

「はしご型 LC フィルターの設計」の章、3、R-R 型フィルターの設計の項を参照して下さい。

問：R-R 型の $R_1=1[\Omega]$ 、 $R_2=1[\Omega]$ 、 $\frac{R_1}{R_2}=1$ で、3次ベッセル LC フィルターを設計して下さい。ただし $1[\text{rad/sec}]$ での利得を $-3.01[\text{dB}]$ とします。

答：3次ベッセルフィルターの伝達関数は、

$$\frac{15}{s^3 + 6s^2 + 15s + 15}$$

ですが、この伝達関数の利得は $1[\text{rad/sec}]$ の時 $-3.01[\text{dB}]$ ではありません。新しい伝達関数を作る必要があります。

元の伝達関数の利得が、 $-3.01[\text{dB}]$ になる角周波数を求めます。

伝達関数を周波数伝達関数の絶対値に直します。

元の伝達関数に $j\omega$ を代入します。

$$\begin{aligned} \left[\frac{15}{s^3 + 6s^2 + 15s + 15} \right]_{s=j\omega} &= \frac{15}{(j\omega)^3 + 6(j\omega)^2 + 15(j\omega) + 15} \\ &= \frac{15}{-j\omega^3 - 6\omega^2 + j15\omega + 15} \\ &= \frac{15}{(-6\omega^2 + 15) + j(-\omega^3 + 15\omega)} \end{aligned}$$

元の伝達関数に $-j\omega$ を代入します。

$$\begin{aligned} \left[\frac{15}{s^3 + 6s^2 + 15s + 15} \right]_{s=-j\omega} &= \frac{15}{(-j\omega)^3 + 6(-j\omega)^2 + 15(-j\omega) + 15} \\ &= \frac{15}{j\omega^3 - 6\omega^2 - j15\omega + 15} \\ &= \frac{15}{(-6\omega^2 + 15) - j(-\omega^3 + 15\omega)} \end{aligned}$$

$j\omega$ 代入式と $-j\omega$ 代入式とを掛け合わせ平方根にすることにより、周波数伝達関数の絶対

値になります。

$$\sqrt{\frac{15}{(-6\omega^2 + 15) + j(-\omega^3 + 15\omega)} \cdot \frac{15}{(-6\omega^2 + 15) - j(-\omega^3 + 15\omega)}} \\ = \sqrt{\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2}}$$

この周波数伝達関数絶対値のデシベル値が、 $-3.01[\text{dB}]$ になる場合、

$$20\text{Log}_{10}\sqrt{\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2}} = -3.01$$

と言う式になります。計算を続けると、

$$\text{Log}_{10}\sqrt{\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2}} = \frac{-3.01}{20} \\ \sqrt{\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2}} = 10^{\frac{-3.01}{20}}$$

です。両辺を2乗して、

$$\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2} = \left(10^{\frac{-3.01}{20}}\right)^2$$

$$\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2} = 10^{\frac{-3.01}{20} \times 2}$$

$$\frac{15^2}{(-6\omega^2 + 15)^2 + (-\omega^3 + 15\omega)^2} = 10^{\frac{-3.01}{10}}$$

$$\frac{225}{\omega^6 + 6\omega^4 + 45\omega^2 + 225} = \frac{1}{10^{\frac{3.01}{10}}}$$

$$\omega^6 + 6\omega^4 + 45\omega^2 + 225 = 225 \cdot 10^{\frac{3.01}{10}}$$

$$\omega^6 + 6\omega^4 + 45\omega^2 - 224.9689207 = 0$$

と言う方程式が出来ました。ベアストウ・ヒッチコック法による数値計算で因数分解しますと、(ベアストウ・ヒッチコック法については「ベアストウ・ヒッチコック法について」の章をご参照下さい。)

$$(\omega^2 - 3.082104174)(\omega^2 + 2.829304849\omega + 8.543535052) \\ (\omega^2 - 2.829304849\omega + 8.543535052) = 0$$

になります。さらに根（解）の公式で各 2 次式を因数分解しますと、

$$(\omega + 1.755592257)(\omega - 1.755592257) \\ (\omega + 1.4146524245 + j2.5577907595924)(\omega + 1.4146524245 - j2.5577907595924) \\ (\omega - 1.4146524245 + j2.5577907595924)(\omega - 1.4146524245 - j2.5577907595924) \\ = 0$$

になります。6 個ある括弧内を 0 にする根（解）の中で、正の実数は 1.755592257 だけです。 $\omega = 1.755592257[\text{rad/sec}]$ が、元の伝達関数の利得を $-3.01[\text{dB}]$ にする角周波数です。

元の伝達関数の s を $1.755592257s$ にすることにより、 $1[\text{rad/sec}]$ 入力時に $1.755592257[\text{rad/sec}]$ が入力されたことになり、 $1[\text{rad/sec}]$ での利得が $-3.01[\text{dB}]$ になります。

新しい伝達関数は、

$$\frac{15}{(1.755592257s)^3 + 6(1.755592257s)^2 + 15(1.755592257s) + 15} \\ = \frac{15}{5.410918221s^3 + 18.49262504s^2 + 26.33388386s + 15}$$

となります。 $R_1 - R_2$ 回路の $\frac{R_1}{R_2} = 1$ では、角周波数 0 において必然的に $\frac{V_2}{V_1} = \frac{1}{2}$ の減衰が起

こります。 R_1 、 R_2 を含めた伝達関数は、この値を掛け、

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{15}{5.410918221s^3 + 18.49262504s^2 + 26.33388386s + 15}$$

です。 R_1 、 R_2 を含めた伝達関数の逆数は、

$$\frac{2(5.410918221s^3 + 18.49262504s^2 + 26.33388386s + 15)}{15} \\ = 0.721455762s^3 + 2.465683339s^2 + 3.511184515s + 2$$

となります。 R_1 、 R_2 を含めた伝達関数の逆数の s に $j\omega$ を代入しますと。

$$\begin{aligned}
& [0.721455762s^3 + 2.465683339s^2 + 3.511184515s + 2]_{s=j\omega} \\
&= 0.721455762 (j\omega)^3 + 2.465683339 (j\omega)^2 + 3.511184515 (j\omega) + 2 \\
&= -j0.721455762 \omega^3 - 2.465683339 \omega^2 + j3.511184515 \omega + 2 \\
&= -2.465683339 \omega^2 + 2 + j(-0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega)
\end{aligned}$$

になり $g(\omega) = -2.465683339 \omega^2 + 2$ と $u(\omega) = -0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega$ が求まりました。 $g(\omega)$ と $u(\omega)$ については「はしご型 LC フィルターの設計」の章、3、R-R 型フィルターの設計の項をご参照下さい。 R_1 、 R_2 を含めた伝達関数の逆数の s に $-j\omega$ を代入しますと、

$$\begin{aligned}
& [0.721455762s^3 + 2.465683339s^2 + 3.511184515s + 2]_{s=-j\omega} \\
&= 0.721455762 (-j\omega)^3 + 2.465683339 (-j\omega)^2 + 3.511184515 (-j\omega) + 2 \\
&= j0.721455762 \omega^3 - 2.465683339 \omega^2 - j3.511184515 \omega + 2 \\
&= -2.465683339 \omega^2 + 2 - j(-0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega)
\end{aligned}$$

になります。 $j\omega$ 代入式と $-j\omega$ 代入式を掛け合わせることにより、 R_1 、 R_2 を含めた周波数伝達関数の逆数の絶対値の 2 乗を求めますと、

$$\begin{aligned}
& \{-2.465683339 \omega^2 + 2 + j(-0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega)\} \times \\
& \quad \{-2.465683339 \omega^2 + 2 - j(-0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega)\} \\
&= (-2.465683339 \omega^2 + 2)^2 + (-0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega)^2 \\
&= 6.079594328 \omega^4 - 9.862733356 \omega^2 + 4 + \\
& \quad 0.520498416 \omega^6 - 5.0663286 \omega^4 + 12.3284167 \omega^2 \\
&= 0.520498416 \omega^6 + 1.013265728 \omega^4 + 2.465683344 \omega^2 + 4
\end{aligned}$$

になります。P²(ω)+Q²(ω)は、ここから $\frac{4R_1}{R_2} = 4$ を引いたものですから、

$$P^2(\omega) + Q^2(\omega) = 0.520498416 \omega^6 + 1.013265728 \omega^4 + 2.465683344 \omega^2$$

となります。P²(ω)+Q²(ω)のことも「はしご型 LC フィルターの設計」の章、3、R-R 型フィルターの設計の項をご参照下さい。

上式の右辺を変形し、偶関数の 2 乗である P²(ω)と、奇関数の 2 乗である Q²(ω)との和の形にしなくてははいけません。

P²(ω)の形にするには、ω の 4 乗の項の係数を a とした場合、 $a\omega^4 = (\sqrt{a}\omega^2)^2$ にします。

Q²(ω)の形にするには、ω の 6 乗の項の係数を b、ω の 2 乗の項の係数を c とした場合、ω の 4 乗の項も必要になり、 $b\omega^6 \pm 2\sqrt{b}\sqrt{c}\omega^4 + c\omega^2 = (\sqrt{b}\omega^3 \pm \sqrt{c}\omega)^2$ になります。

Q²(ω)になる $0.520498416 \omega^6 + 2.465683344 \omega^2$ には、+または-の ω の 4 乗項、 $2 \cdot \sqrt{0.520498416} \cdot \sqrt{2.465683344} \cdot \omega^4 = 2.265731028 \omega^4$ を付け加える必要があります。現状の $1.013265728\omega^4$ を P²(ω)の分と、Q²(ω)に必要な分に分けなくてはなりません。

Q²(ω)に必要な $2.265731028\omega^4$ を+の数にしますと、P²(ω)の分が、 $1.013265728\omega^4 - 2.265731028\omega^4 = -1.2524653\omega^4$ となり、-の数になります。P²(ω)は $(\sqrt{-1.2524653}\omega^2)^2$ になり、虚数の係数は実現できず NG です。 $2.265731028\omega^4$ は-です。 $1.013265728\omega^4 - (-2.265731028\omega^4) = 3.278996756\omega^4$ になりますので、 $1.013265728\omega^4$ を、P²(ω)用の $3.278996756\omega^4$ と、Q²(ω)用の $-2.265731028\omega^4$ に分けます。P²(ω) + Q²(ω)の式は、

$$\begin{aligned} P^2(\omega) + Q^2(\omega) &= 0.520498416 \omega^6 + 1.013265728 \omega^4 + 2.465683344 \omega^2 \\ &= 3.278996756 \omega^4 + 0.520498416 \omega^6 - 2.265731028 \omega^4 + 2.465683344 \omega^2 \\ &= (\sqrt{3.278996756} \omega^2)^2 + (\sqrt{0.520498416} \omega^3 - \sqrt{2.465683344} \omega)^2 \\ &= (1.810800032 \omega^2)^2 + (0.721455761 \omega^3 - 1.570249453 \omega)^2 \end{aligned}$$

になります。P²(ω)+Q²(ω)を分析しますと、

(1) 偶関数の 2 乗は、 $P^2 = (1.810800032 \omega^2)^2$ となります。

(2) 奇関数の2乗は、 $Q^2 = (0.721455761 \omega^3 - 1.570249453 \omega)^2$ となります。

(3) 2乗をはずして $P = \pm 1.810800032 \omega^2$ 、

$Q = \pm(0.721455761 \omega^3 - 1.570249453 \omega)$ が求まります。

①、

$P = +1.810800032 \omega^2$ 、 $Q = 0.721455761 \omega^3 - 1.570249453 \omega$ を採用します。

$R_1=R_2=1\Omega$ で、 $g(\omega) = -2.465683339 \omega^2 + 2$ と

$u(\omega) = -0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega$ ですから、 R_1 、 R_2 を含まない、交流理論でのリアクタンスだけの四端子定数 $a(\omega)$ 、 $jb(\omega)$ 、 $jc(\omega)$ 、 $d(\omega)$ は、

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} a(\omega) & jb(\omega) \\ jc(\omega) & d(\omega) \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \frac{g(\omega) - P(\omega)}{2} & jR_2 \frac{u(\omega) - Q(\omega)}{2} \\ j \frac{u(\omega) + Q(\omega)}{2R_1} & \frac{g(\omega) + P(\omega)}{2 \frac{R_1}{R_2}} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{-2.465683339\omega^2 + 2 - 1.810800032\omega^2}{2} & j \frac{-0.721455762\omega^3 + 3.511184515\omega - 0.721455761\omega^3 + 1.570249453\omega}{2} \\ j \frac{-0.721455762\omega^3 + 3.511184515\omega + 0.721455761\omega^3 - 1.570249453\omega}{2} & \frac{-2.465683339\omega^2 + 2 + 1.810800032\omega^2}{2} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{-4.276483371 \omega^2 + 2}{2} & j \frac{-1.442911523 \omega^3 + 5.081433968 \omega}{2} \\ j \frac{1.940935062 \omega}{2} & \frac{-0.654883307 \omega^2 + 2}{2} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -2.138241686 \omega^2 + 1 & j(-0.721455761 \omega^3 + 2.540716984 \omega) \\ j0.970467531 \omega & -0.327441653 \omega^2 + 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

となります。 $\omega = \frac{s}{j} = -js$ で $a(\omega)$ 、 $jb(\omega)$ 、 $jc(\omega)$ 、 $d(\omega)$ をラプラスの世界での四端子定数、A、

B、C、D に移しますと、

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} -2.138241686 \omega^2 + 1 & j(-0.721455761 \omega^3 + 2.540716984 \omega) \\ j0.970467531 \omega & -0.327441653 \omega^2 + 1 \end{bmatrix} \Big|_{\omega=-js} \\ &= \begin{bmatrix} -2.138241686(-js)^2 + 1 & j\{-0.721455761(-js)^3 + 2.540716984(-js)\} \\ j0.970467531(-js) & -0.327441653(-js)^2 + 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$= \begin{bmatrix} 2.138241686s^2 + 1 & 0.721455761s^3 + 2.540716984s \\ 0.970467531s & 0.327441653s^2 + 1 \end{bmatrix}$$

になります。R₁、R₂を含まない、リアクタンス回路のラプラスの世界での四端子定数です。
R₁の右から右を見る、四端子回路の入カインピーダンスを求める式、

$$Z_{in} = \frac{V_1}{I_1} = \frac{(AR_2 + B)I_2}{(CR_2 + D)I_2} = \frac{AR_2 + B}{CR_2 + D}$$

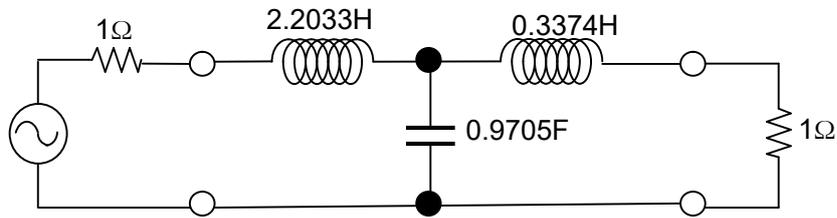
に代入し、さらに入カインピーダンスを連分数に直しますと、

$$\begin{aligned} Z_{in} &= \frac{2.138241686s^2 + 1 + 0.721455761s^3 + 2.540716984s}{0.970467531s + 0.327441653s^2 + 1} \\ &= \frac{0.721455761s^3 + 2.138241686s^2 + 2.540716984s + 1}{0.327441653s^2 + 0.970467531s + 1} \\ &= 2.203310893s + \frac{0.337406091s + 1}{0.327441653s^2 + 0.970467531s + 1} \\ &= 2.203310893s + \frac{1}{\frac{0.327441653s^2 + 0.970467531s + 1}{0.337406091s + 1}} \\ &= 2.203310893s + \frac{1}{0.970467521s + \frac{1}{0.337406091s + 1}} \\ &= 2.203310893s + \frac{1}{\frac{1}{0.970467521s} + \frac{1}{0.337406091s + 1}} \end{aligned}$$

になります。2.203310893sのリアクタンスがあり、その後ろに $\frac{1}{0.970467521s}$ のリアクタンスと0.337406091s+1のインピーダンスが並列接続されている事が分ります。

つまり 2.2033[H]のコイルの後に、0.9705[F]のコンデンサと並列に、0.3374[H]のコイルと1[Ω]の抵抗R₂の直列回路が入ったものになります。

R₁も含めた総合的な回路図は、



となります。素子の順番が逆と思われるかもしれませんが、受動回路ですので相反の定理（可逆の定理とも呼ばれる）が成り立ち、入力を出力とし、出力を入力としても同じ特性です。

②、

$$P = -1.810800032 \omega^2$$

$$Q = -(0.721455761\omega^3 - 1.570249453\omega) = -0.721455761\omega^3 + 1.570249453\omega$$

を採用し、 $R_1=R_2=1\Omega$

$g(\omega) = -2.465683339 \omega^2 + 2$ と $u(\omega) = -0.721455762 \omega^3 + 3.511184515 \omega$ の時は、

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} a(\omega) & jb(\omega) \\ jc(\omega) & d(\omega) \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} \frac{g(\omega) - P(\omega)}{2} & jR_2 \frac{u(\omega) - Q(\omega)}{2} \\ j \frac{u(\omega) + Q(\omega)}{2R_1} & \frac{g(\omega) + P(\omega)}{2 \frac{R_1}{R_2}} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{-2.465683339\omega^2 + 2 + 1.810800032\omega^2}{2} & j \frac{-0.721455762\omega^3 + 3.511184515\omega + 0.721455761\omega^3 - 1.570249453\omega}{2} \\ j \frac{-0.721455762\omega^3 + 3.511184515\omega - 0.721455761\omega^3 + 1.570249453\omega}{2} & \frac{-2.465683339\omega^2 + 2 - 1.810800032\omega^2}{2} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{-0.654883307 \omega^2 + 2}{2} & j \frac{1.940935062 \omega}{2} \\ j \frac{-1.442911523 \omega^3 + 5.081433968 \omega}{2} & \frac{-4.276483371 \omega^2 + 2}{2} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -0.327441653 \omega^2 + 1 & j0.970467531\omega \\ j(-0.721455761\omega^3 + 2.540716984\omega) & -2.138241686 \omega^2 + 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

となります。 $\omega = \frac{s}{j} = -js$ で $a(\omega)$ 、 $b(\omega)$ 、 $c(\omega)$ 、 $d(\omega)$ を、ラプラスの世界のリアクタンス A、

B、C、Dに移しますと、

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} -0.327441653 \omega^2 + 1 & j0.970467531 \omega \\ j(-0.72145576 \omega^3 + 2.540716984 \omega) & -2.138241686 \omega^2 + 1 \end{bmatrix}_{\omega=-js} \\ &= \begin{bmatrix} -0.327441653(-js)^2 + 1 & j0.970467531(-js) \\ j\{-0.72145576(-js)^3 + 2.540716984(-js)\} & -2.138241686(-js)^2 + 1 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 0.327441653s^2 + 1 & 0.970467531s \\ 0.721455761s^3 + 2.540716984s & 2.138241686s^2 + 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

になります。 R_1 、 R_2 を含まない、リアクタンス回路のラプラスの世界での四端子定数です。

R_1 の右から右を見る、四端子定数から入カインピーダンスを求める式、

$$Z_{in} = \frac{V_1}{I_1} = \frac{(AR_2 + B)I_2}{(CR_2 + D)I_2} = \frac{AR_2 + B}{CR_2 + D}$$

に代入し、さらに入カインピーダンスを連分数に直しますと、

$$\begin{aligned} Z_{in} &= \frac{0.327441653 s^2 + 1 + 0.970467531 s}{0.72145576 1s^3 + 2.540716984 s + 2.138241686 s^2 + 1} \\ &= \frac{0.327441653 s^2 + 0.970467531 s + 1}{0.72145576 1s^3 + 2.138241686 s^2 + 2.540716984 s + 1} \\ &= \frac{1}{\frac{0.72145576 1s^3 + 2.138241686 s^2 + 2.540716984 s + 1}{0.327441653 s^2 + 0.970467531 s + 1}} \\ &= \frac{1}{2.203310893 s + \frac{0.337406091 s + 1}{0.327441653 s^2 + 0.970467531 s + 1}} \\ &= \frac{1}{2.203310893 s + \frac{1}{\frac{0.327441653 s^2 + 0.970467531 s + 1}{0.337406091 s + 1}}} \end{aligned}$$

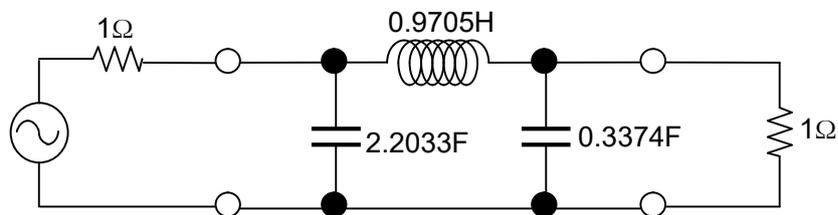
$$= \frac{1}{2.203310893 s + \frac{1}{0.970467521 s + \frac{1}{0.337406091 s + 1}}}$$

$$= \frac{1}{\frac{1}{2.203310893 s} + \frac{1}{0.970467521 s + \frac{1}{\frac{1}{1} + \frac{1}{0.337406091 s}}}}$$

になります。連分数を後ろから見て行きます。

$\frac{1}{0.337406091s}$ のリアクタンスと $1[\Omega]$ が並列になり、その並列に $0.970467521s$ のリアクタンスが直列につながっています。それらが、 $\frac{1}{2.203310893s}$ のリアクタンスと並列になっています。

つまり入力から見ますと、 $2.2033[F]$ のコンデンサが並列に入り、 $0.9705[H]$ コイルが直列に入った後に、 $0.3374[F]$ コンデンサと $1[\Omega]$ が並列に入ったものになります。R₁ も含めた総合的な回路図は、



となります。素子の順番が逆と思われるかもしれませんが、受動回路ですので相反の定理（可逆の定理とも呼ばれる）が成り立ち、入力を出力とし、出力を入力としても同じ特性です。

[目次へ戻る](#)