1 700 V/1 600 A SiC 混合 IGBT 应用研究

杨涛^{1,2}, 唐威¹

(1. 中车株洲所电气技术与材料工程研究院, 湖南 株洲 412001;

2. 变流技术国家工程研究中心, 湖南 株洲 412001)

摘要: SiC 功率器件具有高频、高效率、耐高温、抗辐射等优势, 介绍了目前 SiC 功率器件应用情况, 阐述了 SiC-JBS 以及 SiC 混合 IGBT 的特性, 分析了应用于 1 700 V 混合 IGBT 的驱动技术, 完成了 SiC 混合 IGBT 模块功率试验研究。

关键词: 碳化硅器件; 结势垒肖特基二极管; SiC 混合 IGBT; 驱动技术; 功率试验

中图分类号: TN304.2⁺4; TM464

文献标识码: A

doi: 10.13890/j.issn.1000-128x.2018.03.008

Application Research of 1 700 V/1 600 A SiC Hybrid IGBT

YANG Tao^{1,2}, TANG Wei¹

(1. CRRC ZIC Research Institute of Electrical Technology & Material Engineering, Zhuzhou, Hunan 412001, China;

2. National Engineering Research Center of Converters, Zhuzhou, Hunan 412001, China)

Abstract: SiC module has advantages of high frequency, high efficiency, high temperature resistance and antiradiation. The application situation of SiC module was introduced, and the characteristics of SiC-JBS and SiC hybrid IGBT was expatiated. The drive technology of 1 700 V SiC hybrid IGBT was analyzed. Finally, the power test research of SiC hybrid power module was finished.

Keywords: SiC module; junction barrier schottky diode; SiC hybrid IGBT; drive technology; power test

0 引言

SiC 是一种具有优异性能的第三代半导体材料, 具有禁带宽度大、本征温度高、热导率高、饱和电子漂移速度高、击穿场强高、损耗低等特点。SiC 器件比目前主流的硅半导体具有更高效率、工作结温和能量密度, 可广泛应用于轨道交通、船舶、光伏、风电、电动汽车、混动汽车等领域。

美、日及欧洲国家将 SiC 列入未来能源战略规划, 已有三十多家企业成立了专门制造 SiC 器件的工厂, 并进行相关的商业和推广活动。Cree 和 Rohm 已推出 SiC 二极管和 SiC-MOSFET, 三菱推出了使用 SiC 混合 IGBT 功率模块的铁路车辆用逆变器, 2013 年 6 月已向东京地铁批量供货, 用于银座线列车。国内株洲中车时代电气股份有限公司(以下简称中车时代电气)

对 SiC 器件开展了深入研究, 已研制出 1 700 V/1 600 A SiC 混合 IGBT 器件, 本文将阐述其应用研究。

1 SiC 混合 IGBT 器件特性

中车时代电气 1 700 V/1 600 A 单管 SiC 混合 IGBT 器件实物及电路如图 1 所示, SiC 混合 IGBT 内部的 IGBT 是 Si 材料, 而其反并的二极管是 SiC 材料。SiC 二极管的主流是 pn 结肖特基势垒(JBS), 这是目前最成熟的 SiC 两端器件, SiC JBS 导通压降大幅下降, 具有高关断电压和低反向电流。其反向恢复时间只有几个纳秒, 基本上没有反向恢复电荷, 能够大大减小开关损耗。经测试, 1 700 V/1 600 A 混合 IGBT 的反向恢复损耗为 19 mJ, 而常规 IGBT 的反向恢复损耗为 400 mJ, 混合 IGBT 的总开关损耗低于常规 IGBT。SiC 混合模块与 Si-IGBT 模块总的开关能量损耗分别为 2.555 7 J 和 3.420 9 J, 可见 SiC 混合模块具有更加优异的性能。

图1 1700 V/1600 A 混合 IGBT 器件实物及电路图

2 SiC 混合 IGBT 驱动技术研究

2.1 驱动原理

SiC 混合 IGBT 的驱动原理如图 2 所示, 控制单元通过光纤向驱动板发送 PWM 控制脉冲, 经驱动板处理后发送给检测板以实现 SiC 混合 IGBT 的驱动保护。

图2 驱动原理框图

由于 SiC 混合 IGBT 器件应用于高压场合, 驱动器与控制单元在电气上必须严格隔离。驱动器将电源模块提供的 15.7 V 电源经过开环隔离型高频 DC/DC 转换为两路 15 V 电源。控制单元与驱动器之间采用光纤进行脉冲传输和故障信息反馈, 实现了主电路与控制电路、各个功率器件之间的电气隔离。

PWM 脉冲信号经过驱动器功率放大后传送到 SiC 混合 IGBT 门极, 具有足够的驱动功率。当发生过流、短路或欠压故障时, 驱动器将保护 SiC 混合 IGBT, 并将故障反馈至控制单元。

2.2 隔离电源

驱动器隔离电源采用单端正激电路拓扑, 如图 3 所示, 为开环控制, 隔离变压器的隔离电压等级达到 6 000 V, 满足应用要求。

针对驱动器开展了高低温试验, 带负载工作频率 500 Hz。环境

图3 隔离电源主电路图

温度降到 -40°C 时, 驱动器能够正常启动并连续正常运行 5 h; 在高温 (85°C) 情况下, 驱动器连续正常运行 5 h, 且顺利通过了高低温循环试验。

2.3 过流与短路保护

中车时代电气 1700 V/1600 A 混合 IGBT 双脉冲试验波形如图 4 所示。当负载电流达到额定值的 2 倍时, 驱动器能够及时保护使其工作在 RBSOA 安全区内。在完全相同的试验条件下, 达到 2 倍额定电流输出能力, 混合 IGBT 比常规 IGBT 的保护时间更短。原因是混合 IGBT 反并了 SiC-JBS 二极管, 反向恢复速度极快, 使混合 IGBT 开通速度更快。

图4 SiC 混合 IGBT 双脉冲试验波形

当发生短路时, 混合 IGBT 电流迅速上升到额定值的 4 倍以上, 出现饱和现象, 通态压降 V_{cesat} 上升至母线电压, 需在 $10\ \mu\text{s}$ 以内关闭混合 IGBT, 否则将导致混合 IGBT 器件损坏。桥臂直通为 I 类短路, 桥臂相间短路和桥臂对地短路为 II 类短路。I 类短路比 II 类短路电流变化率 di/dt 大一些, 所以 I 类短路采用高电压阈值, II 类短路采用低电压阈值, 保护时间分别设为 $8\ \mu\text{s}$ 和 $10\ \mu\text{s}$ 。

由于短路情况下电流很大, 需要采用软关断减小关断电压尖峰。如图 5 所示, 当母线电压为 DC 780 V, 短路电流为 7 750 A 时, 采用软关断使关断电压被控制在 1 420 V 以下, 确保了 SiC 混合 IGBT 器件的安全。

图5 软关断情况下短路试验波形

3 SiC 混合 IGBT 模块功率试验

目前已研制出 600 kW 的 SiC 混合 IGBT 模块 IBCM60G-SiC, 如图 6 所示, 功率器件为中车时代电气 1700 V/1600 A 单管 SiC 混合 IGBT, 冷却方式为重力热管走行风冷散热。

图6 混合 IGBT 模块 IBCM60G-SiC 实物图

在地铁牵引变流器装载混合 IGBT 模块 IBCM60G-SiC, 按照图 7 所示电路开展功率考核试验, 牵引逆变器主电路如图 8 所示, 试验内容如表 1 所示。

SiC 混合 IGBT 模块顺利通过了额定工况、牵引大电流工况以及制动工况试验考核。在直流输入电压 750 V, 输出电流有效值为 465 A 的额定工况下变流器持续运行 1 h, 逆变器输出波形正常, 如图 9 所示。SiC 混合 IGBT 模块温升 15 K, 与常规 IGBT 模块比较功耗降低约 20%。

图7 SiC 混合 IGBT 模块功率试验电路图

表1 SiC 混合 IGBT 模块 IBCM60G-SiC 功率试验内容

输入电压 /V	输出电流 /A	考核时间
DC 500 ± 50	100 ± 5	2 min
DC 750 ± 50	465 ± 5	2 min
DC 750 ± 50	700 ± 5	2 min
DC 900 ± 50	827 ± 5	10 s
DC 750 ± 50	465 ± 5	60 min

图8 牵引逆变器电路图

图9 额定功率考核试验电流波形

4 结语

由于 SiC 器件具有高效节能及高功率密度等优势, 在轨道交通领域具有巨大优势和应用前景。目前适合

采用 SiC 混合 IGBT 实现牵引系统节能降耗, 其专用驱动器能够实现灵活可靠的驱动保护, SiC 混合 IGBT 已在城轨地铁领域率先应用, 将逐步推广到机车、动车组等领域。

参考文献:

- [1] 郑昌伟, 常桂钦, 李诚瞻. 1 700 V/1 600 A 高性能 SiC 混合 IGBT 功率模块的研制 [J]. 大功率交流技术, 2015 (5): 43-48.
- [2] 邵云, 史晶晶, 李诚瞻, 等. 高性能碳化硅混合功率模块研制 [J]. 大功率交流技术, 2013 (2): 5-12. (下转第 107 页)

增加；随着障碍物数量的增加，计算球面的算法速度在急剧增加，而计算球体的算法速度几乎不变。

图6 算法运行时间与障碍物数量的关系图

3 试验结果与分析

现场作业实际使用情况与 IRIS 算法避障比较，如图 7 所示。IRIS 算法虽然能有效实现无人机在静态环境下的避障，但是最终获得的路径会遇到障碍，无人机存在潜在的飞行安全风险。图 8 是采用了 IRIS-APF 避障算法，有效改善此问题，既保证无人机在障碍物之外的绿色散点飞行，又保证这些绿色散点形成的路径避开了障碍物。

经过以上条件进行测试可以看出，本文提出的 IRIS-APF 算法能够有效地弥补 IRIS 算法在路径规划上的不足，且运行效果良好，能够按预定策略自主避障，

图7 IRIS 算法避障效果

不但保证了无人机安全可靠地飞行，而且还可以有意识地向目标前进，避障成功率和巡检作业效率大幅度提高。

图8 IRIS-APT 算法避障效果

4 结语

本文研究了无人机在飞行过程中的避障问题，提出了一种基于 IRIS 算法和 APF 结合的无人机避障方案，实现了无人机自主避障。采用 IRIS 算法计算无人机工作区域内的安全区域，并通过 APF 在该区域内获取下一个前进位置，以确保无人机朝着目标点规划路径前进。本文不仅实现了无人机的避障计划，同时提高了算法的速度和精度以适应无人机实时性高的要求。

参考文献：

- [1] 霍风财, 任伟建, 刘东辉. 基于改进的人工势场法的路径规划方法研究 [J]. 自动化技术与应用, 2016, 35(3): 63-67.
- [2] 陈显龙, 陈晓龙, 赵成. 无人机在路桥病害检测中的设计与实现 [J]. 测绘通报, 2016(4): 79-82.
- [3] 苏奎峰, 吕强. TMS320X281XDSP 原理及 C 程序开发 [M]. 北京: 中国航空航天大学出版社, 2008.
- [4] 彭程. 共轴八旋翼无人飞行器姿态与航迹跟踪控制研究 [D]. 长春: 吉林大学, 2015.
- [5] 郭芳. 复杂环境下四悬翼无人机定位研究 [D]. 天津: 天津大学, 2012.
- [6] Michael N, Mellinger D, Lindsey Q, et al. The grasp multiple micro-uav testbed [J]. IEEE, Robotics & Automation Magazine, 2010, 17(3): 51-65.

作者简介：马占川（1969—），男，工程师，研究方向为工务机械车。

（上接第 47 页）

- [3] 唐威, 忻力, 魏海山, 等. SiC 混合 IGBT 器件应用研究 [J]. 大功率变流技术, 2015 (2): 40-43.
- [4] 殷丽, 王传敏. 超低导电阻 RON 的 SiC 沟槽器件 [J]. 电力电子, 2012(5): 49-52.
- [5] WANG Li, HU Xiaobu, XU Xiangang, et al. Synthesis of High

Purity SiC Powder for High-resistivity SiC Single Crystals Growth [J]. Journal of Materials Science & Technology, 2007(1): 118-122.

作者简介：杨涛（1985—），男，工程师，从事大功率 IGBT 的应用研究及配套门极驱动器开发工作。