

### 3 第3回宿題解答

4(1)  $\mu = \mu_0 + c\Delta$  を代入すると、 $\tilde{P}(s)$  は

$$\tilde{P}(s) = \frac{1}{Ms^2 + (\mu_0 + c\Delta)s} = \frac{1}{Ms^2 + \mu_0s + \Delta \cdot cs} = \frac{\frac{1}{Ms^2 + \mu_0s}}{1 + \frac{cs}{Ms^2 + \mu_0s}\Delta} = \frac{P}{1 + \frac{c}{Ms + \mu_0}\Delta}$$

と書ける。よって

$$W(s) = \frac{c}{Ms + \mu_0}$$

4(2) 基本的なやり方：

1. 閉ループ系を変動  $\Delta$  とその他の部分に分ける。 $\Delta$  以外の部分の伝達関数を  $M$  とする。
2.  $M$  を求めるとき、 $\Delta$  の入力を  $z$ 、出力を  $w$  とすれば、 $M$  の入力と出力はそれぞれ  $w$ 、 $z$  となる。ブロック線図から  $\Delta$  を取り外してから、 $w$  から  $z$  までの伝達関数を計算すれば  $M$  が得られる。
3. 変形後のシステムに小ゲイン定理を用いる。

伝達行列  $M$  を計算すると、以下ようになる。よって、小ゲイン定理より表 4.1 を得る。

$$\begin{aligned} \tilde{P} &= (I + \Delta W)P & \Rightarrow M &= -WPK(I + PK)^{-1} \\ \tilde{P} &= (I + \Delta W)^{-1}P & \Rightarrow M &= -W(I + PK)^{-1} \\ \tilde{P} &= P + \Delta W & \Rightarrow M &= -WK(I + PK)^{-1} \\ \tilde{P} &= P(I + \Delta WP)^{-1} & \Rightarrow M &= -W(I + PK)^{-1}P \end{aligned}$$

4(3) 与えられたフィードバック型不確かさを持つプラント集合のロバストの安定条件は  $(P, K)$  閉ループ系の公称安定性とノルム条件  $\|W(1 + PK)^{-1}\|_\infty \leq 1$  である。しかし、制御器  $K(s)$  のプロパー性より  $K(\infty)$  が有界である。よって

$$\begin{aligned} PK(\infty) &= \lim_{s \rightarrow \infty} \frac{1}{s+2} K(s) = 0 \Rightarrow W \frac{1}{1 + PK}(\infty) = 2 \frac{1}{1+0} = 2 \\ \Rightarrow \|W \frac{1}{1 + PK}\|_\infty &\geq |W \frac{1}{1 + PK}(\infty)| = 2 > 1 \end{aligned}$$

が成立つ。すなわち、どんな制御器を使ってもノルム条件は満たされない。よって、このプラント集合をロバスト安定化できない。