

דף נוסחאות מבוא לבקרה לביוטכנולוגיה

פונקציית תמסורת :

$$G(S) = \frac{Y(s)}{X(s)}$$

הגדרות בסיסיות :

סדר של פונקציית תמסורת – סדר הפולינום במכנה (החזקה הכי גבוהה של פולינום המכנה).
אפסים – שורשים של פולינום המונה.
קטבים – שורשים של פולינום המכנה.
משוואה אופיינית – השוואה לאפס של מכנה פונקציית התמסורת.

$$K_{SS} = \lim_{s \rightarrow 0} G(S)$$

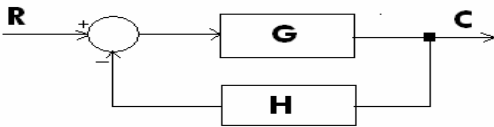
הגבר סטטי:

ערך התחלתי וסופי של אות המוצא ע"פ פונקציית תמסורת (נכון עבור שורשים ממשיים בלבד !!!):

$$Y(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} [s \cdot Y(S)] \quad Y(0) = \lim_{s \rightarrow \infty} [s \cdot Y(S)]$$

עבור אות כניסה $x(t) = A \cdot u(t)$ ערך סופי של אות המוצא מוגדר ע"י: $Y(\infty) = K_{SS} \cdot A$

פונקציית תמסורת של מערכת בחוג סגור



$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G(s)}{1 + G(s) \cdot H(s)}$$

פונקציות תמסורת סטנדרטיות

פיגור מסדר ראשון: $G(s) = \frac{K_{ss}}{1 + \tau S}$ כאשר: K_{ss} - הגבר סטטי של המערכת

τ [sec] - קבוע זמן, $t = \tau$ - הזמן שלוקח למוצא המערכת להגיע ל-63% מהערך הסופי.
 Setting time - 5τ

2 פיגורים מסדר ראשון מחוברים בטור: $G(s) = \frac{K_{ss}}{(1 + \tau_1 S)(1 + \tau_2 S)}$

כאשר אות הכניסה הוא $x(t) = A \cdot u(t)$

$$Y(s) = \frac{AK_{ss}}{S \cdot (1 + \tau_1 S)(1 + \tau_2 S)} \Rightarrow y(t) = A \cdot K \cdot \left(1 - \frac{\tau_1}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}} + \frac{\tau_2}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_2}} \right)$$

פיגור מסדר שני: $\frac{C(s)}{R(s)} = G(s) = \frac{b_0}{a_2 \cdot S^2 + a_1 \cdot S + a_0} = \frac{K \cdot \omega_n^2}{S^2 + 2\xi\omega_n S + \omega_n^2}$

K - הגבר סטטי של המערכת = $\frac{b_0}{a_0}$, ω_n [rad/sec] - תדר טבעי של המערכת,

$$\xi = \frac{a_1}{2 \cdot \sqrt{a_2 \cdot a_0}} \quad \text{מקדם הריסון של המערכת (גודל חסר מימד).}$$

$$S^2 + 2\xi\omega_n S + \omega_n^2 = 0 \quad \text{משוואה אופיינית:}$$

קשרים בין פרמטרים במערכת מסדר שני

$\theta = \arccos(\xi)$ לשים לב טוב שמחשבים ברדיאנים ולא במעלות	$\omega_d = \omega_n \sqrt{1-\xi^2}$	$T_p = \frac{\pi}{\omega_d}$
$T_d = 2T_p$	$T_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d}$	$T_s = \frac{4}{\xi \cdot \omega_n}$
$M_o = \frac{Y_p - Y_{ss}}{Y_{ss}} \cdot 100\% = e^{\frac{-\pi \cdot \xi}{\sqrt{1-\xi^2}}} \cdot 100\%$	$\xi = \left[1 + \left(\frac{\pi}{\ln\left(\frac{M_o \%}{100\%}\right)} \right)^2 \right]^{-0.5}$	M_o שגיאת המערכת P_o שגיאה באחוזים

קריטריון Routhמשוואה אופיינית נתונה ע"י : $1 + GH(S) = 0$

אם ידועה פונקצית תמסורת בחוג פתוח GH אז משוואה אופיינית נתונה ע"י : $1 + GH = B + C$ $GH = \frac{B}{C}$

תנאי הכרחי המשוואה האופיינית חייבת להיות מלאה וכל המקדמים חיוביים אחרת המערכת לא יציבה.

טבלת Routh :

S^n	A_0	A_2	A_4	מקדמי הפולינום במקומות זוגיים
S^{n-1}	A_1	A_3	A_5	מקדמי הפולינום במקומות אי-זוגיים
S^{n-2}	C_1	C_2	C_3	
.	D_1	D_2	D_3	
S^0	A_n			

$$D_1 = \frac{C_1 \cdot A_3 - A_1 \cdot C_2}{C_1}$$

$$C_1 = \frac{A_1 \cdot A_2 - A_0 \cdot A_3}{A_1}$$

$$D_2 = \frac{C_1 \cdot A_5 - A_1 \cdot C_3}{C_1}$$

$$C_2 = \frac{A_1 \cdot A_4 - A_0 \cdot A_5}{A_1}$$

תנאי מספיק עבור יציבות המערכת

מע' תהייה יציבה כאשר כל המקדמים בעמודה הראשונה חיוביים. אם אחד המקדמים הוא אפס והשאר חיוביים זה מצב של סף יציבות.

הגדרות ומושגים כלליים לגבי בדיקת יציבות מערכת

יציבות- סדר שני- הכרחי מספיק שהמקדמים חיוביים. כלומר הקטבים שליליים.

מסדר שלישי ומעלה הכרחי שהמקדמים חיוביים אך לא מספיק.

עמודת ראוט- כל העמודה חיובית- מערכת יציבה

מספר החלפות סימן ככמות מספר השורשים החיוביים- לא יציב.

אפס בעמודת ראוט- כלומר או גבול היציבות או לא יציב. אם מעל האפס ומתחתיו יש אותו סימן אז לפולינום זוג קטבים על הציר המדומה. אם הסימנים שונים זה מעיד על חילוף סימן- אי יציבות. מחליפים באפסילון וממשיכים לפתור.

שורת אפסים בעמודת ראוט- יוצרים פולינום חזקות שהחזקה הגבוהה ביותר היא s בחזקת מקדם השורה שמעל שורת האפסים. וקבועים הם הקבועים של השורה שמעל שורת האפסים. (יש ירידה של 2 חזקות לכל איבר). גוזרים את הפולינום לפי s, מחליפים את שורת האפסים במקדמי הפולינום שנוצר וממשיכים.

עזרים מתמטיים

קשרי אוילר :

$$\cosh(t) = \frac{e^t + e^{-t}}{2} \quad \sinh(t) = \frac{e^t - e^{-t}}{2} \quad \cos \theta = \frac{e^{j\theta} + e^{-j\theta}}{2j} \quad \sin \theta = \frac{e^{j\theta} - e^{-j\theta}}{2j}$$

מציאת הגבר סטטי ($K_{S.S.}$) עם כניסת מדרגה בגובה יחידה :

$$K_{S.S.} = \lim_{t \rightarrow \infty} (y(t)) = \lim_{S \rightarrow 0} s \cdot Y(S) = \lim_{S \rightarrow 0} s \cdot G(S) \cdot \frac{1}{S} = \lim_{S \rightarrow 0} G(S)$$

מציאת קבוע הזמן (τ), מציבים 3 נקודות מגרף נתון ועושים ממוצע בין התוצאות

$$\tau = \frac{t}{\ln \left[\frac{Y_{S.S.} - y(0)}{Y_{S.S.} - y(t)} \right]}$$

התמרות לפלס של כניסות שונות

סוגי כניסות	התמרת לפלס של הפונקציה	תיאור הפונקציה כולות בזמן
מדרגה	$\frac{1}{S}$	$0 \Rightarrow t < 0$ $1 \Rightarrow t \geq 0$
ריצה/מהירות	$\frac{1}{S^2}$	t
פונקצית הלם של דיראק ($\delta(t)$)	1	1

התמרת נגזרות :

$$L\{f'(t)\} = s \cdot F(S) - f(0)$$

$$L\{f''(t)\} = s^2 \cdot F(S) - s \cdot f(0) - f'(0)$$

בעיות מיכלים :

קבוע הזמן של התהליך: $\tau = AR$	I	$q_{out}(s) = \frac{1}{A \cdot R \cdot s + I} \cdot q_{in}(s)$ $h(s) = \frac{R}{A \cdot R \cdot s + I} \cdot q_{in}(s)$	יציאות q_{out} מפלס הנוזל h	ספיקה נכנסת q_{in}	חוק שימור המסה	מיכל עם ספיקה נכנסת וספיקה יוצאת דרך ברו
-------------------------------------	---	--	--	-------------------------	----------------	--

בעיות חום :

קבוע הזמן של התהליך: $\tau = \frac{m \cdot C_p}{h \cdot A}$	I	$T_i(s) = \frac{1}{\frac{m \cdot C_p}{h \cdot A} \cdot s + I} \cdot T_o(s)$	טמפרטורת הנוזל במיכל $T_i(t)$	טמפרטורת הסביבה $T_o(t)$	חוק שימור אנרגיה	מערכת טרמית. חימום הנוזל במיכל דרך הדפנות. מבחון פנימה
--	---	---	----------------------------------	-----------------------------	------------------	--

בעיות לחץ :

התנגדות בכניסה R_{in} התנגדות ביציאה R_{out} קיבול פניאומטי C קבוע הזמן של התהליך: $\tau = \frac{C \cdot R_{out} \cdot R_{in}}{R_{out} + R_{in}}$	I	$p_o(s) = \frac{R_{out}}{C \cdot R_{out} \cdot R_{in} \cdot s + (R_{out} + R_{in})} \cdot p_{in}(s)$	לחץ גו במיכל $p_o(t)$	לחץ גו ניכנס $p_{in}(t)$	חוק שימור המסה	מיכל לחץ פניאומטי עם לחץ נכנס ויציאה לאטמוספירה
---	---	--	--------------------------	-----------------------------	----------------	---

שגיאות עקיבה

סוג כניסה	כניסה הצגה פרמטרית	קבוע שגיאה	שגיאה במצב מתמיד	אחוז שגיאה במצב מתמיד
כניסת מדרגה (מיקום)	$r(t) = R_0$	$K_p = \lim_{s \rightarrow 0} G_{OL}(s)$	$e_{pss} = \frac{R_0}{1 + K_p}$	$e_{pss} \% = \frac{100\%}{1 + K_p}$
כניסת ריצה	$r(t) = R_1 \cdot t$	$K_v = \lim_{s \rightarrow 0} S \cdot G_{OL}(s)$	$e_{vss} = \frac{R_1}{K_v}$	$e_{vss} \% = \frac{100\%}{K_v}$
כניסת תאוצה	$r(t) = \frac{1}{2} R \cdot t^2$	$K_a = \lim_{s \rightarrow 0} S^2 \cdot G_{OL}(s)$	$e_{ass} = \frac{R_2}{K_a}$	$e_{ass} \% = \frac{100\%}{K_a}$

TYPE	מדרגה	ריצה/מהירות	תאוצה
0	$\frac{1}{1+K}$	∞	∞
1	0	$1/K$	∞
2	0	0	$1/K$

$$T = \frac{2\Pi}{\omega_n} \rightarrow T_d = \frac{2\Pi}{\omega_d} = \frac{2\Pi}{\omega_n \cdot \sqrt{1-\xi^2}} \quad T = \frac{2\Pi}{\omega_n} \rightarrow T_d = \frac{2\Pi}{\omega_d} = \frac{2\Pi}{\omega_n \cdot \sqrt{1-\xi^2}}$$

דיוק וחישוב שגיאות

שגיאת המערכת מוגדרת כ: $e(s) \equiv r(s) - c(s)$ כאשר אין צורך לדעת את השגיאה הרגעית אלא את השגיאה במצב מתמיד.

$$e_{ss} = e(\infty) = \lim_{t \rightarrow \infty} [e(t)] = \lim_{s \rightarrow 0} [S \cdot E(S)]$$

מערכת עם משוב יחידה :

חישוב באופן ישיר :

$$e(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} [S \cdot E(S)] = \lim_{s \rightarrow 0} \left[S \cdot \frac{R(S)}{1 + G(s)} \right] = \lim_{s \rightarrow 0} \left[S \cdot R(s) \left(1 - \frac{C}{R}(s) \right) \right]$$

כאשר :

$$r(t) = \frac{1}{2} R_2 * t^2 = \frac{R_2}{S^3} - R_2 \quad (r(t) = R_1 * t = \frac{R_1}{S^2}) \text{ גודל השיפוע } - R_1 \quad R_0 - \text{גובה המדרגה}$$

$$K_a = \lim_{s \rightarrow 0} [S^2 \cdot G(s)] \quad K_v = \lim_{s \rightarrow 0} [S \cdot G(s)] \quad K_p = \lim_{s \rightarrow 0} [G(s)]$$

שיטות להקטנת השגיאה :

1. הגדלת סוג המערכת (הוספת אינטגרטורים)
2. עלות ככול שניתן את מקדמי השגיאה ע"י העלאת ההגבר.

א. מערכת עם משוב לא יחידה :

$$e(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} \left[S \cdot R(s) \left(1 - \frac{C}{R}(s) \right) \right]$$

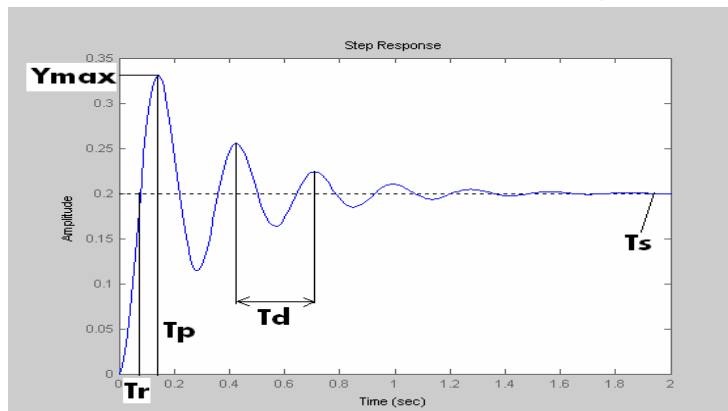
ניתן להשתמש בטבלת שגיאות רק לאחר הפיכת המערכת למערכת בעלת משוב יחידה.

C(s)	סוג בקר
$\frac{K_I}{S}$	אינטגרלי
K_p	פרופורציונלי
$K_D \cdot S$	דיפרנציאלי
$K + \frac{K}{S}$	PI
$K_p + K_p S + \frac{K_p}{S}$	PID

השפעת יחס הריסון על תכונות המערכת

$\xi > 1$ - ריסון יתר – על קריטי- במקרה זה השורשים של המשוואה האופיינית הם ממשיים שלילים ושונים. ניתן לכתוב את פונקציית התמסורת כ שני פיגורים מסדר ראשון בטור. התגובה הדינאמית של המערכת היא ללא תנודות.

$0 < \xi < 1$ - ריסון נמוך – תת קריטי- במרה זה השורשים הם מרוכבים וצמודים מצד שמאל של הציר המדומה. התגובה הדינאמית היא עם תנודות מתרסנות.



$\xi = 1$ - ריסון קריטי, שורשי המכנה ממשיים וזהים, והתגובה תהיה אקספוננציאלית דואכת ומהירה.

$\xi = 0$ - מערכת ללא ריסון- שורשים מרוכבים ללא חלק ממשי תגובת $\sin \cos$ שלא דועכת.

להוסיף $y(t)$ לכל זטה.

T_d – זמן המחזור של התנודות, T_p – זמן השיא הראשון, T_r – הזמן עד הפעם הראשונה שאות המוצא מגיעה לערך הסופי, T_s - Setting time.

הגדרות ריסון

ריסון תת-קריטי $0 < \zeta < 1$

במקרה כזה יהיו לפונקציית התמסורת שני קטבים מרוכבים וצמודים:

$$P_1 = -\zeta \cdot \omega_n + j \cdot \omega_n \cdot \sqrt{1 - \zeta^2}$$

$$P_2 = -\zeta \cdot \omega_n - j \cdot \omega_n \cdot \sqrt{1 - \zeta^2}$$

התגובה במקרה של ריסון תת-קריטי:

$$y(t) = K \cdot A \cdot \left[1 - \frac{1}{\sqrt{1 - \zeta^2}} \cdot e^{-\omega_n \zeta t} \cdot \sin(\omega_d \cdot t + \phi) \right]$$

ריסון יתר $\zeta > 1$

במקרה כזה יהיו לפונקציית התמסורת שני קטבים (שורשים של המכנה) ממשיים ושונים:

$$P_1 = \omega_n \cdot (-\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1})$$

$$P_2 = \omega_n \cdot (-\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1})$$

התגובה במקרה של ריסון יתר (מחושבת לפי הקטבים):

$$y(t) = K \cdot A \cdot \left[1 + \frac{1}{P_1 - P_2} \cdot (P_2 \cdot e^{P_1 t} - P_1 \cdot e^{P_2 t}) \right]$$

ללא ריסון $\zeta = 0$

במקרה כזה יהיו לפונקציית התמסורת שני קטבים מרוכבים ללא חלק ממשי:

$$P_1 = j \cdot \omega_n$$

$$P_2 = -j \cdot \omega_n$$

התגובה במקרה ללא ריסון:

$$y(t) = K \cdot A \cdot \left[1 - \sin\left(\omega_n \cdot t + \frac{\pi}{2}\right) \right]$$

ריסון קריטי $\zeta = 1$

במקרה כזה יהיו לפונקציית התמסורת שני קטבים ממשיים וזהים:

$$P_1 = P_2 = -\omega_n$$

התגובה במקרה של ריסון קריטי:

$$y(t) = K \cdot A \cdot \left[1 - (1 + \omega_n \cdot t) \cdot e^{-\omega_n t} \right]$$