適応モデル予測制御による倒立制御走行ロボットの倒立制御

2輪型倒立振子に対し、適応モデル予測制御を利用して、倒立制御の設計を行う。

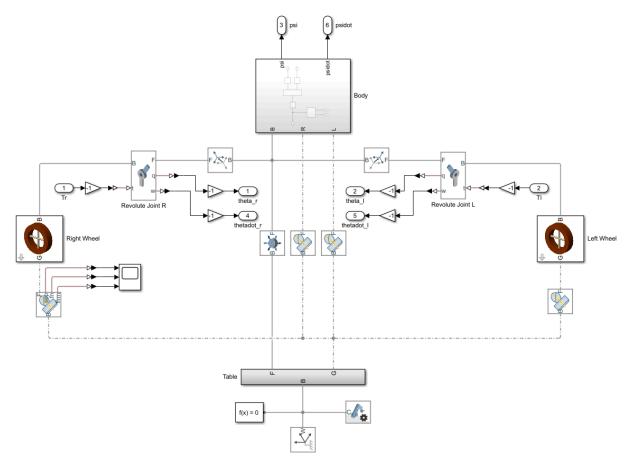
また、設計後のCコード生成、SIL、PILの例も合わせて紹介する。

初期化

```
clc; Simulink.sdi.clear; Simulink.sdi.clearPreferences; Simulink.sdi.close;
proj = currentProject;
model_name = 'InvertedPendulumRobot_system';
ada_controller_name = 'InvertedPendulumRobot_MPC_Controller';
ts = get_TimeStep('InvertedPendulumRobot_data.sldd');
```

プラントモデリング

プラントモデルを $Simscape\ Multibody$ を用いて構築した。モデルを開いて確認すること。タイヤとボディは $Revolute\ Joint$ で繋ぎ、タイヤと地面の間は接触力のブロックで接続している。



プラントモデルを定式化

倒立制御走行ロボットは以下のFig.1のような構成である。車両の正面方向をx軸、上方向をy軸とする。

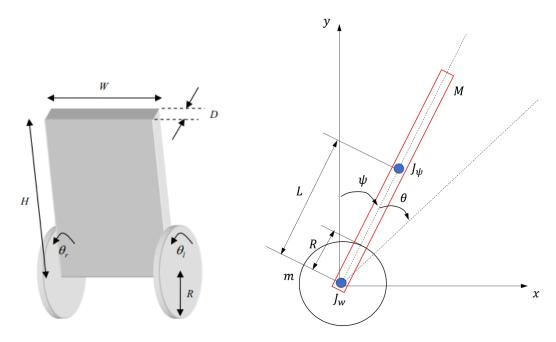


Fig.1 2輪型倒立振子の概念図

⊕:左右車輪の平均回転角度, Ψ:車体の傾斜角(ピッチ角)横方向の運動(ヨー角)は今回は考慮しないものとする。

ラグランジュの運動方程式より、倒立振子ロボットの非線形運動モデルを算出する。

```
% 変数定義
syms m M R Jw Jpsi fm fw L g K real;
syms theta_ddot theta_dot theta psi_ddot psi_dot psi real;
syms F_theta Fl Fr ir il real;
```

運動エネルギーTを定義する。

```
% タイヤの回転運動
Twr = 0.5*Jw*(theta_dot+psi_dot)^2;
% ボディの回転運動
TBr = 0.5*Jpsi*psi_dot^2;
% タイヤの並進運動
Twh = 0.5*m*(R*(theta_dot+psi_dot))^2;
% ボディの並進運動
xc = R*(theta+psi); yc = 0;
                                                     % タイヤの中心座標
xp = xc + L*sin(psi); yp = yc + L*cos(psi);
                                                     % ボディの中心座標
Vx = R*(theta_dot+psi_dot)+L*psi_dot*(cos(psi));
                                                     % ボディの中心の並進速度
Vy = -L*psi_dot*sin(psi);
TBt = 0.5*M*(Vx^2+Vy^2);
% 合計の運動エネルギー
T = Twr + TBr + Twh + TBt;
```

位置エネルギーUを定義する。

```
U = M*g*yp;
```

損失エネルギーDを定義する。

```
D = 0.5*fm*psi_dot^2 + 0.5*fw*theta_dot^2;
```

一般化座標を定義する。

```
q = [theta;psi]; % 位置
dq = [theta_dot;psi_dot]; % 速度
ddq = [theta_ddot;psi_ddot]; % 加速度
```

一般化力を定義する。

```
f = [F_theta;0];
```

ラグランジアンLを定義する。

```
L = T - U;
```

ラグランジュの運動方程式は以下の(1)式である。

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial}{\partial \dot{x}}T\right) + \frac{\partial}{\partial \dot{x}}D + \frac{\partial}{\partial x}U = 0 \tag{1}$$

ここで、(1)式の左辺を導出する。

```
N = length(q);
for i = 1:N
 dLq(i) = diff(L,dq(i)); %dL/dqdot
 % d/dt(dL/dqdot)
 temp = 0;
  for j = 1:N
    temp = temp + diff(dLq(i),dq(j))*ddq(j) ...
                + diff(dLq(i),q(j))*dq(j);
  end
 ddLq(i) = temp;
 % d/dt(dL/dqdot) - dL/dqdot + dD/dqdot = f
 eq(i) = ddLq(i) - diff(L,q(i)) \dots
        + diff(D,dq(i)) - f(i);
end
eq = simplify(eq');
eq = collect(eq,[theta_ddot, psi_ddot, theta_dot, psi_dot])
```

eq =

```
 \left( \text{Jw} + M R^2 + R^2 m \right) \ddot{\theta} + \left( \text{Jw} + R^2 m + M R (R + L \cos(\psi)) \right) \ddot{\psi} + \text{fw} \, \dot{\theta} + \sigma_1 - F \right) 
 \left( \text{Jw} + M R^2 + R^2 m + L M R \cos(\psi) \right) \ddot{\theta} + \left( \text{Jpsi} + \text{Jw} + L^2 M + M R^2 + R^2 m + 2 L M R \cos(\psi) \right) \ddot{\psi} + \sigma_1
```

where

```
\sigma_1 = (-L M R \sin(\psi)) \dot{\psi}^2
```

次に、アクチュエータ部分の定式化を行う。ここでは簡単化のため、制御器の操作量(電流指令値)に比例してトルクが発生するものとする。

上記で求めた運動方程式に代入する。

```
X = [theta_ddot; psi_ddot];
Fl = K * il;
Fr = K * ir;
eq = subs(eq,F_theta,Fl+Fr);
```

状態空間モデルに帰着させるために、theta_ddotとpsi_ddotについて解く。

fcn =

Jpsi K il + Jpsi K ir + Jw K il + Jw K ir + Jw fm $\dot{\psi}$ - Jpsi fw $\dot{\theta}$ - Jw fw $\dot{\theta}$ + K L^2 M il + K L^2 M ir + σ $\operatorname{Jw} K \operatorname{il} + \operatorname{Jw} K$

where

where
$$\sigma_1 = -L^2 M^2 R^2 \cos(\psi)^2 + L^2 M^2 R^2 + m L^2 M R^2 + \operatorname{Jw} L^2 M + \operatorname{Jpsi} M R^2 + \operatorname{Jpsi} m R^2 + \operatorname{Jpsi} \operatorname{Jw}$$

$$\sigma_2 = L^2 M^2 R^2 \dot{\psi}^2 \cos(\psi) \sin(\psi)$$

$$\sigma_3 = L M^2 R^2 g \sin(\psi)$$

$$\sigma_4 = L M R^2 g m \sin(\psi)$$

$$\sigma_5 = \operatorname{Jw} L M g \sin(\psi)$$

$$\sigma_6 = M R^2 \operatorname{fw} \dot{\theta}$$

$$\sigma_7 = M R^2 \operatorname{fm} \dot{\psi}$$

$$\sigma_8 = K R^2 \operatorname{ir} m$$

$$\sigma_9 = K R^2 \operatorname{il} m$$

$$\sigma_{10} = K M R^2 \operatorname{ir}$$

$$\sigma_{11} = K M R^2 \operatorname{il}$$

$$\sigma_{12} = R^2 \operatorname{fw} m \dot{\theta}$$

得られた計算式をMATLABコード生成する。

 $\sigma_{13} = R^2 \operatorname{fm} m \dot{\psi}$

```
file_path = [char(proj.RootFolder), filesep, 'gen_script', filesep, 'nlStateFcn.m'];
matlabFunction(fcn, 'File', file_path);
```

Adaptive MPC のための線形近似システムの導出

Adaptive MPCは、非線形モデルを逐次線形化してモデル予測制御を行っている。そこで、非線形方程式の線形 化を行い、状態空間モデルに帰着させる。

状態X、入力U、出力Y

```
X = [theta; psi; theta_dot; psi_dot];
U = [il; ir];
Y = [theta; psi];
```

非線形の状態方程式

```
nlstate = [theta_dot;
    psi_dot;
    fcn];
```

線形近似の係数行列を導出する。

```
Ac = jacobian(nlstate,X)
```

Ac =

$$0 - \frac{\sigma_6 - \sigma_4 + \sigma_3 + \sigma_{18} + L^2 M^2 R g \cos(\psi)^2 - L^3 M^2 R \dot{\psi}^2 \cos(\psi) - L^2 M^2 R g \sin(\psi)^2 + L M R \text{ fm } \dot{\psi} \text{ si}}{0}$$

where

$$\sigma_1 = -L^2 M^2 R^2 \cos(\psi)^2 + L^2 M^2 R^2 + m L^2 M R^2 + \text{Jw } L^2 M + \text{Jpsi } M R^2 + \text{Jpsi } m R^2 + \text{Jpsi Jw}$$

$$\sigma_2 = L^2 M^2 R^2 \dot{\psi}^2 \cos(\psi) \sin(\psi)$$

$$\sigma_3 = L^2 M^2 R^2 \dot{\psi}^2 \sin(\psi)^2$$

$$\sigma_4 = L^2 M^2 R^2 \dot{\psi}^2 \cos(\psi)^2$$

$$\sigma_5 = L M^2 R^2 g \sin(\psi)$$

$$\sigma_6 = L M^2 R^2 g \cos(\psi)$$

$$\sigma_7 = L M R^2 g m \sin(\psi)$$

$$\sigma_8 = L M R^2 g m \cos(\psi)$$

$$\sigma_9 = M R^2 \text{ fw } \dot{\theta}$$

$$\sigma_{10} = M R^2 \text{ fm } \dot{\psi}$$

$$\sigma_{11} = K R^2 \text{ ir } m$$

$$\sigma_{12} = K R^2 \operatorname{il} m$$

$$\sigma_{13} = K M R^2 \text{ ir}$$

$$\sigma_{14} = K M R^2 il$$

$$\sigma_{15} = R^2 \text{ fw } m$$

$$\sigma_{16} = M R^2 \text{ fw}$$

$$\sigma_{17} = \operatorname{Jw} L M g \sin(\psi)$$

 $\sigma_{18} = \operatorname{Jw} L \, M \, g \cos(\psi)$

Bc = jacobian(nlstate,U)

```
Bc = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ \sigma_1 & \sigma_1 \\ \sigma_2 & \sigma_2 \end{pmatrix}
```

where

$$\sigma_1 = \frac{\operatorname{Jpsi} K + \operatorname{Jw} K + K L^2 M + K M R^2 + K R^2 m + 2 K L M R \cos(\psi)}{\sigma_3}$$

$$\sigma_2 = -\frac{\operatorname{Jw} K + K M R^2 + K R^2 m + K L M R \cos(\psi)}{\sigma_3}$$

 $\sigma_3 = -L^2 M^2 R^2 \cos(\psi)^2 + L^2 M^2 R^2 + m L^2 M R^2 + \text{Jw } L^2 M + \text{Jpsi } M R^2 + \text{Jpsi } m R^2 + \text{Jpsi Jw}$

Cc = jacobian(Y,X)

得られた計算式をMATLABコード生成する。

```
file_path = [char(proj.RootFolder), filesep, 'gen_script', filesep, 'calc_nlstate.m'];
matlabFunction(nlstate, 'File', file_path);
file_path = [char(proj.RootFolder), filesep, 'gen_script', filesep, 'calc_Ac.m'];
matlabFunction(Ac, 'File', file_path);
file_path = [char(proj.RootFolder), filesep, 'gen_script', filesep, 'calc_Bc.m'];
matlabFunction(Bc, 'File', file_path);
file_path = [char(proj.RootFolder), filesep, 'gen_script', filesep, 'calc_Cc.m'];
matlabFunction(Cc, 'File', file_path);
```

プラントモデルのパラメーターを定義

```
% 重力加速度 [m/sec2]
param.g = 9.81;
                                          % 車輪質量 [kg]
param.m = 0.03;
param.R = 0.04;
                                          % 車輪半径 [m]
                                          % 車輪慣性モーメント [kgm2]
param.Jw = param.m*param.R^2/2;
param.M = 0.6;
                                          % 車体質量 [kg]
param.W = 0.14;
                                          % 車体幅 [m]
param.D = 0.01;
                                          % 車体奥行き [m]
param.H = 0.144;
                                          % 車体高さ [m]
param.L = param.H/2;
                                          % 車輪中心から車体重心までの距離 [m]
param.Jpsi = param.M*param.L^2/3;
                                          % 車体慣性モーメント (ピッチ) [kgm2]
param.Jphi = param.M*(param.W^2+param.D^2)/12;
                                          % 車体慣性モーメント (ヨー) [kgm2]
param.Kt = 0.317;
                                          % DCモータートルク定数 [Nm/A]
```

```
param.n = 1;% ギアレシオparam.K = param.Kt*param.n;% 電流からトルクへの変換係数param.fm = 1e-4;% 車体とDCモーター間の摩擦係数param.fw = 0.4;% 車輪と路面間の摩擦係数
```

Adaptive MPCコントローラーの設計

導出したプラントモデルの計算式を用いて、適応MPCを構成する。適応MPCは、以下のFig.2のようなブロック図で表現できる。

Adaptive MPC Ref y, xPredictive Model $\dot{x} = Ax + Bu$ y = Cx + DuOptimizer $\min_{u} J(x, u)$ Plant

Fig.2 制御系のブロック線図

MPCオブジェクトを定義する。

plant =

最初に係数行列と状態の初期化を行う必要がある。

```
x0 = zeros(4,1);
u0 = zeros(2,1);

[~,~,Ac,Bc,Cc,Dc] = InvertedPendulumRobot_CT(x0, u0, param);
plant = ss(Ac,Bc,Cc,Dc);
state_names = {'theta', 'psi', 'theta_dot', 'psi_dot'};
output_names = {'theta', 'psi'};
input_names = {'il', 'ir'};
plant.InputName = input_names;
plant.StateName = state_names;
plant.OutputName = output_names;
plant
```

```
A =
               theta
                            psi theta dot
                                              psi dot
theta
                              0
psi
                              0
theta_dot
                   0
                           -904
                                     -2669
                                               0.2133
psi_dot
                            338
                                     853.2
                                             -0.07976
```

```
B =
              il
                    ir
               a
theta
                       0
               0
                       0
psi
             2116
theta_dot
                  2116
psi dot
        -676.2 -676.2
                       psi theta_dot
           theta
                                        psi dot
theta
              1
                        0
                                   0
                                              0
                         1
                                   0
                                              0
psi
D =
       il ir
theta
        0
           0
psi
        0
            0
```

連続時間状態空間モデル。

MPCのオブジェクト作成とパラメータを定義する。

```
% 予測ホライズン
PredictionHorizon = 60;
% 制御ホライズン
ControlHorizon = 2;
% オブジェクト作成
MPC_verbosity = mpcverbosity('off');
mpcobj = mpc(c2d(plant,ts),ts,PredictionHorizon,ControlHorizon);
% 入力制約
mpcobj.MV(1).Max = 4;
mpcobj.MV(2).Max = 4;
mpcobj.MV(1).Min = -4;
mpcobj.MV(2).Min = -4;
% mpcobj.MV(1).RateMax = 1e-1;
% mpcobj.MV(2).RateMax = 1e-1;
% mpcobj.MV(1).RateMin = -1e-1;
% mpcobj.MV(2).RateMin = -1e-1;
% 出力(ピッチ角)に対する制約
mpcobj.OV(2).Max = 90*pi/180;
mpcobj.OV(2).Min = -90*pi/180;
% コスト関数の重み
mpcobj.Weights.OV = [10 10];
mpcobj.Weights.MVRate = [1 1];
mpcobj.Weights.ECR = 100;
% QPソルバーのアルゴリズムを選択
% mpcobj.Optimizer.Algorithm = 'interior-point';
% オブジェクトのチェック
% review(mpcobj)
% コントローラの初期状態
stateobj = mpcstate(mpcobj);
```

```
psi_0 = 10;
stateobj.plant = [0;psi_0*pi/180;0;0];
```

安定性の解析

構成したMPCの理論的な安定性を以下のように評価することができる。

```
MPCss = ss(mpcobj);
clsys = feedback(c2d(plant,ts),MPCss,[1 2],[1 2],1);
eig(clsys)
```

```
ans = 11×1 complex

0.4446 + 0.3197i

0.4446 - 0.3197i

0.9306 + 0.0000i

0.9340 + 0.0000i

0.9341 + 0.0000i

0.9747 + 0.0000i

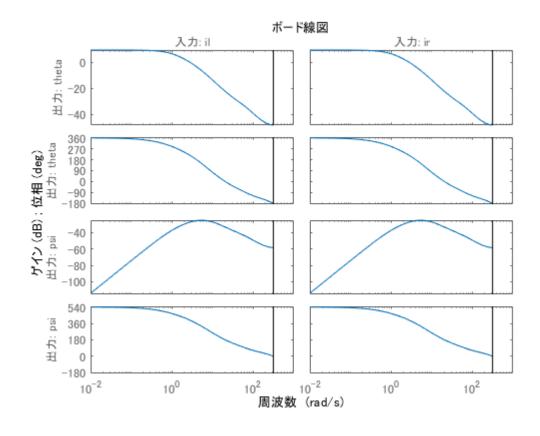
0.9889 + 0.0000i

0.9901 + 0.0000i

1.0000 + 0.0000i

:
```

bode(clsys)



シミュレーション モデルを実行して動作を確認する。

```
open_system(model_name);
set_param([model_name, '/MPC_Controller'], 'SimulationMode', 'Normal');
sim(model_name);
```

結果を表示する。

```
plot_IPR_result_in_SDI;
```

合わせて、Mechanics Explorerに表示される3Dのモデルの動作も確認すること。

コード生成

Embedded Coderコード生成結果を確認する。

```
return;
rtwbuild(ada_controller_name);
```

SIL検証

SILモードでモデルとコードの等価性を調べる。

```
return;
set_param([model_name, '/MPC_Controller'], 'SimulationMode', 'Normal');
sim(model_name);
set_param([model_name, '/MPC_Controller'], 'SimulationMode', 'Software-in-the-Loop (SIL)');
sim(model_name);
```

結果を比較する。

```
compare_previous_run;
```

PIL検証

本節では、例としてSTM32 Nucleo H743ZI2を用いたPIL検証を行う。STM32 Nucleo H743ZI2の性能は以下の通りである。

CPU: Coretex-M7Clock: 400MHzFlash ROM: 2MBSRAM: 864kB

PIL検証の手順は使用する環境に依存しているため、本節ではコードを用いた説明は行わない。以下の手順を参考に、各自の実装環境で行うこと。

- 1. "InvertedPendulumRobot_MPC_Controller.slx"のコンフィギュレーションをPIL実行用の設定に変更する。参考までに、"InvertedPendulumRobot_data.sldd"の中のコンフィギュレーション"controller_config_PIL"が、今回行ったPIL検証の設定である。
- 2. 参照モデル"MPC_Controller"のシミュレーションモードを'Processor-in-the-loop (PIL)'とする。または、"InvertedPendulumRobot_MPC_Controller.slx"をビルドし、PILブロックを生成し、"MPC_Controller"と置き換える。

- **3.** 参照モデルを用いる場合は、"InvertedPendulumRobot_system. slx"の方のコンフィギュレーションも"タスク実行時間を計測する"にチェックを入れる必要がある。
- 4. モデル"InvertedPendulumRobot system.slx"を実行する。

実行の際には、事前にSTM32 Nucleo H743ZI2をUSBでPCに接続し、ポートの指定を正しく行うこと。 今回は以下のような結果が得られた。

Code Execution Profiling Report for InvertedPendulumRobot_system/MPC_Controller

The code execution profiling report provides metrics based on data collected from a SIL or PIL execution. Execution times are calculated from data recorded by instrumentation probes added to the SIL or PIL test harness or inside the code generated for each component. See Code Execution Profiling for more information.

1. Summary

Total time	86975420198
Unit of time	ns
Command	report(executionProfile, 'Units', 'seconds', 'ScaleFactor', '1e-09', 'NumericFormat', '%0.0f');
Timer frequency (ticks per second)	4.8e+08
Profiling data created	02-Oct-2020 18:44:33

2. Profiled Sections of Code

Section	Maximum Execution Time in ns	Average Execution Time in ns	Maximum Self Time in ns	Average Self Time in ns	Calls	
InvertedPendulumRobot_MPC_Co	1131	1131	1131	1131	1	₩ 📣 🗷
InvertedPendulumRobot_MPC_Co	2194	2194	2194	2194	1	₩ 📣 🗹
InvertedPendulumRobot_MPC_Co [0.01 0]	29952221	28982145	29952221	28982145	3001	3 📣 🕢 🛄

3. CPU Utilization [hide]

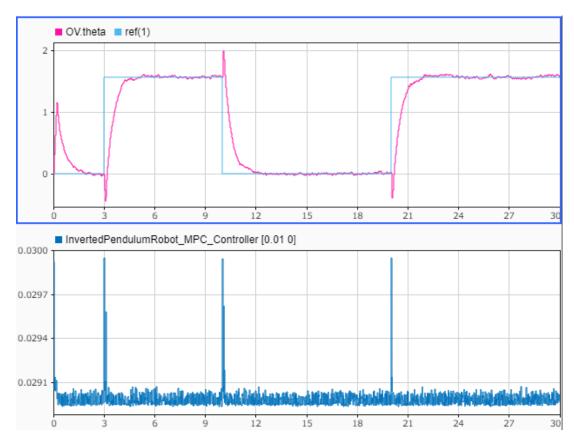
Task	Average CPU Utilization	Maximum CPU Utilization
InvertedPendulumRobot_MPC_Controller [0.01 0]	289.8%	299.5%
Overall CPU Utilization	289.8%	299.5%

4. Definitions

CPU Utilization: Percentage of CPU time assigned to a task. Computed by dividing task execution time by sample time.

Execution Time : Time between start and end of code section.

Self Time: Execution time, excluding time in child sections.



1ステップ当たりの平均計算時間は28.98ms、CPU使用率は289.8%である。

ここで、予測ホライズンを**30**ステップ、サンプリングタイムステップを**20ms**に変更する。この場合、予測区間の時間的長さは変更前と同一であり、制御の応答性能に影響がないことが確認できた。

変更後、PIL実行を行った結果、以下のようになった。

Code Execution Profiling Report for InvertedPendulumRobot_system/MPC_Controller

The code execution profiling report provides metrics based on data collected from a SIL or PIL execution. Execution times are calculated from data recorded by instrumentation probes added to the SIL or PIL test harness or inside the code generated for each component. See Code Execution Profiling for more information.

1. Summary

Total time	11744066981
Unit of time	ns
Command	report(executionProfile, 'Units', 'seconds', 'ScaleFactor', '1e-09', 'NumericFormat', '%0.0f');
Timer frequency (ticks per second)	4.8e+08
Profiling data created	02-Oct-2020 19:02:06

2. Profiled Sections of Code

Section	Maximum Execution Time in ns	Average Execution Time in ns	Maximum Self Time in ns	Average Self Time in ns	Calls	
InvertedPendulumRobot_MPC_Con	1135	1135	1135	1135	1	a 📣 📨
InvertedPendulumRobot_MPC_Con	1852	1852	1852	1852	1	ā 📣 🗹
InvertedPendulumRobot_MPC_Con [0.02 0]	8360204	7824160	8360204	7824160	1501	a 📣 🗹 🔝

3. CPU Utilization [hide]

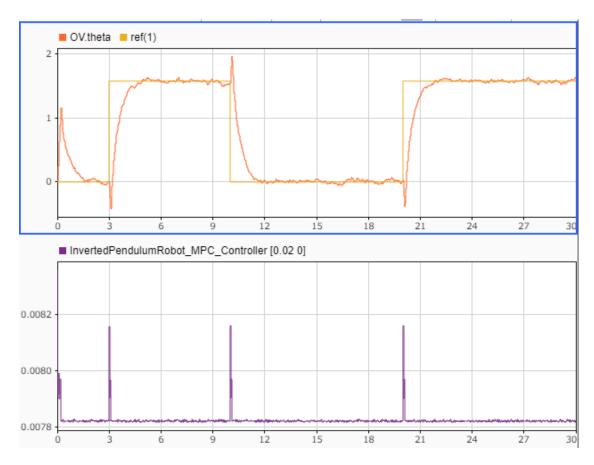
Task	Average CPU Utilization	Maximum CPU Utilization
InvertedPendulumRobot_MPC_Controller [0.02 0]	39.12%	41.8%
Overall CPU Utilization	39.12%	41.8%

4. Definitions

CPU Utilization: Percentage of CPU time assigned to a task. Computed by dividing task execution time by sample time.

Execution Time : Time between start and end of code section.

Self Time: Execution time, excluding time in child sections.



1ステップ当たりの平均計算時間は8.36ms、CPU使用率は39.12%である。

参考文献:

- 1) 川田 昌克 編著ほか 倒立振子で学ぶ制御工学 森北出版
- 2) トランジスタ技術 2019年7月