基于 FPGA 的间接矩阵变换器的设计与实现

余 岳,罗华阳

(湖南铁路科技职业技术学院 电子电气系,湖南 株洲 412003)

摘 要:针对间接矩阵变换器的控制要求,提出了一种基于FPGA(现场可编程门阵列)的间接矩阵变换器的实现方法,开发了一套间接矩阵变换器装置,并以实验数据证明了该装置的有效性。 关键词:间接矩阵变换器;异步电动机;调制策略;FPGA

中图分类号: TM46

文献标识码: A 文

文章编号:1673-9833(2009)02-0066-03

Design and Realization of Indirect Matrix Converter Based on FPGA

Yu Yue, Luo Huayang

(Department of Electronics and Electric, Hunan Railway College of Science and Technology, Zhuzhou Hunan 412003, China)

Abstract: In view of indirect matrix converter control requirements, an indirect matrix converter device based on FPGA (field programmable gate array) is developed. Experimental data proved the effectiveness of the device.

Key words : indirect matrix converter; asynchronous motor; modulation; FPGA

近年来,由于矩阵变换器的性能优越,日益受到 研究者们的重视,成为电力变换器中的研究热点。随 着对矩阵变换器研究的深入,间接矩阵变换器的的优 点越来越受到研究者们的重视¹¹。它不仅能实现传统 矩阵变换器的所有功能,且有如下优点:1)控制容易, 电网侧的单桥可实现零电流开关,负载侧开关控制类 似于传统的 DC/AC 逆变器;2) 箝位电路大大简化;3) 间接矩阵变换器拓扑电路结构简单,从而降低了系统 成本。在交流调速系统中,使用间接矩阵变换器驱动 异步电动机,一方面能够较好地实现传动性能,另一 方面也可以满足日益严格的电网电能质量的要求。因 此,将间接矩阵变换器应用于工业生产十分必要。

1 间接矩阵变换器的拓朴结构及调制算法分析^[1]

1.1 间接矩阵变换器拓朴结构

图 1 为间接矩阵变换器的拓扑结构图。与传统矩 阵变换器相比,间接矩阵变换器开关器件数目减少









1.2 间接矩阵变换器调制算法分析^[2]

1.2.1 整流级 PWM 调制

为了保持在中间直流上正下负的同时,并尽可能 充分利用三相输入线电压,以合成较大的直流电压, 将三相正弦输入电压划分为6个区间,如图2所示,每 个区间内就有一相的绝对值最大,另两相的电压极性 与之相反。

收稿日期: 2008-12-09

基金项目:湖南铁路科技职业技术学院基金资助项目(铁科职院[2009]1号)

作者简介:余 岳(1978-),男,湖南长沙人,湖南铁路科技职业技术学院讲师,主要从事电力电子及电力传动方面的研究, E-mail: <u>usainty@gmail.com</u>

在整流级输入端为单位功率因数条件下,整流级的调制策略可由下式表示: $d_b = -\frac{\cos \theta_b}{\cos \theta_a}, d_c = -\frac{\cos \theta_c}{\cos \theta_c}, d_c = -\frac{\cos \theta_c}{\cos$

其它区间占空比可用上述分析方法得到。



Fig. 2 Rectifier division

1.2.2 逆变级空间矢量调制

逆变级的结构与传统逆变器一样,故可采用性能 优良的空间矢量调制策略。由于整流级每一个开关周 期分为两段,为了协调好整流级和逆变级,把逆变级 每个开关周期也分为两段。

1) 在整流级区间1第一段时, 逆变级 V_1 、 V_2 和 V_0 的占空比根据下式求得:

$$d_{2b} = d_2 \cdot d_b = d_2 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_b}{\cos \theta_a} \right);$$
$$d_{1b} = d_1 \cdot d_b = d_1 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_b}{\cos \theta_a} \right);$$
$$d_{0b} = d_0 \cdot d_b = d_0 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_b}{\cos \theta_a} \right)_\circ$$

2) 在整流级区间 1 第二段时, 逆变级 V_1 、 V_2 和 V_0 的占空比根据下式求得:

$$d_{1c} = d_1 \cdot d_c = d_1 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_c}{\cos \theta_a} \right);$$

$$d_{2c} = d_2 \cdot d_c = d_2 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_c}{\cos \theta_a} \right);$$

$$d_{0c} = d_0 \cdot d_c = d_0 \cdot \left(-\frac{\cos \theta_c}{\cos \theta_a} \right)_c$$

2 系统的结构与硬件设计

依据间接矩阵变换器调制算法的要求,按照模块 化设计的思想,系统总体结构分为3大模块,如图3中 灰色框所示。

1)采样板。采样板主要对三相交流输入电源进行 信号变换处理。三相电压经过电压互感器降压,然后 输入至LM324电路,得到过零点信号。调节LM324的 输出,使得该过零信号幅值符合FPGA的IO端口输入 0~3.3 V的要求,然后送入 FPGA 主板。







2) FPGA 主板。传统的设计方法^[3,4]中,在数据处 理的环节上,偏重于使用DSP,并以DSP结合CPLD的 方法作为数据处理单元[2]。但是经过研究发现,这种 设计方法存在如下缺点: a)一般的 DSP 的内部 ADC 效果不佳(例如DSPLF2407),为满足系统精确采样要 求,需要外扩采样芯片或者直接采样过零点信号,这 样就失去了使用 DSP 的一个优点; b) 使用 DSP+CPLD 模式,系统外围元件相对较多,PCB 面积相对过大; c)对于复杂算法的运算, DSP 的运算速度远不如 FPGA。使用 FPGA 作为数据处理单元取代 DSP, 可使 系统体积减小,算法处理时间减少,缩短开发周期。为 了简化设计,本套装置仍然采用采样过零点信号的方 法获取三相电压的瞬时值。FPGA 根据采样板传送的 过零点信号,估计出当前电压的幅值。并且根据间接 矩阵变换器的调制算法,按照占空比计算公式计算出 整流级和逆变级开关周期的占空比,再将得到的占空 比转换为时间的计数值送到计数器进行计数。完成计 数后, FPGA 再将控制开关通断的信号传送到驱动板。 FPGA芯片选用了Xilinx公司的XC2S200器件。

3)驱动板。驱动板的主要功能是接收 FPGA 传送的开关动作信号作用于开关器件。本套装置在开关器件的选择上,选用集成度较高、可靠性较好的 IPM 模块 PM25RSK120,通过适当的连接就可组合成图 1 所示的 15 个开关的间接矩阵变换器拓扑结构。由于 IPM 模块内部的 IGBT 自带驱动和保护电路,使得驱动板主电路部分的设计大为简化。

3 系统软件设计

FPGA在ISE6.0集成开发环境下设计软件:使用 Verilog硬件语言开发FPGA的软件;使用ModelSim5.6B 对FPGA进行仿真测试;通过Synplify7.1对FPGA进行 硬件综合。FPGA的硬件功能框图如图4所示。

在一个PWM周期开始后,FPGA将检测到的三相电源过零信号,经过估算得到三相电压的瞬时值;通过计算得到控制开关通断的占空比信号;然后将占空比信号送入内部的一个双口RAM,再由占空比计数器读入。由于FPGA使用硬件进行运算,所以运算速度极快,这一过程远小于一个PWM周期,因此FPGA有足够的时间准备好当前数据为下一个PWM周期计数。送入双口RAM的还有死区计数时间,由于实际的物理开关存在

开关滞后的问题,FPGA同时也对死区进行补偿。 ^{过零点} ^{信号} □→ ^{三相电压} ^{估算} □→ [□]→ ^{KR} ^{H数值} ^{KR}



Fig. 4 Hardware function frame for FPGA

4 实验结果

根据上述设计方法设计的间接矩阵变换器,当输入三相交流电压 60 V;输入滤波器^[5,6]L = 1 mH, $C = 10 \mu$ F;系统开关频率为 5 kHz;异步电动机的额定功率为 750 W;在给定电机转速为 1 000 rpm 时,实验曲线如图 5 所示。



实验结果表明,间接矩阵变换器输入电流基本上 为正弦曲线;输出线电压正弦脉冲宽度调制、电流正 弦变化;输入电流和输出电压中基波分量占绝对主要 成分,具有优良的输入输出特性。

5 结论

基于 FPGA 的间接矩阵变换器,不仅能够实现传 统矩阵变换器的所有功能,而且有功率开关器件相对 较少、箝位电路大大简化、换流简单可靠、控制算法 的复杂性降低等优点。间接矩阵变换器投入使用后, 能够提供满足异步电动机调速要求的高质量的正弦输 出电压和电流,使电网电源电压和电流保持正弦曲线 状态,且基本同相位,这表明,使用间接矩阵变换器 驱动异步电动机,一方面能够实现较好的传动性能, 另一方面也可满足日益严格的电网电能质量要求。

参考文献:

- Kolar J W, Baunman M, Schafmeister F, et al. Novel Three-Phase AC-DC-AC Sparse Matrix Converter[J]. Proc. of APEC'02, 2002(2): 777-791.
- [2] 粟 梅,许新东,李丹云,等,双级矩阵变换器驱动异步 电动机的特性分析[J].中南大学学报 自然科学版,2005, 36(4): 658-663.

Su Mei, Xu Xindong, Li Danyun, et al. Performance Analysis of Two-Stage Matrix Converter Driven Asynchronous Motor[J]. Journal of Central South University of Technology: Natural Science, 2005, 36(4): 658–663.

- [3] 粟 梅,余 岳,覃恒思,等.基于DSP+CPLD的双级矩阵变换器设计与实现[J].电力电子技术,2007,41(6):1-3.
 Su Mei, Yu Yue, Qin Hengsi, et al. Design and Realization of Two-Stage Matrix Converter Based on DSP+CPLD[J]. Power Electronics, 2007, 41(6):1-3.
- [4] 朱 明, 鲁剑锋. 基于 DSP+FPGA结构图像处理系统设计 与实现[J]. 计算机测量与控制, 2004, 12(9): 866-869.
 Zhu Ming, Lu Jianfeng. Design and Implementation of Digital Image Processing System Based on DSP+FPGA Architecture
 [J]. Computer Automated Measurement & Control, 2004, 12(9): 866-869.
- [5] 粟 梅,孙 尧,覃恒思,等,一种改善矩阵变换器系统 动态性能和稳定性的控制方法[J].电工技术学报,2005, 20(12): 18-23.

Su Mei, Sun Yao, Qin Hengsi, et al. Effect of the Input Filter on Stability of Matrix Converter Drive System[J]. Transactions of China Electrotechnical Society, 2005, 20 (12): 18–23.

[6] 粟 梅, 覃恒思, 孙 尧, 等. 矩阵变换器系统的稳定性 分析[J]. 中国电机工程学报, 2005, 25(8): 62-69.
Su Mei, Qin Hengsi, Sun Yao, et al. Stability Analysis of Matrix Converter Drive System[J]. Proceedings of the Csee, 2005, 25(8): 62-69.

(责任编辑:廖友媛)