

# IIRフィルタの伝達関数設計

ここでは、インパルス応答の継続時間が無限で、出力が入力に戻されるフィードバック(帰還)構成のIIRフィルタの伝達関数設計について説明する。この種のフィルタの設計は、古くから用いられているアナログ・フィルタの設計手法(第5章で詳述)を活用できるメリットがあり、アナログ回路設計技術者にとっては、とっつきやすい内容でもある。また、Scilabにはさまざまなタイプのフィルタの伝達関数を求めるための有用なツールが用意されているので、その利用法についても解説する。(筆者)

### 1 IIRフィルタとは

いま、 $T$  [秒]ごとにサンプリングした入力信号データ系列(数値データの並び)を  $x[k]$ 、IIRフィルタからの出力信号データ系列を  $y[k]$  とするとき、入力と出力が、

$$y[k] = a_0 x[k] + a_1 x[k-1] + \dots + a_M x[k-M] + b_1 y[k-1] + b_2 y[k-2] + \dots + b_N y[k-N] \quad (1)$$

で表される差分方程式で結び付けられます(図1)。つまり、現時刻  $kT$  [秒]における出力データ  $y[k]$  が、

- $x[k]$  : 現時刻  $kT$  [秒]の入力データ
- $x[k-1]$  : 現時刻より  $T$  [秒]前の入力データ
- $\vdots$  :  $\vdots$
- $x[k-M]$  : 現時刻より  $MT$  [秒]前の入力データ
- $y[k-1]$  : 現時刻より  $T$  [秒]前の出力データ
- $\vdots$  :  $\vdots$
- $y[k-N]$  : 現時刻より  $NT$  [秒]前の出力データ

の  $(M+N+1)$ 個のデータに重み付けしたものの総和として計算できます。とくに注意したいことは、過去の出力データがフィードバックされて、現時刻の出力データに関連づけられていることです。

式(1)は、出力信号  $y[k]$  を1サンプルずつ遅らせたいくつかの値、すなわち  $N$ 個の過去の出力  $y[k-n]$  とフィルタ係数  $b_n$  ( $n=1, 2, \dots, N$ )との積、および  $(M+1)$ 個のフィルタ係数  $a_m$  ( $m=1, 2, \dots, M$ )と入力信号  $x[k-m]$  との積の総和を求めて、現時刻の出力  $y[k]$  が計算できることを示しています。

そこで、式(1)の差分方程式を  $z$  変換すると、

$$Y(z) = a_0 X(z) + a_1 z^{-1} X(z) + \dots + a_M z^{-M} X(z) + b_1 z^{-1} Y(z) + b_2 z^{-2} Y(z) + \dots + b_N z^{-N} Y(z)$$

となり、伝達関数は、

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{a_0 + a_1 z^{-1} + \dots + a_M z^{-M}}{1 - b_1 z^{-1} - b_2 z^{-2} - \dots - b_N z^{-N}} = \frac{A(z)}{B(z)} \quad (2)$$

の有理関数として表されます。ここで、分母多項式  $B(z)$  の定数項が1になることは、しっかりと記憶しておいてください。このことから、IIRフィルタの伝達関数を設計したときに分母多項式の定数項が1でなければ、分子と分母を定数項でわり算する必要があります。

式(2)の伝達関数  $H(z)$  の各変数は、次のような意味をもっています。

▶  $a_m, b_n$

タップ係数、あるいはフィルタ係数と呼ばれ、IIRフィルタの特性を定める数値です。

▶  $M$

IIRフィルタの分子多項式  $A(z)$  の最高次数であり、タップ係数の総個数は  $(M+1)$ 個となります。

▶  $N$

IIRフィルタの分母多項式  $B(z)$  の最高次数であり、タップ係数の総個数は  $N$ 個です。

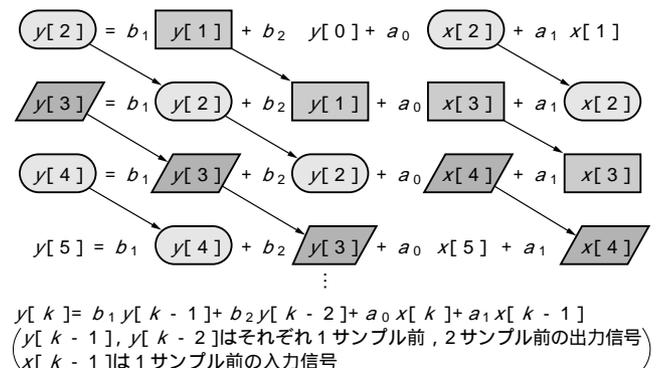


図1 差分方程式とIIRフィルタ( $M=1, N=2$ の場合)

ところで、IIRフィルタの設計法には多様な手法が考案されていますが、ここでは利得特性の設計仕様を満たす伝達関数設計に焦点をあて、従来のアナログ・フィルタの回路網理論の成果を利用する方法を紹介します。この設計法は、アナログ・デジタル変換、略してs-z変換と呼ばれ、ラプラス変換の変数sとz変換の変数zの相互関係を利用するものです。

s-z変換は、アナログ・フィルタの伝達関数を変換して設計仕様を満たすデジタル・フィルタの伝達関数を効率よく求める手法であり、次のような特徴があります。

アナログ・フィルタの伝達関数近似は、すでに完成された理論であり、その設計公式は比較的簡単な数式で表されている(第5章を参照)。そのため、アナログ・フィルタの設計公式に基礎をおけば、デジタル・フィルタの設計が関数変換(または変数変換)に帰着されることになり、単純化が図れるアナログ・フィルタの特性を、デジタル・フィルタを用いてシミュレートすることに応用上有用なことが多々ある(第6章を参照)

## 2 アナログ・デジタル変換 (s-z変換) の考え方

アナログ・フィルタの解析で利用したラプラス変換においては、微分がs、積分が1/sで表されますが、この微分および積分処理をデジタル的にシミュレート処理することを考えるのです。それでは、微分処理のシミュレートから始めましょう

### 微分処理のデジタル・シミュレーション

まず、入力信号x(t)を微分した値が出力信号y(t)となるアナログ微分は、

$$y(t) = \frac{dx(t)}{dt} \quad \dots\dots\dots (3)$$

で表されます。両辺をラプラス変換すると、

$$Y(s) = sX(s) \quad \dots\dots\dots (4)$$

ただし、X(s)：入力信号のラプラス変換、

Y(s)：出力信号のラプラス変換

となり、伝達関数G(s)は、

$$G(s) = \frac{Y(s)}{X(s)} = s \quad \dots\dots\dots (5)$$

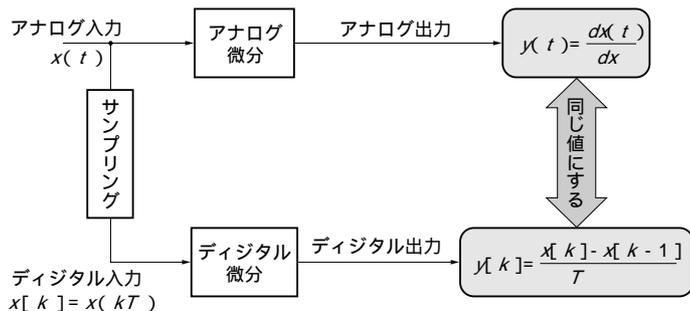


図2 アナログ微分のデジタル・シミュレーション

と求められます。

一方、第6章で説明した微分方程式のデジタル化を利用すると、式(3)をサンプリング( $t = kT$ )して、

$$y[k] = \frac{x[k] - x[k-1]}{T} \quad \dots\dots\dots (6)$$

ただし、 $y[k] = y(kT)$ ,  $x[k] = x(kT)$ ,  $x[k-1] = x((k-1)T)$

となる関係が得られます(図2)。

そこで、式(6)の両辺をz変換すると、

$$Y(z) = \frac{X(z) - z^{-1}X(z)}{T} = \frac{1 - z^{-1}}{T} X(z)$$

ただし、X(z)：入力信号のz変換、

Y(z)：出力信号のz変換

となり、デジタル微分の伝達関数H(z)は、

$$H(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{1 - z^{-1}}{T} \quad \dots\dots\dots (7)$$

と求められます。

以上より、

アナログ微分の伝達関数	s
デジタル微分の伝達関数	$\frac{1 - z^{-1}}{T}$

とすれば、アナログ微分の複素変数sとデジタル微分の変数z<sup>-1</sup>の相互変換式として、

$$s = \frac{1 - z^{-1}}{T} \quad \dots\dots\dots (8)$$

を導き出すことができます。このs平面からz平面への変換が、**アナログ・デジタル変換**(あるいは、変数をとって**s-z変換**)と呼ばれています。

ところで、式(8)を変数zについて解くと、

$$z = \frac{1}{1 - sT} \quad \dots\dots\dots (9)$$

となり、

$$z = \frac{1}{1 - sT} = \frac{1}{2} \frac{(1 - sT + 1 + sT)}{1 - sT} = \frac{1}{2} \left( 1 + \frac{1 + sT}{1 - sT} \right) \quad \dots\dots\dots (10)$$

と表されます。このとき、アナログ・フィルタの周波数特性はs = jωを代入して計算するので、

$$z = \frac{1}{2} \left( 1 + \frac{1 + j\omega T}{1 - j\omega T} \right) = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} \left( \frac{1 + j\omega T}{1 - j\omega T} \right) \quad \dots\dots\dots (11)$$

と表されます。このとき、右辺の第1項の1/2は実軸上の平行移動量を表します。第2項は、

$$\left| \frac{1 + j\omega T}{1 - j\omega T} \right| = \left| \frac{1 + j\omega T}{1 - j\omega T} \right| = \frac{\sqrt{1 + (\omega T)^2}}{\sqrt{1 + (-\omega T)^2}} = 1 \quad \dots\dots\dots (12)$$

であり、周波数ωに対して長さが一定なので、半径1の円を表しますが、前に付いている係数1/2から半径は1/2の円であることがわかります。つまり、s平面の虚軸(s = jω)はz平面にお