

2、低域通過フィルターから高域通過フィルターへの変換

実際にLPFからHPFへの周波数変換を行ってみます。

(1) 1次の低域通過伝達関数の変換

1次の低域通過伝達関数は、

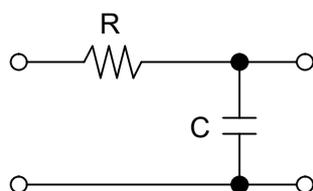
$$\frac{a_0}{s + a_0}$$

です。分子に付いている a_0 は、 $s = j\omega = 0$ 、つまり角周波数 0 での利得を 1 にするための係数です。角周波数 0 での分母の値と同じものを分子に置けば、角周波数 0 で伝達関数の値は 1 になります。

変換前に式を、

$$\frac{a_0}{s + a_0} = \frac{a_0}{a_0 \left(\frac{s}{a_0} + 1 \right)} = \frac{1}{1 + \frac{1}{a_0} s} \dots 2-①$$

と変形しておきます。下記回路の伝達関数は、「 $s = j\omega$ とは何か」の章で検討しましたので、

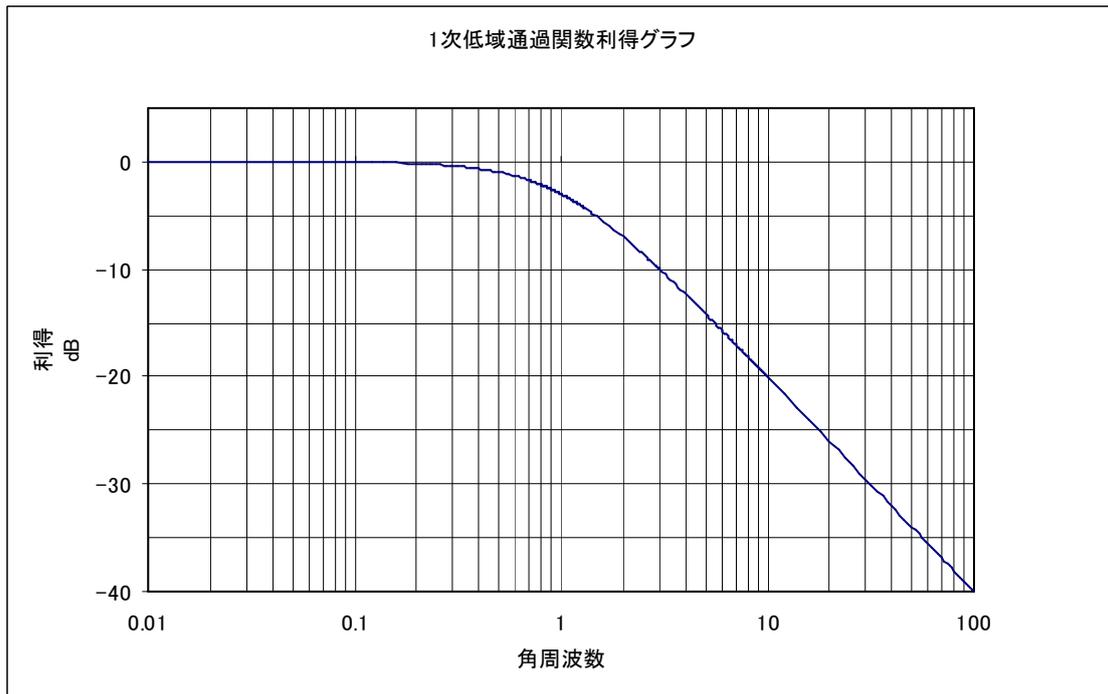


$$\frac{1}{1 + sCR}$$

と分っております。この回路の C と R を、 $CR = \frac{1}{a_0}$ とおけば 1 次の低域通過伝達関数、

$$\frac{a_0}{s + a_0}$$

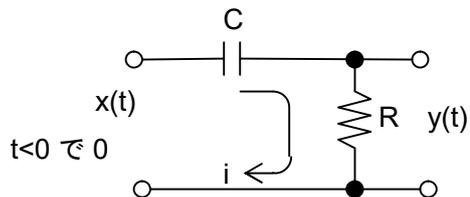
の回路となります。 a_0 が 1 の場合の利得グラフを下に示します。 $s = j\omega$ と置き、各 ω での絶対値を求め、利得をデシベル計算したものです



2-①式を、高域通過伝達関数に変換するため、 s を $\frac{1}{s}$ にしますと、

$$\left[\frac{1}{1 + \frac{1}{a_0} s} \right]_{s=\frac{1}{s}} = \frac{1}{1 + \frac{1}{a_0 s}} = \frac{s \cdot 1}{s \left(1 + \frac{1}{a_0 s} \right)} = \frac{s}{s + \frac{1}{a_0}} \dots 2-②$$

になります。この回路を実現するため、下の回路の伝達関数 $G(s)$ を求めます。



回路に流れる電流を i とします。コンデンサーでの電圧降下 $\frac{Q}{C} = \frac{1}{C} \int_0^t idt$ と、抵抗での電

圧降下 Ri の和は、入力電圧 $x(t)$ と等しく、

$$x(t) = \frac{1}{C} \int_0^t idt + Ri$$

が成り立ちます。また出力 $y(t)$ は、抵抗での電圧降下と等しく、

$$y(t) = Ri$$

です。微分積分のある回路方程式はラプラス変換しますと、

$$X(s) = \frac{i(s)}{Cs} + Ri(s)$$

$$Y(s) = Ri(s)$$

になります。伝達関数は、 $\frac{Y(s)}{X(s)}$ ですから、

$$\begin{aligned} \frac{Y(s)}{X(s)} &= \frac{Ri(s)}{\frac{i(s)}{Cs} + Ri(s)} = \frac{R}{\frac{1}{Cs} + R} = \frac{R}{R\left(1 + \frac{1}{sCR}\right)} \\ &= \frac{1}{1 + \frac{1}{sCR}} = \frac{s \cdot 1}{s\left(1 + \frac{1}{sCR}\right)} = \frac{s}{s + \frac{1}{CR}} \end{aligned}$$

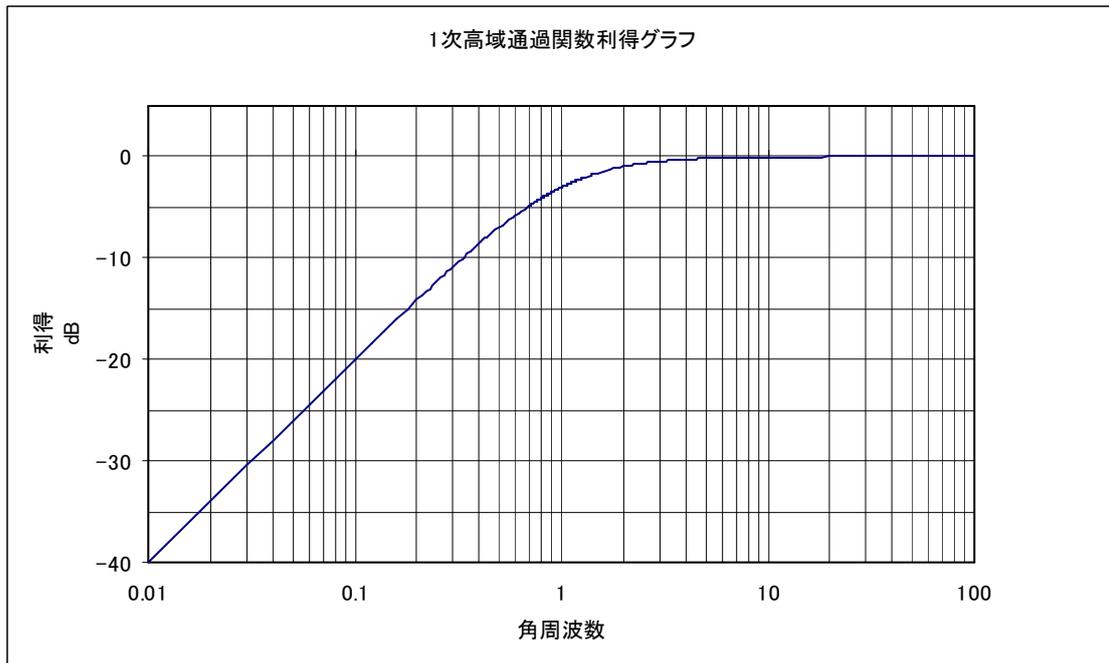
となります。1 次高域通過伝達関数である、2-②式と同じ形をしています。2-②式の $a_0 = CR$ であることが分ります。角周波数が大きな領域での出力の絶対値を求めるため、 s に $+j\infty$ を代入しますと、

$$\lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{s}{s + \frac{1}{CR}} = \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{\frac{1}{s} \cdot s}{\frac{1}{s} \cdot \left(s + \frac{1}{CR}\right)} = \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{1}{1 + \frac{1}{sCR}} = 1$$

になります。答は実数の 1 ですから、共役も 1 です。絶対値も 1 です。共役を求めるため、 s に $-j\infty$ を代入するまでも無く、 ∞ [rad/sec] での利得は 1 と分ります。

1 次の高域通過伝達関数は上図の回路で実現出来ます。

この関数の a_0 が 1 の場合の利得グラフを下に示します。 $s = j\omega$ と置き、各 ω での絶対値を求め、利得をデシベル計算したものです



「周波数変換」の章で高域通過フィルター設計用の、正規化低域通過フィルターを設計しております。

1次の低域通過伝達関数 a_0 の逆数の値を、1次の高域通過伝達関数の a_0 の値とすれば良い事が分りました。

こうして出来た正規化高域通過フィルターから、任意の角周波数の高域通過フィルターへの変更は素子値のスケーリングを行えば良いです。

(2) 2次の低域通過伝達関数の変換

2次低域通過伝達関数は、

$$\frac{\omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

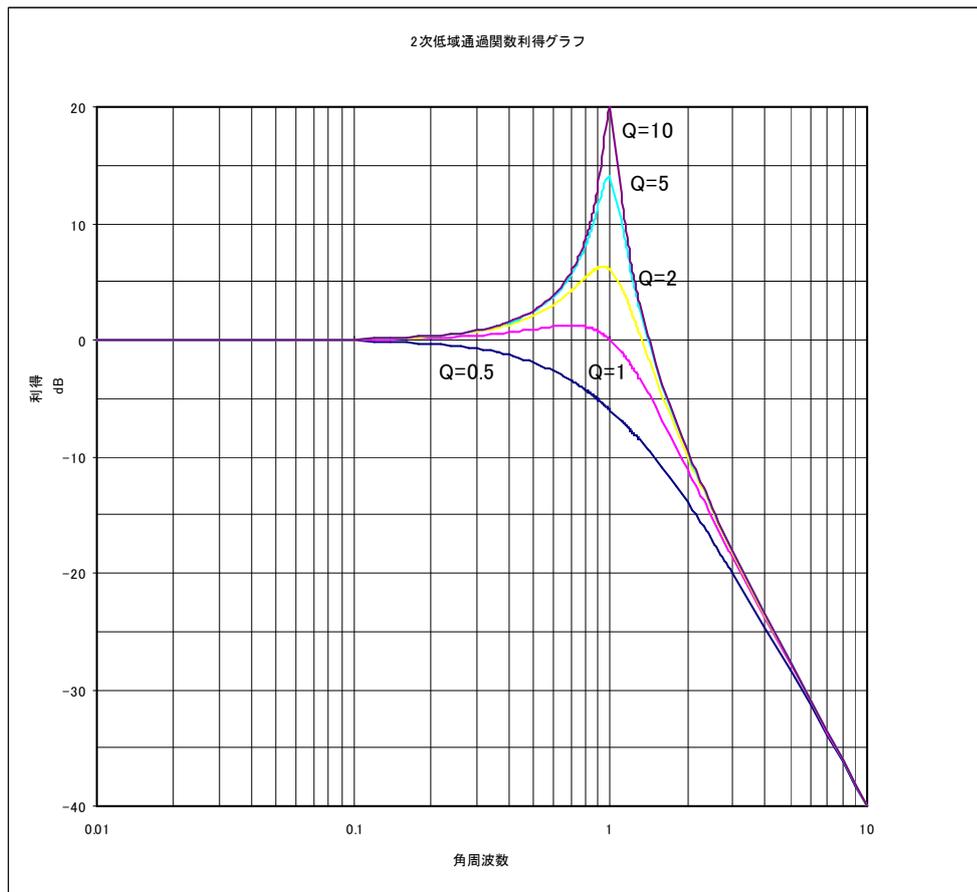
です。分子に付いている ω_0^2 は、 $s=j\omega=0$ 、つまり角周波数0での利得を1にするための係数です。角周波数0での分母の値と同じものを分子に置けば、角周波数0で伝達関数の値は1になります。一般的にはHと言う定数を分子に付け、

$$\frac{H\omega_0^2}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2} \dots 2-③$$

となります。H を付けることにより、全ての角周波数での利得が変化します。

これは偶数次チェビシェフフィルタにおいて、角周波数 0 での利得が 1 では無い場合の利得調整等に使います。

2-③式の ω_0 と H が、共に 1 の場合の利得グラフを下に示します。s=j ω と置き、各 ω での絶対値を求め、利得をデシベル計算したものです



高域通過伝達関数に変換するため、2-③式の分母の s を $\frac{1}{s}$ にしますと、

$$\begin{aligned} \left[s^2 + \frac{\omega_0}{Q} s + \omega_0^2 \right]_{s=\frac{1}{s}} &= \left(\frac{1}{s} \right)^2 + \frac{\omega_0}{Q} \cdot \frac{1}{s} + \omega_0^2 = \frac{1}{s^2} + \frac{\omega_0}{Qs} + \omega_0^2 \\ &= \frac{Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2}{Qs^2} \end{aligned}$$

になります。したがって2-③式は、

$$H\omega_0^2 \div \frac{Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2}{Qs^2} = \frac{H\omega_0^2 Qs^2}{Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2}$$

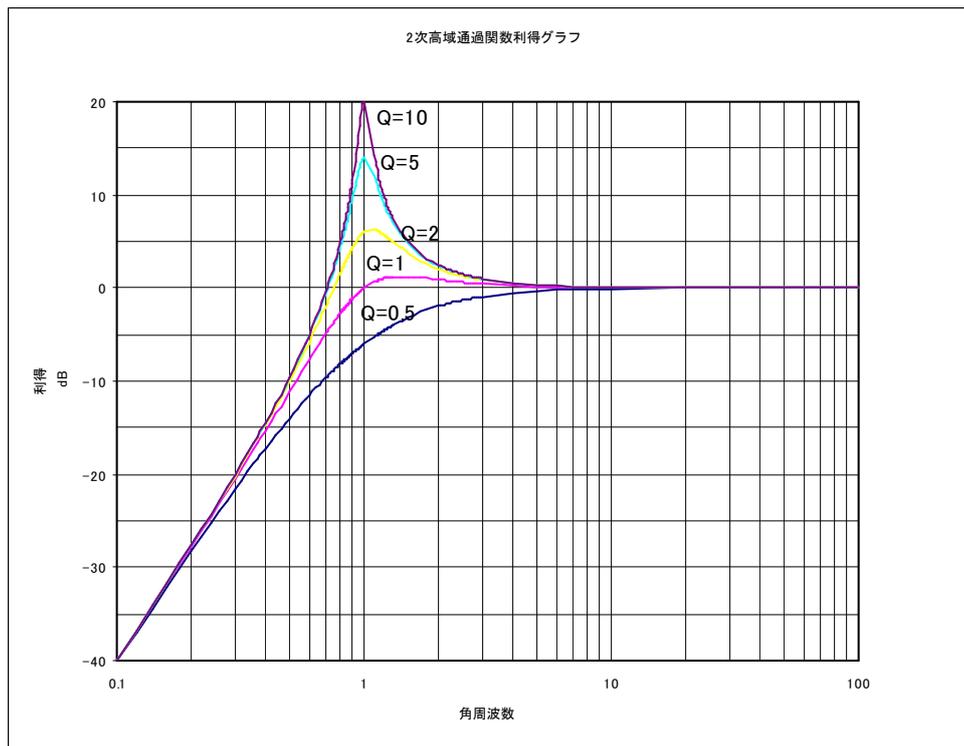
$$= \frac{H\omega_0^2 Qs^2}{\omega_0^2 Q(s^2 + \frac{1}{Q\omega_0} s + \frac{1}{\omega_0^2})} = \frac{Hs^2}{s^2 + \frac{1}{Q\omega_0} s + \frac{1}{\omega_0^2}}$$

となります。ここで、 $\frac{1}{\omega_0} = \omega_{HP}$ と置きますと、2次高域通過伝達関数は、

$$\frac{Hs^2}{s^2 + \frac{\omega_{HP}}{Q} s + \omega_{HP}^2} \dots 2-④$$

になります。

この関数の ω_{HP} と H が、共に 1 の場合の利得グラフを下に示します。 $s=j\omega$ と置き、各 ω での絶対値を求め利得をデシベル計算したものです。



2-④式には、分子にも分母にも H 以外の係数が付きません。 H が 1 の場合、角周波数が大きな領域での出力絶対値を求めるため、 s に $+j\infty$ を入力しますと、

$$\begin{aligned} \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{s^2}{s^2 + \frac{\omega_{HP}}{Q}s + \omega_{HP}^2} &= \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{\frac{1}{s^2} \cdot s^2}{\frac{1}{s^2} \left(s^2 + \frac{\omega_{HP}}{Q}s + \omega_{HP}^2 \right)} = \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{1}{1 + \frac{\omega_{HP}}{s} + \frac{\omega_{HP}^2}{s^2}} \\ &= 1 \end{aligned}$$

になります。実数の1ですから、共役も1です。絶対値も1です。共役を求めるため $s = -j\infty$ を代入するまでも無く、2-④式の $H=1$ 、 ∞ [rad/sec]での利得は1と分りました。

この伝達関数を、回路としての実現する方法は、章を改めて説明させて頂きたいと思えます。

「周波数変換」の章で高域通過フィルター設計用の、正規化低域通過フィルターを設計しております。

2次の低域通過伝達関数各段の Q および H はそのままの値、 ω_0 は逆数の値を、2次高域通過伝達関数各段の Q 、 H 、 ω_0 の値とすれば良い事が分ります。角周波数0での利得調整用として分子に付いていた ω_0^2 は無くなります。

こうして出来た正規化高域通過フィルターから、任意の角周波数の高域通過フィルターへの変更は素子値のスケーリングを行えば良いです。

(3) 零点のある2次の低域通過伝達関数の変換

零点のある2次低域通過伝達関数は、

$$\frac{\omega_0^2 (s^2 + \omega_z^2)}{\omega_z^2 \left(s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2 \right)}$$

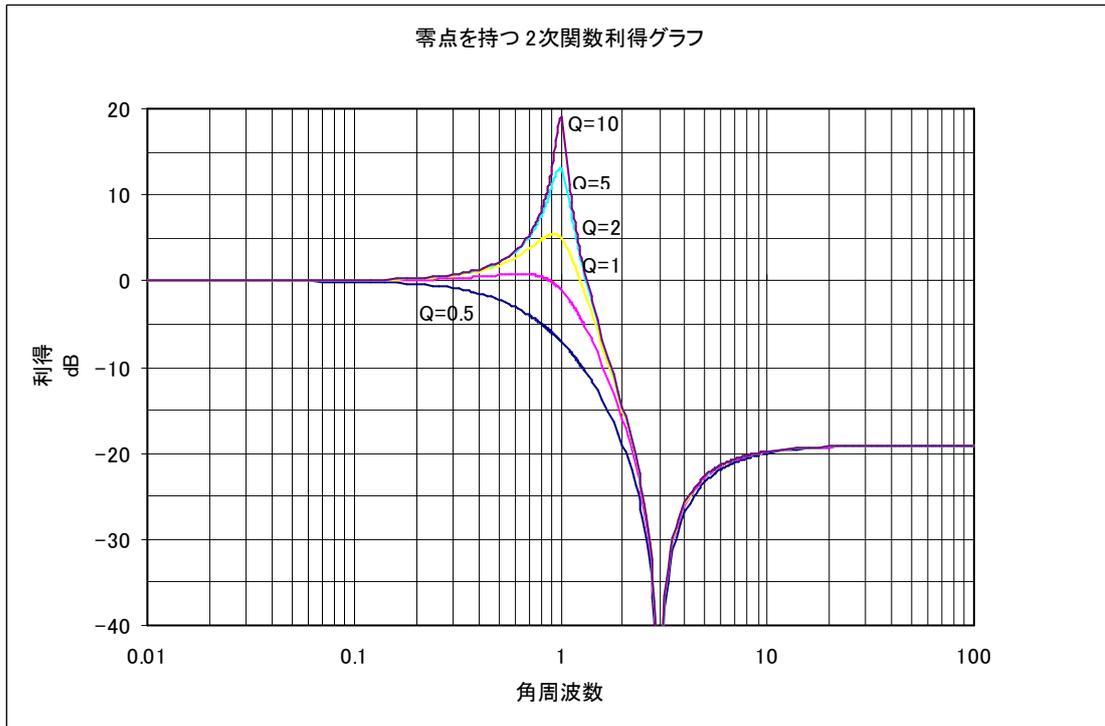
です。「低域通過伝達関数の要素」の章1の低域通過伝達関数要素中、2次低域通過伝達関数とノッチ要素を直列接続した形です。先程も書きましたが、分子に付いている ω_0^2 、分母に付いている ω_z^2 は、 $s=j\omega=0$ 、つまり角周波数0での利得を1にするための係数です。一般的には H という定数を分子に付け、

$$\frac{H\omega_0^2 (s^2 + \omega_z^2)}{\omega_z^2 \left(s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2 \right)} \dots 2-⑤$$

となります。 H により、この式に入力する全ての角周波数での利得が変化します。

これは偶数次逆チェビシェフ、偶数次連立チェビシェフフィルタにおいて、角周波数 0 での利得が 1 ではない場合の利得調整等に使います。

2-⑤式関数の ω_0 、 H 共に 1、 ω_z が 3 の場合の利得グラフを下に示します。 $s=j\omega$ と置き、各 ω での絶対値を求めたものです



高域通過伝達関数に変換するため、まず分子の s を $\frac{1}{s}$ にしますと、

$$H\omega_0^2 [s^2 + \omega_z^2]_{s=\frac{1}{s}} = H\omega_0^2 \left\{ \left(\frac{1}{s} \right)^2 + \omega_z^2 \right\} = \frac{H\omega_0^2 (1 + \omega_z^2 s^2)}{s^2}$$

になります。次に分母の s を $\frac{1}{s}$ にしますと、

$$\omega_z^2 \left[s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2 \right]_{s=\frac{1}{s}} = \omega_z^2 \left\{ \left(\frac{1}{s} \right)^2 + \frac{\omega_0}{Qs} + \omega_0^2 \right\} = \frac{\omega_z^2 (Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2)}{Qs^2}$$

になります。分子÷分母を行いますと、

$$\frac{H\omega_0^2 (1 + \omega_z^2 s^2)}{s^2} \div \frac{\omega_z^2 (Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2)}{Qs^2} = \frac{H\omega_0^2 (1 + \omega_z^2 s^2)}{s^2} \cdot \frac{Qs^2}{\omega_z^2 (Q + \omega_0 s + Q\omega_0^2 s^2)}$$

$$\begin{aligned}
&= \frac{QH\omega_0^2(1+\omega_Z^2s^2)}{\omega_Z^2(Q+\omega_0s+Q\omega_0^2s^2)} = \frac{QH\omega_0^2\omega_Z^2\left(\frac{1}{\omega_Z^2}+s^2\right)}{\omega_Z^2Q\omega_0^2\left(\frac{1}{\omega_0^2}+\frac{s}{Q\omega_0}+s^2\right)} \\
&= \frac{H\left(s^2+\frac{1}{\omega_Z^2}\right)}{s^2+\frac{s}{Q\omega_0}+\frac{1}{\omega_0^2}}
\end{aligned}$$

になります。ここで、 $\frac{1}{\omega_0} = \omega_{HP0}$ 、 $\frac{1}{\omega_Z} = \omega_{HPZ}$ と置きますと、零点の有る 2 次高域通過伝達関数は、

$$\frac{H(s^2 + \omega_{HPZ}^2)}{s^2 + \frac{\omega_{HP0}}{Q}s + \omega_{HP0}^2} \dots 2-⑥$$

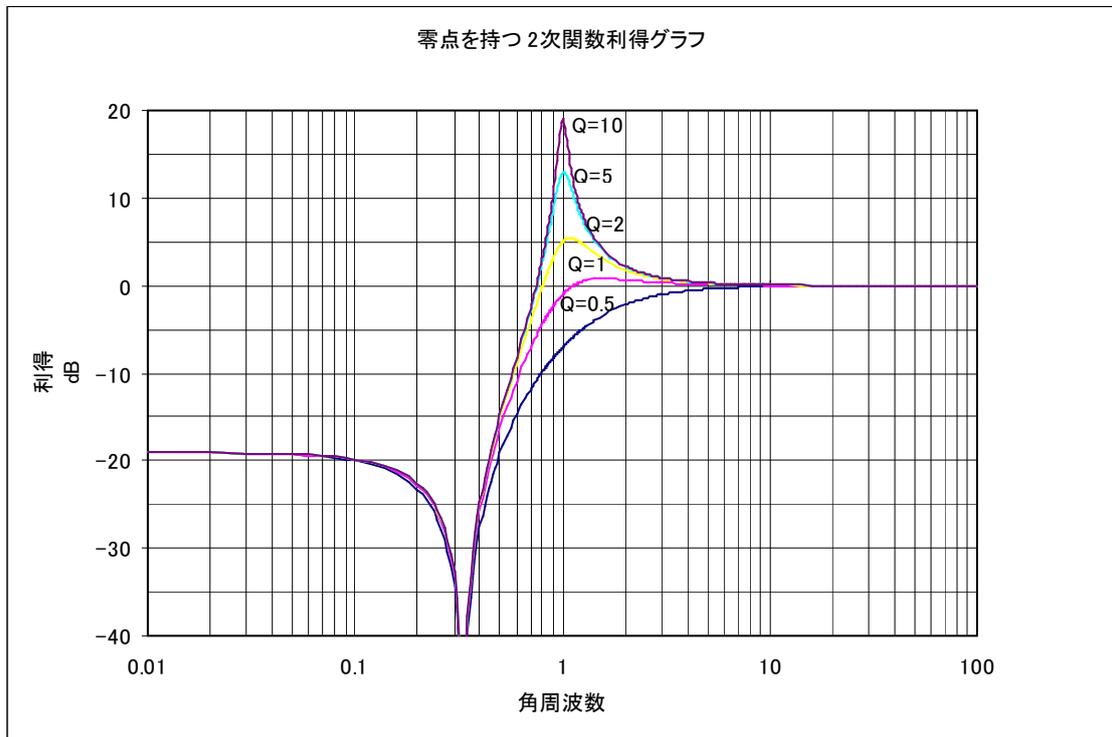
になります。零点の有る 2 次低域通過伝達関数と、零点の有る 2 次高域通過伝達関数とは本質的な違いは有りません。 ω_Z の角周波数が ω_0 よりも上にあるか下にあるか、だけの違いです。高域通過の場合は、分子のH以外の係数は付きません。

Hが1の場合、角周波数が大きな領域での出力の絶対値を求めるため、2-⑥式のsに $+j\infty$ を代入しますと、

$$\begin{aligned}
\lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{s^2 + \omega_{HPZ}^2}{s^2 + \frac{\omega_{HP0}}{Q}s + \omega_{HP0}^2} &= \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{\frac{1}{s^2}(s^2 + \omega_{HPZ}^2)}{\frac{1}{s^2}\left(s^2 + \frac{\omega_{HP0}}{Q}s + \omega_{HP0}^2\right)} = \lim_{s \rightarrow j\infty} \frac{1 + \frac{\omega_{HPZ}^2}{s^2}}{1 + \frac{Q}{s} + \frac{\omega_{HP0}^2}{s^2}} \\
&= 1
\end{aligned}$$

になります。実数の1ですから、共役も1です。絶対値も1です。共役を求めるため $s = -j\infty$ を代入するまでも無く、2-⑥式の $H=1$ 、 ∞ [rad/sec]での利得は1と分りました。したがって、H以外の係数を付ける必要は有りません。

この関数の ω_0 が1、 ω_Z が $\frac{1}{3}$ の場合の利得グラフを下に示します。 $s = j\omega$ と置き、各 ω での伝達関数の絶対値を求め、デシベル計算したものです



この回路の実現方法も章を改めたいと思います。

「周波数変換」の章で、高域通過フィルター設計用の正規化低域通過フィルターを設計しております。

零点の有る2次低域通過伝達関数の場合、各段の Q および H はそのままの値、 ω_0 および ω_z は逆数の値を、零点の有る2次高域通過伝達関数各段の、 Q 、 H 、 ω_0 、 ω_z の値とすれば良い事が分りました。角周波数0での利得調整用として付いていた ω_0^2 および ω_z^2 は無くなります。

こうして出来た正規化高域通過フィルターから、任意の角周波数の高域通過フィルターへの変更は素子値のスケーリングを行えば良いです。

[目次へ戻る](#)