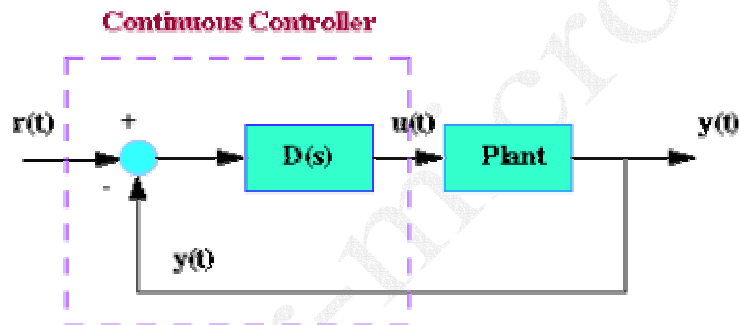




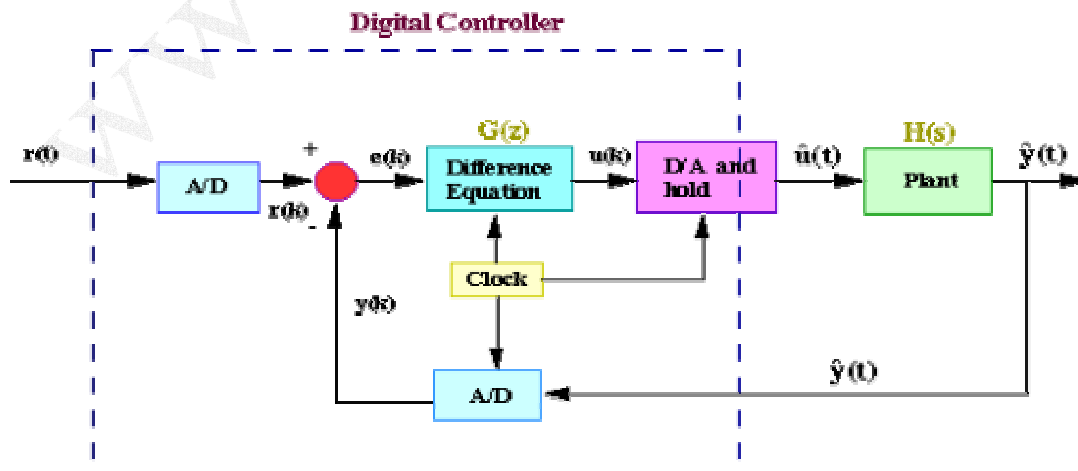
کنترل دیجیتال سرعت موتور با کنترلر PID

مقدمه

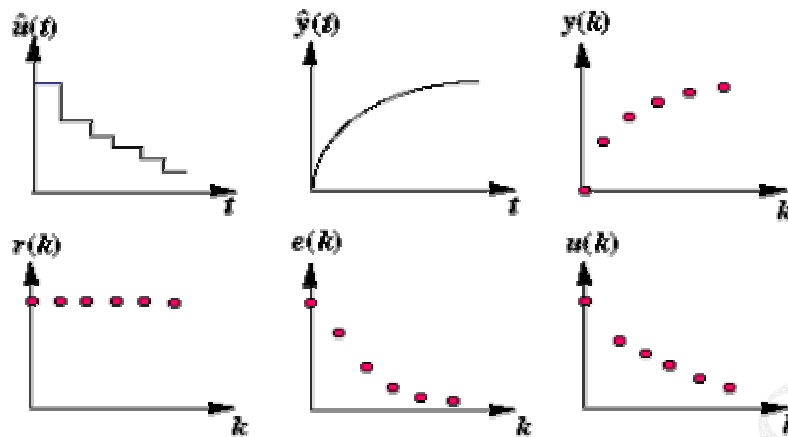
شکل زیر شمای یک سیستم حلقه بسته را نشان میدهد. تقریباً تمام کنترلرهای پیوسته با سیستمهای الکترونیکی قابل پیاده سازی هستند.



کنترلرهای دیجیتال همانطور که در شکل نشان داده شده است میتوانند جایگزین سیستمهای پیوسته شوند و وظایف کنترلی مشابهی را اجرا کنند. تنها تفاوت این سیستمها نوع سیگنال و یا نمونه برداری آنهاست.



انواع مختلف سیگنالهای مورد استفاده در شماتیک دیجیتال فوق در منحنی های زیر نشان داده شده است .

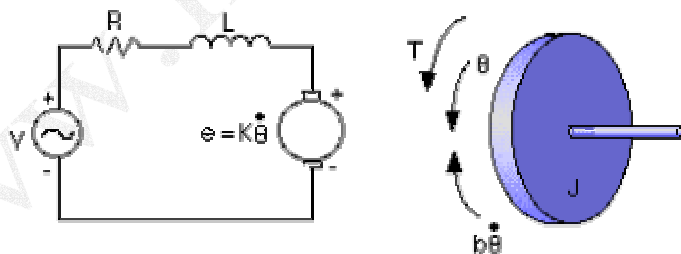


کنترل دیجیتال سرعت موتور با کنترلر PID

تبدیل پیوسته به گسسته

کنترلر PID

یکی از عملگرهای مرسوم در سیستم های کنترلی موتور جریان مستقیم است . که حرکت های دورانی را برای مایجاد میکند . مدار معادل الکتریکی و دیاگرام آزاد مدار به صورت زیر است :



مقادیر زیر رابرای پارامترهای فیزیکی در نظر بگیرید :

- * moment of inertia of the rotor (J) = 0.01 kg.m²/s²
- * damping ratio of the mechanical system (b) = 0.1 Nms
- * electromotive force constant ($K=K_e=K_t$) = 0.01 Nm/Amp
- * electric resistance (R) = 1 ohm
- * electric inductance (L) = 0.5 H

- * input (V): Source Voltage
- * output (theta): position of shaft
- * The rotor and shaft are assumed to be rigid

گشتاور موتور T با جریان آرمیچر I با ضریب ثابت Kt متناسب است. Emf نیز با سرعت به صورت زیر رابطه دارد :

$$T = K_t I$$

$$e = K_e \dot{\theta}$$

بر اساس شکل نشان داده شده در بالا روابط زیر را برپایه قوانین نیوتن و کیرشهف می توان نوشت :

$$J \ddot{\theta} + b \dot{\theta} = K_t I$$

$$L \frac{di}{dt} + Ri = V - K_e \dot{\theta}$$

تابع تبدیل

با استفاده از تبدیل لاپلاس داریم :

$$s(Js + b)\Theta(s) = K_t I(s)$$

$$(Ls + R)I(s) = V - K_e \Theta(s)$$

با حذف I(s) از دو رابطه تابع تبدیل حلقه باز را داریم :

$$\frac{\Theta}{V} = \frac{K}{(Js + b)(Ls + R) + K^2}$$

پس از مدلسازی موتور DC تابع تبدیل حلقه باز زیر برای مشتق سرعت بدست خواهد آمد .

$$\frac{\theta}{V} = \frac{K}{(Js + b)(Ls + R) + K^2}$$

که :

- *electrical resistance (R) = 1 ohm
- *electrical inductance (L) = 0.5 H
- *electromotive force constant (Ke=Kt) = 0.01 Nm/Amp
- *moment of inertia of the rotor (J) = 0.01 kg*m^2/s^2
- *damping ratio of the mechanical system (b) = 0.1 Nms
- *input (V): Source Voltage
- *output (theta dot): Rotating speed
- *The rotor and shaft are assumed to be rigid

در اینجا به کنترل دیجیتال سرعت موتور میپردازیم . میتوان یک مدل دیجیتال از موتور DC از تبدیل مدل آنالوگ بدست آورد . سپس در ادامه یک کنترلر PID برای آن طراحی خواهد شد .

نیازهای طراحی برای یک ورودی پله 1 rad/sec به صورت زیر می باشد:

- Settling time: Less than 2 seconds
- Overshoot: Less than 5%
- Steady-state error: Less than 1%

تبدیل پیوسته به گسسته

اولین قدم در طراحی سیستم کنترلی گسسته تبدیل تابع تبدیل پیوسته به گسسته می باشد. فرمان **c2dm** در نرم افزار Matlab این عمل را انجام می دهد. فرمان **c2dm** پارامترهای زیر نیاز دارد:

1-درجه چندجمله ایها(num), (den)

2-زمان نمونه برداری(Ts)

3-نوع مدار نگهدار

[numDz,denDz] = c2dm (num,den,Ts,'zoh')

[F,G,H,J] = c2dm (A,B,C,D,Ts,'zoh')

دراین مدار ما از مدار نگهدار ('zoh') استفاده میکنیم .

از نیازهای طراحی زمان نمونه برداری که 1/10 ثابت زمانی در نظر گرفته میشود.

حال M فایل مربوطه رامی نویسیم .

R=1;

L=0.5;

Kt=0.01;

J=0.01;

b=0.1;

num = Kt;

den = [(J*L) (J*R)+(L*b) (R*b)+(Kt^2)];

Ts = 0.12;

[numz,denz] = c2dm(num,den,Ts,'zoh')

با اجرای این برنامه خروجیهای زیر بدست می آید :

numz =

0 0.0092 0.0057

denz =

1.0000 -1.0877 0.2369

که میتوان به کمک این ماتریسها تابع تبدیل گسسته رابه صورت زیر نوشت.

$$\frac{\Theta(z)}{V(z)} = \frac{0.0092z + 0.0057}{z^2 - 1.0877z - 0.2369}$$

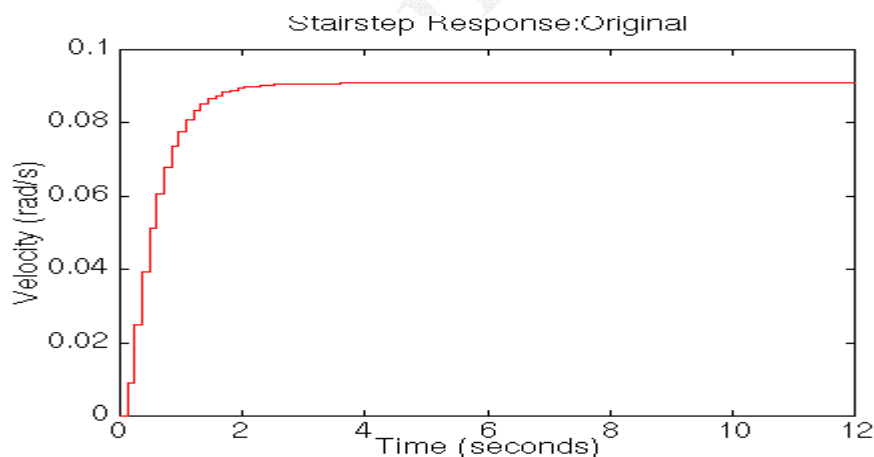
اگر دقت کنید یک صفر اضافی در مقابل وجود دارد که باید آنرا قبل از بستن حلقه حذف کنیم . این عمل با فرمان **cloop** صورت میگیرد . با اضافه کردن این فرمانها به برنامه این عمل صورت میپذیرد .

```
numz = [numz(2) numz(3)];  
[numz_cl,denz_cl] = cloop(numz,denz);
```

حال که این کار صورت پذیرفت حال اجازه دهید ببینیم که شکل پاسخ پله حلقه بسته سیستم به چه شکلی در می آید .

فرمان **dstep** مقادیر سیگنالهای خروجی را تولید میکند و فرمان **stairs** سیگنالها را به هم مرتبط میکند . با اضافه کردن کدهای زیر به برنامه مطلب شکل زیر بدست خواهد آمد .

```
[x1] = dstep(numz_cl,denz_cl,101);  
t=0:0.12:12;  
stairs(t,x1)  
xlabel('Time (seconds)')  
ylabel('Velocity (rad/s)')  
title('Stairstep Response:Original')
```



کنترلر PID

میدانیم که تابع تبدیل زمان پیوسته کنترلر PID به صورت زیر است :

$$K_P + \frac{K_I}{s} + K_D s$$

چندین روش برای mapping صفحه s-plane به صفحه z-plane وجود دارد . دقیق ترین روش استفاده از تبدیل $z = e^{Ts}$ است . مابا این روش نمیتوانیم به تابع تبدیل PID دست یابیم . چون تعداد صفرهای تابع تبدیل زمان گسسته از صفرها بیشتر خواهد بود که غیرممکن است . به جای آن از روش bilinear transformation استفاده میکنیم که در زیر نشان داده شده است :

$$s = \frac{2}{Ts} \cdot \frac{z-1}{z+1}$$

به این ترتیب میتوان به PID گسسته دست یافت .

$$K_P + K_I \cdot \frac{Ts}{2} \cdot \frac{z+1}{z-1} + K_D \cdot \frac{2}{Ts} \cdot \frac{z-1}{z+1}$$

$$\frac{\left(K_P + \frac{K_I Ts}{2} + \frac{2K_D}{Ts}\right)z^2 + \left(K_I Ts - \frac{4K_D}{Ts}\right)z + \left(-K_P + \frac{K_I Ts}{2} + \frac{2K_D}{Ts}\right)}{z^2 - 1}$$

فرمان **c2dm** کمک میکند تا جبران ساز PID پیوسته را به گسسته تبدیل کنیم .

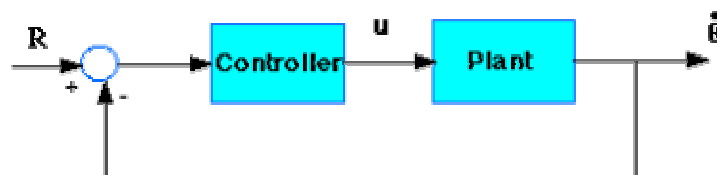
مطابق صورت مساله اصلی معادلات به صورت زیر است .

$$s(Js + b)\Theta(s) = KI(s)$$

$$(Ls + R)I(s) = V - Ks\Theta(s)$$

$$\frac{\Theta}{V} = \frac{K}{(Js + b)(Ls + R) + K^2}$$

و شماتیک سیستم به صورت زیر است:



برای یک ورودی پله 1 rad/sec نقاط حساس سیستم به صورت زیر است:

- Settling time less than 2 seconds
- Overshoot less than 5%
- Steady-stage error less than 1%

حال اجازه دهید کنترلر PID راطراحی کنیم . فرامین زیر را برای مدلسازی سیستم در مطلب مینویسیم .

```
J=0.01;  
b=0.1;  
K=0.01;  
R=1;  
L=0.5;  
num=K;  
den=[(J*L) ((J*R)+(L*b)) ((b*R)+K^2)];
```

تابع تبدیل کنترلر PID رانیز داریم .

$$K_p + \frac{K_i}{s} + K_d s = \frac{K_p s^2 + K_p s + K_i}{s}$$

کنترل تناسبی

ابتدا بایک کنترل تناسبی با گین 100 سعی میکنیم کدهای زیر را به برنامه اضافه میکنیم .

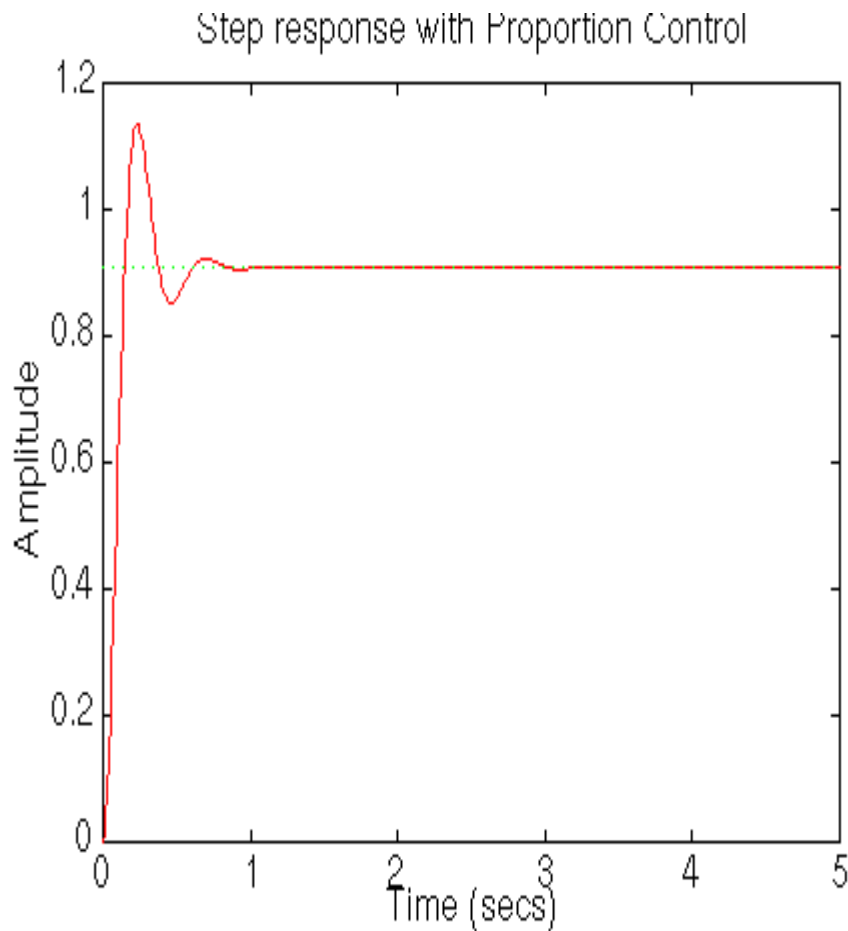
```
Kp=100;  
numa=Kp*num;  
dena=den;
```

برای تعیین تابع تبدیل حلقه بسته از فرمان **cloop** استفاده میکنیم.

```
[numac,denac]=cloop(numa,dena);
```


حالا اجازه دهید شکل پاسخ پله را با اضافه کردن کدهای زیر بررسی کنیم.

```
t=0:0.01:5;  
step(numac,denac,t)  
title('Step response with Proportion Control')
```



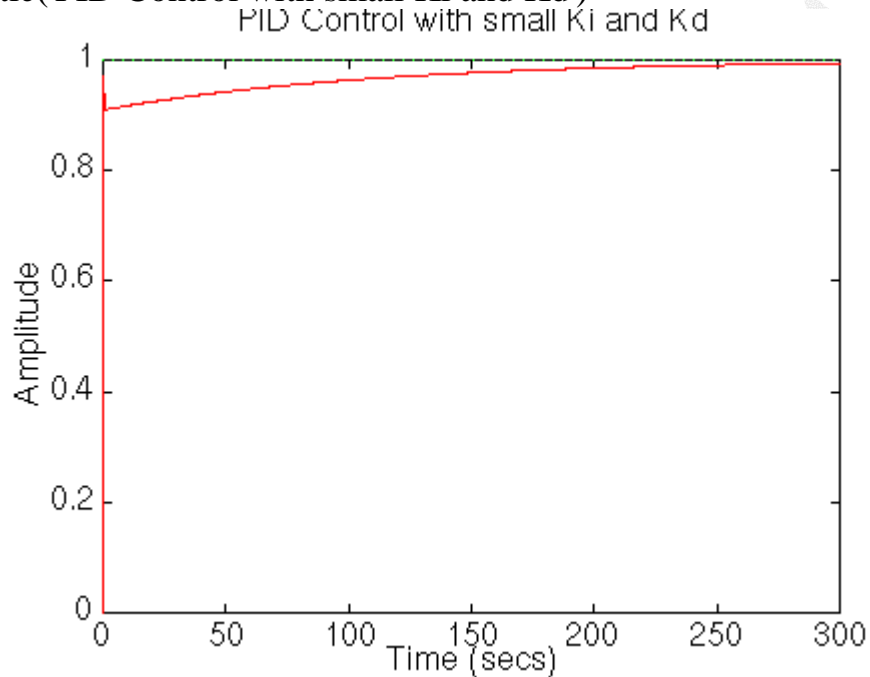
کنترلر PID

در شکل بالا میبینیم که خطای ماندگار و overshoot بسیار زیاد است. برای کاهش خطای ماندگار از یک انتگرالگیر و برای کاهش overshoot از یک مشتقگیر استفاده مینماییم. برای آغاز از ضرایب کوچک استفاده مینماییم. کدهای زیر را نوشته و پاسخ را مشاهده میکنیم.

```
J=0.01;  
b=0.1;  
K=0.01;  
R=1;  
L=0.5;
```

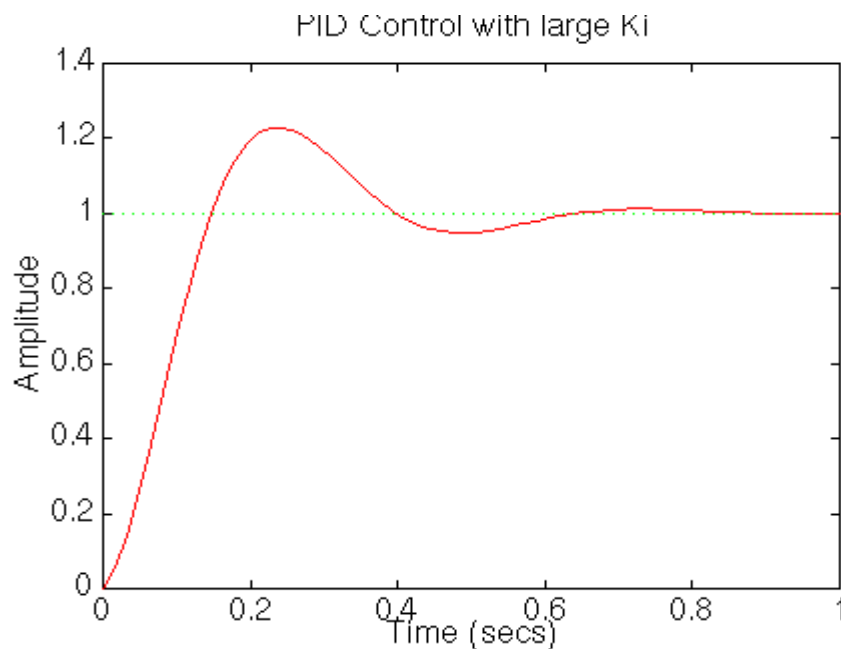
```
num=K;
den=[(J*L) ((J*R)+(L*b)) ((b*R)+K^2)];

Kp=100;
Ki=1;
Kd=1;
numc=[Kd, Kp, Ki];
denc=[1 0];
numa=conv(num,numc);
dena=conv(den,denc);
[numac,denac]=cloop(numa,dena);
step(numac,denac)
title('PID Control with small Ki and Kd')
```

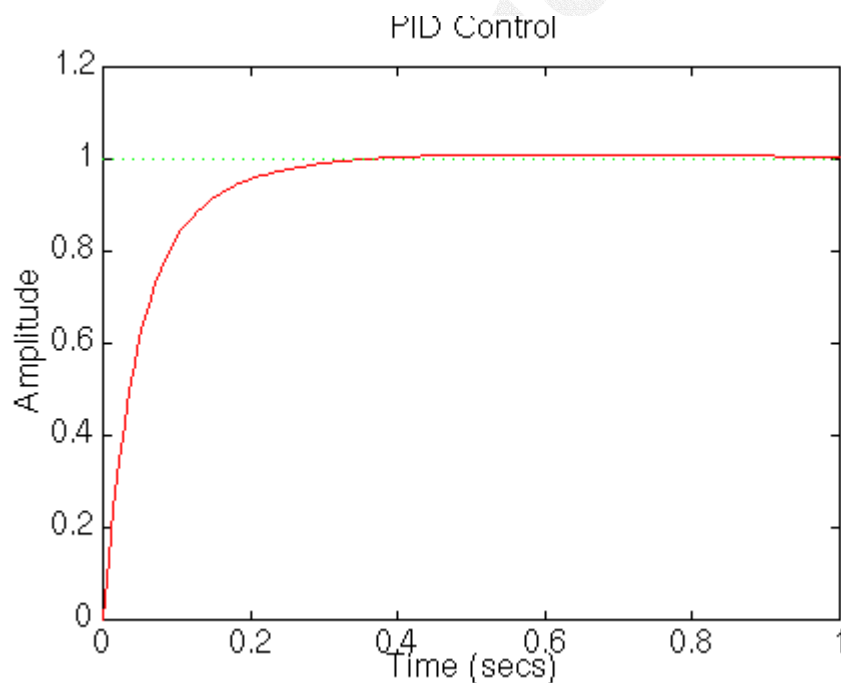


تنظیم ضرایب

حال میبینیم که settling time بسیار افزایش می یابد Ki را افزایش میدهیم تا settling time کاهش یابد. Ki را به 200 تغییر میدهیم. این فایل منحنی زیر را بر میگرداند.



حالا میبینیم که پاسخ بسیار سریع شده است ولی overshoot زیاد شده است . حال K_d را برای کاهش overshoot زیاد میکنیم . K_d را 10 میکنیم خروجی به صورت زیر خواهد شد :



خوب حالا ما میدانیم که اگر یک PID کنترلر با ویژگیهای زیر داشته باشیم همه نیازهای طراحی ارضا خواهد گردید .

Kp=100,
Ki=200,
Kd=10,

حالا خطوط زیر را به برنامه اضافه میکنیم.

% Discrete PID controller with bilinear approximation

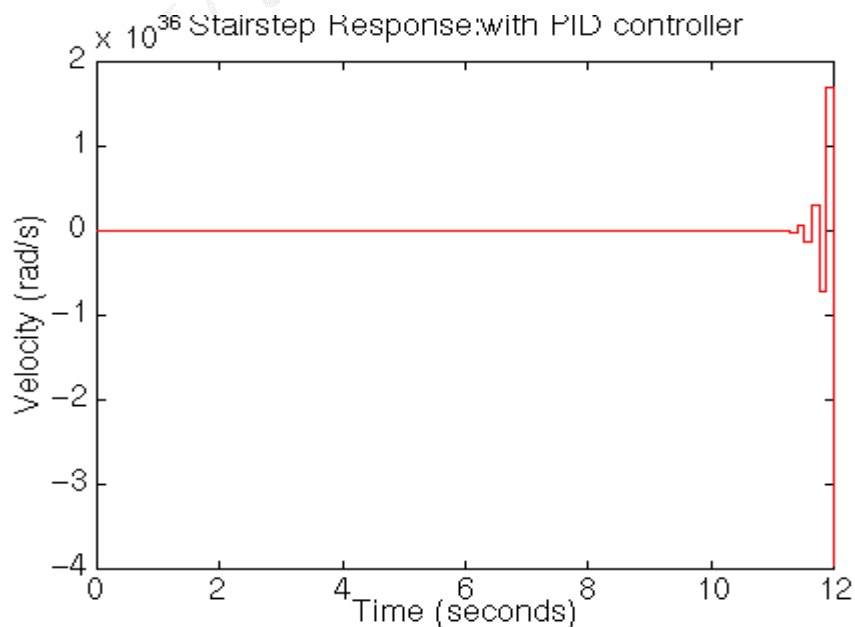
Kp = 100;
Ki = 200;
Kd = 10;

[dencz,numcz]=c2dm([1 0],[Kd Kp Ki],Ts,'tustin');

حال اجازه دهید پاسخ حلقه بسته سیستم را با جبران سازها مشاهده کنیم . با اضافه کردن کدهای زیر پاسخ در خروجی نمایش داده خواهد شد .

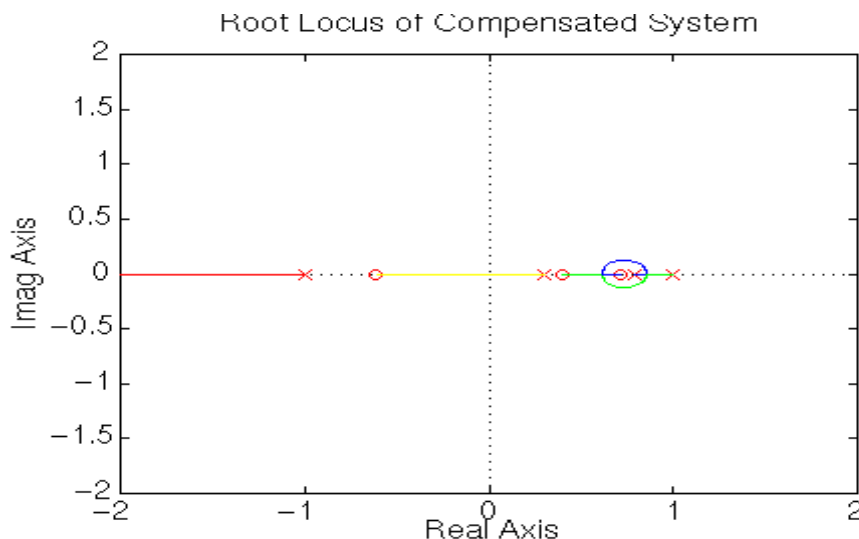
numaz = conv(numz,numcz);
denaz = conv(denz,dencz);
[numaz_cl,denaz_cl] = cloop(numaz,denaz);

[x2] = dstep(numaz_cl,denaz_cl,101);
t=0:0.12:12;
stairs(t,x2)
xlabel('Time (seconds)')
ylabel('Velocity (rad/s)')
title('Stairstep Response:with PID controller')



همانطور که در شکل دیده میشود پاسخ حلقه بسته ناپایدار میشود. پس یک چیزی در جبران ساز اشتباه شده است. پس باید به پاسخ root locus سیستم نگاهی بیاندازیم. با اضافه کردن فرمانهای زیر به برنامه پاسخ root locus بدست می آید.

```
rlocus(numaz,denaz)
title('Root Locus of Compensated System')
```



میبینیم که تابع تبدیل PID کنترلر یک قطب در -1 در صفحه z -plane دارد. میدانیم که اگر قطب در خارج از دایره واحد باشد سیستم ناپایدار است پس این سیستم جبران سازی ناپایدار است. مایک صفر در -0.62 قرار می دهیم که این موجب میگردد سیستم برای حداقل برخی گین ها پایدار شود. علاوه براین ما یک گین مناسب برای ارضای نیازهای طراحی با استفاده از **rlocfind** پیدا میکنیم. کدهای زیر را برای اجرای این برنامه به سیستم اضافه میکنیم:

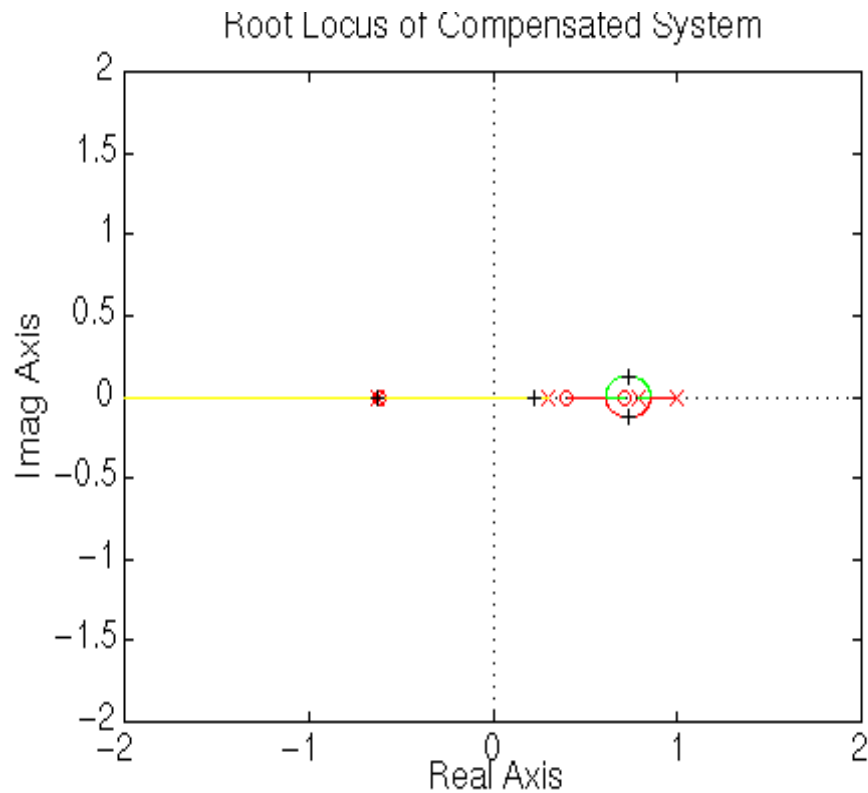
```
dencz = conv([1 -1],[1.6 1])
numaz = conv(numz,numcz);
denaz = conv(denz,dencz);

rlocus(numaz,denaz)
title('Root Locus of Compensated System');
[K,poles] = rlocfind(numaz,denaz)
[numaz_cl,denaz_cl] = cloop(K*numaz,denaz);

[x3] = dstep(numaz_cl,denaz_cl,101);
t=0:0.12:12;
stairs(t,x3)
```

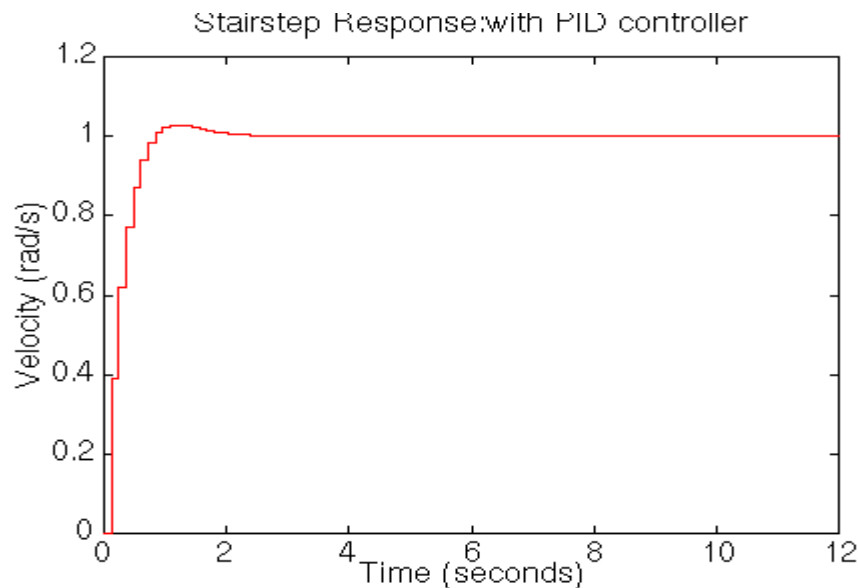
```
xlabel('Time (seconds)')
ylabel('Velocity (rad/s)')
title('Stairstep Response:with PID controller')
```

مایک قطب در -0.625 قرار می‌دهیم که تقریباً اثر صفرهای جبران نشده سیستم را جبران میکند. در پنجره مطلب شما باید فرمان انتخاب نقاط در منحنی root-locus را ببینید. باید بر روی آن مطابق شکل زیر کلیک کنید.



سپس نرم افزار مطلب گین مناسب و قطب جبران سازی شده مناسب را به شما برمیگرداند .
و پاسخ حلقه بسته سیستم جبران سازی شده را مطابق شکل زیر نمایش می‌دهد .

نتیجه :



منحنی نشان میدهد که settling time کمتر از 2 ثانیه و overshoot حدود 3٪ است و علاوه بر این خطای ماندگار صفر است. همچنین بهره مطابق منحنی 2425 است که منطقی بوده و بنابراین پاسخ نیازهای طراحی را ارضا میکند.

تهیه کننده: امیر حسین اکبری

گروه برقی‌ران

Barghiran.Persianblog.com

با تشکر از همکاری آقای اسماعیل زاده ها

شما هم میتوانید مقالات خود را به ما ارسال کنید تا با نام شما در سایت قرار داده شود

www.ir-micro.com

مرجع فارسی
میکروکنترلرهای PIC

