

## ベッセルデジタルフィルタの自動設計について

勝間田明男\*

Automatic Designing of Bessel Digital Filters

Akio KATSUMATA\*

(Received March 3, 1992)

### § 1. はじめに

数値的に記録された地震波形データを処理・解析する場合にデジタルフィルタは必要不可欠なものとなっている。デジタルフィルタには、FIR (Finite Impulse Response) 型とIIR (Infinite Impulse Response) 型がある (Hamming, 宮川・今井訳, 1980)。代表的FIR型フィルタでは次のようにして出力を得る。

$$y_i = \sum_{k=-N}^N a_k x_{i-k}$$

ここで  $x_i$  は入力,  $y_i$  は出力,  $a_k$  はフィルタの係数,  $N$  は定数である。IIR型フィルタは次のようにして出力を得る。

$$y_i = \sum_{k=0}^N a_k x_{i-k} + \sum_{k=1}^M b_k y_{i-k}$$

ここで  $x_i$  は入力,  $y_i$  は出力,  $a_k, b_k$  はフィルタの係数,  $N, M$  は定数である。IIRフィルタは, ある時点の出力を得る場合にそれ以前の出力データを用いて出力を計算するために, 無限に続くインパルス応答を持つ。IIRフィルタの設計には, 電気回路フィルタの設計理論が適用され, 効率的に必要とする特性が得られるようになっている。

斎藤 (1978) により IIRフィルタの設計理論とプログラムが紹介され, それが地震関係者に広く利用されている。斎藤によるものは, バタワース型及びチェビシェフ型等のフィルタである。ベッセル型 (遅延平坦特性) のデジタルフィルタについて, 次数に制限のない設計手法を開発した。ベッセルフィルタは, 遅延時間の周波数依存性が小さいことが特徴となっている。この種のフィルタを必要とする関係者の便宜も考慮し, ここに紹介する。

### § 2. 理論

電気回路の分野で, 特定の周波数成分を取り出す手段として様々なフィルタが考案されてきた。代表的な周波数特性としてバタワース型やチェビシェフ型などが知られている。その設計理論は, IIR型のデジタルフィルタの周波数特性の設計にも適用されている。バタワース型は周波数特性が次のような関数となるものである。

$$|F(x)| = \frac{1}{\sqrt{1+x^2n}}$$

ここで  $x$  は無次元化した角周波数である。ロウパスフィルタを考えた場合に  $x$  は次のようになる。

$$x = c\omega T$$

ここで  $c$  は定数,  $\omega$  は角周波数,  $T$  はサンプリング周期である。  $|x| \ll 1$  では  $|F(x)| = 1$  となり入力とほぼ同じ振幅の出力が得られ,  $|x| \gg 1$  では  $|F(x)| = |x|^{-n}$  となり  $x$  が大きくなるにつれて, 出力振幅が小さくなる。チェビシェフ型のは周波数特性がチェビシェフの多項式に従うものである。チェビシェフの多項式は次の通りである。

$$C_n(x) = \begin{cases} \cos(n \cdot \cos^{-1} x) & |x| \leq 1 \\ \cosh(n \cdot \cosh^{-1} x) & |x| \geq 1 \end{cases}$$

フィルタの周波数特性は次のとおりである。

$$|F(x)| = \frac{1}{\sqrt{1+\varepsilon^2 C_n(x)^2}}$$

$|x| \leq 1$  となる通過域では  $F(x)$  は

$$1/\sqrt{1-\varepsilon^2} \leq |f(x)| \leq 1/\sqrt{1+\varepsilon^2}$$

となり振幅が一定範囲内にある。  $|x| \geq 1$  の遮断領域では振幅は急激に減衰する特性となる。

ベッセルフィルタは平坦遅延特性を有するものである。平坦遅延特性とは, フィルタの遅延時間の周波数依存性が小さい特性である。矩形波を入力した場合に, アンダーシュートやオーバーシュートなどを生じにくい特性となる。電気回路では, デジタル信号処理などに適したものである。

ベッセルフィルタの基礎理論について次に述べる。

\* 科学技術庁研究開発局, 現所属: 気象庁地震火山部地震予知情報課

ベッセルフィルタの伝達関数については、柳沢・神林(1986)に基づいて説明する。一般に伝達関数の逆数  $T(ix)$  は次のように表される。

$$T(ix) = g(x) + iu(x)$$

ここで  $x$  は無次元化された角周波数である。伝達関数  $1/T(ix)$  の位相特性  $\theta(x)$  は次のようになる。

$$\theta(x) = \tan^{-1} \frac{u(x)}{g(x)}$$

ここで目指すフィルタは応答の時間遅れが周波数に依存しないものである。時間遅れが周波数によらないとは、位相遅れが周波数に比例することである。すなわち、時間遅れ  $\Delta t$  は

$$\Delta t = \frac{\theta}{x}$$

であるので、 $\Delta t = \text{constant}$  とするために、位相特性  $\theta(x)$  を次のようにおく。

$$\theta(x) = \tan^{-1} \frac{u(x)}{g(x)} = x$$

したがって

$$\tan x = \frac{u(x)}{g(x)}$$

次に  $\tan x$  を連分数に展開する

$$\tan x = \frac{1}{x + \frac{1}{3 + \frac{1}{5 + \dots}}}$$

$$= \frac{x}{1 + \frac{-x^2}{3 + \frac{-x^2}{5 + \dots}}}$$

$\tan x$  を展開する方式はこれが一意ではないが、ベッセルフィルタの伝達関数を求める上では上記の展開法が用いられている。次にこれを次数を制限して整理する。分母の第1項までとると式は次のようになる。

$$\frac{u_1}{g_1} = x \cdot \frac{1}{1}$$

次に分母の '1' に1つ次数を増やした式を代入することにより1次高い次数の式を得る。

$$1 \leftarrow 1 - \frac{x^2}{3}$$

$$\frac{u_2}{g_2} = x \cdot \frac{1}{1 - \frac{x^2}{3}}$$

$$= x \cdot \frac{1 \cdot 3}{1 \cdot 3 - x^2}$$

次に '3' に1つ次数を増やした式を代入する。

$$3 \leftarrow 3 - \frac{x^2}{5}$$

$$\frac{u_3}{g_3} = x \cdot \frac{1 \cdot (3 - \frac{x^2}{5})}{1 \cdot (3 - \frac{x^2}{5}) - x^2}$$

同様にして

$$\frac{u_4}{g_4} = x \cdot \frac{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdot 7 - (1 \cdot 3 + 7) x^2}{1 \cdot 3 \cdot 5 \cdot 7 - (1 \cdot 3 + 7 + 5 \cdot 7) x^2 + x^4}$$

$$= x \cdot \frac{105 - 10x^2}{105 - 45x^2 + x^4}$$

このように漸次的に次数の大きな位相特性が得られる。 $n-1$  次の位相特性の式が得られたところで、次の代入を行うことにより  $n$  次の位相特性の式が得られる。

$$(2n-3) \leftarrow (2n-3) - \frac{x^2}{2n-1}$$

この代入操作をプログラム化し、指定した次数のフィルタの位相特性の式が得られるようにした。伝達関数の逆数  $T(ix) = g(x) + iu(x)$  を、 $ix = s$  としてラプラス変換の形式になおすと各次数の式は次の様になる。

$$T_1(s) = s + 1$$

$$T_2(s) = (s^2 + 3s + 3) / 3$$

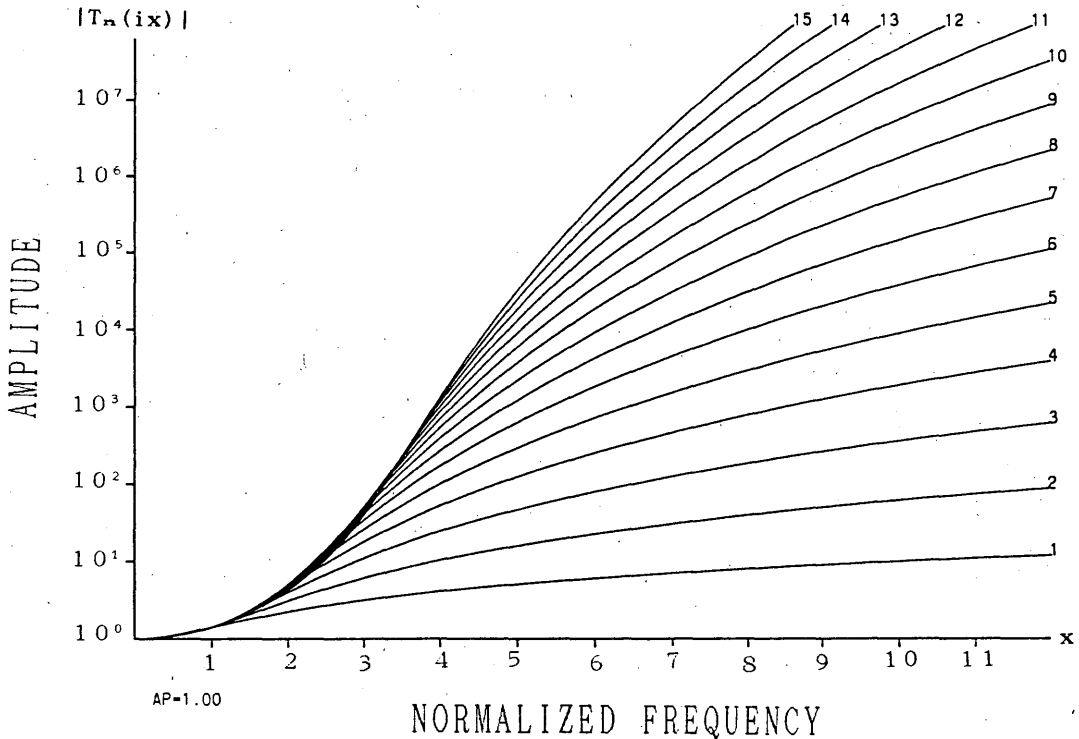
$$T_3(s) = (s^3 + 6s^2 + 15s + 15) / 15$$

$$T_4(s) = (s^4 + 10s^3 + 45s^2 + 105s + 105) / 105$$

$$T_5(s) = (s^5 + 15s^4 + 105s^3 + 420s^2 + 945s + 945) / 945$$

ここで  $x=0$  で  $|T(ix)| = 1$  となるように係数をかけている。各次数の振幅特性  $|T(ix)|$  を第1図に示す。第1図では振幅特性が  $3 \text{ dB}$  変化する ( $\sqrt{2}$  倍になる)  $x$  を1.0として、周波数について規格化している。フィルタの伝達関数は、 $T_n(ix)^{-1}$  であるのでこれはロウパス特性となっている。

(1)式:  $T_n(s) = 0$  としたときの  $s$  の根を第2図に示す。第2図中の数字は式の次数を表す。一つの式から得られた根はわかりやすくするために線で結んである。ここで示した根  $s_i$  の全ては  $\text{Re}(s_i) \leq 0$  となっており、 $1/T_n(s)$  が物理的に実現可能な特性であることがわかる。



第1図 フィルタの次数と振幅特性

ベッセルフィルタの伝達関数の逆数の絶対値  $|T_n(ix)|$  を示す。各曲線の数字はフィルタの次数を表す。横軸は  $x=1$  において  $|T_n(ix)| = \sqrt{2}$  となるように規格化している。

この伝達関数をデジタルフィルタとして実現するためには、 $z$ 変換を施す必要がある。ローパスフィルタを実現するためには、次の双1次変換が用いられる (Hamming, 宮川・今井訳, 1980)。

$$x = \frac{c}{i} \cdot \frac{1-z}{1+z} \quad (c > 0) \quad (2)$$

ここで、 $c$ は無次元化した角周波数と実際の周波数を対応づけるための定数でもある。 $c$ は、フィルタのパラメータを与えることにより決まる。フィルタを決定するパラメータとして、カットオフ周波数、カットオフ周波数における減衰量、フィルタの次数を与えることとする。ローパスフィルタを決めるパラメータとしてはフィルタの次数を与えずに、通過域の最高周波数とその減衰量、遮断域の周波数とその減衰量を与える方が一般的である。しかし、第1図に示すようにベッセルフィルタの場合には次数を上げて高域の減衰量が急激には大きくなるので、数値計算における不都合が生ずることを避けるため、フィルタ次数をパラメータとして与えることとした。高域の減衰量については、第1図からも求められる。

通過域における振幅の最小を斎藤 (1978) にない、 $1 / (1 + A_p^2)^{1/2}$  とする。減衰量に関するパラメータ  $A_p$  を与えると

$$\frac{1}{(1 + A_p^2)^{1/2}} = \left| \frac{1}{T_n(ix_p)} \right| \quad (3)$$

となる  $x_p$  が得られる (第3図)。 $z$  については、定義より次の通りである。

$$z = \exp(-i\omega T) \quad (4)$$

ここで  $\omega$  は角周波数、 $T$  はサンプリング周期である。通過域の角周波数の最高を  $\omega_p$  とし、それを(2)式に代入する。

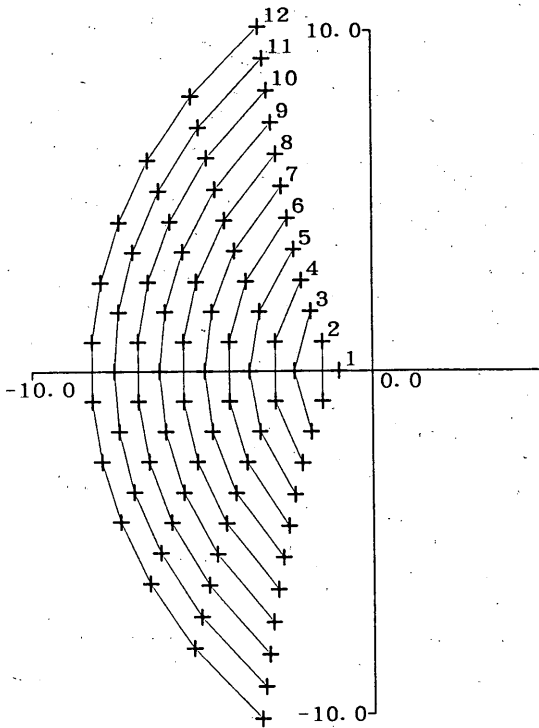
$$\begin{aligned} x_p &= \frac{c}{i} \cdot \frac{1 - \exp(-i\omega_p T)}{1 + \exp(-i\omega_p T)} \\ &= c \tan(\omega_p T / 2) \end{aligned}$$

この式より周波数比を決める定数  $c$  が得られる。

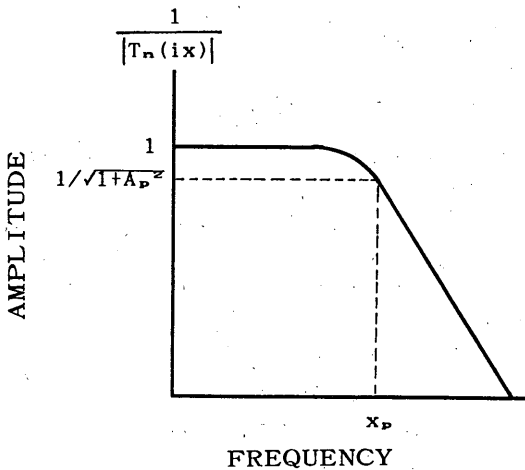
$$c = x_p \cot(\omega_p T / 2) \quad (5)$$

(2)式、(5)式を(1)式に代入することによりデジタルフィルタの係数が決まる。

しかし、上記の  $T_n(s)$  にそのまま代入すると式の次数が高くなるにつれて計算が煩雑となる。そこで、斎



第2図 ベッセルフィルタの伝達関数の根  
 (1)式:  $T_n(s) = 0$ とした時の  $s$  の根を示す。グラフの横軸は実部、縦軸は虚部である。数字は式の次数を表す。一つの式から得られた根は線で結んでいる。



第3図 通過域における最小の振幅に関するパラメータ:  $A_p$   
 フィルタを設計する上で、通過域の最小の振幅に関するパラメータ  $A_p$  を与える。通過域の最小の振幅は  $1/\sqrt{1+A_p^2}$  となる。

藤 (1978) に従い、必要とする特設は次のような分子・分母とも  $z$  の 2 次式となる特性の異なる複雑の基本的なフィルタの積として得る。

$$F(z) = \frac{1 + a_{1i}z + a_{2i}z^2}{1 + b_{1i}z + b_{2i}z^2}$$

この基本フィルタ  $f_i(z)$  の数値計算の処理は次のようになる。

$$y_t = x_t + a_{1i}x_{t-1} + a_{2i}x_{t-2} - b_{1i}y_{t-1} - b_{2i}y_{t-2} \quad (6)$$

ここで、 $x_t$  は入力、 $y_t$  は出力、 $t-1$  は  $t$  より 1 サンプル間隔前のデータを表す。フィルタ全体としては次のようになる。

$$F(z) = G_n \prod F_i(z)$$

最初の基本フィルタの出力値を次のフィルタの入力値として、次々に基本フィルタを直列的に処理することにより、最終的出力が得られる。このようにすることにより数値計算上も安定する。複数の基本フィルタを繰り返して処理するためには、斎藤 (1978) によるサブルーチン TANDEM, RECFIL の使用が便利である。

伝達関数を (7) 式の  $Z$  変換の形式にするためには、(1) 式の  $T_n(s)$  を因数分解する必要がある。因数分解は、

$$T_n(s) = 0$$

となる高次代数方程式を解き、 $s$  の根  $s_i$  ( $i = 1, 2, \dots, n$ ) を求めることと同等である。ベアストウーヒチコック (Bairstow-Hitchcock) 法 (戸川, 1981) を用いてこの代数方程式の根を求めることとした。因数分解により伝達関数は次のようになる。

$$\frac{1}{T_n(s)} = \frac{s_1}{(s-s_1)} \cdot \frac{s_1^*}{(s-s_1^*)} \cdot \frac{s_2}{(s-s_2)} \cdot \frac{s_2^*}{(s-s_2^*)} \cdots$$

周波数 0 ( $s=0$ ) で振幅が 1 となるようにするために、根を分子にかけている。第 2 図に示すように実根は、式が奇数次のときに 1 つあるだけで、他は共役な複素根の対をなしている。共役の部分を取り出し、そこに (2) 式を代入する。

$$\begin{aligned} \frac{s_i \cdot s_i^*}{(s-s_i)(s-s_i^*)} &= \frac{|s_i|^2}{c^2 \frac{(1-z)^2}{(1+z)^2} - 2\text{Re}(s_i)c \frac{1-z}{1+z} + |s_i|^2} \\ &= G_i \frac{1 + a_{1i}z + a_{2i}z^2}{1 + b_{1i}z + b_{2i}z^2} \end{aligned}$$

ここで

$$G_i = \frac{|s_i|^2}{a}$$

$$a = c^2 - 2\text{Re}(s_i)c + |s_i|^2$$

$$a_{1i} = 2$$

$$a_{2i} = 1$$

$$b_{1i} = (-2c^2 + 2|s_i|^2) / \alpha$$

$$b_{2i} = (c^2 + 2\text{Re}(s_i)c + |s_i|^2) / \alpha$$

フィルタの次数が奇数の場合、 $s$  は実数の根を1つ含むがそれについては次のようになる。

$$G_i = \frac{-s_i}{c - s_i}$$

$$a_{1i} = 1$$

$$a_{2i} = 0$$

$$b_{1i} = \frac{-c - s_i}{c - s_i}$$

$$b_{2i} = 0$$

$i$  についてフィルタ処理を繰り返して施すことにより、必要とする特性を得る。ここで、以上の処理手順をまとめておく。

①通過域の角周波数の最高  $\omega_p$ 、通過域における振幅の最小  $1 / (1 + A_p^2)^{1/2}$ 、フィルタの次数  $n$  を与える。

②(3)式により  $A_p$  から  $x_p$  を求める。

③(5)式により  $\omega_p$ 、 $x_p$  から  $c$  を求める。

④(1)式を因数分解する。

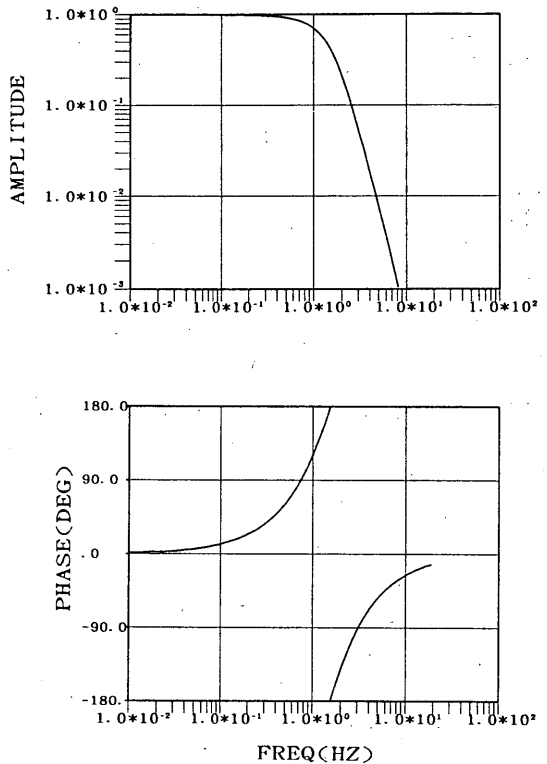
⑤因数分解した各因数式に(2)、(5)式を代入して、フィルタの係数  $G_i$ 、 $a_{1i}$ 、 $a_{2i}$ 、 $b_{1i}$ 、 $b_{2i}$  を求める。

このようにして得られるデジタルフィルタの周波数特性は  $z$  変換の定義に従い、 $z = \exp(-i\omega T)$  を式に代入することにより求められる。第4図にサンプリング周期： $T = 0.01$  [sec]、通過域の最高周波数： $f_p = 1.0$  [Hz] ( $\omega_p = 2\pi f_p$ )、フィルタの次数： $n = 4$ 、減衰量に関するパラメータ： $A_p = 1.0$  (3 dBの減衰) を与えた場合の振幅及び位相の周波数特性の例を示す。ここで位相は位相遅れを正にとってある(第4、6、7、8も同様)。このフィルタによる矩形波に対する時間応答を第5図に示す。比較のためにバタワースフィルタによる時間応答も併せて示す。ここで使用したバタワースフィルタの周波数特性は第6図に示すもので、フィルタの次数は4次である。第5図に示すようにベッセルフィルタは時間遅れの周波数依存性が小さいために、余分な「相」が現れにくい。

次にハイパスフィルタについて記す。ハイパスフィルタを得るためには、(1)式に次の  $z$  変換を施す。

$$x = \frac{c}{i} \cdot \frac{1+z}{1-z} \quad (c > 0)$$

この  $z$  変換によると、 $\omega_p \geq 0$  の領域は  $x_p \leq 0$  へ、 $\omega_p \leq 0$  の領域は  $x_p \geq 0$  へ投影される。ロウパスフィルタの場合と同様に、通過域の最低角周波数を  $\omega_p$ 、そこに



第4図 設計フィルタの周波数特性の例(ロウパスフィルタ)

次数：4、通過域の最高周波数：1.0 [Hz]  
通過域の最大減衰量の係数 ( $A_p$ )：1.0、サンプル間隔：0.01 [sec]  
位相は遅れを正としている。

における減衰量に関するパラメータを  $A_p$ 、フィルタの次数を与えると  $c$  は次のようになる。

$$c = -x_p \tan(\omega_p T / 2)$$

$x_p$  はロウパスフィルタと同様に(3)式により与えられる。フィルタの各定数は同様に次のようになる。

$$G_i = \frac{|s_i|^2}{\alpha}$$

$$\alpha = c^2 - 2\text{Re}(s_i)c + |s_i|^2$$

$$a_{1i} = -2$$

$$a_{2i} = 1$$

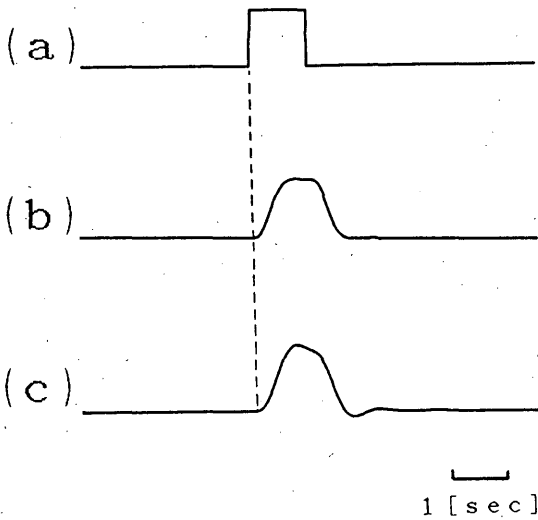
$$b_{1i} = (+2c^2 - 2|s_i|^2) / \alpha$$

$$b_{2i} = (c^2 + 2\text{Re}(s_i)c + |s_i|^2) / \alpha$$

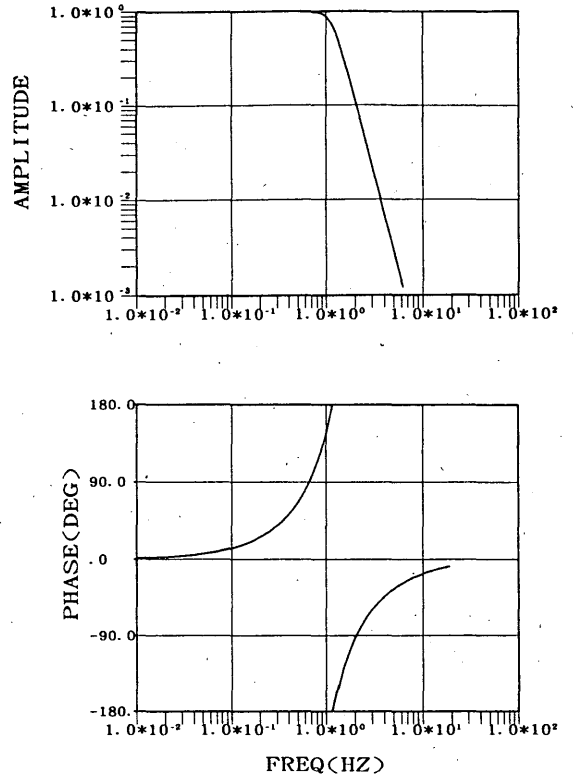
奇数次フィルタの実数根については、次のようになる。

$$G_i = \frac{-s_i}{c - s_i}$$

$$a_{1i} = -1$$



第5図 矩形波に対する応答  
 (a)入力  
 (b)ベッセルフィルタによる出力  
 周波数特性は第4図のものである。ベッセルフィルタはオーバーシュートやアンダースhootを生じにくい。  
 (c)バタワースフィルタによる出力  
 周波数特性は第6図のものである。



第6図 バタワースフィルタの周波数特性  
 第5図(c)に示す時間応答に用いたロウパス・バタワース・フィルタの特性  
 次数: 4, 通過域の最高周波数: 1.0 [Hz], 通過域の最大減衰量の係数 ( $A_p$ ):  $\leq 1.0$   
 サンプル間隔: 0.01 [sec]  
 位相は遅れを正としている。

$$a_{2i} = 0$$

$$b_{1i} = \frac{c + s_i}{c - s_i}$$

$$b_{2i} = 0$$

第7図にサンプリング周期:  $T=0.01$  [sec], 通過域の最低周波数:  $f_p=1.0$  [Hz] ( $\omega_p = 2\pi f_p$ ), フィルタの次数:  $n=4$ , 減衰量に関するパラメータ:  $A_p=1.0$  を与えた場合の振幅の周波数特性の例を示す。

次にバンドパスフィルタについて記す。バンドパスフィルタの場合には、次の式により  $x$  をまず、 $\lambda$  へ変換する。

$$x = \frac{\lambda^2 - \lambda_o^2}{\lambda} \tag{8}$$

この変換により、 $x \leq x_p$  となる通過域は  $\lambda_L \leq \lambda \leq \lambda_H$  ( $\lambda_L, \lambda_H > 0$ ) へ変換される。これはバンドパスの特性となっている。なお、 $\lambda_L, \lambda_H$  は  $x = \pm x_p$  としたときの  $\lambda$  の根である。この(8)式より  $x_p, \lambda_L, \lambda_H$  の間には次の関係があることがわかる。

$$x_p = \lambda_H - \lambda_L$$

$$\lambda_o^2 = \lambda_L \lambda_H \tag{9}$$

$\lambda$  と  $z$  との変換はロウパスフィルタと同様の双一次変換による。

$$\lambda = \frac{c}{i} \cdot \frac{1-z}{1+z}$$

通過域の高域側の角周波数を  $\omega_H$ , 低域側の角周波数を  $\omega_L$  とすると、 $\lambda_L, \lambda_H$  は(4)式を代入することにより次のようになる。

$$\lambda_H = c \cdot \tan(\omega_H T / 2),$$

$$\lambda_L = c \cdot \tan(\omega_L T / 2) \tag{10}$$

(9), (10)式より、特性関数の通過域の変数  $x_p$  と通過帯域の角周波数  $\omega_H, \omega_L$  の関係は

$$x_p = \lambda_H - \lambda_L$$

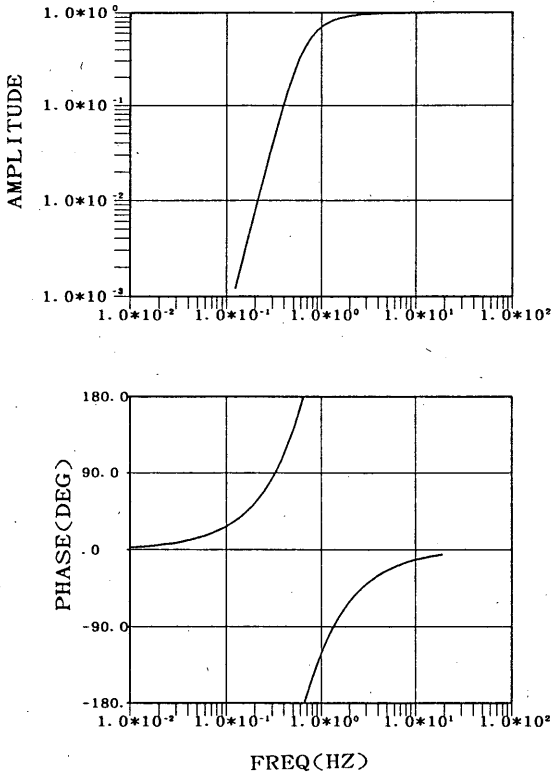
$$= c \cdot (\tan(\omega_H T / 2) - \tan(\omega_L T / 2))$$

となる。上式より周波数比に関する定数  $c$  が求められる。

また  $\lambda_o$  については

$$\lambda_o^2 = \lambda_L \lambda_H$$

$$= c^2 \tan(\omega_H T / 2) \tan(\omega_L T / 2)$$



第7図 設計フィルタの周波数特性の例 (ハイパスフィルタ)  
 次数: 4, 通過域の最低周波数1.0 [Hz], 通過域の最大減衰量の係数 ( $A_p$ ): 1.0  
 サンプル間隔: 0.01 [sec]  
 位相は遅れを正としている。

(8)式を伝達関数の式に代入し、整理する。

$$\frac{s_i \cdot s_i^*}{(s - s_i)(s - s_i^*)} = \frac{|s_i|^2 (i\lambda)^2}{\{(i\lambda)^2 - (i\lambda)s_i + \lambda_o^2\} \{(i\lambda)^2 - (i\lambda)s_i^* + \lambda_o^2\}}$$

$$= \frac{|s_i|^2 (i\lambda)^2}{(i\lambda - \lambda_{i1})(i\lambda - \lambda_{i2})(i\lambda - \lambda_{i1}^*)(i\lambda - \lambda_{i2}^*)}$$

$$= \frac{|s_i| (i\lambda)}{(i\lambda - \lambda_{i1})(i\lambda - \lambda_{i1}^*)} \cdot \frac{|s_i| (i\lambda)}{(i\lambda - \lambda_{i2})(i\lambda - \lambda_{i2}^*)} \quad (11)$$

ここで

$$\lambda_{i1} = \frac{s_i + \sqrt{s_i^2 - 4\lambda_o^2}}{2}, \lambda_{i2} = \frac{s_i - \sqrt{s_i^2 - 4\lambda_o^2}}{2}$$

このような式の変形を行わず、(11)式をそのまま展開して  $z$  についての4次式を求めてもよいが、そのときには数値計算上の精度不足を発生する場合がある。(11)式は以下のように変形される。

$$(11)式 = \frac{1 - z^2}{a_{01i} + a_{11i}z + a_{21i}z^2} \cdot \frac{1 - z^2}{a_{02i} + a_{12i}z + a_{22i}z^2}$$

ここで

$$a_{01i} = \frac{c}{|s_i|} - \frac{2 \operatorname{Re}(\lambda_{i1})}{|s_i|} + \frac{|\lambda_{i1}|^2}{c |s_i|}$$

$$a_{11i} = \frac{-2c}{|s_i|} + \frac{2|\lambda_{i1}|^2}{c |s_i|}$$

$$a_{21i} = \frac{c}{|s_i|} + \frac{2 \operatorname{Re}(\lambda_{i1})}{|s_i|} + \frac{|\lambda_{i1}|^2}{c |s_i|}$$

$$a_{02i} = \frac{c}{|s_i|} - \frac{2 \operatorname{Re}(\lambda_{i2})}{|s_i|} + \frac{|\lambda_{i2}|^2}{c |s_i|}$$

$$a_{12i} = \frac{-2c}{|s_i|} + \frac{2|\lambda_{i2}|^2}{c |s_i|}$$

$$a_{22i} = \frac{c}{|s_i|} + \frac{2 \operatorname{Re}(\lambda_{i2})}{|s_i|} + \frac{|\lambda_{i2}|^2}{c |s_i|}$$

なお、奇数次フィルタの実数根については、次のようになる。

$$\frac{-s_i}{s - s_i} = \frac{1 - z^2}{a_{0i} + a_{1i}z + a_{2i}z^2}$$

ここで

$$a_{0i} = \frac{c}{s_i} - \frac{\lambda_o^2}{c s_i} + 1$$

$$a_{1i} = \frac{2c}{s_i} - \frac{2\lambda_o^2}{c s_i}$$

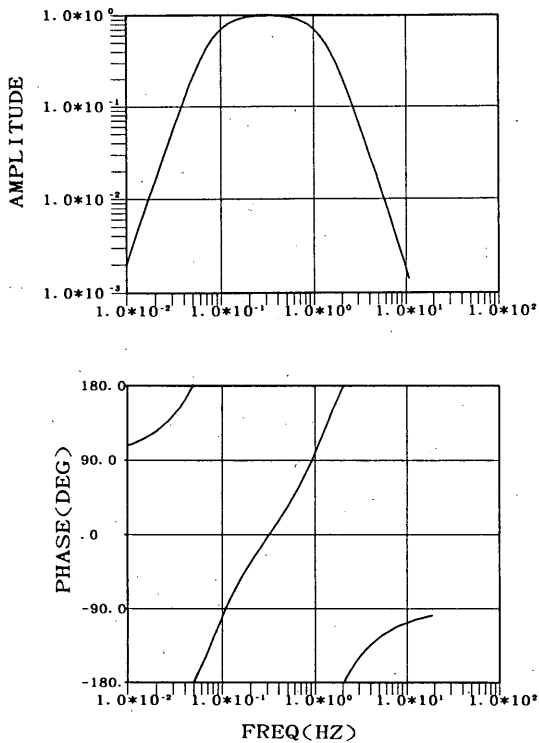
$$a_{2i} = \frac{c}{s_i} - \frac{\lambda_o^2}{c s_i} - 1$$

第8図にサンプリング周期:  $T=0.01$  [sec], 通過域の最高周波数:  $f_H=1.0$  [Hz] ( $\omega_H=2\pi f_H$ ), 通過域の最低周波数:  $f_L=0.1$  [Hz] ( $\omega_L=2\pi f_L$ ), フィルタの次数:  $n=3$ , 減衰量に関するパラメータ:  $A_p=1.0$  を与えた場合の振幅および位相の周波数特性の例を示す。

以上の3タイプのデジタルフィルタのプログラムリスト (FORTRAN) を Appendix に示す。基本フィルタを繰り返して処理するための斉藤 (1978) によるサブルーチン TANDEM, RECFIL も併せて Appendix に掲載する。フィルタの通過帯域の分類として上記の3種の他にバンドエリミネーションフィルタがあるが、地震データ処理における使用頻度は低いと考え、プログラム化は行っていない。なお、バンドエリミネーションフィルタは、バンドパスフィルタにおける(8)式の代わりに次の式により周波数変換を行うことにより、実現できる。

$$x = \frac{\lambda}{\lambda^2 - \lambda_o^2}$$

ローパスフィルタのプログラムにおけるルーチン構造を第9図に示しておく。ここで各サブルーチンの機能は

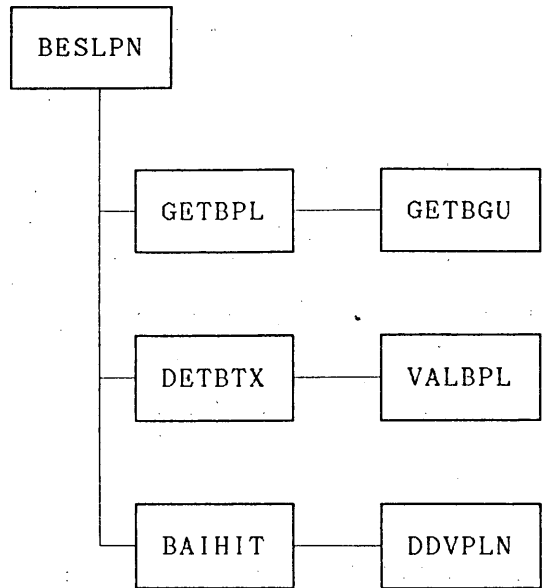


第8図 設計フィルタの周波数特性の例(バンドパスフィルタ)

次数: 4, 通過域の周波数: 0.1~1.0 [Hz],  
通過域の最大減衰量の係数 ( $A_p$ ): 1.0  
サンプル間隔: 0.01 [sec]  
位相は遅れを正としている。

次の通りである。

- BESLPN : 与えられた条件の下におけるベッセルフィルタの係数を得る。
- GETBPL : 与えられた次数のベッセルフィルタの伝達関数の基本式 ((1)式) を得る。
- GETBGU : 与えられた次数の伝達関数の基本式 ((1)式) の実数部と虚数部をそれぞれ独立に得る。
- DEBTX : 伝達関数が与えられた減衰値になるときの  $x$  を求める。
- VALBPL : 与えられた入力値における伝達関数の振幅を得る。
- BAIHIT : ペアストウーヒッチコック法により高次代数方程式の根を得る。
- DDVPLN : 高次式を2次式により割る。



第9図 ローパスフィルタのプログラムのルーチン構造

ハイパス、バンドパスフィルタについてもルーチン構造は同等である。

### § 3. おわりに

位相特性がよいとされているベッセルタイプのデジタルフィルタの自動設計方式を示した。ただ単に位相遅れをなくするためには、斉藤(1978)が述べているように、デジタルフィルタを正方向と逆方向に処理するか、FIR型のフィルタを用いれば達成される。ここで示したフィルタは、遅延特性を重視する場合であり、かつ因果律を満たした物理的に実現可能な特性が必要であるリアタイムの処理を行う場合に有効であるとする。

### 参考文献

- 斎藤 正徳(1978): 漸化式デジタル・フィルタの自動設計, 物理探査, 31, 240-263.
- 戸川 隼人(1981): 数値計算法, コロナ社, 95-97.
- 柳沢 健・神林 紀嘉(1986): フィルタの理論と設計, 秋葉出版株式会社, 132-137.
- HAMMING, R. W.(1980): デジタル・フィルタ, 宮川 洋・今井 秀樹訳, 科学技術出版社, 230 pp.



APPENDIX プログラムリスト

1. BESLPN

ベッセル・ロウパス・デジタルフィルタの係数を求める。

引数 H(1): フィルタの係数 (出力)

M: フィルタの次数 (入力)

GN: フィルタの倍率係数 (出力)  
フィルタ特性は次の式による

$$F(z) = \frac{G_N \prod_{k=1}^M (1 + H_{(4k-3)} z + H_{(4k-2)} z^2)}{\prod_{k=1}^M (1 + H_{(4k-1)} z + H_{(4k)} z^2)}$$

(実際の計算処理は、本文(6)式参照)

N: ベッセルフィルタの次数 (入力)

FPK: 通過域の最高周波数 [Hz] (入力)

AP: 通過域の最小振幅に関するパラメータ (入力)  
通過域の最小振幅は

$$\frac{1}{(1+A_p^2)^{1/2}}$$

となる。

DT: サンプリング間隔 [SEC] (入力)

IERR: ≠ 0 のときエラー (出力)

C-----  
SUBROUTINE BESLPN (H, M, GN, N, FPK, AP, DT, IERR)

C-----  
C BESSLER LOW PASS FILTER COEFFICIENT

C-----  
C \*\*\*\* ARGUMENTS\*\*\*\*

C ( 0 ) H : FILTER COEFFICIENTS

C ( 0 ) M : ORDER OF FILTER (M=(N+1)/2)

C ( 0 ) GN : GAIN FACTOR

C ( 1 ) N : ORDER OF BESSEL FILTER FUNCTION

C ( 1 ) FPK : PASS BAND FREQUENCY (DIMENSIONAL) ( HZ )

C ( 1 ) AP : MAX. ATTENUATION IN PASS BAND

C ( 1 ) DT : SAMPLING INTERVAL

C-----  
C A. KATSUMATA ( 1989/5/20 )

C-----  
C DIMENSION H(\*)  
C DIMENSION COEFBS(0:50), WCOEF(0:50)  
C COMPLEX ZROOT(50)  
C DATA P1/3.141593, HP/1.570796/

C \*\*\*\* ARGUMENTS \*\*\*\*

FP = FPK \* DT

WP = ABS(FP)\*PI

IF ( WP.EQ.0. .OR. WP.GE.HP ) GO TO 100

C\*\*\*\* DETERMINE C \*\*\*\*

TP = TAN(WP)

PA = ABS(AP)

IF ( PA.EQ.0. ) PA = 0.5

C----- GET BESSEL FILTER POLYNOMIAL

CALL GETBPL(N, COEFBS(0), MAXDBS, IERROR)

IF(IERROR.NE.0) GOTO 100

CALL DETBTX(PA, COEFBS(0), MAXDBS, TX, IERROR)

IF(IERROR.NE.0) GOTO 100

C=TX/TP

W1=1.0

IF (COEFBS(MAXDBS).LT.0.99999.OR.COEFBS(MAXDBS).GT.1.00001)

+ W1=1.0/COEFBS(MAXDBS)

C

DO 20 J=0, MAXDBS-1

WCOEF(MAXDBS-J)=COEFBS(J)\*W1

20 CONTINUE

C----- GET ROOTS OF POLYNAMIAL

CALL BAIHIT(MAXDBS, WCOEF(1), ZROOT(1))

C

M = MAXDBS/2

G = 1.

C

DO 1 J=1, M

SR = REAL(ZROOT(2\*J-1))

SI = AIMAG(ZROOT(2\*J-1))

SA2= SR\*SR+SI\*SI

A = 1./ (SA2+C\*C-C\*2.0\*SR)

G = G\*A\*SA2

H(J\*4-3) = 2.

H(J\*4-2) = 1.

H(J\*4-1) = (2.0\*SA2-2.0\*C\*C)\*A

H(J\*4) = (C\*C+SA2+C\*2.0\*SR)\*A

1 CONTINUE

C\*\*\*\* FOR ODD N \*\*\*\*

IF (MOD(MAXDBS, 2).NE.0) THEN

M = M + 1

SR=REAL(ZROOT(MAXDBS))

A = 1.0/(-C-SR)

G = G\*A\*(-SR)

H(M\*4-3) = 1.

H(M\*4-2) = 0.

H(M\*4-1) = (-C-SR)\*A

H(M\*4) = 0.

ENDIF

GN = G

IERR=0

RETURN

C\*\*\*\* ERROR \*\*\*\*\*

100 WRITE(6, 101) FP

101 FORMAT(/1X, 5(' '), (BESLPN) INVALID INPUT FP =,

\* 1PE14.6, 3X, 5(' '))

IERR=1

RETURN

END

2. BESHPN

ベッセル・ハイパス・デジタルフィルタの係数を求める。

引数 H(1): フィルタの係数 (出力)

M: フィルタの次数 (出力)

GN: フィルタの倍率係数 (出力)

フィルタ処理は次の式による

$$F(z) = G_N \prod_{i=1}^M \frac{1+H_{(4i-3)}z+H_{(4i-2)}z^2}{1+H_{(4i-1)}z+H_{(4i)}z^2}$$

N: ベッセルフィルタの次数 (入力)  
 FPK: 通過域の最低周波数 [Hz] (入力)  
 AP: 通過域の最小振幅に関するパラメータ (入力)  
 通過域の最小振幅は

$$\frac{1}{(1+A_p^2)^{1/2}}$$

となる。  
 DT: サンプリング間隔 [SEC] (入力)  
 IERR: ≠ 0 のときエラー (出力)

```

C=====
C          SUBROUTINE BESHFN (H, M, GN, N, FPK, AP, DT, IERR)
C-----
C          BESSEL HIGH PASS FILTER COEFFICIENT
C-----
C ***** ARGUMENTS*****
C ( 0 ) H      : FILTER COEFFICIENTS
C ( 0 ) M      : ORDER OF FILTER (M=(N+1)/2)
C ( 0 ) GN     : GAIN FACTOR
C ( 1 ) N      : ORDER OF BESSEL FILTER FUNCTION
C ( 1 ) FPK    : PASS BAND FREQUENCY (DIMENSIONAL) ( HZ )
C ( 1 ) AP     : MAX. ATTENUATION IN PASS BAND
C ( 1 ) DT     : SAMPLING INTERVAL (SEC)
C-----
C          A. KATSUMATA (1989/5/20)
C-----
C          DIMENSION H(*)
C          DIMENSION COEFBS(0:50), WCOEF(0:50)
C          COMPLEX ZROOT(50)
C          DATA P1/3.141593/, HP/1.570796/
C-----
C          NON-DIMENSIONAL FREQUENCY
C          FP = FPK      * DT
C          WP = ABS(FP)*PI
C          IF( WP.EQ.0..OR. WP.GE.HP) GO TO 100
C***** DETERMINE C *****
C          TP = TAN(WP)
C          PA = ABS(AP)
C          IF( PA.EQ.0. ) PA = 0.5
C----- GET BESSEL FILTER POLYNOMIAL
C          CALL GETBPL(N, COEFBS(0), MAXDBS, IERR)
C          IF(IERR.NE.0) GOTO 100
C          CALL DETBTX(PA, COEFBS(0), MAXDBS, TX, IERR)
C          IF(IERR.NE.0) GOTO 100
C          C = TX*TP
C----- GET BESSEL FILTER POLYNOMIAL -----
C          CALL GETBPL(N, COEFBS(0), MAXDBS, IERR)
C          W1=1.0
C          IF(COEFBS(MAXDBS).LT.0.99999.OR.COEFBS(MAXDBS).GT.1.00001)
C          +   W1=1.0/COEFBS(MAXDBS)
C-----
C          DO 20 J=0, MAXDBS-1

```

```

          WCOEF(MAXDBS-J)=COEFBS(J)*W1
20 CONTINUE
C----- GET ROOTS OF POLYNAMIAL
          CALL BAIHT(MAXDBS, WCOEF(1), ZROOT(1))
C-----
C          M = MAXDBS/2
C          G = 1.
C-----
          DO 1 J=1, M
          SR = REAL(ZROOT(2*J-1))
          SI = AIMAG(ZROOT(2*J-1))
          SA2= SR*SR+SI*SI
          A = 1./(SA2+C*C-C*2.0*SR)
          G = G*A*SA2
          H(J*4-3) = -2.
          H(J*4-2) = 1.
          H(J*4-1) = -(2.0*SA2-2.0*C*C)*A
          H(J*4) = (C*C+SA2+C*2.0*SR)*A
1 CONTINUE
          IF( MOD(MAXDBS, 2).NE.0 ) THEN
C***** FOR ODD N *****
          M = M + 1
          SR=REAL(ZROOT(MAXDBS))
          A = 1.0/(C-SR)
          G = G*A*(-SR)
          H(M*4-3) = -1.
          H(M*4-2) = 0.
          H(M*4-1) = -(-C-SR)*A
          H(M*4) = 0.
          ENDIF
          GN = G
          IERR=0
          RETURN
C***** ERROR *****
100 WRITE(6, 101) FP
101 FORMAT(/IX, 5(' '), (BESHFN) INVALID INPUT FP =',
* IPE14. 6, 3X, 5(' ')/)
          IERR=1
          RETURN
          END

```

## 3. BESPNS

ベッセル・バンドパス・デジタルフィルタの係数を求める。

引数 H(1): フィルタの係数 (出力)

M: フィルタの次数 (出力)

GN: フィルタの倍率係数 (出力)

フィルタ処理は次の式による

$$F(z) = G_N \prod_{i=1}^M \frac{1+H_{(4i-3)}z+H_{(4i-2)}z^2}{1+H_{(4i-1)}z+H_{(4i)}z^2}$$

N: ベッセルフィルタの次数 (入力)

FLK: 通過域の最低周波数 [Hz] (入力)

FHK: 通過域の最高周波数 [Hz] (入力)

AP: 通過域の最小振幅に関するパラメータ (入力)

通過域の最小振幅は

$$\frac{1}{(1+A_p^2)^{1/2}}$$

となる。

DT : サンプリング間隔 [SEC] (入力)  
IERR : ≠ 0 のときエラー (出力)

```
C-----
SUBROUTINE BESPSN (H, M, GN, N, FLK, FHK, AP, DT, IERR)
C
C   BESSEL BAND PASS FILTER COEFFICIENT
C-----
C **** ARGUMENTS ****
C ( 0 ) H   : FILTER COEFFICIENTS
C ( 0 ) M   : ORDER OF FILTER (M=(N+1)/2)
C ( 0 ) GN  : GAIN FACTOR
C ( 1 ) N   : ORDER OF BESSEL FILTER FUNCTION
C ( 1 ) FLK : LOW FREQUENCY CUT-OFF (DIMENSIONAL) ( HZ )
C ( 1 ) FHK : HIGH FREQUENCY CUT-OFF (DIMENSIONAL) ( HZ )
C ( 1 ) AP  : MAX. ATTENUATION IN PASS BAND
C ( 1 ) DT  : SAMPLING INTERVAL
C-----
C   A. KATSUMATA (1989/5/22)
C-----
DIMENSION H(*)
DIMENSION COEFBS(0:50), WCOEF(0:50)
COMPLEX ZROOT(50)
+      , S10, S1C, R02, CR1, CR2
C
DATA PI/3.141593, HP/1.570796/
FL = FLK      * DT
FH = FHK      * DT
WL = AMINI (ABS(FL), ABS(FH)) * PI
WH = AMAXI (ABS(FL), ABS(FH)) * PI
PA = ABS ( AP )
IF ( PA.EQ. 0. ) PA = 0.5
C
IF ( WL.LE. 0. .OR. WL.EQ. WH .OR. WH.GE. HP ) GOTO 100
C-----
GET BESSEL FILTER POLYNOMIAL -----
CALL GETBPL(N, COEFBS(0), MAXDBS, IERROR)
IF ( IERROR.NE. 0 ) GOTO 100
C
CALL DETBTX (PA, COEFBS(0), MAXDBS, TX, IERROR)
IF ( IERROR.NE. 0 ) GOTO 100
C**** DETERMINE C ****
C=TX/(TAN(WH)-TAN(WL))
WA = TAN(WL)*TAN(WH)
C-----
W1=1.0
IF (COEFBS(MAXDBS).LT. 0.99999 .OR. COEFBS(MAXDBS).GT. 1.00001)
+      W1=1.0/COEFBS(MAXDBS)
DO 20 J=0, MAXDBS-1
WCOEF (MAXDBS-J)=COEFBS (J)*W1
20 CONTINUE
```

```
C----- GET ROOTS OF POLYNOMIAL
CALL BAIHIT (MAXDBS, WCOEF (1), ZROOT (1))
C-----
K = MAXDBS/2
M = K*2
L = 0
G = 1.
C-----
DO 2 J=1, K
S10 = ZROOT (J*2-1)
S1C = ZROOT (J*2)
ZABS = SQRT (S10*S1C)
R02 = CMLPX (WA, 0. 0) * CMLPX (C. 0. 0) * CMLPX (C. 0. 0)
CR1 = (S10 + CSQRT (S10*S10 - 4. 0 * R02)) / 2. 0
CR2 = (S10 - CSQRT (S10*S10 - 4. 0 * R02)) / 2. 0
C
A21 = C/ZABS+2. 0 * REAL (CR1) / ZABS + CABS (CR1) * CABS (CR1) / C / ZABS
A11 = -2. 0 * C / ZABS + 2. 0 * CABS (CR1) * CABS (CR1) / C / ZABS
A01 = C / ZABS - 2. 0 * REAL (CR1) / ZABS + CABS (CR1) * CABS (CR1) / C / ZABS
C
A22 = C/ZABS+2. 0 * REAL (CR2) / ZABS + CABS (CR2) * CABS (CR2) / C / ZABS
A12 = -2. 0 * C / ZABS + 2. 0 * CABS (CR2) * CABS (CR2) / C / ZABS
A02 = C / ZABS - 2. 0 * REAL (CR2) / ZABS + CABS (CR2) * CABS (CR2) / C / ZABS
C
H (J*8-7) = 0. 0
H (J*8-6) = -1. 0
H (J*8-5) = A11/A01
H (J*8-4) = A21/A01
H (J*8-3) = 0. 0
H (J*8-2) = -1. 0
H (J*8-1) = A12/A02
H (J*8 ) = A22/A02
G = G / (A01 * A02)
2 CONTINUE
C**** FOR ODD N *****
IF ( MAXDBS.NE. M ) THEN
M = M + 1
WB=C/REAL (ZROOT (MAXDBS))
WW0=-WA*WB-WB+1. 0
WW1=-2. 0 *(WA-1. 0) * WB
WW2=-WA*WB-WB-1. 0
G = G / WW0
H (M*4-3) = 0.
H (M*4-2) = -1.
H (M*4-1) = WW1/WW0
H (M*4 ) = WW2/WW0
ENDIF
GN = G
IERR=0
RETURN
C**** ERROR *****
100 WRITE (6, 101) FL, FH
101 FORMAT (/1X, 5 ('?'), (BESPSN) INVALID INPUT FL =',
*      , 1PE14. 6, 3X, 'FH =', E14. 6, 3X, 5 ('?') //)
IERR=1
```

```

RETURN
END

4. GETBPL
フィルタの次数を与えて伝達関数のもととなる多項式を得る。
引数 NN: 次数 (入力)
      COEFBS(N): 多項式の係数, Nは次数 (≥ 0) (出力)
      MAXBS: 多項式における最大次数 (出力)
      IERR: ≠ 0 のときエラー (出力)

C*****
C
SUBROUTINE GETBPL(NN, COEFBS, MAXBS, IERR)
C
C   GET THE BESSEL FILTER POLYNOMIAL
C
C   NN      : ORDER OF POLYNOMIAL
C   COEFBS  : COEFFICIENT OF POLYNOMIAL
C   MAXBS   : MAXIMUM ORDER OF POLYNOMIAL
C   IERR    : .NE.0 ==> ERROR
C*****
C
DIMENSION COEFBS(0:50)
C
C   COEFG : COEFFICIENT OF POLYNOMIAL ( FOR REAL PART )
C   COEFU : COEFFICIENT OF POLYNOMIAL ( FOR IMAGINARY PART )
DIMENSION COEFG(0:50), COEFU(0:50)
C
C==== CLEAR OUTPUT BUFFER =====
DO 10 I=0, 50
  COEFBS(I)=0.0
10 CONTINUE
CALL GETBGU(NN, COEFG(0), MAXDG, COEFU(0), MAXDU, IERR)
IF(IERR.NE.0) THEN
  IERR=IERROR
  RETURN
ENDIF
C----- REAL PART OF POLYNOMIAL
DO 20 I=0, MAXDG
  IF(MOD(I, 4).EQ.0) THEN
    COEFBS(I)=COEFBS(I)+COEFG(I)
  ELSEIF(MOD(I, 4).EQ.2) THEN
    COEFBS(I)=COEFBS(I)-COEFG(I)
  ENDIF
20 CONTINUE
C----- IMAGINARY PART OF POLYNOMIAL
DO 30 I=0, MAXDU
  IF(MOD(I, 4).EQ.1) THEN
    COEFBS(I)=COEFBS(I)+COEFU(I)
  ELSEIF(MOD(I, 4).EQ.3) THEN
    COEFBS(I)=COEFBS(I)-COEFU(I)

```

```

      ENDIF
30 CONTINUE
C
MAXBS=MAXDG
IF(MAXBS.LT. MAXDU) MAXBS=MAXDU
C
RETURN
END

5. GETBGU
次数を与えて伝達関数の実部・虚部の多項式をそれぞれ求める。
引数 NN: 次数 (入力)
      COEFG(N): 実部の多項式の係数, Nは次数 (≥ 0) (出力)
      MAXDG: 実部の多項式の最大次数 (出力)
      COEFU(N): 虚部の多項式の係数, Nは次数 (≥ 0) (出力)
      MAXDU: 虚部の多項式の最大次数 (出力)
      IERR: ≠ 0 のときエラー (出力)

C*****
C
SUBROUTINE GETBGU(NN, COEFG, MAXDG, COEFU, MAXDU, IERR)
C
C   GET BESSEL FILTER POLYNOMIAL ( SEPARATLY ABOUT G, U )
C
C   NN      : ORDER OF POLYNOMIAL
C   COEFG   : COEFFICIENT OF POLYNOMIAL OF REAL PART ( G )
C   MAXDG   : MAXIMUM ORDER OF COEFG
C   COEFU   : COEFFICIENT OF POLYNOMIAL OF IMAGINARY PART ( U )
C   MAXDU   : MAXIMUM ORDER OF COEFU
C   IERR    : .NE.0 ==> ERROR
C*****
C
DIMENSION COEFG(0:50), COEFU(0:50)
REAL*8 DCOEFG(0:50), DCOEFU(0:50)
C
C MRKEXG MARK FOR NEXT EXTENSION OF POLYNOMIAL ORDER ( REAL PART )
C MRKEXU ( IM. PART )
C WCOEFG COEFFICIENT OF EACH TERM ( REAL PART )
C WCOEFU ( IMAGINARY PART )
C IDEGG ORDER OF EACH TERM ( FOR REAL PART )
C IDEGU ( FOR IMAGINARY PART )
C
DIMENSION MRKEXG(1000), MRKEXU(1000), IDEGG(1000), IDEGU(1000)
REAL*8 WCOEFG(1000), WCOEFU(1000)
C
C==== CLEAR OUTPUT BUFFER =====
DO 10 I=0, 50
  COEFG(I)=0.0
  COEFU(I)=0.0
  DCOEFG(I)=0.0D0

```

```

      DCOEFU(1)=0.000
10 CONTINUE
C
      IERR=0
C----- NN ILLEGAL ? -----
      IF (NN.LE.0.OR.NN.GT.20) THEN
          IERR=1
          WRITE(6, '(/4X,40(''#''), GETBGU ERROR NN=, I8, 3X,
+              40(''#''))' ) NN
          RETURN
C----- NN=1 -----
      ELSEIF (NN.EQ.1) THEN
          COEFG(0)=1.0
          COEFU(1)=1.0
          MAXDG=0
          MAXDU=1
          RETURN
      ENDIF
C
C===== CLEAR WORK BUFFER =====
      DO 20 I=1,1000
          MRKEXG(1)=0
          MRKEXU(1)=0
          WCOEFG(1)=0.000
          WCOEFU(1)=0.000
          IDEGG(1)=0
          IDEGU(1)=0
20 CONTINUE
          MRKEXG(1)=1
          WCOEFG(1)=1.000
          IDEGG(1)=0
          WCOEFU(1)=1.000
          IDEGU(1)=1
C..... NUMBER OF TERM
          NTERMG=1
          NTERMU=1
C
C=====
C CALCULATE EACH TERM COEFFICIENT
C=====
          DO 30 I=2, NN
C===== REAL PART =====
          NG=NTERMG
          DO 40 J=1, NTERMG
C----- NO EXTENSION TERM -----
              IF (MRKEXG(J).EQ.0) THEN
                  MRKEXG(J)=1
                  WCOEFG(J)=WCOEFG(J)*DBLE(2*I-1)
C----- EXTENSION TERM
              ELSE
C ( CREATE NEW TERM )
                  NG=NG+1
                  WCOEFG(NG)=-WCOEFG(J)/DBLE(2*I-3)
                  IDEGG(NG)=IDEGG(J)+2

```

```

          MRKEXG(NG)=0
C
          WCOEFG(J)=WCOEFG(J)*DBLE(2*I-1)
          MRKEXG(J)=1
          ENDIF
40 CONTINUE
          NTERMG=NG
C
C===== IMAGINARY PART =====
          NU=NTERMU
          DO 50 J=1, NTERMU
C----- NO EXTENSION TERM -----
              IF (MRKEXU(J).EQ.0) THEN
                  MRKEXU(J)=1
                  WCOEFU(J)=WCOEFU(J)*DBLE(2*I-1)
C----- EXTENSION TERM
              ELSE
C ( CREATE NEW TERM )
                  NU=NU+1
                  WCOEFU(NU)=-WCOEFU(J)/DBLE(2*I-3)
                  IDEGU(NU)=IDEGU(J)+2
                  MRKEXU(NU)=0
C
                  WCOEFU(J)=WCOEFU(J)*DBLE(2*I-1)
                  MRKEXU(J)=1
          ENDIF
50 CONTINUE
          NTERMU=NU
C
30 CONTINUE
C
C=====
C GROUPING EACH ORDER
C=====
C----- REAL PART -----
          MAXDG=0
          DO 60 I=1, NTERMG
              IF (IDEGG(I).GT.MAXDG) MAXDG=IDEGG(I)
60          DCOEFG(IDEGG(I))=DCOEFG(IDEGG(I))+WCOEFG(I)
          DO 65 I=0, MAXDG
65          COEFG(I)=DCOEFG(I)
C----- IMAGINARY PART -----
          MAXDU=0
          DO 70 I=1, NTERMU
              IF (IDEGU(I).GT.MAXDU) MAXDU=IDEGU(I)
70          DCOEFU(IDEGU(I))=DCOEFU(IDEGU(I))+WCOEFU(I)
C--- REAL*8 ==> REAL*4
          DO 75 I=0, MAXDU
75          COEFU(I)=DCOEFU(I)
C
          RETURN
          END

```

6. GETBTX  
 伝達関数の多項式が与えられた値をとるときの入力値 x を求める。  
 引数 AP: 多項式の値に関するパラメータ  
 COEFFB(N): 多項式の係数 (入力)  
 MAXDBS: 多項式における最大次数 (入力)  
 TX: 次の式を満足する値 (出力)

$$\frac{1}{(1+(AP)^2)^{1/2}} = \left| \sum_{n=1}^{MAXDBS} COEFFB(n) \cdot (IX)^n \right|$$

IERR: ≠ 0 のときエラー (出力)

```

C*****
C
SUBROUTINE DETBTX(AP, COEFFB, MAXDBS, TX, IERR)
C
C      DETERMINE BESSEL FILTER POLYNOMIAL X VALUE FOR GIVEN AP
C
C ( I ) AP : PASS BAND MAXIMUM ATTENUATION
C ( I ) COEFFB : COEFFICIENTS OF POLYNOMIAL
C ( I ) MAXDBS : MAX. ORDER OF THE POLYNOMIAL
C ( O ) TX : THE VALUE WHICH GIVES AP IN BESSEL POLYNOMIAL
C ( O ) IERR : ERROR FLAG
C
C*****
C      DIMENSION COEFBS(0:50), COEFFB(0:50)
C
C----- ATTENUATION VALUE
BP=SQRT(1.0+AP*AP)
C
C----- NORMALIZING OF POLYNOMIAL
WW=COEFFB(0)
DO 20 J=0, MAXDBS
  COEFBS(J)=COEFFB(J)/WW
20 CONTINUE
C----- GET TX BY THE BISECTION METHOD
TX1=0.0
TX2=1.0
DO 30 J=1, 50
  CALL VALBPL(TX2, COEFBS(0), MAXDBS, VAL)
  IF(VAL-BP.GT.0.0) GOTO 40
  TX2=TX2*2.0
30 CONTINUE
40 CONTINUE
C
DO 50 J=1, 150
  TX=(TX1+TX2)/2.0
  CALL VALBPL(TX, COEFBS(0), MAXDBS, VAL)
  IF(VAL-BP.GT.0.0) THEN
    TX2=TX
  ELSE
    TX1=TX
  ENDIF
  IF (ABS(TX2-TX1)/ABS(TX2+TX1):LT. 1.0E-5) GOTO 60
50 CONTINUE

```

```

WRITE(6, (' GETBSN ERROR NO CONVERGENCE OF X'))
GOTO 100
C
60 CONTINUE
C
IERR=0
RETURN
C----- ERROR
100 CONTINUE
IERR=1
RETURN
END

```

7. VALBPL  
 伝達関数の多項式について入力値 x が与えられたときの出力を求める。  
 引数 X: 入力値 (入力)  
 COEFF(1): 伝達関数の多項式の各係数 (入力)  
 N: 多項式における最大次数 (入力)  
 VAL: 以下の式に示す値を与える。(出力)

$$VAL = \left| \sum_{n=1}^N COEFF(n) \cdot (IX)^n \right|$$

```

C*****
C
SUBROUTINE VALBPL(X, COEFF, N, VAL)
C
C      GET OUTPUT VALUE FOR BESSEL FILTER POLYNOMIAL FUNCTION
C
C      X : GIVEN VALUE FOR CALCURATION
C      COEFF : COEFFICIENTS OF POLYNOMIAL
C      N : THE ORDER OF THE POLYNOMIAL
C      VAL : OUTPUT
C      VAL=ABS( SIGMA (COEFF(J)*(IX)**J) )
C
C*****
C      DIMENSION COEFF(0:N)
C
C      REAL*8 VR, VI, XN
C----- INITIALIZE
VR=0.0D0
VI=0.0D0
XN=1.0D0
C
DO 10 I=0, N
C.... REAL PART
IF(MOD(I,4).EQ.0) THEN
  VR=VR+DBLE(COEFF(I))*XN
ELSEIF(MOD(I,4).EQ.2) THEN
  VR=VR-DBLE(COEFF(I))*XN
C.... IMAGINARY PART
ELSEIF(MOD(I,4).EQ.1) THEN

```

```

        VI=VI+DBLE(COEFF(1))*XN
    ELSEIF(MOD(I,4).EQ.3) THEN
        VI=VI-DBLE(COEFF(1))*XN
    ELSE
        WRITE(6,(' ' VALBPL ERROR I=',I5)') I
    ENDIF
C..... XN=X**(I)
        XN=XN*DBLE(X)
10 CONTINUE
C
    VAL=DSORT(VR*VR+VI*VI)
C
    RETURN
END

```

8. BAIHIT

ベアストウ-ヒチコック法により、与えられた代数  
方程式の根を求める。

引数 N: 方程式の最大次数 (入力)

A(I): 方程式の各項の係数 (N-1が次数)  
(入力)

Z: 方程式の複素根 (出力)

```

C*****
C
    SUBROUTINE BAIHIT(N,A,Z)
C
    CALCULATE ROOTS OF POLYNOMIAL BY BAIRSTOW-HITCHICOCK METHOD
    ( 1989/5/12 PROGRAMMED BY KATSUMATA )
    ( AFTER 'SUUCHI-KENSAN-HOU' BY HAYATO TOGAWA
    CORONA PUBLISHING CO., LTD. 1981 )
C
    N : ORDER OF POLYNOMIAL
    A(I) : COEFFICIENTS OF POLYNOMIAL
            A(I) COEFFICIENT FOR N-I POWERS OF X
            COEFFICIENT OF N POWERS OF X IS 1.0
    Z(I) : COMPLEX ROOTS ( I : 1 -> N )
C*****
C
    DIMENSION A(N)
    COMPLEX Z(N)
C P, Q : FACTOR POLYNOMIAL
C
    PBUR(1): COEFFICIENT OF 1 POWER OF X
    QBUF(1): COEFFICIENT OF 0 POWER OF X
C
    I: INDEX FOR POLYNOMIAL
    REAL*8   PBUF(20),QBUF(20)
    REAL*8   AWRK(50),B(50),BWRK(50),C(50)
    +       ,P,Q,BN,BNM1
    +       ,CNM1,CNM2,CNM3,A11,A12,A21,A22,B1,B2,DP,DQ,H
    +       ,RA,SA,SB
C
C----- PRE-CHECK FOR POLYNIMIAL DIVIDE
    IF(N.EQ.1) THEN

```

```

        Z(1)=CMPLX(-A(1),0.0)
    RETURN
ELSEIF(N.EQ.2) THEN
    NPQ=1
    PBUF(NPQ)=A(1)
    QBUF(NPQ)=A(2)
    GOTO 20
ELSEIF(N.LT.1) THEN
    WRITE(6,(' ' BAIHIT ORDER ERROR N=',I3)') N
    RETURN
ENDIF

```

```

C
C----- NUMBER OF POLYNOMIALS WITH 2 POWERS
    NPQ=0
C----- ORDER OF REMAINED POLYNOMIAL
    NA=N
C
    DO 40 I=1,N
        AWRK(I)=A(I)
    40 CONTINUE
C
    10 CONTINUE
C-----
C    GET P & Q ( POLYNOMIAL COEFFICIENT OF 2 POWERS )
C    BY ITERATION METHOD
C-----
    30 CONTINUE
C----- INITIAL SETTING OF P & Q
    IF(ABS(AWRK(NA)).GT.1.0E-2) THEN
        P=(ABS(AWRK(NA)))**(1.0/REAL(NA))
        Q=P
        RJUGDE=P
    ELSE
        P=1.0D0
        Q=1.0D0
        RJUGDE=P
    ENDIF
C
    DLIMIT=1.0E-12
    100 CONTINUE
    DO 50 KKK=1,50
C----- DIVIDE BY (X**2+P*X+Q)
        CALL DDVPLN(AWRK(1),NA,B(1),P,Q,RA,SA)
C..... END?
        IF(ABS(RA)/RJUGDE.LT.DLIMIT.AND.ABS(SA)/RJUGDE.LT.DLIMIT)
            THEN
                NA=NA-2
                NPQ=NPQ+1
                PBUF(NPQ)=P
                QBUF(NPQ)=Q
C
                IF(NA.GE.3) THEN
                    DO 80 I=1,NA
                        AWRK(I)=B(I)
                    80 CONTINUE

```

```

      GOTO 30
    ELSEIF (NA.EQ.2) THEN
      NPQ=NPQ+1
      PBUF(NPQ)=B(1)
      QBUF(NPQ)=B(2)
      GOTO 20
    ELSEIF (NA.EQ.1) THEN
      Z(N)=DCMLPX(-B(1),0.0D0)
      GOTO 20
    ENDIF
  ENDIF
C===== GET NEXT P & Q VALUE =====
  NB=NA-2
  DO 70 I=1,NB
    BWRK(I)=B(1)
    BWRK(NB+1)=0.0
  C
    CALL DDVPLN(BWRK(1),NB+1,C(1),P,Q,RB,SB)
  C
    BN=B(NB)
    IF (NB.EQ.1) THEN
      BNM1=1.0
    ELSE
      BNM1=B(NB-1)
    ENDIF
  C
    IF (NB.EQ.1) THEN
      CNM1=1.0
      CNM2=0.0
      CNM3=0.0
    ELSEIF (NB.EQ.2) THEN
      CNM1=C(NB-1)
      CNM2=1.0
      CNM3=0.0
    ELSEIF (NB.EQ.3) THEN
      CNM1=C(NB-1)
      CNM2=C(NB-2)
      CNM3=1.0
    ELSE
      CNM1=C(NB-1)
      CNM2=C(NB-2)
      CNM3=C(NB-3)
    ENDIF
  C
    A11=BN-CNM2*Q-CNM1*P
    A12=BNM1-CNM3*Q-CNM2*P
    A21=-CNM1*Q
    A22=BN-CNM2*Q
    B1=RA
    B2=SA
  C
    DP=(B1*A22-A12*B2)/(A11*A22-A12*A21)
    DQ=(A11*B2-A21*B1)/(A11*A22-A12*A21)
    P=P+DP
    Q=Q+DQ

```

```

C----- GOTO NEXT ITERATION
  50 CONTINUE
    DLIMIT=DLIMIT*2.0
    GOTO 100
  C
C=====
  C CALCULATE ROOTS
C=====
  20 CONTINUE
    DO 60 I=1,NPQ
      H=PBUF(1)*PBUF(1)-4.0*QBUF(1)
      IF (H.GE.0.0) THEN
        Z(2*I-1)=DCMLPX((-PBUF(1)+DSQRT(H))/2.0,0.0D0)
        Z(2*I) =DCMLPX((-PBUF(1)-DSQRT(H))/2.0,0.0D0)
      ELSE
        Z(2*I-1)=DCMLPX(-PBUF(1)/2.0, DSQRT(-H)/2.0D0)
        Z(2*I) =DCMLPX(-PBUF(1)/2.0, -DSQRT(-H)/2.0D0)
      ENDIF
    60 CONTINUE
  C
    RETURN
  END
9. DDVPLN
  多項式を与えられた2次式により除する。
  引数 A(1): 除算の対象となる多項式 (入力)
        (A(1)はN-1次の項の係数)
        N: A(1)の最大次数 (入力)
        B(1): 除算の答の多項式 (出力)
        (B(1)はN-2-1次の項の係数)
        P,Q: A(1)を除する2次式 (X2+PX+Q) の係数
              (入力)
        R,S: 余りの式 (RX+S) (出力)
C*****
  C
    SUBROUTINE DDVPLN(A,N,B,P,Q,R,S)
  C
  C DIVIDE POLYNOMIAL BY (X*X+PX+Q)
  C (A*X) = (X*X+P*X+Q)*(B*X) + (R*X+S)
  C ( A*X = X*N + A1*X**(N-1) + ..... + AN )
  C
C*****
  C
    IMPLICIT REAL*8 (A-H,O-Z)
    DIMENSION A(N),B(N)
  C
    IF (N.EQ.1) THEN
      R=1.0
      S=A(1)
    ELSEIF (N.EQ.2) THEN
      R=A(1)-P
      S=A(2)-Q
    ELSE

```



```

DO 10 I=1, N-2
  IF (I.EQ. 1) THEN
    B(1)=A(1)-P
  ELSEIF (I.EQ. 2) THEN
    B(1)=A(2)-P*B(1)-Q
  ELSE
    B(1)=A(1)-P*B(1-1)-Q*B(1-2)
  ENDIF
  10 CONTINUE
C----- AMARI -----
IF (N.EQ. 3) THEN
  R=A(2)-Q-P*B(1)
  S=A(3)-Q*B(1)
ELSE
  R=A(N-1)-Q*B(N-3)-P*B(N-2)
  S=A(N)-Q*B(N-2)
ENDIF
ENDIF
C
RETURN
END

```

10. TANDEM (斎藤(1978)) による。  
 複数の基本フィルタの処理を行う。  
 引数 X(1): 入力データ  
 Y(1): 出力データ  
 N: データ数 (入力)  
 H(1): フィルタの係数 (入力)  
 M: 処理する基本フィルタの数 (入力)  
 GN: 倍率に関する係数 (入力)  
 z変換は次の式による。

$$F(z) = G_N \prod_{i=1}^M \frac{1+H_{(41-3)} z + H_{(41-2)} z^2}{1+H_{(41-1)} z + H_{(41)} z^2}$$

NML: フィルタ処理を行う方向 (入力)  
 >0: 通常の処理  
 <0: 時間について逆方向に処理する。

```

C-----
SUBROUTINE TANDEM(X, Y, N, H, M, GN, NML)
C
C RECURSIVE FILTERING IN SERIES
C
C ( 1 ) X ; INPUT TIME SERIES
C ( 0 ) Y ; OUTPUT TIME SERIES (MAY BE EQUIVALENT TO X )
C ( 1 ) N ; LENGTH OF X & Y
C ( 1 ) H ; FILTER COEFFICIENT
C ( 1 ) M ; ORDER OF FILTER
C ( 1 ) GN ; GAIN FACTOR
C ( 1 ) NML ; >0 : FOR NORMAL DIRECTION FILTERING
C <0 : FOR REVERSE DIRECTION FILTERING
C
C-----
DIMENSION X(N), Y(N), H(*)
IF (N.LE. 0 .OR. M.LE. 0) GO TO 2

```

```

CALL RECFIL(X(1), Y(1), N, H(1), NML)
IF (M.GT. 1) THEN
C*** 2-ND AND AFTER
  DO 1 I=2, M
    CALL RECFIL(Y(1), Y(1), N, H(I*4-3), NML)
  1 CONTINUE
  ENDIF
C----- MULTIPLY GAIN FACTOR -----
  DO 20 I=1, N
    Y(1)=GN*Y(1)
  20 CONTINUE
C
RETURN
C*** ERROR
2 WRITE(6, 3) N, M
3 FORMAT(/, /X, 5(' '), 3X, '(TANDEM)', 3X, 'INVALID INPUT', 3X, 'N=', 15,
$ 3X, 'M=', 15, 5(' '), /)
RETURN
END

```

11. RECFIL (斎藤(1978)) による。  
 基本フィルタの処理を行う  
 引数 X(1): 入力データ  
 Y(1): 出力データ  
 N: データ数 (入力)  
 H(1): フィルタの係数 (入力)  
 z変換は次の式による。

$$F(z) = \frac{1+H_{(1)} z + H_{(2)} z^2}{1+H_{(3)} z + H_{(4)} z^2}$$

NML: フィルタ処理を行う方向 (入力)  
 >0: 通常の処理  
 <0: 時間について逆方向に処理する。

```

C=====
SUBROUTINE RECFIL(X, Y, N, H, NML)
C
C RECURSIVE FILTERING
C X ; INPUT TIME SERIES
C Y ; OUTPUT TIME SERIES (MAY BE EQUIVALENT TO X )
C N ; LENGTH OF X & Y
C H ; FILTER COEFFICIENT
C NML ; >0 : FOR NORMAL DIRECTION FILTERING
C <0 : FOR REVERSE DIRECTION FILTERING
C
C=====
DIMENSION X(N), Y(N), H(*)
IF (N.LE. 0) GO TO 4
IF (NML.GE. 0) THEN
C*** NORMAL FILTERING
  J=1
  JD=1
  ELSE
C*** REVERSE FILTERING
  J=N

```

```

C      JD=-1
      endif
      2  A=H(1)
        AA=H(2)
        B=H(3)
        BB=H(4)
        U1=0.
        U2=0.
        V1=0.
        V2=0.
C*** FILTERING
      DO 3 I=1,N
        U3=U2
        U2=U1
        U1=X(I)
        V3=V2
        V2=V1
        V1=U1+AA*U2+AA*U3-BB*V2-BB*V3
        Y(I)=V1
        J=J+JD
      3 CONTINUE
C*** EXIT
      RETURN
C*** ERROR
      4 WRITE(6,5) N
      5 FORMAT(/1X,5(' '),3X,' (RECFIL)',3X,' INVALID INPUT',3X,' N=',15,
        $ 3X,5(' '))
      RETURN
      END

```