



## 18 BPF, BEF, APF の設計

馬場 清太郎  
Seitaro Baba

### はじめに

今回は、バンド・パス・フィルタ (BPF) とバンド・エリミネート・フィルタ (BEF)、そしてオール・パス・フィルタ (APF) の設計法を紹介しましょう。

これらは、LPF や HPF に比べると、特殊で専門的なので、使用する機会は多くないかもしれませんが、ノイズを除去したいときなどにとても有効です。BPF は、取り出したい信号の周波数が一定であれば、ノイズを除去したいときに効果的です。BEF は、商用電源からの誘導ノイズ (ハムと呼ぶ) など、周波数が一定のノイズを除去したいときにとても有効なフィルタです。

フィルタ回路の最後に取り上げるのは、A-D変換回路の入力部に使うアンチエイリアシング・フィルタ用に最適な LCシミュレーション・フィルタです。

## バンド・パス・フィルタの設計

### ■ 定数算出の基本手順

#### ● 正規化 LPF の伝達関数を求めて変数変換

BPF の伝達関数を求める場合も、前回説明した正規化 LPF (NLPF) の正規化テーブルから、希望の周波数特性タイプの正規化 LPF 伝達関数を求めます。

図 18-1 に示すように、 $s \rightarrow (s^2 + \omega_0^2) Q_{BP} / (\omega_0 s)$  というふうに変数変換を施せば、必要な BPF 特性の伝達関数が求まります。次に、後述の各種の BPF 回路から希望のものを選択して、定数を決定します。

高次の BPF は、変数変換による計算がとても面倒なので、正規化 BPF のテーブル<sup>(1)</sup>を利用して定数設計するのがよいでしょう。

$n$  次の LPF の伝達関数からは、 $2n$  次の BPF の伝達関数が求まります。この伝達関数は偶数次です。

### ■ 多重帰還型…シンプルで $f_0$ 調整が容易

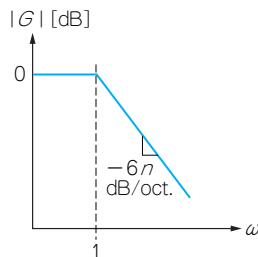
#### ● 回路定数と特性の変化

図 18-2 に示すのは、多重帰還型 BPF です。定数は、利得  $G_0 = -1$ 、 $Q = 5$ 、 $f_0 = 10$  kHz のときの値です。多重帰還型は、 $Q$  が 10 以下ならば安定に動作します。抵抗  $R_2$  を微調整すると、 $Q$  と  $G_0$  にほとんど影響を与えずに、中心周波数  $f_0$  を調整できます。抵抗  $R_2$  を取り去ると、利得  $G_0$  は  $Q^2$  になり、設計の自由度が少なくなります。

#### ● $f_T$ の大きな OP アンプを使って $f_0$ ばらつきを小さくする

OP アンプのオープン・ループ・利得が 1 になる周

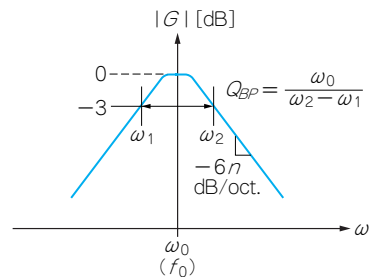
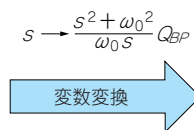
〈図 18-1〉 正規化 LPF から HPF への変換



1 次 NLPF の伝達関数は次のとおり。

$$G = \frac{1}{s+1}$$

(a)  $n$  次の正規化 LPF



2 次 BPF の伝達関数は次のとおり。

$$G = \frac{\frac{\omega_0}{Q_{BP}} s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q_{BP}} s + \omega_0^2}$$

(b)  $2n$  次の正規化 BPF

波数  $f_T$  が利得の周波数特性に与える影響を調べてみましょう。

図 18-3 に示すのは、 $f_T$  がそれぞれ 1 MHz、3.2 MHz、10 MHz のときの利得周波数特性です。 $f_T$  が 3.2 MHz 以下では、 $f_0 = 10$  kHz 程度でも誤差が大きいことがわかります。

誤差が大きい理由は、図 18-2 の抵抗  $R_2$  を取り去ってループ利得を概算するとわかります。

直流利得  $G_0$  は式 (18-4) から  $Q^2 = 25$  です。このときのノイズ利得は 26 倍になり、利得帯域幅積は  $26 \times 10$  kHz = 260 kHz になります。ループ利得は、 $f_T = 1$  MHz の OP アンプの場合 3.8 倍 (11.7 dB)、 $f_T = 3.2$  MHz の場合 12.3 倍 (21.8 dB) と算出されます。ループ利得がとても小さく、これでは誤差が大きくても当然です。

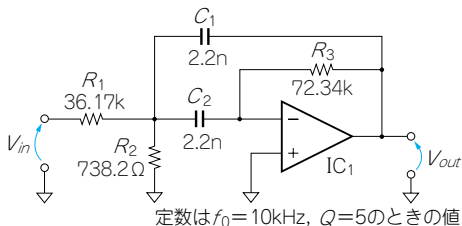
仕上がり利得は見かけ上、 $R_2$  で分圧されて -1 ですが、内部ではノイズ利得が  $Q^2 + 1$  であることを忘れないでください。多重帰還型 BPF は、OP アンプに広帯域なものが必要なのです。

## ■ DABP 型… $f_T$ の影響が小さく $Q = 100$ でも安定動作

### ● 回路の説明

図 18-4 に示すのは DABP (Dual - Amplifier Band Pass) 型と呼ぶ BPF です。2 段増幅器型とも言います。通過帯域の利得  $G_0$  は 2 (6 dB) 固定ですが、 $Q$  が 100 以

〈図 18-2〉 多重帰還型 BPF の回路と伝達関数



定数は  $f_0 = 10$  kHz,  $Q = 5$  のときの値

$$G = -G_0 \frac{\frac{\omega_0}{Q}s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2} \quad \dots\dots (18-1)$$

$\omega_0, G_0 (> 0), Q$  を与えると、 $\omega_0 = 2\pi f_0$  から、

$$f_0 = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{R_1 + R_2}{C_1 C_2 R_1 R_2 R_3}} \quad \dots\dots (18-2)$$

$C_1 = C_2 = C$  とすると、

$$R_3 = \frac{Q}{\pi f_0 C}$$

$$R_1 = \frac{R_3}{2G_0}$$

$$R_2 = \frac{R_3}{2(Q^2 - G_0)}$$

なお、 $R_2 \rightarrow \infty$  (オープン) とすると、

$$f_0 = \frac{1}{2\pi C} \sqrt{\frac{1}{R_1 R_3}} \quad \dots\dots (18-3)$$

$$G_0 = 2Q^2 \quad \dots\dots (18-4)$$

$R_1$  と  $R_3$  は上記と同じである。

下ならば、安定に動作します。定数は、利得  $G_0 = 2$ 、 $Q = 50$ 、 $f_0 = 10$  kHz のときの値です。

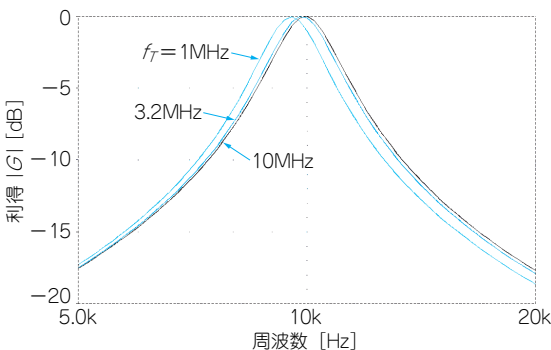
利得  $G_0$  を 2 倍以下にするには、多重帰還型 BPF と同様に  $R_1$  を分圧します。

この回路は OP アンプが 2 個必要ですが、NJM4580 などの 2 個入り OP アンプを使用すれば簡単に構成できます。 $Q$  が 100 以上まで安定に動作する BPF には、バイカッド回路、状態変数 (ステート・バリアブル) 回路などもありますが、誌面の都合で DABP 型 BPF だけ紹介します。ほかの回路については文献 (1) をご覧ください。

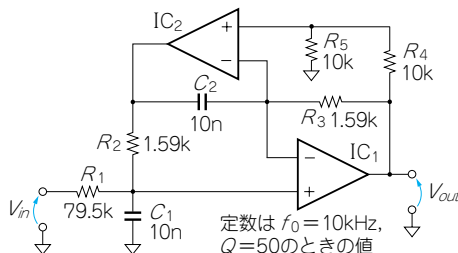
### ● OP アンプの $f_T$ に影響されにくい

図 18-4 の回路の利得周波数特性を調べてみました。図 18-5 に示すのは、 $f_T$  が 1 になる周波数が、1 MHz、3.2 MHz、10 MHz の OP アンプでシミュレーションした利得周波数特性です。 $Q = 5$  の多重帰還型 BPF に比べて、 $Q$  をその 10 倍の 50 にしても、中心周波数  $f_0$  の誤差が小さいことがわかります。

〈図 18-3〉 多重帰還型 BPF の利得周波数特性 (シミュレーション)



〈図 18-4〉 DABP 型 BPF の回路と伝達関数



定数は  $f_0 = 10$  kHz,  $Q = 50$  のときの値

$C_1 = C_2 = C, R_2 = R_3 = R, R_4 = R_5$

とすると、  

$$G = \frac{V_{out}}{V_{in}} = G_0 \frac{\frac{\omega_0}{Q}s}{s^2 + \frac{\omega_0}{Q}s + \omega_0^2}$$

ただし、

$$\omega_0 = \frac{1}{CR}, f_0 = \frac{1}{2\pi CR} \quad \dots\dots (18-5)$$

$$Q = \frac{R_1}{R} \quad \dots\dots (18-6)$$

$$G_0 = 2 \quad \dots\dots (18-7)$$