayıldığından Hz cinsinden verilen frekansların radyan cinsinden eşdeğerleri hesaplanmalıdır. Örnekleme frekansının F_T olduğu varsayılırsa, kenar frekansları aşağıdaki eşitlikler kullanılarak hesaplanabilir:

$$\omega_p = \frac{\Omega_p}{F_T} = \frac{2\pi F_p}{F_T} = 2\pi F_p T$$

$$\omega_s = \frac{\Omega_s}{F_T} = \frac{2\pi F_s}{F_T} = 2\pi F_s T$$

Süzgeç Türünün Seçilmesi:

Belirtilen frekans yanıtı özelliklerini sağlayan transfer fonksiyonu H(z) nedensel bir transfer fonksiyonu olmalıdır.

$$H(z) = \frac{p_0 + p_1 z^{-1} + p_2 z^{-2} + \dots + p_M z^{-M}}{d_0 + d_1 z^{-1} + d_2 z^{-2} + \dots + d_N z^{-N}}, \quad M \le N$$

Sonsuz dürtü yanıtlı (IIR) filtre durumunda transfer fonksiyonu şeklinde gerçel bir rasyonel fonksiyondur. Bu durumda, H(z) kararlı olmanın yanında hesap yükünü en aza indirmek için küçük dereceye (N) sahip olmalıdır.

En sık kullanılan IIR süzgeç tasarım yöntemi aşağıdaki adımlardan oluşur:

- 1. Sayısal filtre karakteristikleri prototip bir analog alçak geçiren filtre karakteristiklerine dönüştürülür.
- 2. Analog alçak geçiren filtre transfer fonksiyonu *Ha*(s) belirlenir.
- 3.Ha(s), gerekli sayısal transfer fonksiyonu G(z)'ye dönüştürülür.

Bu yaklaşımın kullanılmasının nedenleri şöyle sıralanabilir: analog filtre tasarım yöntemleri oldukça gelişmiş olup genelde analitik çözümle sonuçlanırlar. Bu nedenle, analog filtre tasarımı için tablolar mevcuttur. İlave olarak, çoğu uygulama analog sistemlerin sayısal simülasyonunu gerektirmektedir.

En sık kullanılan analog süzgeç çeşitleri :

- 1. Butterworth Süzgeç
- 2. Chebyshev Süzgeç
- 3. Eliptik Süzgeç

Butterworth süzgeç

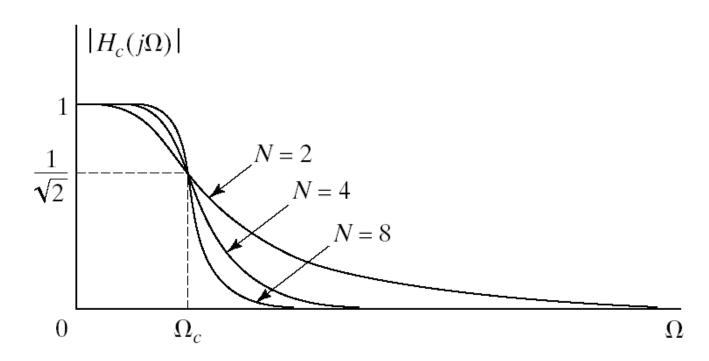
Geçiş bandında ve durdurma bandında dalgalanma yoktur. Butterworth süzgeç diğer süzgeçlerden farklı olarak, derecesi arttığında durma bandındaki sert düşüş dışında frekans genlik eğrisinde şeklini korur.

Butterworth süzgeç, Chebyshev ve Eliptik süzgeçlere göre daha geniş geçiş bölgesine (transition region) sahip olduğundan, durma bandı özelliklerinin doğru olarak uygulanabilmesi için yüksek derecelere ihtiyaç duyar. Chebyshev ve Eliptik süzgeçlere göre daha doğrusal bir frekans tepkisine sahiptir.

Alçak Geçiren Butterworth Süzgeç

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

$$\left| Ha(s) \right|^2 = \frac{1}{1 + \left(s / j\Omega_c \right)^{2N}}$$



$$s_k = \left(-1\right)^{\!\!1/2N}\!\!\left(j\Omega_c\right) = \Omega_c e^{\left(j\pi/2N\right)\!\!\left(2k+N-1\right)} \quad \text{for } k = 0,1,\dots,2N-1$$

Chebyshev Süzgeç:

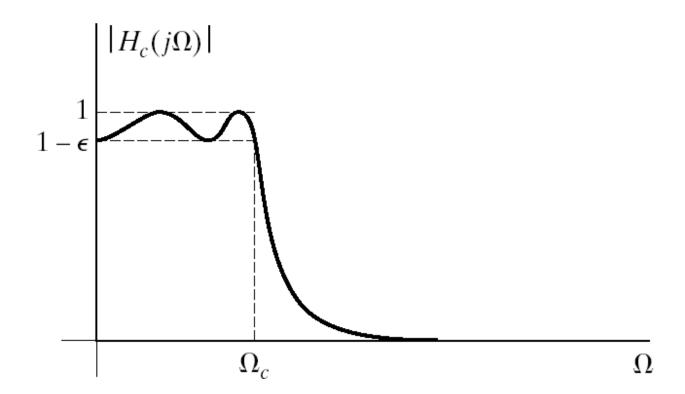
Geçirme bandı Butterworth süzgece göre daha dardır ve geçirme (veya durdurma) bandında dalgacıklar vardır.

Chebyshev süzgeci mevcut dalgacıklar dışında bu özelliği sayesinde ideal süzgece daha yakındır. Eğer süzgeçte dalgacıklar geçirme bandında ise bu Chebyshev 1. tipi süzgeçtir.

Eğer dalgacıklar durdurma bandında ise Chebyshev 2. tip süzgeç olarak isimlendirilir. Eğer dalgacıklar her iki bantta ise bu durumda ortaya çıkan süzgece Eliptik süzgeç denir. Eliptik süzgeçlerin geçiş bandı iki çeşit süzgeçten de daha kısadır. Dolayısıyla ideale en yakın süzgeçtir. Ancak tasarımı zordur.

Alçak Geçiren Chebyshev Süzgeç:

$$\left|H_a(j\Omega)\right|^2 = \frac{1}{1+\varepsilon^2 V_N^2(\Omega/\Omega_c)} \qquad V_N(x) = \cos(N\cos^{-1}x)$$



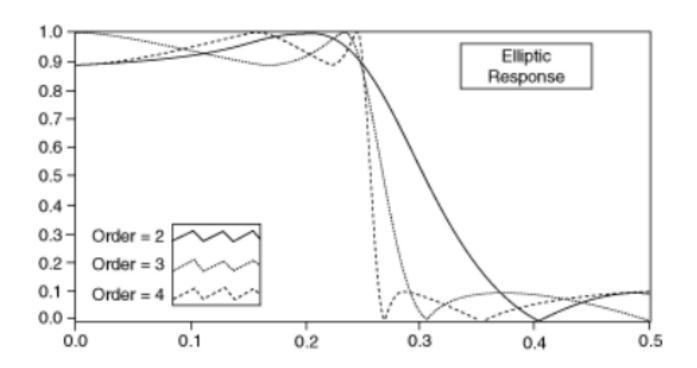
Eliptik Süzgeç:

Eliptik süzgeç, geçirme ve durma bandında sayıları birbirinden bağımsız olarak değiştirilebilen, eş dalgacıklar barındıran bir elektronik süzgeç çeşididir.

Aynı dereceden başka bir süzgece göre geçiş bölgesi daha kısadır. Eliptik süzgeç, tanıtılan diğer süzgeçlere bu dalgacıkların karakteristiklerinin değiştirilmesiyle dönüşebilir.

Durma bandındaki dalgacıklar sıfıra yaklaştığında Chebyshev tip1, geçirme bandındaki dalgacıklar sıfıra yaklaştığında Chebyshev tip2, her iki banttaki dalgacıklar sıfıra yaklaştığında da Eliptik süzgeç Butterworth süzgece dönüşebilir.

Alçak Geçiren Eliptik Süzgeç:



ANALOG SÜZGEÇTEN DÖNÜŞÜM İLE SAYISAL SÜZGEÇ TASARIM

IIR Süzgeç Tasarımı: Temel Yaklaşımlar

"a" analog uzayı belirtmek üzere, analog transfer fonksiyonu

$$H_a(s) = \frac{P_a(s)}{D_a(s)}$$

olarak belirtilecektir.

Ha(s)'den türetilen sayısal transfer fonksiyonu da aşağıdaki gibi temsil edilecektir:

$$G(z) = \frac{P(z)}{D(z)}$$

• Ha(s), G(z)'ye dönüştürmek, analog frekans yanıtının temel karakteristikleri korunacak şekilde s-uzayından z-uzayına bir dönüşüm uygulamaktır. O halde, dönüşüm kararlı bir analog transfer fonksiyonunu kararlı bir sayısal transfer fonksiyonuna dönüştürmelidir.

ANALOG SÜZGEÇTEN DÖNÜŞÜM İLE SAYISAL SÜZGEÇ TASARIM

IRR sayısal süzgeçler, analog süzgeç yaklaşıklarından sıklıkla aşağıdaki yöntemler kullanılarak elde edilebilir :

- 1. Değişmez Dürtü Cevabı Yöntemi
- 2. Çift Doğrusal Dönüşüm
- 3. Uygunlaştırılmış z-Dönüşümü

Sürekli zaman dürtü cevabının ayrık zamana haritalanması yöntemlerinden biridir.

$$h[n] = T_d ha(nT_d)$$

$$H(e^{j\omega}) = \sum_{k=-\infty}^{\infty} H_a \left(j \frac{\omega}{T_d} + j \frac{2\pi}{T_d} k \right)$$

Eğer sürekli zamanlı süzgeç sınırlı banda sahipse

$$H_a(j\Omega) = 0 \qquad |\Omega| \ge \pi / T_d$$

$$H(e^{j\omega}) = H_a \left(j \frac{\omega}{T_d} \right) |\omega| \le \pi$$

- Ayrık zaman için frekans ω ile gösterilecek olursa
- Sürekli zamanda süzgeçte Ω = ω /T yazılarak dönüşüm yapılır.
- Geri dönmek için ω = Ω T dönüşümü kullanılır.

Dürtü değişmez yöntemi ile sistem fonksiyonları arasındaki ilişki geliştirilecek olursa transfer fonksiyonun kısmi kesirlere ayrılmış şekli

 $H_a(s) = \sum_{k=1}^{N} \frac{A_k}{s - s_k}$

olsun. Buna karşılık gelen dürtü cevabı

$$h_a(t) = \begin{cases} \sum_{k=1}^{N} A_k e^{s_k t} & t \ge 0\\ 0 & t < 0 \end{cases}$$

Ayrık zamanlı süzgecin dürtü cevabı

$$h[n] = T_d h_a(nT_d) = \sum_{k=1}^{N} T_d A_k e^{s_k nT_d} u[n] = \sum_{k=1}^{N} T_d A_k (e^{s_k T_d})^n u[n]$$

Ve sistem fonksiyonu

$$H(z) = \sum_{k=1}^{N} \frac{T_d A_k}{1 - e^{s_k T_d} z^{-1}}$$

S domeninde s=s_k kutupları e^{s_kT_d} dönüştürülür.

Örnek: Aşağıda tasarlanmak istenen sayısal süzgecin özellikleri verilmiştir. Değişmez dürtü cevabı yöntemini kullanarak analog Butterworth süzgecin derecesi ve kesim frekansını hesaplayınız. $(T_d=1)$

$$\begin{array}{ll} 0.89125 \leq \left| H\!\!\left(\! e^{j\omega} \right) \! \right| \leq 1 & 0 \leq \left| \omega \right| \leq 0.2\pi \\ \left| H\!\!\left(\! e^{j\omega} \right) \! \right| \leq 0.17783 & 0.3\pi \leq \left| \omega \right| \leq \pi \end{array}$$

 T_d =1 için ω = ΩT dönüşümü ile analog süzgecin sistem fonksiyonu aşağıdaki gibi elde edilir.

$$0.89125 \le \left| H(j\Omega) \right| \le 1 \qquad \qquad 0 \le \left| \Omega \right| \le 0.2\pi$$

$$\left| H(j\Omega) \right| \le 0.17783 \qquad 0.3\pi \le \left| \Omega \right| \le \pi$$

Verilen özelliklerden yararlanarak aşağıdaki sonuçlara ulaşılır:

$$|H_a(j0.2\pi)| \ge 0.89125 \text{ ve } H_a(j0.3\pi)| \le 0.17783$$

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

Verilen iki koşulu da sağlayan N ve Ω_c değerleri elde edilir:

$$1 + \left(\frac{0.2\pi}{\Omega_c}\right)^{2N} = \left(\frac{1}{0.89125}\right)^2 \qquad \text{ve} \qquad 1 + \left(\frac{0.3\pi}{\Omega_c}\right)^{2N} = \left(\frac{1}{0.17783}\right)^2$$

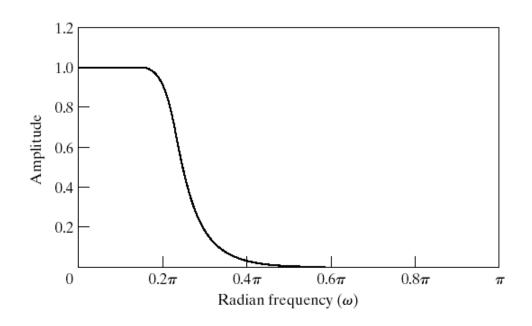
$$N = 5.8858 \cong 6 \qquad \text{Ve} \qquad \Omega_c = 0.70474$$

N değeri tam sayı olmalıdır. Özellikleri sağlayacak en yakın tam sayı değerine yuvarlanır. Transfer fonksiyonunun kutupları ise ;

$$s_k = (-1)^{1/12}(j\Omega_c) = \Omega_c e^{(j\pi/12)(2k+11)}$$
 for $k = 0, 1, ..., 11$

$$H(s) = \frac{0.12093}{\left(s^2 + 0.364s + 0.4945\right)\!\!\left(s^2 + 0.9945s + 0.4945\right)\!\!\left(s^2 + 1.3585s + 0.4945\right)}$$

$$\begin{split} &H(z) = \frac{0.2871 - 0.4466z^{-1}}{1 - 1.2971z^{-1} + 0.6949z^{-2}} + \frac{-2.1428 + 1.1455z^{-1}}{1 - 1.0691z^{-1} + 0.3699z^{-2}} \\ &+ \frac{1.8557 - 0.6303z^{-1}}{1 - 0.9972z^{-1} + 0.257z^{-2}} \end{split}$$



Değişmez Dürtü yönteminde örtüşme ve kararlılığı etkileyen Faktörlerden dolayı çift doğrusal dönüşüm yöntemi daha sık kullanılmaktadır.

Çift doğrusal dönüşüm (ÇDD) s-uzayındaki bir noktayı z-uzayındaki bir noktaya dönüştürür ve aşağıdaki eşitlikle verilir:

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

O halde, G(z) ile Ha(s) arasındaki ilişki şöyle olur:

$$G(z) = H_a(s)|_{s=\frac{2}{T}\left(\frac{1-z^{-1}}{1+z^{-1}}\right)}$$

Sayısal filtre tasarımı üç adımdan oluşur:

- (i) G(z)'nin karakteristiklerine ters ÇDD uygulanıp Ha(s)'nin karakteristikleri elde edilir
- (ii) Ha(s) belirlenir
- (iii) Ha(s)'ye ÇDD uygulanıp G(z) belirlenir. Dönüşüm formülündeki T parametresinin etkisi olmadığından, genelde T=2 seçilir.

T = 2 için ters ÇDD formülü kolaylıkla elde edilebilir:

$$z = \frac{1+s}{1-s}$$

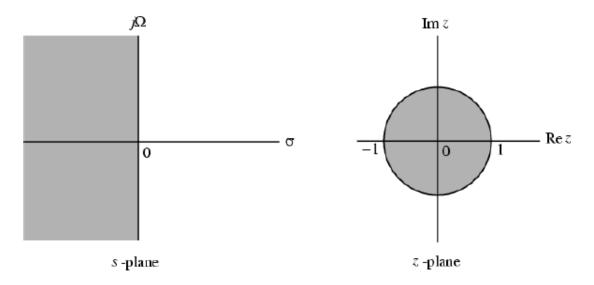
 $s = \sigma_0 + j\Omega_0$ yazıp, s ile z arasında yukarıda verilen eşitlikten

$$z = \frac{(1 + \sigma_o) + j\Omega_o}{(1 - \sigma_o) - j\Omega_o} \implies |z|^2 = \frac{(1 + \sigma_o)^2 + \Omega_o^2}{(1 - \sigma_o)^2 + \Omega_o^2}$$

elde edilir. σ_0 'ın farklı değerleri için z'nin genlikleri aşağıda verilmiştir.

$$\sigma_o = 0 \rightarrow |z| = 1$$
 $\sigma_o < 0 \rightarrow |z| < 1$
 $\sigma_o > 0 \rightarrow |z| > 1$

Aşağıda gösterildiği gibi, sol yarı s-düzlemi, karmaşık z-düzleminde birim çemberin içine, sağ yarı s-düzlemi birim çemberin dışına, $j\Omega$ -ekseni de birim çembere dönüşmüştür.



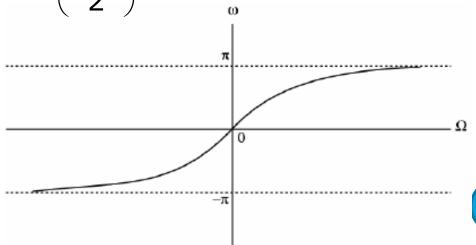
s-düzleminde kararlılık koşulu, kutupların sol yarı s-düzleminde, z-düzleminde kararlılık koşulu ise kutupların birim çember içinde olmasıdır. O halde, ÇDD kararlı bir analog transfer fonksiyonunu kararlı bir sayısal transfer fonksiyonuna dönüştürmektedir.

Şimdi de analog frekans Ω ile sayısal frekans w arasındaki ilişkiyi belirleyelim. ÇDD ilişkisinde (T=2 için) s=j Ω , z= e^{jw} yazılırsa bulunur.

$$j\Omega = \frac{1 - e^{-j\omega}}{1 + e^{-j\omega}} = \frac{e^{-j\omega/2} (e^{j\omega/2} - e^{-j\omega/2})}{e^{-j\omega/2} (e^{j\omega/2} + e^{-j\omega/2})}$$
$$= \frac{j2\sin(\omega/2)}{2\cos(\omega/2)} = j\tan(\omega/2)$$

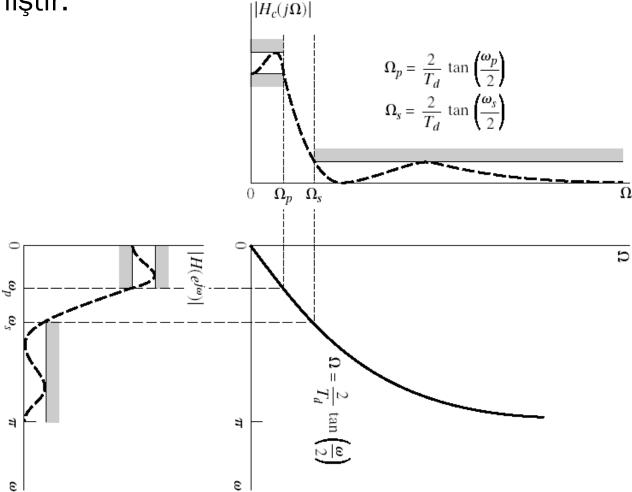
Bu ifade düzenlenirse, Ω = tan (w/2) elde edilir ve aşağıda gösterildiği gibi aralarında doğrusal olmayan bir ilişki vardır

$$\Omega = \frac{2}{T_\text{d}} \, \text{tan}\!\!\left(\frac{\omega}{2}\right) \quad \text{or} \quad \omega = 2 \, \text{arctan}\!\!\left(\frac{\Omega T_\text{d}}{2}\right)$$



Analog frekans Ω ile sayısal frekans \mathbf{w} arasındaki doğrusal olmayan ilişki frekans ekseninde FREKANS BÜKMESİ denen bir bozunum oluşturur. Frekans bükmesinin etkisi aşağıda

gösterilmiştir:



Sayısal filtre tasarımındaki adımlar şöyle özetlenebilir:

1.(wp, ws) frekanslarına ön bükme işlemi uygulanarak (ters ÇDD kullanarak) analog karşılıkları (Ω p, Ω s) bulunur.

$$\Omega = \frac{2}{T_d} tan \left(\frac{\omega}{2} \right)$$
 or $\omega = 2 \arctan \left(\frac{\Omega T_d}{2} \right)$

- 2.Analog filtre tasarlanarak karşılık gelen transfer fonksiyonu *Ha*(s) elde edilir.
- 3.Ha(s)'ye ÇDD uygulanarak sayısal filtreye karşılık gelen transfer fonksiyonu G(z) belirlenir.
- ÇDD, sadece parçalı sabit değerli genlik yanıtlı sayısal filtre tasarımında kullanılabilir.
- Dönüşüm, analog filtrenin faz yanıtını korumaz. Diğer bir deyişle, analog filtrenin faz yanıtı dönüşüm sonunda bozulabilir.

Örnek: Aşağıdaki özelliklerde Butterworth süzgeci çift doğrusal dönüşüm yöntemi ile tasarlayınız.

$$0.89125 \le \left| H(e^{j\omega}) \right| \le 1 \qquad \qquad 0 \le \left| \omega \right| \le 0.2\pi$$

$$\left| H(e^{j\omega}) \right| \le 0.17783 \qquad 0.3\pi \le \left| \omega \right| \le \pi$$

1) Ters ÇDD yöntemi ile Ω frekanslarına dönüşüm gerçekleştirilir.

$$\begin{split} 0.89125 \leq \left| H(j\Omega) \right| \leq 1 & 0 \leq \left| \Omega \right| \leq \frac{2}{T_d} tan \left(\frac{0.2\pi}{2} \right) \\ \left| H(j\Omega) \right| \leq 0.17783 & \frac{2}{T_d} tan \left(\frac{0.3\pi}{2} \right) \leq \left| \Omega \right| < \infty \end{split}$$

2) T_d =1 varsayımı altında aşağıdaki transfer fonksiyon analog süzgeç için elde edilir.

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

İstenilen süzgeç özelliklerini sağlaması için aşağıdaki 2 denklem elde edilir :

$$1 + \left(\frac{2 \tan 0.1 \pi}{\Omega_c}\right)^{2N} = \left(\frac{1}{0.89125}\right)^2 \quad \text{ve} \quad 1 + \left(\frac{2 \tan 0.15 \pi}{\Omega_c}\right)^{2N} = \left(\frac{1}{0.17783}\right)^2$$

$$N = \frac{\log \left[\left(\frac{1}{0.17783} \right)^2 - 1 \right] / \left(\left(\frac{1}{0.89125} \right)^2 - 1 \right)}{2 \log \left[\tan(0.15\pi) / \tan(0.1\pi) \right]} = 5.305 \approx 6$$

$$\Omega_c = 0.766$$

$$s_k = (-1)^{1/12}(j\Omega_c) = \Omega_c e^{(j\pi/12)(2k+11)}$$
 for $k = 0,1,...,11$

$$H_{c}(s) = \frac{0.20238}{\left(s^{2} + 0.3996s + 0.5871\right)\left(s^{2} + 1.0836s + 0.5871\right)\left(s^{2} + 1.4802s + 0.5871\right)}$$

$$H(z) = \frac{0.0007378\left(1 + z^{-1}\right)^{6}}{\left(1 - 1.2686z^{-1} + 0.7051z^{-2}\right)\left(1 - 1.0106z^{-1} + 0.3583z^{-2}\right)}$$

$$\times \frac{1}{\left(1 - 0.9044z^{-1} + 0.2155z^{-2}\right)}$$

$$\frac{0.8}{0.8}$$

$$\frac{0.8}{0.4}$$

$$\frac{0.8}{0.4}$$

$$\frac{0.2}{0.2\pi}$$

$$\frac{0.4\pi}{0.4\pi}$$

$$\frac{0.6\pi}{0.6\pi}$$

$$\frac{0.8\pi}{0.8\pi}$$

$$\frac{0.8\pi}{\pi}$$
Radian frequency (a)

Örnek: Aşağıda verilen karakteristiklere sahip alçak geçiren Butterworth sayısal filtre tasarlayalım: wp=0.25 π , ws=0.55 π , αp =0.5 dB, αs =15 dB.

$$\Omega_p = \tan(\omega_p/2) = \tan(0.25\pi/2) = 0.4142136$$

 $\Omega_s = \tan(\omega_s/2) = \tan(0.55\pi/2) = 1.1708496$