

دانشگاه صنعتی خواجه نصیرالدین طوسی
دانشکده مهندسی برق - گروه مهندسی کنترل

کنترل خطی پاسخ تمرین ۱

نام و نام خانوادگی	مبینا جمالی
شماره دانشجویی	۴۰۲۱۶۳۶۳
تاریخ	آبان ۱۴۰۴



سوال یک ۱

از قاعده ی میسون استفاده می کنیم و نمودار SPG آن را می کشیم و پارامتر های خواسته شده را بدست می آوریم.

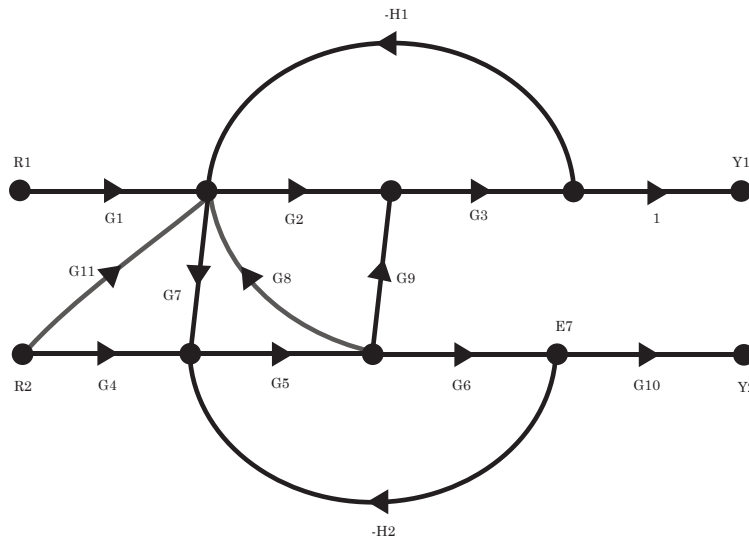
$$T = \frac{\sum_{k=1}^N P_k \Delta_k}{\Delta} \quad (۱)$$

که در آن:

- T : تابع انتقال کل سیستم
- P_k : بهره مسیر پیشرو k ام
- Δ : تعیین کننده کلی سیستم، برابر است با

$$\Delta = 1 - (\text{Sum of individual loop gains}) + (\text{Sum of gain products of two non-touching loops}) - \dots$$

- Δ_k : همان Δ است ولی با حذف حلقه هایی که با مسیر پیشرو k ام همبستگی دارند.



در قدم اول تعداد مسیر های پیشرو و حلقه ها و بهره های هریک را بدست می آوریم. مسیرهای پیشرو از R_2 به Y_1 را به صورت :

$$P_1 = G_{11}G_2G_3, P_2 = G_4G_5G_9G_3, P_3 = G_{11}G_7G_5G_9G_3, P_4 = G_4G_5G_8G_2G_3$$

است.

و حلقه ها به صورت زیر می باشند:

¹SFG : Signal Flow Graph



$$L_1 = -G_2G_3H_1,$$

$$L_2 = -G_5G_6H_2,$$

$$L_3 = G_7G_5G_8,$$

$$L_4 = -G_7G_5G_9G_3H_1,$$

از بین این چهار حلقه موجود در نمودار، فقط دو حلقه $-G_2G_3H_1$ و $-G_5G_6H_2$ دو به دو اشتراکی با یکدیگر ندارند.

همچنین هیچ سه حلقه‌ای وجود ندارد که هیچ گونه اشتراکی با هم نداشته باشند.

با توجه به مسئله: تنها زوج حلقه‌های غیرهم‌اشتراکی، L_1 و L_2 هستند و هیچ مجموعه سه تایی غیرهم‌اشتراکی‌ای وجود ندارد. بنابراین تعیین‌کننده کلی Δ برابر است با:

$$\Delta = 1 - (L_1 + L_2 + L_3 + L_4) + (L_1L_2),$$

$$\Rightarrow \Delta = 1 - G_7G_5G_8 + G_2G_3H_1 + G_5G_6H_2 + G_7G_5G_9G_3H_2 + G_2G_3G_5G_6H_1H_2$$

در آخر برای تابع تبدیل داریم:

$$\frac{Y_1}{R_2} = \frac{\sum_{k=1}^4 P_k \Delta_k}{\Delta} = \frac{(G_{11}G_2G_3)(-G_5G_6H_2) + (G_4G_5G_9G_3)(1) + (G_{11}G_7G_5G_9G_3)(1) + (G_4G_5G_8G_2G_3)(1)}{1 - G_7G_5G_8 + G_2G_3H_1 + G_5G_6H_2 + G_7G_5G_9G_3H_2 + G_2G_3G_5G_6H_1H_2}$$

قسمت ب)

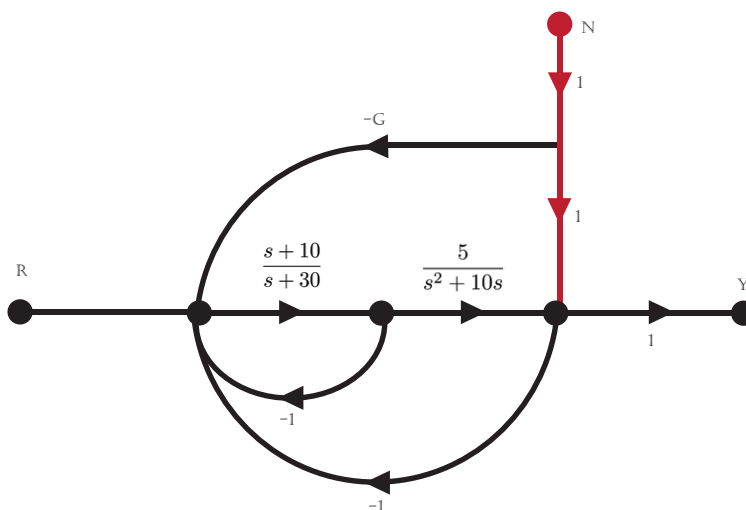
حال مسیرهای پیشرو از E_7 به E_4 را مشخص می‌کنیم:

$$P_1 = -G_5G_9G_3H_2, \quad P_2 = -G_5G_8G_2G_3H_2,$$

$$\frac{E_4}{E_7} = \frac{\sum_{k=1}^2 P_k \Delta_k}{\Delta} = \frac{(-G_5G_9G_3H_2)(1) + (-G_5G_8G_2G_3H_2)(1)}{1 - G_7G_5G_8 + G_2G_3H_1 + G_5G_6H_2 + G_7G_5G_9G_3H_2 + G_2G_3G_5G_6H_1H_2}$$

۲ سوال دو

نمودار SFG را برای سیستم رسم می‌کنیم و سعی می‌کنیم با استفاده از قاعده میسون نويز را از بین ببریم



برای اینکه نویز در خروجی حذف شود باید $T_{yn}(s) = \frac{Y(s)}{N(s)}$ کمینه یا صفر شود لذا نیازی به محاسبه Δ نیست و درواقع باید حاصل ضرب و فقط صورت کسر باید برابر با صفر شود.

$$P_1 = 1 \times 1, P_2 = -G \times \frac{s+10}{s+30} \times \frac{5}{s^2+10s}$$

$$P_1 K_1 + P_2 K_2 = 0 = 1 \times \left(1 + \frac{s+10}{s+30}\right) + \left(-G \times \frac{s+10}{s+30} \times \frac{5}{s^2+10s}\right)(1)$$

$$\Rightarrow G = \frac{2s}{5}(s+20)$$



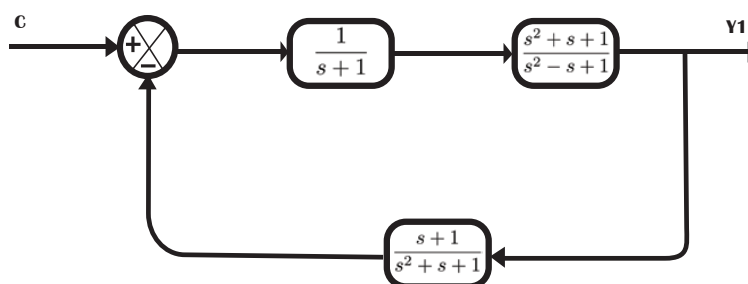
۳ سوال سوم

الف) برای این سیستم داریم:

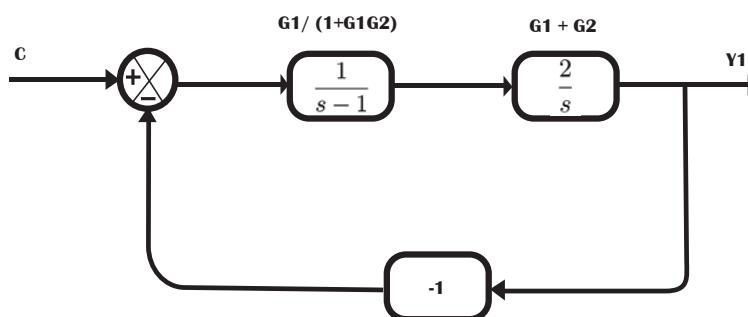
$$\Rightarrow \frac{Y_1}{C} = \frac{G_1}{1 + G_1 \left(\frac{s+1}{s^2+s+1} \right)} = \frac{s^2+s+1}{s^3+s+2} \Rightarrow G_1 = \frac{s^2+s+1}{s^3+1}$$

حالا این تابع را به دو تابع جدا از هم تقسیم میکنیم و آنها را مستقل از هم میکشیم.

$$G_2 = \frac{1}{s+1}, \quad G_3 = \frac{s^2+s+1}{s^2-s+1}$$



ب) در این قسمت هم نیز مانند قبل عمل میکنیم.



$$\Rightarrow \frac{Y_1}{C} = \frac{2}{s^2-s-2}$$

ج) در این قسمت نیز نمودار را ساده می کنیم و داریم: (چون ورودی مستقیما به خروجی متصل شده است و مستقل از عناصر است)





$$\Rightarrow \frac{V_{out}}{V_{in}} = 1$$

۴ سوال چهارم

پارامترهای داده شده در متلب را استخراج میکنیم و داده هارا می نویسیم

$J = 0.01$ ممان اینرسی

$b = 0.1$ ضریب اصطکاک

$K = 0.01$ ثابت طراحی

$R = 1$ مقاومت آرمیچر

$L = 0.5$ اندوکتانس

حالا روابط را مینویسیم و سپس به حوزه ی لاپلاس میرسیم <

$$\begin{cases} 0.01 \frac{d\omega(t)}{dt} + 0.1 \omega(t) = 0.01 i(t), \\ 0.5 \frac{di(t)}{dt} + 1 i(t) + 0.01 \omega(t) = V(t). \end{cases}$$

$$Js\Omega(s) - J\omega(0) + b\Omega(s) = K I(s),$$

$$Ls I(s) - L i(0) + R I(s) + K \Omega(s) = V(s).$$

$$(Js + b)\Omega(s) = K I(s),$$

$$(Ls + R) I(s) + K \Omega(s) = V(s).$$

$$\frac{\Omega(s)}{V(s)} = \frac{K}{LJ s^2 + (Lb + RJ) s + (Rb + K^2)}.$$

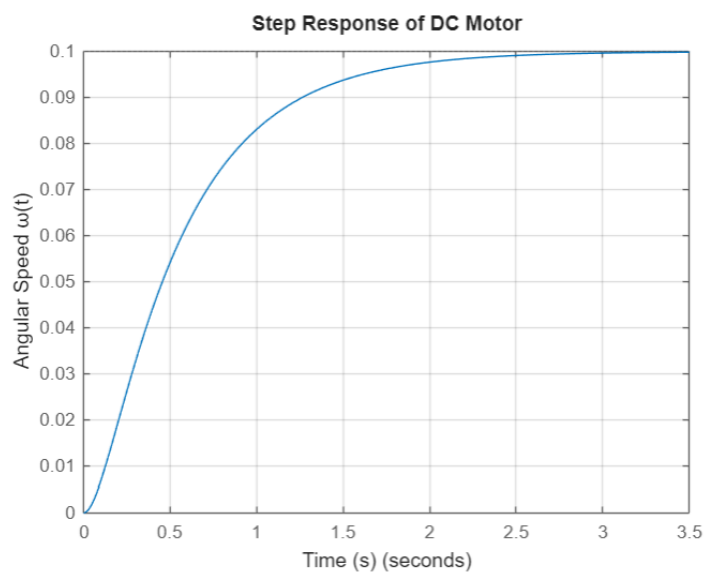
$$\frac{\Omega(s)}{V(s)} = \frac{0.01}{0.005 s^2 + 0.06 s + 0.1001} = \frac{100}{50 s^2 + 600 s + 1001}.$$

با توجه به تابع تبدیل میتوان مقادیر فرکانس طبیعی نامیرا و نسبت میرایی را حساب کرد:

$$\Rightarrow \omega_n = \sqrt{\frac{1001}{50}} \approx 4.474, \quad 2\zeta\omega_n = 12, \Rightarrow \zeta \approx 1.34$$

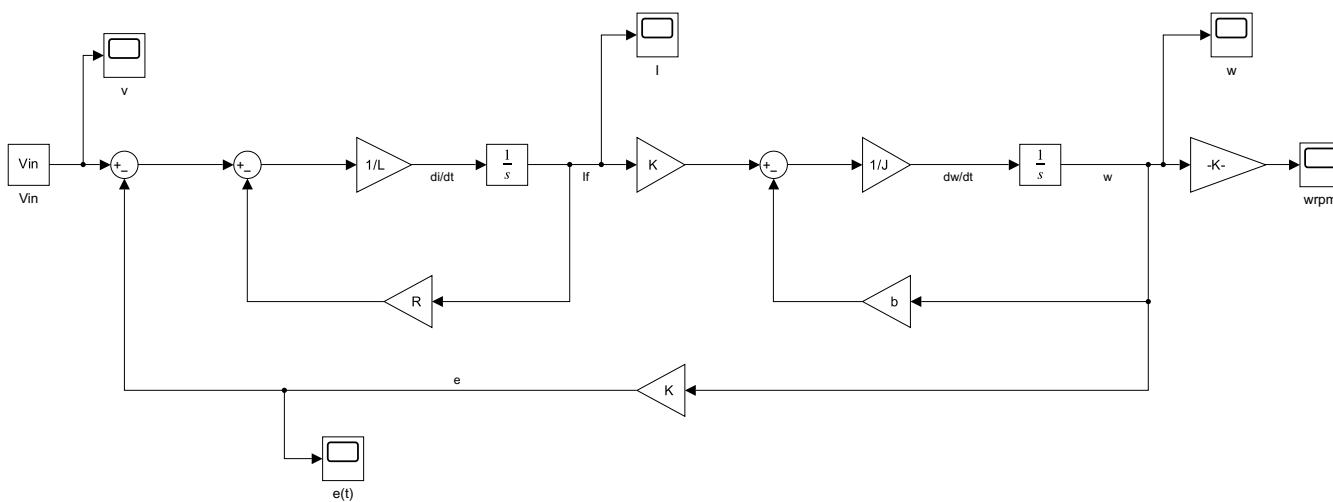
چون $\zeta > 1$ پس پاسخ پله این سیستم در حوزه ی زمان به صورت زیر است و نمودار آن در متلب نیز به شکل زیر است.

$$y(t) = K(1 + \frac{\omega_n}{2\sqrt{\zeta^2 - 1}}(\frac{e^{-s_1 t}}{s_1} - \frac{e^{-s_2 t}}{s_2}))$$



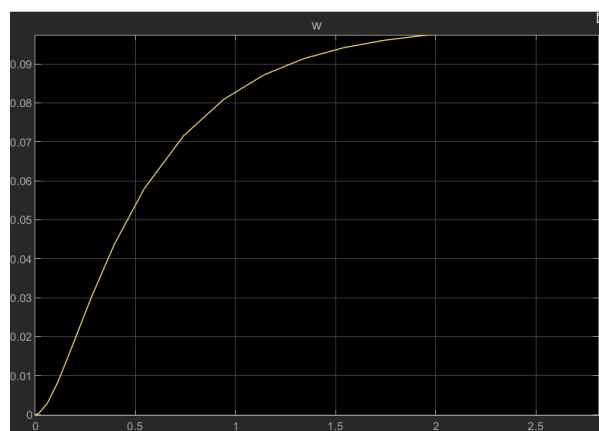
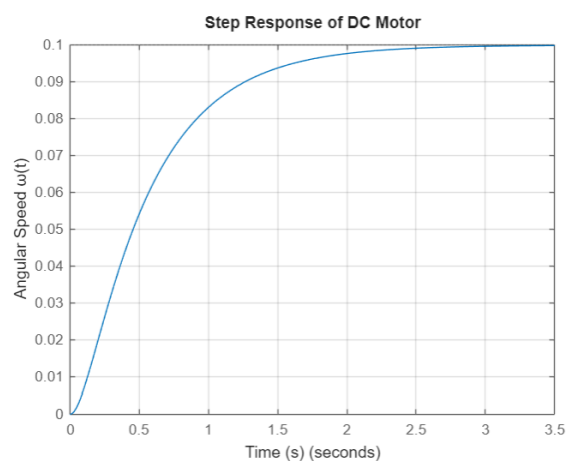
شکل ۱: Step Response

پس بلوک دیاگرامی سیستم به صورت زیر است:



شکل ۲: DC Machine Model

که نیمه اول مدل مربوط به رابطه الکتریکی حاکم بر ماشین DC می شود و بقیه آن مربوط به رابطه مکانیکی و همچنین مشاهده میشود از بلوک های بهره و انتگرال گیر در طراحی استفاده شده است.



شکل ۳: ورودی پله به سیستم مدل شده

شکل ۴: فایل متلب داده شده

برای ساده‌سازی و فشرده‌سازی مدل، می‌توان بلوک‌ها را در قالب یک Subsystem تجمیع کرده و تنها ورودی‌ها و خروجی‌های اصلی را به آن متصل نمود. در این ساختار، ورودی‌ها شامل $V(t)$ و T_l بوده و خروجی‌ها i و ω هستند. همچنین، بخش‌های الکتریکی و مکانیکی موتور را می‌توان به صورت مجزا درون Subsystem‌های جداگانه قرار داد تا مدار نهایی ساختاری منظم‌تر و جمع‌وجورتر داشته باشد.