

# 2008. MPC for tracking piecewise constant references for constrained linear systems

---

用于跟踪约束线性系统的分段常数参考指令的 MPC

## 作者



Daniel Limon 是西班牙塞维利亚大学的正教授，主要研究方向为MPC，Tracking control。目前他正在从事非线性（非线性模型，非线性约束）MPC，以及learning-MPC。

## Abstract

本文使用标准的 MPC 方法处理了带约束的（非方阵）线性系统的分段常数参考指令跟踪控制。控制器保证了**满足约束条件**，并且系统能够使系统状态渐近演化到任何**可达的稳定状态**。因此，所有的分段可达设定点能够被**无偏跟踪**。如果稳定的目标点不可达，控制器将引导系统到最近的可达稳定状态。

这些目标通过以下方法实现：

1. 添加人工稳态和输入作为决策变量
2. 使用修改的成本函数来惩罚从人工稳态到目标稳态的距离
3. 考虑基于跟踪不变集概念的增广终端约束

相比标准MPC该方法**有更大的吸引域**，但是由于额外的自由度也会导致最优性的缺失，不过这可以通过修改偏置价值项的权重来减少影响。

## Introduction

MPC是可以考虑**状态和输入约束**的控制方法，这是通过预测系统的演化以及计算满足约束的可达序列得到的。这种计算方法可以通过在每个采样时间计算最优问题得到，并通过滚动优化(receding horizon policy)求解控制律。通过设置终端状态的惩罚以及额外的终端约束可以保证渐近稳定。举例如下：

给定状态空间方程以及约束：

$$\begin{aligned}x(t+1) &= Ax(t) + Bu(t) \\ x(t) &\in \mathcal{X}, u(t) \in \mathcal{U}, \forall t \geq 0\end{aligned}$$

其中  $\mathcal{X} \subseteq \mathbb{R}^n, \mathcal{U} \subseteq \mathbb{R}^m$ ，设定价值函数：

$$J(x(t)) = J(x(t), U_{t \rightarrow t+N|t}) = p(x_{t+N|t}) + \sum_{k=0}^{N-1} q(x_{t+k|t}, u_{t+k|t})$$

$N$  是滚动时域的长度， $p$  是终端代价， $q$  是阶段代价。要求解最优的控制序列  $U^*$ ，可以定义优化问题：

$$\begin{aligned} J_t^*(x(t)) = \min_{U_{t \rightarrow t+N|t}} \quad & J(x(t), U_{t \rightarrow t+N|t}) = p(x_{t+N|t}) + \sum_{k=0}^{N-1} q(x_{t+k|t}, u_{t+k|t}) \\ \text{subj. to} \quad & x_{t+k|t} \in \mathcal{X}, u_{t+k|t} \in \mathcal{U} \\ & x_{t+N|t} \in \mathcal{X}_f \\ & h(x_{t+N|t}) \geq 0 \\ & \Delta h \geq 0 \end{aligned}$$

可以用递归方法求解这个问题，也可以用常规的优化方法 [一个模型预测控制（MPC）的简单实现 - 知乎 \(zhihu.com\)](https://zhuanlan.zhihu.com/p/100000000)。

对于模型预测控制器**处理非零目标稳态**的实际应用，这些稳态通常由稳态目标优化器提供。如果设定的目标稳态不可达（由于约束），就可以通过重新计算终端集合来解决。由于算力有限，在线重新计算也许并不能及时解决问题。针对一组有限的目标稳态的控制器的离线设计可能是一种解决方案，但要跟踪的目标集是有限的。针对这种跟踪问题（可行性的丧失），文献中提出了几种解决方案。

在处理跟踪问题的现有结果中在存在约束的情况下，一种很牛的方法是so-called command governors (Gilbert, Kolmanovsky, & Tan, 1994)；该技术基于对参考指令添加非线性低通滤波器，以保证系统向参考指令演变。这可以看作是添加一个人工参考（滤波器的输出），在每个采样时间计算该参考指令，以确保系统演变，收敛到所需的参考指令上。

本文提出了一种新的MPC，用于一般非方阵线性系统，用于跟踪允许演化中任何允许的目标稳态。主要成分是：(i) 人工稳态和输入被视为决策变量，(ii) 成本函数惩罚人工稳态与期望稳态之间的偏差，以及 (iii) 扩展稳定终端条件被认为是包括在成本函数中添加跟踪误差惩罚项，并在终端状态和人工稳态和输入中添加终端约束。

## Problem description

系统：

$$\begin{aligned} x^+ &= Ax + Bu \\ y &= Cx + Du \end{aligned}$$

约束：

$$(x_k, u_z) \in Z = \{z \in \mathbb{R}^{n+m} : A_z z \leq b\}$$

控制目标是让系统状态  $x$  趋近于目标稳定值  $\hat{x}_s$ 。

## Preliminary results

给定目标输出  $y_t$ ，对应的稳定状态  $z_x = (x_s, u_s)$  要满足以下方程：

$$\begin{aligned} & \begin{cases} x^+ = x_s = Ax_s + Bu_s, \\ y_t = Cx_s + Du_s. \end{cases} \\ \Rightarrow & \begin{cases} (A - I)x_s + Bu_s = 0, \\ y_t = Cx_s + Du_s. \end{cases} \\ \Rightarrow & \begin{bmatrix} A - I & B & 0 \\ C & D & -I \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_s \\ u_s \\ y_t \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (3)$$

- 假设1:  $(A, B)$  可稳

根据假设1, 方程 3 有非平凡解

那么将这个问题的解写成参数化的形式:

$$\begin{aligned} z_s &= M_\theta \theta \\ y_t &= N_\theta \theta \end{aligned}$$

这个方程解出来是一个集合, 集合参数化表示, 就是以上形式。解第一个方程可以得到  $M_\theta$  和  $\theta$  的关系 ( $\theta$  是没有范围约束的, 参考三维空间的二维解), ; 根据  $M_\theta$  和第二个方程就可以得到  $N_\theta$ 。

写成参数化的形式能通过参数  $\theta$  的允许范围表征稳定状态的子空间。

最后考虑约束:

$$Z_s = \{(x_s, u_s) = M_\theta \theta : M_\theta \theta \in Z\}.$$

那么容许集可以写为:  $X_s = Proj_x(Z_s)$  和  $U_s = Proj_u(Z_s)$

那么控制律可以改写为:

$$\begin{aligned} u &= K(x - x_s) + u_s = Kx - Kx_s + u_s \\ &= Kx + [-K \ I_m](x_s, u_s) \\ &= Kx + L\theta \end{aligned}$$

$$L = [-K \ I_m]M_\theta.$$

将系统状态增广为:  $w = (x, \theta)$ , 那么得到闭环系统  $w^+ = A_w w$ 。

$$A_w = \begin{bmatrix} A + BK & BL \\ 0 & I_{n\theta} \end{bmatrix}$$

对应的约束  $W_\lambda$ :

$$W_\lambda = \{w = (x, \theta) : (x, Kx + L\theta) \in Z, M_\theta \theta \in \lambda Z\}$$

$\lambda$  取值范围0到1, 可以对应地修改稳态的范围。

最大的容许不变集:

$$\mathcal{O}_\infty^w = \{w : A_w^i \in W_1, \forall i \geq 0\}$$

该集合不一定有有限解, 改用以下集合:

$$\mathcal{O}_{\infty, \lambda}^w = \{w : A_w^i \in W_\lambda, \forall i \geq 0\}$$

这一节做了两件事:

1. 将系统的稳态解参数化表示, 通过对  $\theta$  的约束可以表述稳态时系统状态和控制输入的范围。
2. 将系统状态  $x$  增广为  $w = (x, \theta)$ , 得到增广后的状态空间方程、约束方程以及容许不变集。

之所以要这么做, 是因为本文提出的方法是基于将增加的稳态状态 (用  $\theta$  表示) 和输入作为**决策变量**, 以及对修改的价值函数和扩展的终端约束。

## MPC for tracking

- 假设2:
  1.  $Q, R, T$  正定
  2. 矩阵  $(A + BK)$  是赫尔维兹矩阵 (稳定)。
  3.  $(A + BK)^T P (A + BK) - P = -Q(K^T R T)$  (和李雅普诺夫稳定性判据有点类似)
  4.  $X_f^w$  是不变容许集

给出价值函数:

$$V_N(x, \hat{x}_s, u, \theta) = \sum_{i=0}^{N-1} \|x(i) - x_s\|_Q^2 + \|u(i) - u_s\|_R^2 + \|x(N) - x_s\|_P^2 + \|x_s - \hat{x}_s\|_T^2$$

其中  $\hat{x}_s$  是人工给定的稳定状态。这个cost function 和标准 MPC 相比, 多了一项人工稳态和计算的目标稳态的偏差; 此外, 还增加了一个终端惩罚: 终端状态和目标稳态之间的偏差 (跟踪误差成本)。

- 因为  $\theta$  是多解的, 所以  $\theta$  也是决策变量
- 通过增加人工稳态以及价值函数中的  $\|x_s - \hat{x}_s\|_T^2$ , 相当于让计算出的容许集中的  $x_s$  能够尽最大可能的逼近目标输出, 防止出现给定的目标输出是非稳定的, 导致  $x_s$  无解。

根据价值函数写出优化问题:

$$\begin{aligned} V_N^*(x, \hat{x}_s) &= \min_{u, \theta} V_N(x, \hat{x}_s, u, \theta) \\ \text{s.t. } & x(0) = x, \\ & x(j+1) = Ax(j) + Bu(j), \\ & (x_s, u_s) \in M_\theta \\ & (x(N), \theta) \in X_f^w \end{aligned}$$

直接求解即可得到反馈控制律。

人工稳态  $\hat{x}_s$  的给定或许可以用 MP 逆求解最小二乘解。

到目前为止, 该方法解决了提出的第一个问题:

- 如果给定的目标输出不可达, 如何解决。

在标准 MPC 中, 如果目标稳态不可达, 会导致优化问题无解, 或者系统不稳定; 通过本文提出的方法, 如果给定的目标稳态不可达, 则使系统状态最大逼近目标稳态。原因是目标稳态  $x_s$  通过  $\theta$  决定, 而  $\theta$  是通过计算得到的, 肯定能有解; 标准方法是写死的。

第二个问题:

- 标准 MPC 的吸引域就是  $O_\infty(\hat{x}_s) : A^i \hat{x}_s \in Z_x$ , 本文方法的吸引域是:  $Proj_x O_{\infty, \lambda}^w$ 。

很明显后者更大 (比如  $x > 1$  &  $x + y > 1$  中  $x$  的范围)。(不知道对不对)

看书, 标准MPC的吸引域是什么? 文章中写的就是稳定域