若令  $\frac{\Omega_{H}}{\Omega_{*}} = \lambda, \tag{7.5.25}$ 

$$\sqrt{\frac{10^{0.1A_s} - 1}{10^{0.1R_s} - 1}} = g \tag{7.5.25}$$

则有

$$N \geqslant \lg g / \lg \lambda$$
,

(7.5.26m)

取滤波器阶数为LN+1 J(即取(N+1)的整数部分)。

\* 若 $R_s$ =3dB,即 $\Omega_s$ = $\Omega_c$ ,则 $R_s$ =10lg $\left[1+\left(\frac{\Omega_c}{\Omega_c}\right)^{2N}\right]$ =10lg2 将其代入(7.5.24)式司得 $R_s$ =3dB 时的阶次 N 为

$$N \ge \lg(10^{\circ.1A_i} - 1) / \left(2\lg\left(\frac{\Omega_u}{\Omega_p}\right)\right) = \lg(10^{\circ.1A_i} - 1) / (2\lg(\lambda_i)), \quad (R_p = 3dB \text{ B})$$
(7.5.26b)

(3) 求 (3)

当  $R_s \neq 3$ dB 时  $\Omega_s \neq \Omega_c$  , 巴特沃思滤波器归一化低通原型的通带截止频率为  $\Omega_c = 1$  , 圭 归一化成任意截止频率  $\Omega_c$  时必须是 3dB 衰减处的  $\Omega_c$  , 才能进行转换[见(7.5.18)式], 为是必须求  $\Omega_c$  。从(7.5.23a)式及(7.5.23b)式可分别求得两个  $\Omega_c$  的表达式

$$\Omega_c \geqslant \Omega_p / \sqrt[2N]{10^{0.1R_p} - 1} = \Omega_{cp}$$
 (7.5.272)

$$\Omega_{c} \leq \Omega_{a} / \sqrt[2N]{10^{6,1A_{s}} - 1} = \Omega_{c}$$
 (7. 5. 27b)

即

$$\Omega_{cp} \leqslant \Omega_{c} \leqslant \Omega_{a}$$

由于阶次选为N+1 J, 比要求的 N 大, 故若用(7.5.27a) 式取等号求  $\Omega$ , 则通带衰减量足要求,阻带指标则可超过要求 $(\Omega$ 。处衰减可大于 A, dB);若用(7.5.27b) 式取等号求  $\Omega$ 。则阻带衰减满足要求,通带指标则可超过要求 $(\Omega$ ,处衰减可小于 R, dB)。

若选

$$\Omega_c = (\Omega_{cp} + \Omega_{ci})/2 \tag{7.5.27e}$$

则通带、阻带衰减皆可超过要求。

## 7.5.3 模拟切贝雪夫低通滤波器

切贝雪夫滤波器有两种:①切贝雪夫 I 型:通带内  $|H_a(j\Omega)|$  是等波纹的,阻带中  $|H_a(j\Omega)|$  是单调下降的;②切贝雪夫 I 型:通带内  $|H_a(j\Omega)|$  是单调的,阻带内  $|H_a(j\Omega)|$  等波纹的。图 7.7 和图 7.8 分别画出了 N= 奇数, N= 偶数时这两种切贝雪夫滤波器的  $|H_a(j\Omega)|$ 。

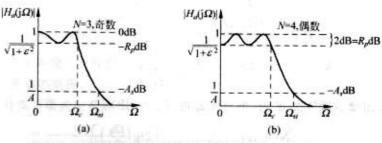


图 7.7 切贝雪夫 I 型模拟滤波器的幅度特性(通带波纹 2dB)

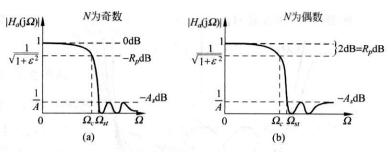


图 7.8 切贝雪夫 II 型模拟滤波器的幅度特性

## 一、切贝雪夫 [型低通滤波器

1. 幅度平方响应  $|H_a(i\Omega)|^2$ , N及 $\Omega_c$ ,  $\epsilon$ 

$$|H_a(j\Omega)|^2 = \frac{1}{1 + \epsilon^2 C_N^2 \left(\frac{\Omega}{\Omega_c}\right)}$$
 (7.5.28)

- ε: 通带波纹参数,ε<1 正数,ε 越大,波纹越大。
- ①: 截止频率,表示幅度响应某一衰减分贝数(例为 0.1dB,1dB,3dB 等等)处的截止频
- 与巴特沃思滤波器不同,不是特指 3dB 衰减处的截止频率。也就是说切贝雪夫滤波器 不必须是 3dB 衰减处的带宽。
  - N: 滤波器阶次,正整数。

 $C_N(x)$ : N 阶切贝雪夫多项式,定义为

$$C_N(x) = \begin{cases} \cos(N \cdot \arccos x), & x \leq 1 \\ \cosh(N \cdot \operatorname{arcch} x), & x > 1 \end{cases}$$
 (7.5.29a)

 $C_N(x)$ 可展开成 x 的多项式如表 7.1 所示。

表 7.1 切贝雪夫多项式

N	$C_N(x)$	N	$C_N(x)$
0	1	4	$8x^4 - 8x^2 + 1$
1	x	5	$16x^5 - 20x^3 + 5x$
2	$2x^2-1$	6	$32x^6 - 48x^4 + 18x^2 - 1$
3	$4x^3 - 3x$	7	$64x^7 - 112x^5 + 56x^3 - 7x$

可以看出, $C_N(x)$ 的首项  $x^N$  的系数为  $2^{N-1}$ ,由表 7.1 可导出  $N \ge 1$  时,切贝雪夫多项式 重達推公式

$$C_{N+1}(x) = 2xC_N(x) - C_{N-1}(x)$$
 (7.5.30)

图 7.9 画出了  $N=0,1,\dots,5$  的切贝雪夫多项式  $C_N(x)$  的曲线。由图上看出, $C_N(x)$  在  $\leq 1$  内具有等波纹特性,且满足

$$|C_N(x)| \leqslant 1$$
,  $|x| \leqslant 1$   
 $|C_N(x)|$  单调增加,  $|x| > 1$ 

2. 切贝雪夫 I 型低通滤波器幅度响应及其特点

其幅度响应为

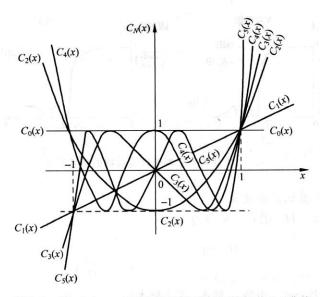


图 7.9  $N=0,1,\dots,5$  等各阶切贝雪夫多项式  $C_N(x)$ 曲线

$$\mid H_a(j\Omega) \mid = \frac{1}{\sqrt{1 + \epsilon^2 C_N^2 \left(\frac{\Omega}{\Omega_c}\right)}}$$
 (7.5.31)

下面结合图 7.7(a)及图 7.7(b)来讨论  $|H_a(j\Omega)|$  的特点。

(1)  $\Omega = 0$  时,分两种情况。

$$H_a(j0) = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}, \quad N = \text{\texttt{\textbf{a}}}$$
 (7.5.32a)

$$H_a(j0) = 1, N =$$
  $\delta$   $\delta$  (7.5.32b)

即 N 为偶数时, $|H_a(j_0)|$ 是通带内最小值,N 为奇数时, $|H_a(0)|$ 是通带内最大值。

(2) Ω=Ω。时。

同之处。

$$\mid H_a(j\Omega_\epsilon) \mid = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}$$
 (7.5.33)

即不管阶数 N 为多少,所有幅度响应曲线都在  $\Omega_\epsilon$  频率处通过  $\frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}$  点,所以把  $\Omega_\epsilon$  称为切贝雪夫滤波器的通带截止频率,但是在  $\Omega_\epsilon$  下幅度响应衰减分贝数由  $\frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}$  确定,而后者又和所给的通带衰减  $R_\rho$  (分贝)有关,因而这一衰减不一定是 3dB,这是与巴特沃思滤波器不

$$R_{p} = 20\lg \frac{\mid H_{a}(j\Omega) \mid_{\max}}{\mid H_{a}(j\Omega) \mid} = -20\lg \mid H_{a}(j\Omega_{c}) \mid = 10\lg(1+\varepsilon^{2})$$
 (7. 5. 34)

(3) 在  $0 \le \Omega \le \Omega_c$  的通带内,由于  $\Omega/\Omega_c < 1$ ,故 $|H_a(j\Omega)|$ 在  $1 \sim \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}}$ 之间等波纹的起伏,N 就等于通带内起伏波纹的极值数(极大值加上极小值)如图 7.7(a)和图 7.7(b)所示,其中图 7.7(a)中,N=3,有 3 个极值,图 7.7(b)中,N=4,则有 4 个极值。

(4) 在  $\Omega > \Omega_c$  的过渡带及阻带中,由于  $\Omega/\Omega_c > 1$  (参见图 7.9),随着  $\Omega$  的增加,有

$$\epsilon^2 C_N^2 \left( \frac{\Omega}{\Omega_c} \right) \gg 1$$

使得 $|H_a(j\Omega)|$ 迅速单调地趋近于零。

- (5) 当  $\Omega = \Omega_{st}$ 时,即在阻带截止频率处,衰减为  $A_s = 20 \lg \frac{|H_a(j\Omega)|_{max}}{|H_a(j\Omega_s)|} = A_s$  为阻带最小衰减,当  $\Omega > \Omega_{ss}$  时,幅度响应衰减值会大于  $A_s$  (dB)。
  - 3. 切贝雪夫 I 型低通滤波器的系统函数 H<sub>a</sub>(s)
- (1)  $H_a(s)H_a(-s)$ 。幅度平方函数在 s 平面的解析延拓即为  $H_a(s)H_a(-s)$ ,由于  $h_a(t)$ 为实数,故有

$$H_{a}(s)H_{a}(-s) = |H_{a}(j\Omega)|_{\Omega=s/j}^{2} = H_{a}(j\Omega)H_{a}^{*}(j\Omega)|_{\Omega=s/j} = H_{a}(j\Omega)H_{a}(-j\Omega)|_{\Omega=s/j}$$

$$= |H_{a}(s)|^{2} = \frac{1}{1 + \epsilon^{2}C_{N}^{2}(\frac{s}{j\Omega_{c}})}$$
(7.5.35)

可以看出  $H_a(s)H_a(-s)$ 的全部零点都在  $s=\infty$ 处,在 0<s< $\infty$ 处有极点,因而也是"全 极点型"滤波器。

$$H_a(s)H_a(-s)$$
的极点(推导过程可见本书第三版)为 
$$s_k = \sigma_k + \mathrm{j}\Omega_k, \quad k = 1, 2, \cdots, 2N \tag{7.5.36}$$

σ 与Ω 分别为

$$\sigma_{k} = \mp \Omega_{c} a \sin \left[ \frac{\pi}{2N} (2k-1) \right]$$

$$\Omega_{k} = \Omega_{c} b \cos \left[ \frac{\pi}{2N} (2k-1) \right]$$

$$k = 1, 2, \dots, 2N$$

$$(7.5.37a)$$

$$(7.5.37b)$$

$$\Omega_k = \Omega_c b \cos \left[ \frac{\pi}{2N} (2k - 1) \right]^{k}$$
 (7. 5. 37b)

其中

$$a = \operatorname{sh}\left[\frac{1}{N}\operatorname{arcsh}\left(\frac{1}{\varepsilon}\right)\right] \tag{7.5.38a}$$

$$b = \operatorname{ch}\left[\frac{1}{N}\operatorname{arcch}\left(\frac{1}{\varepsilon}\right)\right] \tag{7.5.38b}$$

将(7.5.37a)式与(7.5.37b)式分别取平方再化简, 可以得到  $H_a(s)H_a(-s)$ 在 s 平面的极点分布满足 以下关系式

$$\frac{\sigma_k^2}{\Omega_c^2 a^2} + \frac{\Omega_k^2}{\Omega_c^2 b^2} = 1 \tag{7.5.39}$$

这是一个椭圆方程,由于 ch(•)>sh(•),故长轴 为 $\Omega_c b$ (在 s 平面的虚轴上),短轴为 $\Omega_c a$ (在 s 平面 实轴上)。

图 7.10 画出了确定切贝雪夫 I 型滤波器极点 在椭圆上的位置的方法。先求出大圆(半径为  $b\Omega_{\epsilon}$ )和小圆(半径为  $a\Omega_{\epsilon}$ )上按等间隔角  $\pi/N$  均分 的各个点,这些点是虚轴对称的,且一定都不落在 虚轴上。N为奇数时,有落在实轴上的点,N为偶 数时,实轴上也没有。幅度平方函数的极点(在椭

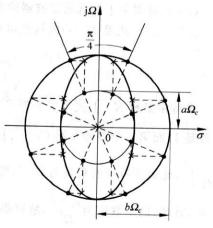


图 7.10 N=4 时模拟切贝雪夫 I 型滤波器  $H_a(s)H_a(-s)$ 的极点位置图

(左半平面极点为  $H_a(s)$ 的)。极点以"×"表示

圆上)的位置是这样确定的: 其垂直坐标由落在大圆上的各等间隔点确定,其水平坐标由落在小圆上的各等间隔点确定。

(2)  $H_a(s)$ 的极点及波纹参数  $\epsilon$ 

 $H_a(s)H_a(-s)$ 在 s 左半面的极点就是  $H_a(s)$ 的极点,即有

$$s_k = \sigma_k + j\Omega_k, \quad k = 1, 2, \dots, N$$
 (7.5.40)

其中σk及Ωk为

$$\sigma_{k} = -\Omega_{c}a \sin\left[\frac{\pi}{2N}(2k-1)\right]$$

$$\Omega_{k} = \Omega_{c}b \cos\left[\frac{\pi}{2N}(2k-1)\right]$$

$$k = 1, 2, \dots, N$$
(7. 5. 41)

实际应用中(7.5.38a)式及(7.5.38b)式求解a、b 时并不方便,但是利用数学手册中的以下关系式

$$\operatorname{arcsh}\left(\frac{1}{\varepsilon}\right) = \ln\left(\frac{1}{\varepsilon} + \sqrt{\frac{1}{\varepsilon^2} + 1}\right) \tag{7.5.42}$$

并利用  $shx = (e^x - e^{-x})/2$ ,  $chx = (e^x + e^{-x})/2$ , 将它们代入(7.5.38a)式、(7.5.38b)式,经化简后,可得更简便的 a, b 表达式

$$a = \frac{1}{2} (\gamma^{\frac{1}{N}} - \gamma^{-\frac{1}{N}}) \tag{7.5.43a}$$

$$b = \frac{1}{2} (\gamma^{\frac{1}{N}} + \gamma^{-\frac{1}{N}}) \tag{7.5.43b}$$

其中

$$\gamma = \frac{1}{\varepsilon} + \sqrt{\frac{1}{\varepsilon^2} + 1} \tag{7.5.44}$$

将(7.5.43)式、(7.5.44)式代入(7.5.41)式即可求得  $H_a(s)$ 的极点。其中  $\epsilon$  为波纹参数,由通带衰减  $R_a$  确定,见(7.5.34)式,有

$$\varepsilon = \sqrt{10^{0.1R_p} - 1} \tag{7.5.45}$$

(3) 切贝雪夫 I 型低通滤波器的系统函数 Ha(s)

由(7.5.35)式及 H<sub>a</sub>(s)的极点可得到

$$H_a(s) = \frac{1}{\sqrt{1 + \epsilon^2 C_N^2 \left(\frac{s}{j\Omega_c}\right)}} = \frac{K}{\prod_{k=1}^{N} (s - s_k)}$$
(7. 5. 46)

求待定系数 K: 上式第二个等号右端分母展开后是 s 的 N 阶多项式,其最高阶次  $s^N$  的系数是 1,而第二个等号左端  $C_N\left(\frac{s}{j\Omega}\right)$ 是  $\frac{s}{j\Omega_c}$  的多项式,由表  $\frac{s}{6.8}$  看出,此多项式最高价项为  $\left(\frac{s}{j\Omega_c}\right)^N$ ,此最高阶项的系数为  $2^{N-1}$ ,即  $s^N$  的系数为  $\frac{2^{N-1}}{\Omega_c^N}$ ,再考虑  $\epsilon$  在内,则整个分母多项式  $s^N$  项(首项)的系数则为  $\frac{\epsilon 2^{N-1}}{\Omega_c^N}$ ,故可得

$$K = \frac{\Omega_c^n}{2^{N-1}} \tag{7.5.47}$$

因此将 K 代入(7.5.46)式,最后得到系统函数为

$$H_a(s) = \frac{\frac{1}{\epsilon 2^{N-1}} \Omega_c^N}{\prod_{k=1}^{N} (s - s_k)}$$
 (7.5.48)

(4) 切贝雪夫 I 型归一化低通原型滤波器的系统函数 Ham (s)

与巴特沃思归一化滤波器一样,也是将以上所有公式中的 $\Omega_c$ ,即通带截止频率 $\Omega_c$ 归一  $\mathbf{\mathcal{L}}$ 为 $\Omega_{c}=1(\Omega_{c}$  不一定为 3dB 衰减处的频率,这是和巴特沃思滤波器不同的),就得到归一 化后的所有公式。

在滤波器设计手册中都是列出归一化的低通滤波器的数据。

归一化切贝雪夫滤波器系统函数的极点 s, 为

$$s_k = \sigma_k + j\Omega_k \tag{7.5.49}$$

$$\sigma_{k} = -a\sin\left[\frac{\pi}{2N}(2k-1)\right]$$

$$\Omega_{k} = b\cos\left[\frac{\pi}{2N}(2k-1)\right]$$

$$k = 1, 2, \dots, N$$

$$(7.5.50a)$$

$$(7.5.50b)$$

$$\Omega_k = b \cos \left[ \frac{\pi}{2N} (2k - 1) \right]$$
 (7. 5. 50b)

其中 a,b 以及与 a,b 相关的  $\gamma$  和  $\epsilon$  的公式仍和非归一化低通滤波器的(7.5.43)式、(7.5.44) 式、(7.5.45)式相同。

归一化切贝雪夫滤波器的系统函数 Han(s)为

$$H_{an}(s) = \frac{\frac{1}{\epsilon 2^{N-1}}}{\prod_{k=1}^{N} (s - s_k)}$$
 (7.5.51)

其中 s, 由(7.5,49)式、(7.5,50)式确定。

表 7.5、表 7.6、表 7.7 分别给出了归一化切贝雪夫 I 型低通原型滤波器分母多项式用 系数、根及因式表示的数据。

 $H_{ar}(s)$  分母多项式用系数  $a_0, a_1, \dots, a_{N-1}, a_N = 1$  表示及用根表示时为

$$H_{an}(s) = \frac{d_0}{s^N + a_{N-1}s^{N-1} + \dots + a_1s + a_0} = \frac{d_0}{(s - s_1)(s - s_2)\dots(s - s_N)}$$
(7. 5. 52)

其中

$$d_0 = \frac{1}{\varepsilon 2^{N-1}} \tag{7.5.53}$$

(5) 与巴特沃思低通滤波器一样,将切贝雪夫 I 型归一化低通滤波器的系统函数  $H_{ar}(s')$ "去归一化"后,就得到在衰减为  $R_{s}(dB)$ ,通带截止频率为  $\Omega_{s}(\mathbb{D},\Omega_{c})$ 时,所需非归一 化低通滤波器的系统函数  $H_a(s)$ ,去归一化的方法是用 $\frac{s}{\Omega}$ 代替  $H_{an}(s')$ 中的 s',见(7.5.18)式,

重写如下 $(\Omega_c = \Omega_b)$ 

即

$$H_a(s) = H_{an}(s') \mid_{s'=\frac{s}{\Omega_c}} = H_{an}\left(\frac{s}{\Omega_c}\right)$$

- 切贝雪夫 I 型低通滤波器的设计参数的确定
- (1) 设计时给定的参数。
- $\Omega_{o}$ : 所需通带截止频率;  $R_{o}$ :  $\Omega_{o}$  处 $|H_{o}(j\Omega_{o})|$ 的衰减(dB)

 $\Omega_{st}$ : 所需阻带截止频率;  $A_{s}$ :  $\Omega_{st}$  处  $|H_{a}(\mathrm{i}\Omega_{st})|$  的衰减(dB)

$$R_{p} = 20 \lg \frac{\mid H_{a}(j\Omega) \mid_{\max}}{\mid H_{a}(j\Omega_{p}) \mid} = -20 \lg \mid H_{a}(j\Omega_{p}) \mid$$
 (7.5.54)

$$A_{s} = 20 \lg \frac{\mid H_{a}(j\Omega) \mid_{\max}}{\mid H_{a}(j\Omega_{st}) \mid} = -20 \lg \mid H_{a}(j\Omega_{st}) \mid$$
 (7.5.55)

(2) 通带波纹参数  $\varepsilon$  与 R, 的关系,由于  $\Omega$ , 就是通带截止频率  $\Omega$ , 以下用  $\Omega$ , 代替  $\Omega$ . 将  $\Omega = \Omega_c = \Omega$ , 代入(7.5.31)式的 $|H_a(j\Omega)|$ 中,有 $[C_N^2(\Omega_p/\Omega_p) = C_N^2(1) = 1]$ 

$$\mid H_a(j\Omega_p) \mid = \frac{1}{\sqrt{1+\epsilon^2}} \tag{7.5.56}$$

将它代入(7.5.54)式中,可得

$$R_{p} = 10\lg(1+\epsilon^{2}) \tag{7.5.57}$$

即

$$\varepsilon = \sqrt{10^{0.1R_p} - 1} \tag{7.5.58}$$

(3) 阻带截止频率处响应幅度 1/A(见图 7.7(a)、图 7.7(b))与 A, 的关系。由于

$$\mid H_a(j\Omega_{st})\mid = \frac{1}{A}$$
 (7.5.59)

将它代入到(7.5.55)式中,有

$$A_s = 20 \lg A \tag{7.5.60}$$

即

$$=10^{0.05A_s} (7.5.61)$$

(4) 阶数 N。可由阻带边界条件确定 N。

由(7.5.29b)式切贝雪夫多项式 $C_N(x)$ 当x>1时的定义可知

当 
$$x = \frac{\Omega_{st}}{\Omega_{p}} > 1$$
 时,有

$$C_N\left(\frac{\Omega_{st}}{\Omega_p}\right) = \operatorname{ch}\left[N \cdot \operatorname{arcch}\left(\frac{\Omega_{st}}{\Omega_p}\right)\right]$$
 (7. 5. 62)

在(7.5.28)式中代人 $\Omega = \Omega_{st}$ ,有

$$\mid H_a(j\Omega_{st}) \mid = \frac{1}{A} = \frac{1}{\sqrt{1 + \epsilon^2 C_N^2 \left(\frac{\Omega_{st}}{\Omega_P}\right)}}$$
(7. 5. 63)

考虑到(7.5.58)式及(7.5.61)式,从(7.5.63)式可得到

$$C_N\left(\frac{\Omega_{st}}{\Omega_p}\right) = \frac{1}{\epsilon} \sqrt{A^2 - 1} = \frac{1}{\epsilon} \sqrt{10^{0.1A_s} - 1} = \frac{\sqrt{10^{0.1A_s} - 1}}{\sqrt{10^{0.1R_p} - 1}}$$
(7. 5. 64)

再将(7.5.62)式代人,可求得切贝雪夫低通滤波器的阶数 N

$$N \geqslant \frac{\operatorname{arcch}\left[\frac{1}{\varepsilon} \sqrt{10^{0.1A_s} - 1}\right]}{\operatorname{arcch}(\Omega_{st}/\Omega_p)} = \frac{\operatorname{arcch}\left[\sqrt{10^{0.1A_s} - 1}/\sqrt{10^{0.1R_p} - 1}\right]}{\operatorname{arcch}(\Omega_{st}/\Omega_p)}$$
(7. 5. 65)

(7.5.65)式也可化为另一更简单的表达式。查数学手册知(只取正号)

$$\operatorname{arcch}(x) = \ln(x + \sqrt{x^2 - 1})$$
 (7.5.66)

将此式代入(7.5.65)式,并考虑到 lny=(lgy)ln10,由此可得

$$N \geqslant \frac{\lg\left[\frac{1}{\varepsilon} \sqrt{10^{0.1A_{s}} - 1} + \sqrt{\frac{1}{\varepsilon^{2}} (10^{0.1A_{s}} - 1) - 1}\right]}{\lg\left[\Omega_{st}/\Omega_{p} + \sqrt{(\Omega_{st}/\Omega_{p})^{2} - 1}\right]} = \frac{\lg\left[\sqrt{\frac{10^{0.1A_{s}} - 1}{10^{0.1R_{p}} - 1}} + \sqrt{\frac{10^{0.1A_{s}} - 1}{10^{0.1R_{p}} - 1}} - 1\right]}{\lg\left[\Omega_{st}/\Omega_{p} + \sqrt{(\Omega_{st}/\Omega_{p})^{2} - 1}\right]}$$

$$(7.5.67)$$

将(7.5.25)式表示的 A<sub>s</sub> 及 g 代人上式,则有

$$N \geqslant \frac{\lg\left[g + \sqrt{g^2 - 1}\right]}{\lg\left[\lambda_i + \sqrt{\lambda_i^2 - 1}\right]} \tag{7.5.68}$$

- (5) 由 N 及  $\varepsilon$ , 查表可求得归一化原型低通滤波器的  $H_{an}(s)$ 。
- (6) 同样(但并不必要),可引出切贝雪夫 I 型低通滤波器的 3dB 截止频率(若  $R_p < R_{3dB}$ )。

由于在 3dB 衰减处的频率  $\Omega_{3dB} > \Omega_{\rho}$  故有 $\frac{\Omega_{3dB}}{\Omega_{\rho}} > 1$ ,仍可利用(7.5.62)式及(7.5.64)式,

且考虑到(7.5.58)式,将其 $\Omega_{\text{s}}$ 用 $\Omega_{\text{3}}$ 品代替即可,可导出(此时 $A=\sqrt{2}$ )

$$\Omega_{3dB} = \Omega_{p} \cdot \operatorname{ch}\left[\frac{1}{N}\operatorname{arcch}\left(\frac{1}{\varepsilon}\right)\right] = \Omega_{p} \cdot \operatorname{ch}\left[\frac{1}{N} \cdot \operatorname{arcch}\left[\frac{1}{\sqrt{10^{0.1R_{p}} - 1}}\right]\right]$$
(7.5.69)

二、切贝雪夫 [] 型低通滤波器