

بسمه تعالی

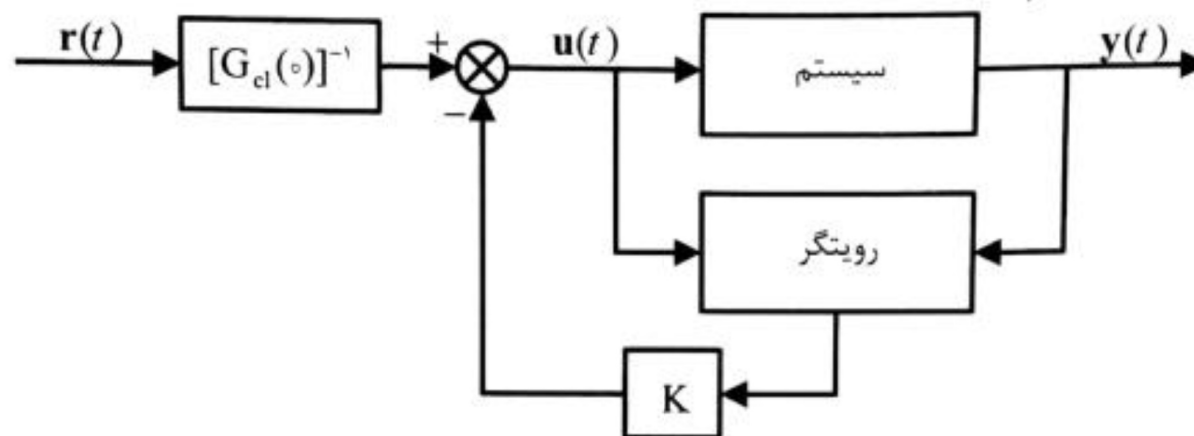
رویتگرهای خطی و طراحی جبران کننده

بخش سوم

ایمان شریفی

برگرفته از اسلایدهای کتاب اصول کنترل مدرن
دکتر علی خاکی صدیق

جبرانساز استاتیکی در مسیر ورودی مرجع



$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}}(t) \\ \dot{\hat{\mathbf{x}}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A} & -\mathbf{BK} \\ \mathbf{LC} & \mathbf{A} - \mathbf{BK} - \mathbf{LC} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \hat{\mathbf{x}}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{B} \\ \mathbf{B} \end{bmatrix} \mathbf{r}(t)$$

$$\mathbf{y}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{C} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \hat{\mathbf{x}}(t) \end{bmatrix}$$

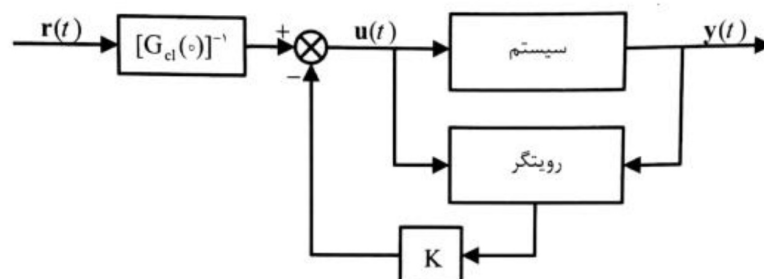


$$\begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{I} & \mathbf{0} \\ \mathbf{I} & -\mathbf{I} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \hat{\mathbf{x}}(t) \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}}(t) \\ \dot{\mathbf{e}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A} - \mathbf{BK} & \mathbf{BK} \\ \mathbf{0} & \mathbf{A} - \mathbf{LC} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{B} \\ \mathbf{0} \end{bmatrix} \mathbf{r}(t)$$

$$\mathbf{y}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{C} & \mathbf{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix}$$

جبرانساز استاتیکی در مسیر ورودی مرجع



$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}}(t) \\ \dot{\mathbf{e}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A} - \mathbf{BK} & \mathbf{BK} \\ \mathbf{0} & \mathbf{A} - \mathbf{LC} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{B} \\ \mathbf{0} \end{bmatrix} \mathbf{r}(t)$$

$$\mathbf{y}(t) = [\mathbf{C} \quad \mathbf{0}] \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} G_{cl}(s) &= [\mathbf{C} \quad \mathbf{0}] \begin{bmatrix} s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{BK} & -\mathbf{BK} \\ \mathbf{0} & s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{LC} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \mathbf{B} \\ \mathbf{0} \end{bmatrix} \\ &= [\mathbf{C} \quad \mathbf{0}] \begin{bmatrix} (s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{BK})^{-1} & (s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{BK})^{-1} \mathbf{BK} (s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{LC})^{-1} \\ \mathbf{0} & (s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{LC})^{-1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{B} \\ \mathbf{0} \end{bmatrix} \\ &= \mathbf{C} (s\mathbf{I} - \mathbf{A} + \mathbf{BK})^{-1} \mathbf{B} \end{aligned}$$

با توجه به اینکه معادله کاملاً مشابه جبرانساز استاتیکی با فیدبک حالت است، لذا با رویتگر هم همان فرمول را خواهیم داشت.

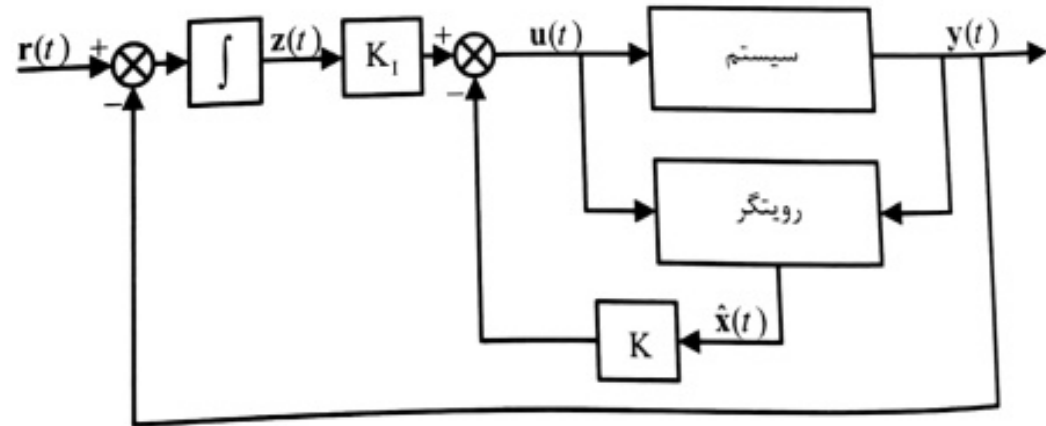
$$G_{cl}^{-1}(s) = [\mathbf{C} (-\mathbf{A} + \mathbf{BK})^{-1} \mathbf{B}]^{-1}$$

ردیابی مبتنی بر حالت انتگرالی

$$\dot{z}(t) = r(t) - y(t)$$

$$\dot{\hat{x}}(t) = (A - LC)\hat{x}(t) + Bu(t) + Ly(t)$$

$$u(t) = -K\hat{x}(t) + K_1 z(t)$$



• فضای حالت حلقه بسته:

$$\begin{bmatrix} \dot{\hat{x}}(t) \\ \dot{z}(t) \\ \dot{\hat{x}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & BK_1 & -BK \\ -C & 0 & 0 \\ LC & BK_1 & A - BK - LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{x}(t) \\ z(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ I \\ 0 \end{bmatrix} r(t)$$

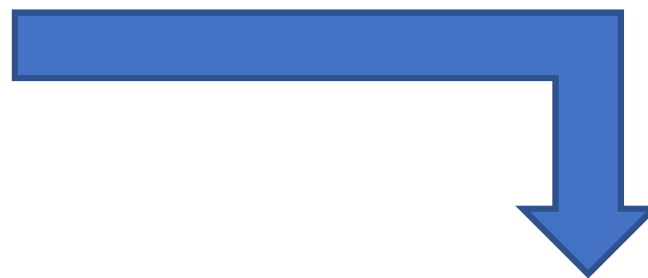
$$y(t) = \begin{bmatrix} C & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \hat{x}(t) \\ z(t) \\ \hat{x}(t) \end{bmatrix}$$

ردیابی مبتنی بر حالت انتگرالی

$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}}(t) \\ \dot{\mathbf{z}}(t) \\ \dot{\hat{\mathbf{x}}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A} & \mathbf{BK}_1 & -\mathbf{BK} \\ -\mathbf{C} & \circ & \circ \\ \mathbf{LC} & \mathbf{BK}_1 & \mathbf{A} - \mathbf{BK} - \mathbf{LC} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{z}(t) \\ \hat{\mathbf{x}}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \circ \\ \mathbf{I} \\ \circ \end{bmatrix} \mathbf{r}(t)$$

$$\begin{bmatrix} \mathbf{x} \\ \mathbf{z} \\ \mathbf{e} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{I} & \circ & \circ \\ \circ & \mathbf{I} & \circ \\ \mathbf{I} & \circ & -\mathbf{I} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x} \\ \mathbf{z} \\ \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{y}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{C} & \circ & \circ \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{z}(t) \\ \hat{\mathbf{x}}(t) \end{bmatrix}$$



$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}}(t) \\ \dot{\mathbf{z}}(t) \\ \dot{\mathbf{e}}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{A} - \mathbf{BK} & \mathbf{BK}_1 & \mathbf{BK} \\ -\mathbf{C} & \circ & \circ \\ \circ & \circ & \mathbf{A} - \mathbf{LC} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{z}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \circ \\ \mathbf{I} \\ \circ \end{bmatrix} \mathbf{r}(t)$$

$$\mathbf{y}(t) = \begin{bmatrix} \mathbf{C} & \circ & \circ \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}(t) \\ \mathbf{z}(t) \\ \mathbf{e}(t) \end{bmatrix}$$

ردیابی مبتنی بر حالت انتگرالی

$$\begin{bmatrix} \dot{x}(t) \\ \dot{z}(t) \\ \dot{e}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A-BK & BK_1 & BK \\ -C & 0 & 0 \\ 0 & 0 & A-LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x(t) \\ z(t) \\ e(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ I \\ 0 \end{bmatrix} r(t)$$

$$y(t) = [C \ 0 \ 0] \begin{bmatrix} x(t) \\ z(t) \\ e(t) \end{bmatrix}$$

در حالت ماندگار داریم:

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A-BK & BK_1 & BK \\ -C & 0 & 0 \\ 0 & 0 & A-LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{ss} \\ z_{ss} \\ e_{ss} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ I \\ 0 \end{bmatrix} r$$

$$\begin{bmatrix} I & 0 & 0 \\ -K & K_1 & K \\ 0 & 0 & I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{ss} \\ z_{ss} \\ e_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_{ss} \\ u_{ss} \\ e_{ss} \end{bmatrix}$$

$$u_{ss} = -K(x_{ss} - e_{ss}) + K_1 z_{ss}$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B & 0 \\ -C & 0 & 0 \\ 0 & 0 & A-LC \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{ss} \\ u_{ss} \\ e_{ss} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ I \\ 0 \end{bmatrix} r$$



$$\begin{cases} \begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{ss} \\ u_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ I \end{bmatrix} r \\ (A-LC)e_{ss} = 0 \end{cases}$$

ردیابی مبتنی بر حالت انتگرالی

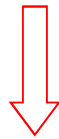
$$\left\{ \begin{array}{l} \begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}_{ss} \\ \mathbf{u}_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ I \end{bmatrix} \mathbf{r} \\ (A - LC)\mathbf{e}_{ss} = 0 \end{array} \right. \Rightarrow \begin{bmatrix} \mathbf{x}_{ss} \\ \mathbf{u}_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ -C & 0 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ \mathbf{r} \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{bmatrix} \mathbf{x}_{ss} \\ \mathbf{u}_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A^{-1}B(CA^{-1}B)^{-1} \mathbf{r} \\ -(CA^{-1}B)^{-1} \mathbf{r} \end{bmatrix}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \begin{bmatrix} \mathbf{x}_{ss} \\ \mathbf{u}_{ss} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A^{-1}B(CA^{-1}B)^{-1} \mathbf{r} \\ -(CA^{-1}B)^{-1} \mathbf{r} \end{bmatrix} \\ \mathbf{u}_{ss} = -K(\mathbf{x}_{ss} - \mathbf{e}_{ss}) + K_I \mathbf{z}_{ss} \end{array} \right. \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \mathbf{z}_{ss} = K_I^{-1}(\mathbf{u}_{ss} + K\mathbf{x}_{ss}) \\ \quad = K_I^{-1}[I - KA^{-1}B]G^{-1}(0)\mathbf{r} \\ \\ \mathbf{y}_{ss} = C\mathbf{x}_{ss} \\ \quad = C[A^{-1}B(CA^{-1}B)^{-1} \mathbf{r}] \\ \quad = \mathbf{r} \end{array} \right.$$

❖ طراحی جایی قطب-رویتگر از طریق تابع تبدیل

در این بخش از تابع تبدیل بجای فضای حالت استفاده می شود.

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= Ax(t) + bu(t) \\ y(t) &= cx(t) \end{aligned} \iff g(s) = c(sI - A)^{-1}b = \frac{b(s)}{a(s)}$$



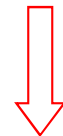
$$\dot{\hat{x}}(t) = A_c \hat{x}(t) + bu(t) + Ly(t) \implies u(t) = -K \hat{x}(t) + r(t)$$



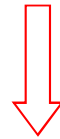
$$s\hat{X}(s) = A_c \hat{X}(s) + bU(s) + LY(s)$$



$$U(s) = -K\hat{X}(s) + R(s)$$



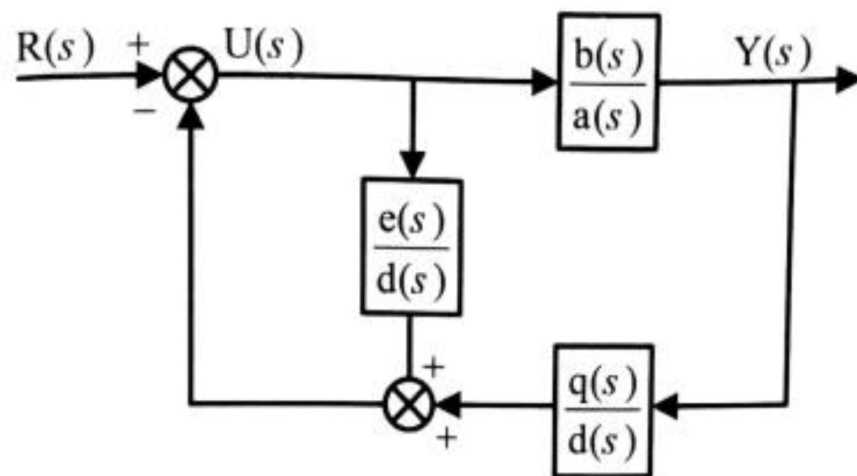
$$\begin{aligned}
U(s) - R(s) &= -k(sI - A_c)^{-1}[LY(s) + bU(s)] \\
&= -\frac{k \operatorname{adj}(sI - A_c)L}{|sI - A_c|}Y(s) - \frac{k \operatorname{adj}(sI - A_c)b}{|sI - A_c|}U(s) \\
&= -\frac{q(s)}{d(s)}Y(s) - \frac{e(s)}{d(s)}U(s)
\end{aligned}$$



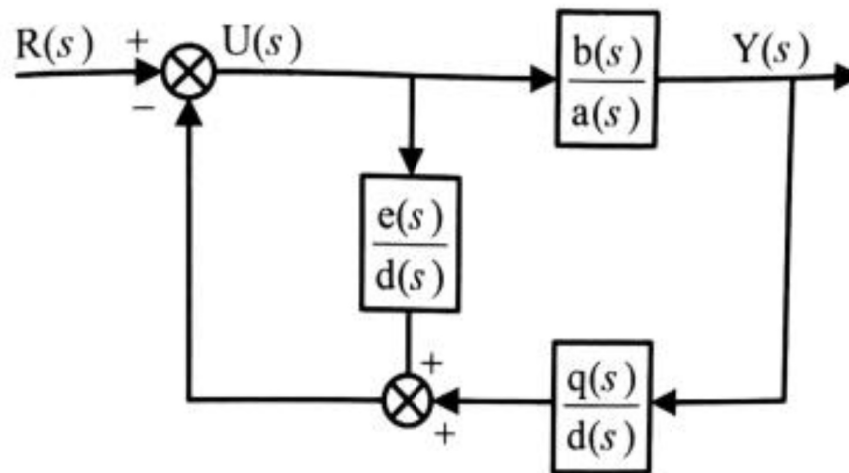
$$\begin{aligned}
\frac{a(s)}{b(s)}Y(s) - R(s) &= -\frac{q(s)}{d(s)}Y(s) - \frac{e(s)}{d(s)}\frac{a(s)}{b(s)}Y(s) \\
\Rightarrow \frac{Y(s)}{R(s)} &= \frac{b(s)d(s)}{a(s)[d(s) + e(s)] + q(s)b(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)p(s) + q(s)b(s)}
\end{aligned}$$

$$a(s)p(s) + q(s)b(s) = c(s)$$

- اثبات می شود که شرط لازم و کافی برای حل معادله دیوفانتین جهت جاییابی قطب با رویتگر کنترل پذیری سیستم اصلی $(\frac{b(s)}{a(s)})$ است. یعنی a و b نسبت به هم اول باشند.



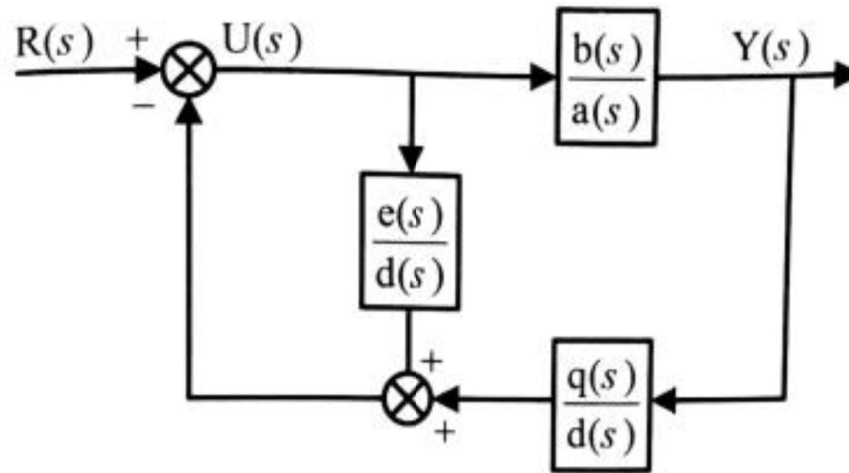
$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)[d(s) + e(s)] + q(s)b(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)p(s) + q(s)b(s)}$$



$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)[d(s) + e(s)] + q(s)b(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)p(s) + q(s)b(s)}$$

$$a(s)p(s) + q(s)b(s) = c(s)$$

- رویتر حالت مرتبه کامل $d(s)$ از مرتبه n است.
- توابع اکیدا سره فرض می شوند و لذا b, q, e همگی از درجه کمتر مساوی $n-1$ است.
- p از درجه n خواهد شد.
- q از درجه $n-1$ است.
- a از درجه n است.
- بنابراین c از درجه $2n$ است.



$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)[d(s) + e(s)] + q(s)b(s)} = \frac{b(s)d(s)}{a(s)p(s) + q(s)b(s)}$$

$$a(s)p(s) + q(s)b(s) = c(s)$$

- قبلا دیده شد که n قطب مطلوب سیستم رگولاتور و n قطب مطلوب رویتگر مستقلا با استفاده از K و L تعیین میشوند.
- $r(s)$ معادله مشخصه سیستم رگولاتور.
- $d(s)$ معادله مشخصه رویتگر.
- در اینصورت جمله ای حلقه بسته بصورت $c(s) = r(s) \cdot d(s)$ خواهد شد.
 طبق اصل جدایی پذیری \rightarrow
- تابع تبدیل سیستم حلقه بسته بصورت $\frac{b(s)d(s)}{r(s)d(s)} = \frac{b(s)}{r(s)}$

- تابع تبدیل سیستم حلقه بسته بصورت $\frac{b(s)}{r(s)} \frac{d(s)}{d(s)} = \frac{b(s)}{r(s)}$
- حذف ایجاد شده بر n قطب مطلوب حلقه بسته تاثیری ندارد.
- می توان با انتخاب $c(s)=r(s) b(s)$ صفرهای پایدار حلقه بسته را حذف نموده
- آن ها را با قطبهای انتخاب شده رویتگر جایگزین نمود.
- تنها تعدادی از صفرهای سیستم را حذف نمود.
- فرض کنید

$$b(s) = (s + z)b'(s)$$

$$c(s) = (s + z)c'(s)$$

معادله دیوفانتین بصورت زیر بدست می آید:

$$a(s)p(s) + q(s)b'(s)(s + z) = c'(s)(s + z)$$

در صورتیکه $p(s) = (s + z)p'(z)$ انگاه:

$$a(s)p'(s) + q(s)b'(s) = c'(s)$$

دیوفانتین کاهش یافته

$$a(s)p(s) + q(s)b(s) = c(s)$$

$$a(s) = s^n + a_{n-1}s^{n-1} + a_{n-2}s^{n-2} + \dots + a_1s + a_0$$

$$b(s) = b_{n-1}s^{n-1} + b_{n-2}s^{n-2} + \dots + b_1s + b_0$$

$$c(s) = s^{2n} + c_{2n-1}s^{2n-1} + \dots + c_1s + c_0$$

$$p(s) = s^n + p_{n-1}s^{n-1} + p_{n-2}s^{n-2} + \dots + p_1s + p_0$$

$$q(s) = q_{n-1}s^{n-1} + q_{n-2}s^{n-2} + \dots + q_1s + q_0$$

ماتریس معادله دیوفانتین

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 & 0 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ a_{n-1} & 1 & 0 & \dots & 0 & b_{n-1} & 0 & 0 & \dots & 0 \\ a_{n-2} & a_{n-1} & 1 & \dots & 0 & b_{n-2} & b_{n-1} & 0 & \dots & 0 \\ a_{n-3} & a_{n-2} & a_{n-1} & \dots & 0 & b_{n-3} & b_{n-2} & b_{n-1} & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \vdots & & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & & \vdots \\ a_1 & a_2 & a_3 & \dots & 1 & b_1 & b_2 & b_3 & \dots & 0 \\ a_0 & a_1 & a_2 & \dots & a_{n-1} & b_0 & b_1 & b_2 & \dots & b_{n-1} \\ 0 & a_0 & a_1 & \dots & a_{n-2} & 0 & b_0 & b_1 & \dots & b_{n-2} \\ 0 & 0 & a_0 & \dots & a_{n-3} & 0 & 0 & b_0 & \dots & b_{n-3} \\ \vdots & \vdots & \vdots & & \vdots & \vdots & \vdots & \vdots & & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \dots & a_1 & 0 & 0 & 0 & \dots & b_1 \\ 0 & 0 & 0 & \dots & a_0 & 0 & 0 & 0 & \dots & b_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_{n-1} \\ p_{n-2} \\ p_{n-3} \\ p_{n-4} \\ \vdots \\ p_0 \\ q_{n-1} \\ q_{n-2} \\ q_{n-3} \\ \vdots \\ q_1 \\ q_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{2n-1} - a_{n-1} \\ c_{2n-2} - a_{n-2} \\ c_{2n-3} - a_{n-3} \\ c_{2n-4} - a_{n-4} \\ \vdots \\ c_n - a_0 \\ c_{n-1} \\ c_{n-2} \\ c_{n-3} \\ \vdots \\ c_1 \\ c_0 \end{bmatrix}$$

اثبات می شود که شرط لازم و کافی برای حل معادله دیوفانتین جهت جابجایی قطب با رویتگر، کنترل پذیری سیستم اصلی $\left(\frac{b(s)}{a(s)}\right)$ است. یعنی a و b نسبت به هم اول باشند.

مثال ۷-۵- تابع تبدیل سیستم مرتبه دوم زیر را در نظر بگیرید

$$\frac{b(s)}{a(s)} = \frac{b_1 s + b_0}{s^2 + a_1 s + a_0}$$

از معادله (۷-۵-۱۵) برای $n=2$ داریم

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ a_1 & 1 & b_1 & 0 \\ a_0 & a_1 & b_0 & b_1 \\ 0 & a_0 & 0 & b_0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_1 \\ p_0 \\ q_1 \\ q_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_2 - a_1 \\ c_1 - a_0 \\ c_0 \\ c_1 \end{bmatrix}$$

معادله بالا تنها در صورتی پاسخ منحصر بفرد دارد که دترمینان ماتریس ضریب غیر صفر

باشد و یا

$$b_1^2 - a_1 b_0 b_1 + b_1^2 a_0 = 0$$

اگر $b_1 = 0$ باشد، b_0 نیز باید صفر باشد و در غیر اینصورت

$$b_0/b_1 = a_0/2 \pm \{(a_1/2)^2 - a_0\}^{1/2}$$

سادگی نشان داده می شود، نسبت b_0/b_1 که دترمینان را صفر می کند، قطب سیستم است.

بنابراین برای $b_1 \neq 0$ و $b_0 \neq 0$ دترمینان ضرایب تنها در صورتی صفر خواهد بود که عبارت

صورت فاکتور چند جمله ای مخرج باشد.

مثال ۷-۶- تابع تبدیل سیستم مرتبه سومی به صورت زیر در دسترس است

$$g(s) = \frac{s+3}{s^3 + 7s^2 + 14s + 8}$$

مطلوب است که کنترل کننده جایابی قطب-رؤیتگر برای این سیستم طراحی کنیم تا قطب های سیستم حلقه بسته در -2 و $-1 \pm j$ و قطب های رؤیتگر در -4 ، -4 و -4 قرار گیرند. چند جمله ای مطلوب $c(s)$ عبارتست از

$$c(s) = s^6 + 16s^5 + 102s^4 + 332s^3 + 592s^2 + 576s + 256$$

صورت ماتریسی معادله دیوفانتین متناظر عبارتست از

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 7 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 14 & 7 & 1 & 1 & 0 & 0 \\ 8 & 14 & 7 & 3 & 1 & 0 \\ 0 & 8 & 14 & 0 & 3 & 1 \\ 0 & 0 & 8 & 0 & 0 & 3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_2 \\ p_1 \\ p_0 \\ q_2 \\ q_1 \\ q_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 16-7 \\ 102-14 \\ 332-8 \\ 592 \\ 576 \\ 256 \end{bmatrix}$$

با حل معادله بالا بدست می آوریم

با حل معادله بالا بدست می آوریم

$$p(s) = s^2 + 9s^2 + 25s + 18/5$$

$$q(s) = 4/5 s^2 + 27s + 36$$

همچنین داریم

$$e(s) = p(s) - d(s)$$

$$= s^2 + 9s^2 + 25s + 18/5 - s^2 - 12s^2 - 48s - 64$$

$$= -3s^2 - 23s - 45/5$$