文章编号: 0253-374X(2022)S1-0176-05

DOI: 10. 11908/j. issn. 0253-374x. 23720

电动车I-AMT 挡位切换电机-离合器协同控制

王奕斐1,姜震宇1,陈 静1,洪金龙2,高炳钊3

(1. 同济大学上海自主智能无人系统科学中心,上海,200092; 2. 同济大学汽车学院机械工程博士后流动站,上海201804;3. 同济大学新能源汽车工程中心,上海201804)

摘要:纯电动汽车匹配两挡变速箱能够改善整车动力性和 经济性,由于其具有结构精简和无动力中断的优越性,因此 高挡位摩擦离合器与低挡位单向离合器组合的传动构型成 为电动汽车两档变速器的主流方案。然而,车辆在倒挡行驶 时,需要挂入牙嵌离合器才能克服单向离合器只能传递单方 向扭矩的问题。本文以一款基于牙嵌式离合器的新型无动 力中断两挡自动变速器(I-AMT)为研究对象,协同控制驱动 电机和倒挡执行机构电机使牙嵌式离合器平稳快速结合。 针对驱动电机系统响应延时问题,使用史密斯预估器算法对 控制系统进行预估补偿,并通过实验对控制策略进行验证。 结果表明,该控制策略可有效避免牙嵌式离合器挂入时的冲 击,保证了变速器可在短时间内在各个挡位之间平顺切换。

关键词: 纯电动汽车;离合器后置式自动变速器;牙嵌式离 合器;协同控制;史密斯预估器 中图分类号: U461 文献标志码: A

Motor-Clutch Cooperative Control During Gear Shift Process for I-AMT of Electric Vehicle

WANG Yifei¹, JIANG Zhenyu¹, CHEN Jing¹, HONG Jinlong², GAO Bingzhao³

(1. State Key Laboratory of Automotive Simulation and Control, Jilin University, Changchun 130025, China; 2. Postdoctoral Station of Mechanical Engineering, School of Automotive Studies, Tongji University, Shanghai 201804, China; 3. New Energy Vehicle Engineering Center, Tongji University, Shanghai 201804, China)

Abstract: Pure electric vehicle equipped with two-speed gearbox has a better drivability and economy performance. Due to the simplified structure and no torque interruption during the gear shift process, the configuration that combines friction clutch for high gear and one-way clutch for low gear has become the mainstream scheme of two gear transmission of electric vehicles. However, when the vehicle is driving in reverse gear, the dog clutch should be engaged to overcome the problem that the one-way clutch can only transmit torque in one direction. A novel two-speed automatic transmission (I-AMT) without power interruption based on dog clutch is taken as the research object, and the synergistic control of power motor and reversing actuator motor make the dog clutch act smoothly and quickly. To address the response delay problem of the power motor, the Smith estimator algorithm is used to estimate and compensate the control system. The control strategy is verified by experiments, and the results show that the control strategy can effectively avoid the vehicle jerk when the jaw clutch is engaged, which ensures the smooth gear shift of the transmission in a short time.

Key words: pure electric vehicle; inverse automatic mechanical transmission; dog clutch; cooperative control; Smith predictor

采用两挡自动变速器(I-AMT)可显著提高纯电 动车的动力性和经济性[1-2]。在起步爬坡等需要大力 矩的工况时,两挡变速器的动力传递路线为大传动 比动力路线,车辆起步更快,爬坡能力更强;当车辆 高速行驶时,动力传递路线转换到小传动比动力路 线,驱动电机效率提高、续航里程提高、最高车速增 大。为了兼顾高效率与高平顺性,采用超越离合 器十摩擦离合器的两挡变速箱构型方案引起广泛关 注^[34]。这种构型通过高挡位摩擦离合器与低挡位单 向离合器之间的切换,来实现无动力中断的换挡过 程。电动汽车的I-AMT即基于这种原理,在高挡位 传递路线中安装一个后置摩擦离合器,进行换挡过 程的动力补偿^[5-6]。由于结构精简效率高, I-AMT引 起国际关注,被列为电动汽车最有前景的变速传动 方案之一[7-8]。这种新型电动汽车自动变速器需要解 决车辆倒挡行驶时,超越离合器无法传递反向力矩

收稿日期: 2022-10-20

第一作者:王奕斐(1998—),男,博士研究生,主要研究方向为车辆动力学。E-mail:yifeiwang_gs@tongji.edu.cn

的问题。然而,由于超越离合器的反向锁止,无法采 用传统同步器作为倒挡传动的结合元件。

本文提出采用牙嵌式离合器来实现I-AMT的 倒挡力矩传递,然而交流异步电机起动过程中存在 延时问题,使得牙嵌离合器挂入时,电机角度控制的 响应速度不足,给挡位切换控制增加了难度。本文 针对I-AMT挡位切换时的牙嵌离合器挂入问题,提 出基于史密斯预估器的牙嵌离合器和驱动电机的协 同控制方法,解决驱动电机系统响应延迟带来的换 挡冲击问题;最后对控制策略进行验证,结果表明该 控制策略可有效避免牙嵌式离合器挂入时的冲击, 保证变速器在较短时间内在各个挡位之间平顺切 换,较好地解决了目前电动汽车自动变速器无法兼 顾高效率与高平顺性的矛盾。



a I-AMT结构简图

1 I-AMT 传动系统控制问题

I-AMT主要由一挡、二挡齿轮、主减速器齿轮 副、牙嵌式离合器、单向超越离合器、后置摩擦片式 离合器、差速器、换挡执行机构、倒挡执行机构等组 成,如图1(a)所示。其中牙嵌式离合器仅用于实现 倒挡行驶,主动部分由驱动电机驱动,从动部分由倒 挡执行机构电机控制,在车辆倒挡行驶时,牙嵌离合 器结合,从而电机的反向力矩可以传递到车轮;在车 辆升挡时,牙嵌离合器提前分离,随着摩擦离合器的 逐渐结合,超越离合器可以自动超越脱开。牙嵌式 离合器结构如图1(b)所示,其中,齿槽与一挡大齿轮 固定连接,齿牙所在的齿套在变速器二轴上轴向滑 动但无法相对转动。



b 牙嵌离合器结构

图1 I-AMT及牙嵌离合器结构 Fig.1 Structure of I-AMT and dog clutch

牙嵌式离合器动作过程分为分离和结合两部 分:在升挡之前TCU发指令给MCU,驱动电机短时 增大力矩,配合倒挡执行机构电机将牙嵌式离合器 分离,然后摩擦片式离合器结合升入二挡;在挂入倒 挡时,TCU发指令给MCU,驱动电机和倒挡执行机 构电机运动使牙嵌式离合器结合。牙嵌离合器的结 合过程是控制难点,因为挂挡动作开始时,齿牙与齿 槽不一定处于同一个角度位置。

如果齿牙与齿槽不在同一位置,需要协同控制 驱动电机与牙嵌离合器,在齿牙挂入同时,驱动电机 进行缓慢且匀速的角度调整,从而确保齿牙可以无 冲击挂入齿槽。

牙嵌式离合器结合工况中驱动电机缓慢匀速转 动一定角度的控制问题是一类电机角度位置跟踪控 制问题,该控制问题是牙嵌离合器能否成功挂入的 关键,也是本文牙嵌离合器一电机协同控制的重点。

2 控制器设计

异步电机低速转动时的跟踪控制难度较大^[9], 而且由于交流异步电机起动过程存在延迟,进一步 加剧了I-AMT 挂入倒挡齿套(牙嵌离合器)的难度。 对于具有延时的单回路控制系统,被控制对象因为 延迟的存在,系统稳定性降低,会出现超调和振荡, 且随着频率w的增加,e^{-∞}的相角减小,使系统的稳 定范围大大缩小,为保证系统的稳定性,只能减小系 统增益,使调节控制作用减弱,这样就使得系统的响 应变慢。

2.1 Smith 预估器

如图2所示,史密斯预估器跟踪控制系统中的 参考量*R*(*s*)对应电机的目标位置,其曲线为匀速缓 慢上升的电机脉冲数,输出量*Y*(*s*)对应电机实际位 置/脉冲数,系统控制量*U*(*s*)对应电机指令。史密 斯预估器思路是按照无延时的反馈量逆向推导计 算,进而求出预估环节的传递函数表达式。这样史 密斯预估器就成功地将延时环节从闭环系统中移了 出来,做到了反馈结果和无延时一致。补偿之后控 制及时,系统的稳定性提高,系统整体性能得到了 改善^[10]。



图 2 考虑异步电机响应延迟的 Smith 预估控制系统 Fig.2 Smith predictive control system considering response delay of induction motor

史密斯预估器的传递函数为

$$G_{s}(s) = G_{p}(s)(1 - e^{-\tau s})$$
(1)

式中: $G_p(s)$ 为控制过程模型; τ 为延时时间。

如此,系统在给定参考值*R*(*s*)作用下的闭环传 递函数为:

$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{G_c(s)G_p(s)}{1 + G_c(s)G_p(s)}e^{-\tau s}$$
(2)

式中:G_c(s)为控制器模型。

由式(4)可以看出,系统的特征方程中已经不包 含 e^{-s} 项,也就是说已经消除了纯滞后对系统控制品 质的影响,而闭环传递函数分子上的 e^{-s} 说明被调量 $y(t)的响应延迟\tau时间^[11]。$

2.2 电机模型辨识

在史密斯预估器中,需要被控对象准确的数学 模型,才能得到准确的预估模型。因异步电机响应 存在延迟,并且电机启动过程数学模型较为复杂,精 确推导较为困难,本文采用离线系统辨识方法来确 定系统的数学模型。本文采用时域法进行系统参数 辨识,如图3所示,使用矩形脉冲响应离线辨识法, 将矩形脉冲形式的电机指令作为输入、驱动电机编 码器脉冲作为输出,通过实验测得驱动电机系统的 输入和输出信号,再通过Matlab系统辨识工具箱辨 识电机指令u(t)和驱动电机编码器脉冲y(t)之间的 数学模型,得出被控对象系统的传递函数。被控对 象系统的传递函数表示为:

$$Y(s) = G(s)U(s) \tag{3}$$

利用系统辨识工具箱,经过多组数据验证之后, 得出极点数等于3,零点数等于2,延时系数为12时,



图3 驱动电机输入输出关系



匹配度最高为95.22%,模型参数辨识结果为

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{0.007927s^2 + 0.02518s + 0.004818}{s^3 - 2.982s^2 + 2.964s - 0.982}e^{-12s}$$
(4)

2.3 协同控制策略

在挂入倒挡时,倒挡控制逻辑如图4所示。 TCU发指令给驱动电机控制器,驱动电机控制器在 牙嵌离合器结合过程中不响应驾驶员油门输入,先 控制倒挡执行电机将齿套挂入。通过检测位置传感 器进行齿套位置判断:如传感器值在一挡大齿轮端 面位置,则说明齿槽齿牙没有对上,需要控制驱动电 机转动一个角度,当齿槽露出时,再次尝试挂入齿 套;当传感器值在起点到一挡大齿端面之间或者一 挡大齿端面到终点之间时,说明机械机构发生卡滞, 或齿槽齿牙侧壁发生碰撞摩擦,需要增大倒挡执行 机构电机PWM值或者回到起点重新挂入。

3 试验结果

将I-AMT样件搭载到某电动车型上进行实验, 如图5所示。实验工况为:驾驶员停车状态挂入倒 挡,并立即踩加速器踏板,这样能够真实的反映实际 驾驶习惯。实验时对比常规PID控制器和史密斯预 估器的控制效果,实验结果如图6所示。

图6(b)中,PID控制结果中电机响应滞后,误差 逐渐变大,没有补偿作用,导致电机指令值较大,而 且"减速"时间晚,最后齿槽和齿牙相撞,所以B点到 C点之间由于齿牙与齿槽侧壁摩擦力的存在,齿套 挂入困难,而且最终齿套的位移仅仅满足结合的最 小位移,效果不理想。图6(b)中一挡大齿最大转速 达到了约50 r/min,结合过程中车身抖动明显,正向 最大冲击度为7.86 m/s³,负向最大冲击度为-4.7 m/s³,结合时间为0.85 s。



图 4 倒挡控制策略 Fig.4 Reverse gear control strategy



图5 I-AMT样机及试验车辆 Fig.5 I-AMT prototype and experimental vehicle

图 6 的左图中,由于史密斯预估器的作用反馈 回控制器的脉冲值是经过补偿之后的结果,因此可 以提前"减速",防止电机转动过大角度,整个过程结 合时间为0.7 s,一挡大齿结合过程中最大转速约为 20 r/min,结合过程中感受不到车身抖动,冲击度小 于3 m/s³。

4 结语

本文针对电动汽车I-AMT自动变速器,提出了 牙嵌式离合器的倒挡解决方案,并且设计了基于史 密斯预估器的牙嵌离合器和驱动电机的高精度协同 控制方法,解决了驱动电机系统响应延迟带来的换 挡冲击问题,在保留机械式变速器高效率优势的同 时,大幅提升了其平顺性能。

参考文献:

- [1] GAO B Z, LIANG Q, XIANG Y, et al. Gear ratio optimization and shift control of 2-speed I-AMT in electric vehicle[D]. Mechanical Systems & Signal Processing, 2015, 50/51; 615.
- [2] SORNIOTTI A, PILONE G L, VIOTTO F, et al. A novel seamless 2-speed transmission system for electric vehicles: principles and simulation results [J]. SAE International Journal of Engines, 2011, 4(2): 2671.
- [3] XU X, DONG P, LIU Y, et al. Progress in automotive transmission technology [J]. Automotive Innovation, 2018, 1 (3): 187.
- [4] CAVALLINO C. Two-speed transmission for electric vehicles: US 20110079097[P] 2011-04-07.
- LIANG Q, GAO B Z, CHEN H. Gear shifting control for pure electric vehicle with Inverse-AMT[J]. Applied Mechanics & Materials, 2012, 190/191: 1286.
- [6] 梁琼,任丽娜,赵海艳,等.带2挡I-AMT纯电动汽车的换挡控制[J].汽车工程:2013,35(11):1000.
 LIANG Qiong, REN Lina, ZHAO Haiyan, *et al.* Gear shifting control of battery electric vehicle with 2-speed I-AMT [J]. Automotive Engineering, 2013, 35(11):1000.
- [7] AHSSAN M R, EKTESABI M M, GORJI S A. Electric vehicle with multi-speed transmission: a review on performances and complexities [J]. SAE International Journal of Alternative Powertrains, 2018, 7(2): 169.
- [8] MACHADO F A, KOLLMEYER P J, BARROSO D G, et al. Multi-speed gearboxes for battery electric vehicles: current status and future trends [J]. IEEE Open Journal of Vehicular Technology, 2021, 2: 419.
- [9] LIU Z G, WU Y Q. Universal strategies to explicit adaptive control of nonlinear time-delay systems with different structures [J]. Automatica, 2018, 89: 151.
- [10] 张全庄,兰羽. Smith预估器在大迟延系统中的应用[J]. 机床 与液压: 2006(4):170.
 ZHANG Quanzhuang, LAN Yu. Application of Smith predictor in large time-delay system [J]. Machine Tool & Hydraulics, 2006(4): 170.
- [11] TORRICO B C, PEREIRA R D O, SOMBRA A K R, et al. Simplified filtered Smith predictor for high-order dead-time processes[J]. ISA Transactions, 2020, 109: 11.



