ディジタル制御 第12回

最小分散制御

最小分散制御とは

• 以下の1入力1出力システムを考える.

 $(u(n))_{n\in\mathbb{N}}$ は入力, $(y(n))_{n\in\mathbb{N}}$ は出力,U(z), Y(z)はこれらの z 変換, $A_0(z)$ と $B_0(z)$ は既 約な N 次と M 次の多項式, N > M, $A_0(z)$ はモニックとする.

$$Y(z) = \frac{B_0(z)}{A_0(z)}U(z).$$

 このシステムの相対次数 (分母多項式と分子 多項式の次数の差) は N – M である.以下で はこれを ρとおく (ρ = N – M). 以下では、伝達関数を通過した信号の時間領域での解析が頻出する.これに対応するすべての式に逆z変換作用素を明記すると不必要に繁雑となるため、次ページのような省略記法を導入する.

• $y(n) = \frac{B_0(z)}{A_0(z)}u(n)$ という式は、以下の式が省略されたものと解釈する.

独立変数が z^{-1} の場合も同様.

以下では,離散時間システムの時間(整数)を
 をステップと呼ぶことがある.

最小分散制御が対象とするのは、上記の出力に確率的な外乱 ν(n) が印加された、以下のシステムである. ただし、(ν(n))_{n∈N} は期待値零の自色雑音 (k ≠ l のとき ν(k) と ν(l) が確率的に独立) とする. 解きたい問題は、目標値(r(n))_{n∈N} への追従問題である.

$$y(n) = \frac{B_0(z)}{A_0(z)}u(n) + \frac{C_0(z)}{A_0(z)}\nu(n).$$

 外乱 ν(n) が存在するため, y(n) を r(n) に完 全に一致させることはできない. 最小分散制 御とは, ρステップ未来の出力 y(n + ρ) と目 標値との偏差

$$y(n+\rho) - r(n+\rho)$$

の分散を最小にする制御方式である.

ρステップの遅延を許容する理由を見るために、伝達関数の独立変数をzからz⁻¹に変える.

A₀(z), B₀(z) が以下のようになっていたものとする.

 $A_0(z) = z^N + \alpha_1 z^{N-1} + \dots + \alpha_N$ $B_0(z) = \beta_{N-M} z^M + \dots + \beta_N$

• $A_0(z)Y(z) = B_0(z)U(z)$ は、以下のように書ける.

$$(z^N + \alpha_1 z^{N-1} + \dots + \alpha_N) y(n)$$

= $(\beta_{N-M} z^M + \dots + \beta_N) u(n)$

である.

前ページの式の両辺に z^{-N} を乗ずると,以下のようになる.

$$(1 + \alpha_1 z^{-1} + \dots + \alpha_N z^{-N}) y(n) = z^{-(N-M)} (\beta_{N-M} + \dots + \beta_N z^{-M}) u(n) = z^{-\rho} (\beta_{N-M} + \dots + \beta_N z^{-M}) u(n)$$

 現時点までの入力の線形結合がρステップ経 過後に現時点までの出力の線形結合に影響を 及ぼす形になっている.このため,ρステップ の遅延は不可避.

z⁻¹を独立変数とする記法で改めて問題設定 をする.

 $A(z^{-1}) = 1 + a_1 z^{-1} + \dots + a_N z^{-N}$ $B(z^{-1}) = b_0 + b_1 z^{-1} + \dots + b_M z^{-M}$ $C(z^{-1}) = 1 + c_1 z^{-1} + \dots + c_L z^{-L}$

とおく. ただし, $b_0 \neq 0$ とする.

- 以下の制御系を考える.
 - ▷ 外乱がない場合

$$y(n) = z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} u(n)$$

▷ 外乱がある場合

$$y(n) = z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} u(n) + \frac{C(z^{-1})}{A(z^{-1})} \nu(n)$$

最小分散制御は,既に述べたように,外乱がある場合に y(n+ρ)とr(n+ρ)の偏差の分散を最小にする制御方式であるが,これは,外乱がない場合に y(n+ρ) = r(n+ρ)とするモデル追従制御系 (第 11 回)を,外乱がある場合向けに拡張したものになっている.

独立変数を z^{-1} にするときの注意点

 A(z⁻¹), B(z⁻¹), C(z⁻¹) は単体で 因果的な フィルタになっている.

•
$$B(z^{-1}) = \frac{b_0 z^M + b_1 z^{M-1} + \dots + b_M}{z^M}$$
だから,
 $B(z^{-1})$ の極は原点で, $B(z^{-1})$ の零点は $b_0 z^M + b_1 z^{M-1} + \dots + b_M$ の零点である.

•
$$\frac{1}{A(z^{-1})} = \frac{z^N}{z^N + a_1 z^{n-1} + \dots + a_N}$$
だから,
 $A(z^{-1})$ の極は $z^M + a_1 z^{N-1} + \dots + a_N$ の零
点で, $A(z^{-1})$ の零点は原点.

•
$$z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} = \frac{B(z^{-1})}{z^{\rho}A(z^{-1})}$$
は、 $\rho \ge 0$ であれば 因果的で、 $A(z^{-1})$ と $B(z^{-1})$ の次数は因果性 とは無関係.



A₁(z) と A₂(z) の最大公約多項式 D(z) に対して、

 $A_1(z)X_1(z) + A_2(z)X_2(z) = D(z) \quad (\bigstar)$

となる多項式 $(X_1(z), X_2(z))$ が存在し, それ を Euclid の互除法で求めることができるこ とは第7回で述べた. (★) を Diophantine 方程式, Bezout 等式な どと呼ぶ. (★) は無数に解を持ち, Euclid の 互除法はそのひとつの解を与える. ● 今回の講義で用いるのは,

 $A_1(z) = A(z) = 1 + a_1 z^{-1} + \dots + a_N z^{-N},$ $A_2(z) = z^{-\rho}$ という z^{-1} の多項式に関する Diophantine 方程式の解. ただし, $\rho \ge 1$ と する. この問題の独立変数は z⁻¹ であるが, z⁻¹ = t のように変数変換すれば通常の多項式になる.
 多項式の除算はこの変数変換の後に実行され ると考えてよい.

- A(z⁻¹) と z^{-ρ} は互いに疎なので, Eulidの互除 法によって, A(z⁻¹)X₁(z⁻¹)+z^{-ρ}X₂(z⁻¹) = 1 を満たす多項式 (X₁(z⁻¹), X₂(z⁻¹)) を求める ことができるが…
- この問題では、A₂(z^{-ρ})が特別な形になっているので、もっと簡単に(X₁(z⁻¹), X₂(z⁻¹))を求めることができる。

• $X_1(z^{-1}) = p_0 + p_1 z^{-1} + \dots + p_{\rho-1} z^{-(\rho-1)},$ $X_2(z^{-1}) = q_0 + q_1 z^{-1} + \dots + q_{N-1} z^{-(N-1)} \varepsilon$ $\rho - 1$ 次および N - 1次の多項式とする.

• $A(z^{-1})X_1(z^{-1})+z^{-\rho}X_2(z^{-1})$ の係数は、次ページの行列とベクトルの積によって得られる.



前ページの式で,前半の行列は $N + \rho$ 行 ρ 列, 後半の行列は $N + \rho$ 行N列である.空白部 分は零である.

• 前ページの行列を M, ベクトルを x とする. また, $N + \rho - 1$ 次の多項式 $Y(z^{-1}) = y_0 + y_1 z^{-1} + \cdots + y_{N+\rho-1} z^{-(n+\rho-1)}$ に対し, この 多項式の係数を低次から順に並べた列ベクト ルを y とする.

 行列 M は正則な正方行列なので, y が与え られているとき, y = Mx を x について解く ことができる. N+ρ-1次以下の任意の多項式Y(z⁻¹) に対し、上記の解xの前半のρ個の成分をX₁(z⁻¹)の係数,後半のN-ρ個の成分をX₂(z⁻¹)の係数とすることで、

 $A(z^{-1})X_1(z^{-1}) + z^{-\rho}X_2(z^{-1}) = Y(z)$

を満たす 多項式 $(X_1(z^{-1}), X_2(z^{-1}))$ を求める ことができる. deg $X_1(z^{-1}) \le \rho - 1$, deg $X_2(z^{-1}) \le N - 1$ である. • deg $Y(z^{-1}) = L$ とする.上記によって $L \leq N + \rho - 1$ の場合の $Y(z^{-1})$ の表現が得られて いる. gcd($A(z^{-1}), z^{-\rho}$) = 1 なので,上記にお いて L = 0とした場合が Euclid の互除法で gcd($A(z^{-1}), z^{-\rho}$)を求めることに相当する.

• $L \ge N + \rho$ の場合は,

$$Y(z^{-1}) = Y_L(z^{-1}) + z^{-(N+\rho)}Y_U(z^{-1})$$

のように $N + \rho - 1$ 次以下の部分とそれ以 外に分け, 後者から $z^{-(N+\rho)}$ の項を括り出す $(\deg Y_U(z^{-1}) = L - N - \rho).$

$$(X_1(z^{-1}), X_A(z^{-1}))$$
を
 $A(z^{-1})X_1(z^{-1}) + z^{-\rho}X_A(z^{-1}) = Y_1(z)$
の解とし、 $X_B(z^{-1}) = z^{-N}Y_U(z^{-1})$ とする.
 $X_2(z^{-1}) = X_A(z^{-1}) + X_B(z^{-1})$ とおくと、先
と同様に、次式が得られる.
 $A(z^{-1})X_1(z^{-1}) + z^{-\rho}X_2(z^{-1}) = Y(z^{-1})$

この場合, deg $X_2(z) = L - \rho$ である.

 まとめると、N次の多項式 A(z⁻¹) と多項式 z^{-ρ} (ρ≥1) が与えられているとき、任意の L 次の多項式 Y(z⁻¹) に対し、ρ−1次以下の多 項式 X₁(z⁻¹) と max{N−1,L−ρ} 次以下 の多項式 X₂(z⁻¹) が存在し、

 $A(z^{-1})X_1(z^{-1}) + z^{-\rho}X_2(z^{-1}) = Y(z)$

となる.
モデル追従制御の別表現

以下の制御対象を考える.

$$y(n) = z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} u(n)$$

ただし、
$$A(z^{-1}) = 1 + a_1 z^{-1} + \cdots a_N z^{-N},$$

 $B(z^{-1}) = b_0 + b_1 z^{-1} + \cdots + b_M z^{-M}$ で、 $\rho \ge 1,$
 $b_0 \ne 0$ とする.

- 出力 y(n) を目標値 r(n) に一致させることが 制御の目的である.この問題を,第7回で極 配置を使った時と同じ方針:
 - y(n+ρ)を過去の入力の系列とと出力の
 系列の線形結合で表現

2. $y(n+\rho) = r(n+\rho)$ となる補償器を構成



y(n + ρ)の表現を得るために、極配置ではな
 く Diophantine 方程式の 上述の方法による
 解 (F(z⁻¹), G(z⁻¹)) を用いる:

$$A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = 1.$$

 $A(z^{-1})$ と $z^{-\rho}$ は互いに疎だから上記は解を持ち, deg $F(z^{-1}) \le \rho - 1$, deg $G(z^{-1}) \le N - 1$ である.

•
$$z^{-\rho}B(z^{-1})u(n) = A(z^{-1})y(n)$$
の両辺に $F(z^{-1})$ を乗ずると (式の左右の入れ換えに注意),

$$z^{-\rho}F(z^{-1})B(z^{-1})u(n) = F(z^{-1})A(z^{-1})y(n)$$
$$= \left(1 - z^{-\rho}G(z^{-1})\right)y(n)$$

より,
$$z^{\rho}y(n) = y(n+\rho)$$
 に注意して,

$$y(n+\rho) = G(z^{-1})y(n) + F(z^{-1})B(z^{-1})u(n).$$
(*)

 (★)を、現在および過去の入力と出力の系列 からρステップ先の出力を計算しているという意味で、ρステップ予測器と呼ぶ、第7回に 極配置で求めたのと同じ形ではあるが、解釈 が異なる. ρステップ予測器を使って y(n+ρ) = r(n+ρ)
 とするための補償器を求めると,以下のようになる.

$$u(n) = \frac{1}{F(z^{-1})B(z^{-1})} \left(r(n+\rho) - G(z^{-1})y(n) \right).$$
(\$\scale\$).

• 上記によって $y(n+\rho) = r(n+\rho)$ となること が 代入により確認できる.

● 今述べた方法は、第7回で述べた極配置によ る方法の別解であるが, 第7回の方法で述べ られた伝達関数の零点が安定という条件が見 掛け上はなくなっている. しかし, これはあ くまで見掛け上であり、実際には零点の安定 性も必要. これから述べるように、ブロック 線図を描画すると, 零点の安定性がどこで必 要になるかがわかる.

ブロック線図を描画すると、以下のようになる.



 閉ループ伝達関数は z^{-ρ} となり安定であるが, B(z⁻¹) に関して極零相殺が発生している.したがって,この手法た適用できるのは, B(z⁻¹) が安定多項式である場合に限られる.この制限も,極配置を使ってこの問題を解いた場合と同じ.

最小分散制御

• 以下の制御対象を考える.

$$y(n) = z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} u(n) + \frac{C(z^{-1})}{A(z^{-1})} \nu(n)$$

ただし、 $A(z^{-1}) = 1 + a_1 z^{-1} + \cdots a_N z^{-N}$, $B(z^{-1}) = b_0 + b_1 z^{-1} + \cdots + b_M z^{-M}$, $C(z^{-1}) = 1 + c_1 z^{-1} + \cdots + c_L z^{-L}$ で、 $\rho \ge 1$, $b_0 \ne 0$ と する. $C(z^{-1})$ は安定と仮定する. (ν(n))_{n∈N} は期待値零の白色雑音 (k ≠ l のと きν(k) とν(l) が確率的に独立), その分散は 時刻によらず σ² であるものとする. 解きた い問題は, 目標値への追従問題である. 外乱がない場合と同様に、 ρステップ予測器 を構成し、予測値が目標値と一致するような 制御をおこなうのであるが、 ρステップ予測 器の構成は外乱がない場合と異なる. • $F(z^{-1}) \& G(z^{-1}) \& V$ 下の方程式の解とする. ただし、 deg $F(z^{-1}) \le \rho - 1$ 、 deg $G(z^{-1}) \le \max\{N - 1, L - \rho\}$ である.

 $A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = C(z^{-1})$

時刻nにおける y(n+ρ)の推定値を ŷ(n+ρ|n)
 と書く.外乱 ν(n),...の値は未知なので,推
 定時には零とする.

外乱がない場合と同様に ρ ステップ予測器の 式を導く.

制御対象の伝達関数の両辺に A(z⁻¹) を掛けると、次式が得られる.

$$A(z^{-1})y(n) = z^{-\rho}B(z^{-1})u(n) + C(z^{-1})\nu(n)$$

この両辺に F(z⁻¹) を掛けると、次のようになる.

$$F(z^{-1})A(z^{-1})y(n)$$

= $z^{-\rho}F(z^{-1})B(z^{-1})u(n)$ (\updownarrow)
+ $F(z^{-1})C(z^{-1})\nu(n).$



$$F(z^{-1})A(z^{-1})y(n) = \left(C(z^{-1}) - z^{-\rho}G(z^{-1})\right)y(n) \quad (\bigstar)$$

 (☆)と(★)をまとめると、 $(C(z^{-1}) - z^{-\rho}G(z^{-1})) y(n)$ $= z^{-\rho} F(z^{-1}) B(z^{-1}) u(n) + F(z^{-1}) C(z^{-1}) \nu(n)$

となる.

前ページの式の両辺に z^ρを乗じることで,次
 式が得られる.

$$(C(z^{-1})z^{\rho} - G(z^{-1})) y(n) = F(z^{-1})B(z^{-1})u(n) + F(z^{-1})C(z^{-1})z^{\rho}\nu(n)$$

• したがって,

 $C(z^{-1})y(n+\rho) = F(z^{-1})B(z^{-1})u(n)$ $+ G(z^{-1})y(n) + F(z^{-1})C(z^{-1})\nu(n+\rho)$



• よって、
$$y(n+\rho) = \frac{F(z^{-1})B(z^{-1})}{C(z^{-1})}u(n) + \frac{G(z^{-1})}{C(z^{-1})}y(n) + F(z^{-1}) \underbrace{\nu(n+\rho)}_{\text{推定時には零とする}}$$

 y(n+ρ)を推定するときにはν(n+ρ)の推定 値を零とするので、

$$\hat{y}(n+\rho|n) = \frac{F(z^{-1})B(z^{-1})}{C(z^{-1})}u(n) + \frac{G(z^{-1})}{C(z^{-1})}y(n)$$

となる.

以上によって導出された ρステップ予測器の
 開ループの フィルタとしての性質を調べる.

• $\varepsilon(n+\rho) = y(n+\rho) - \hat{y}(n+\rho|n)$ とする. 前 ページの式より、

$$\varepsilon(n+\rho) = F(z^{-1})\nu(n+\rho)$$



期待値を取る演算を E[·], 分散を求める演算
 を Var[·] とする.

$$F(z^{-1}) = f_0 + \dots + f_{\rho-1} z^{-(\rho-1)}$$

という形になっている.よって,

$$\varepsilon(n+\rho) = F(z^{-1})\nu(n+\rho)$$
$$= f_0\nu(n+\rho) + \dots + f_{\rho-1}\nu(n+1)$$

 前ページの式の両辺に期待値演算子 E[·] を作 用させると, ν(n)の期待値は零なので,

$$\mathbf{E}[\varepsilon(n+\rho)] = 0$$



・よって、 $Var[\varepsilon(\eta$

$$\begin{aligned} \operatorname{Var}[\varepsilon(n+\rho)] &= \operatorname{E}[(\varepsilon(n+\rho) - \operatorname{E}[\varepsilon(n+\rho)])^2] \\ &= \operatorname{E}[(\varepsilon(n+\rho))^2] \\ &= \sum_{k,l=0}^{\rho-1} f_k f_l \operatorname{E}[\nu(n+\rho-k)\nu(n+\rho-l)] \end{aligned}$$

• 前ページの式において, $k \neq l$ なら $\nu(n+\rho-k)$ と $\nu(n+\rho-l)$ は独立で,期待値は零だから, $k \neq l$ の項は消える. 各 k に対して ν(n + ρ - k) の分散は σ² だか
 ら, Var[ε(n + ρ)] は, 次式のように簡略化さ れる.

$$\operatorname{Var}[\varepsilon(n+\rho)] = \left(\sum_{k=0}^{\rho-1} f_k^2\right) \sigma^2$$

• $A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = 1$ のかわりに $A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = C(z^{-1})$ の解を 用いるのは, $\hat{y}(n+\rho|n) \ge F(z^{-1})\nu(n+\rho)$ が 確率的に独立となるようにするため,

• 続いて, 最小分散制御の制御則を導出する.

 まず, y(n+ρ) = ŷ(n+ρ|n) + F(z⁻¹)ν(n+ρ) と書けることに注意する. E[y(n+ρ)] = r(n+ ρ) となるような制御入力の中で, y(n+ρ) – r(n+ρ)の分散を最小化するものを求めたい. 分散を計算すると…

$$\begin{aligned} &\operatorname{Var}[y(n+\rho) - r(n+\rho)] \\ &= \operatorname{E}\left[\left(y(n+\rho) - r(n+\rho) \right)^2 \right] \\ &= \operatorname{E}\left[\left(\left(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho) \right) + F(z^{-1})\nu(n+\rho) \right)^2 \right] \\ &= \operatorname{E}\left[\left(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho) \right)^2 \right] \\ &+ \operatorname{E}\left[\left(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho) \right) F(z^{-1})\nu(n+\rho) \right] \\ &+ \operatorname{E}\left[\left(F(z^{-1})\nu(n+\rho) \right)^2 \right] \end{aligned}$$

• $\hat{y}(n + \rho | n) - r(n + \rho)$ が過去の外乱に依存 するのに対し, $F(z^{-1})\nu(n + \rho)$ は未来の外乱 $\nu(n+1), \dots, \nu(n+\rho)$ に依存するから, $\hat{y}(n + \rho | n) - r(n+\rho) \ge F(z^{-1})\nu(n+\rho)$ は確率的に 独立. したがって

$$E [(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho)) F(z^{-1})\nu(n+\rho)]$$

= E [(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho))] E [F(z^{-1})\nu(n+\rho)]
= 0.
•
$$\left[\left(F(z^{-1})\nu(n+\rho) \right)^2 \right]$$
は入力とは無関係.

• よって,

$$\mathbf{E}\left[\left(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho)\right)^2\right]$$

を最小化すればよい.

 ρステップ予測器を変更したのは、この形になるようにするため. ŷ(n + ρ|n) は現在および 過去の外乱 ν(n), ν(n - 1), ...の影響の影響 を受けているため、上記のようにしないと、上 述の各項を分けて扱うことができなくなる.

•
$$\hat{y}(n+\rho|n)$$
 は

$$\hat{y}(n+\rho|n) = \frac{F(z^{-1})B(z^{-1})}{C(z^{-1})}u(n) + \frac{G(z^{-1})}{C(z^{-1})}y(n)$$

よって、

$$u(n) = \frac{1}{F(z^{-1})B(z^{-1})} \left(-G(z^{-1})y(n) + C(z^{-1})r(n)\right)$$

とすると、E $[(\hat{y}(n+\rho|n) - r(n+\rho))^2]$ から y(n)の影響を除去することができる. これが 最小分散制御の制御入力である. 最小分散制御により y(n+p) がどうなるかを 確認する.

$$y(n+\rho) = \frac{F(z^{-1})B(z^{-1})}{C(z^{-1})}u(n)$$

$$+\frac{G(z^{-1})}{C(z^{-1})}y(n) + F(z^{-1})\nu(n+\rho)$$

に u(n) を代入すると, 次式が得られる.

$$y(n+\rho) = r(n+\rho) + F(z^{-1})\nu(n+\rho)$$

ν(*n*+*k*) は任意の*k*に対して期待値零と仮定したから

$$E[y(n+\rho) - r(n+\rho)] = 0$$

となっていることがわかる.

•ブロック線図は以下の通り.



 最小分散制御が外乱がない場合の目標値追従 制御と異なる点は、目標値を C(z⁻¹) という フィルタに通す必要があるという点である. B(z⁻¹)が極零相殺されている構造は外乱がない場合と同じ.したがって、こちらも B(z⁻¹)が安定である場合にのみ使える.



$$\frac{z^{-\rho} \frac{1}{A(z^{-1})F(z^{-1})}}{1 + z^{-\rho} \frac{G(z^{-1})}{A(z^{-1})F(z^{-1})}} = \frac{z^{-\rho}}{A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1})}$$
$$= \frac{z^{-\rho}}{C(z^{-1})}.$$

極は原点および C(z⁻¹) の零点に配置されている. よって, C(z⁻¹) が安定であると仮定しないと, この部分の安定性は保証されない.

一般化最小分散制御

B(z⁻¹) が安定でなければならないという 最小分散制御の欠点を克服するために, 一般化最小分散制御という手法が用いられる. これは, 評価関数を E [(y(n + ρ) - r(n + ρ))²] から変更することで, B(z⁻¹)の極零相殺が発生しないようにする方法である.

最小分散制御について論じたときと同様に、
 以下の制御対象を考える。

$$y(n) = z^{-\rho} \frac{B(z^{-1})}{A(z^{-1})} u(n) + \frac{C(z^{-1})}{A(z^{-1})} \nu(n)$$

 $A(z^{-1}), B(z^{-1}), C(z^{-1})$ および $\nu(n)$ に関する条件も先ほどと同一である.

評価関数を以下のJに変更する.

$$J = \mathbb{E}\left[\left(\phi(n+\rho)\right)^2\right]$$

$$\phi(n+\rho) = P(z^{-1})y(n+\rho) + S(z^{-1})u(n)$$

$$-R(z^{-1})r(n+\rho)$$

 $P(z^{-1}), S(z^{-1}), R(z^{-1})$ は設計者が設定する 多項式で, $P(z^{-1}) = R(z^{-1}) = 1, S(z^{-1}) = 0$ とすると最小分散制御になる. ただし, $P(z^{-1})$ と $S(z^{-1})$ の選び方には注意が必要 (後述).

 ρステップ予測器も変更する: F(z⁻¹) と G(z⁻¹)

 には、以下の方程式の解を用いる。

 $A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = C(z^{-1})P(z^{-1}).$

ただし、deg $F(z^{-1}) \leq \rho - 1$ 、deg $G(z^{-1}) \leq \max\{N - 1, L + \deg P(z^{-1}) - \rho\}$ である.右辺の取り方を変える理由は、先ほどと同様に、評価関数において外乱を明示的に含む項とそれ以外を確率的に独立にするため.

先と同様に、 ρ ステップ予測器の導出の計算
 をおこなう.

$$\begin{split} F(z^{-1})A(z^{-1})y(n) \\ &= z^{-\rho}F(z^{-1})B(z^{-1})u(n) + F(z^{-1})C(z^{-1})\nu(n) \\ &= \left(P(z^{-1})C(z^{-1}) - z^{-\rho}G(z^{-1})\right)y(n). \end{split}$$

したがって,

 $P(z^{-1})C(z^{-1})y(n+\rho) = F(z^{-1})B(z^{-1})u(n)$ + $G(z^{-1})y(n) + F(z^{-1})C(z^{-1})\nu(n+\rho).$

両辺を $C(z^{-1})$ で割って、次式を得る.

$$P(z^{-1})y(n+\rho) = \frac{F(z^{-1})B(z^{-1})}{C(z^{-1})}u(n)$$

$$+\frac{G(z^{-1})}{C(z^{-1})}y(n) + F(z^{-1})\nu(n+\rho)$$

以上が一般化最小分散制御のための ρステップ予測器の式である.

これを φ(n + ρ) に代入すると…

$$\begin{split} \phi(n+\rho) &= \frac{1}{C(z^{-1})} \bigg(G(z^{-1}) y(n) \\ &- C(z^{-1}) R(z^{-1}) r(n+\rho) \\ &+ \big(F(z^{-1}) B(z^{-1}) + S(z^{-1}) C(z^{-1}) \big) u(n) \bigg) \\ &+ F(z^{-1}) \nu(n+\rho) \end{split}$$

 前ページ右辺の最終項はそれ以外と確率的に 独立だから, φ(n + ρ)の最終項を除く項以外 が零となるように u(n)を定めることで, その 分散を小さくすることができる. これが一般 化最小分散制御の制御則である. 一般化最小分散制御の制御則を書き下すと、
 次のようになる。

$$u(n) = \frac{1}{F(z^{-1})B(z^{-1}) + S(z^{-1})C(z^{-1})} \cdot (C(z^{-1})R(z^{-1})r(n+\rho) - G(z^{-1})y(n))$$

 一般化最小分散制御のブロック線図は最小分 散制御とほぼ同様だが, B(z⁻¹) に関する直接 的な極零相殺が発生しないことが相異点.



一般化最小分散制御のブロック線図

一般化最小分散制御の閉ループ伝達関数は次の通り.

$$\frac{z^{-\rho}B(z^{-1})}{A(z^{-1})(F(z^{-1})B(z^{-1})+S(z^{-1})C(z^{-1}))}$$

$$\frac{1+\frac{z^{-\rho}B(z^{-1})G(z^{-1})}{A(z^{-1})(F(z^{-1})B(z^{-1})+S(z^{-1})C(z^{-1}))}$$



$$D_{\rm GMV}(z^{-1})$$

= $A(z^{-1}) \left(F(z^{-1})B(z^{-1}) + S(z^{-1})C(z^{-1}) \right)$
+ $z^{-\rho}G(z^{-1})B(z^{-1})$

● 上記を用いると、閉ループ伝達関数を

 $\frac{z^{-\rho} B(z^{-1})}{D_{\rm GMV}(z^{-1})}$

と書き直せる.

• $F(z^{-1}) \ge G(z^{-1})$ は

 $A(z^{-1})F(z^{-1}) + z^{-\rho}G(z^{-1}) = P(z^{-1})C(z^{-1})$

となるように選ばれていたが, $D_{\text{GMV}}(z^{-1})$ に これを代入すると…

$$D_{\rm GMV}(z^{-1})$$

$$= (A(z^{-1})F(z^{-1})B(z^{-1}) + A(z^{-1})S(z^{-1})C(z^{-1})$$

$$+ z^{-\rho}G(z^{-1})B(z^{-1})$$

$$= B(z^{-1})P(z^{-1})C(z^{-1}) + A(z^{-1})S(z^{-1})C(z^{-1})$$

$$= C(z^{-1})\left(B(z^{-1})P(z^{-1}) + A(z^{-1})S(z^{-1})\right).$$

• よって, 閉ループ伝達関数は, $\frac{z^{-\rho}B(z^{-1})}{C(z^{-1})\left(B(z^{-1})P(z^{-1})+A(z^{-1})S(z^{-1})\right)}$

となっている.

閉ループ極は原点および

 $C(z^{-1})\left(B(z^{-1})P(z^{-1}) + A(z^{-1})S(z^{-1})\right).$

の零点に配置される.

したがって、一般化最小分散制御を用いる際には、

 ▷ C(z⁻¹) が安定であると仮定する
 ▷ P(z⁻¹)B(z⁻¹) + A(z⁻¹)S(z⁻¹) が安定と なるように P(z⁻¹) および S(z⁻¹) を選ぶ

ことが必要となる.

セルフチューニングコントロール

最小分散制御や一般化最小分散制御に制御対象の伝達関数の係数を推定する機構を組み合わせたものをセルフチューニングコントロールと呼ぶ.これは、モデル追従制御系にパラメータ推定機構を組み合わせた適応制御の確率系版である.

 適応制御とセルフチューニングコントロール のいずれも、過去の入力および出力の系列を 保存しておき、これに目標値を加えたものと 伝達関数の係数に対応するパラメータの線形 結合で入力を表現した上で,最小2乗法など に由来するアルゴリズムでパラメータを推定 する. 安定性解析は繁雑である. 詳細は文献 に委ねる.



- 森, 演習で学ぶディジタル制御, 森北出版, 2012.
- 宮里, 適応制御, コロナ社, 2018.
- 古田, ディジタルコントロール, コロナ社, 1989.
- K. J. Åström and B. Wittenmark, Computercontrolled systems, Prentice-Hall, 1997.