文章编号:1002-2082(2005)04-0022-04

用气熔压工艺改善6 μm MCP 的空间结构和视场清晰度

刘术林,邓广绪,毛加明

(北方夜视技术股份有限公司 西安分公司 陕西 西安 710100)

摘 要: 高分辨率微光像增强器对微通道板(MCP)的孔径、空间结构和视场清晰度有着极为严格的技术要求。 我们在引进的气熔压设备上,通过对压力、温度、保温保压时间等相互制约的工艺参数进行大量实验,已探索出孔 径为6 μ m、孔间距为8 μ m 的MCP 的最佳工艺,即第一平台温度为500℃左右、熔压温度为560~590℃、压力为0.5 ~0.9 Mpa,保温保压时间为60 min 左右。在光学显微镜和扫描电子显微镜下观察我们制作的MCP,发现复丝排 列规整、边界相邻的两排单丝变形较小且排列有序、复丝顶角无畸变(即无扭曲、梅花丝、孔洞、错位)。与 Photonis 公司同种型号的MCP 相比,我们制作的MCP 的梅花丝少1/3 左右。在标准输入下,我们的MCP 增益比较高,增益 均匀性有所改善,固定图像噪声在 0~1 级,视场清晰度得到了较大程度的提高。

关键词: 微通道板; 气熔压; 畸变; 视场清晰度

中图分类号:TN223 文献标识码:A

Improvement of Space Construction and FOV Definition of MCP with Small Aperture by Gas Sinter Technology

LIU Shu-lin, DENG Guang-xu, MAO Jia-ming

(Xi'an Branch, North Night Vision Technology Co. Ltd, Xi'an 710100, China)

Abstract: Image intensifiers with high resolution are strict with the pore, space construction and FOV definition of microchannel plate (MCP) with a large number of experiments, we extended progress in the MCP making technique and then fabricated some MCPs whose pores are 6 μ m and pitches are 8 μ m. Comparing our MCPs with the MCPs delivered by Photonis Company, we found the rosettes in our MCPs are less than the ones in theirs. In the case of standard input(10⁻¹¹ A/cm²), the gain of MCP is high, the uniformity of gain is improved, the fixed-pattern noise is in the level of 0~1, the definition of FOV is high.

Keywords: MCP; gas sinter; distortion; definition of FOV

引言

降低微光像增强器的噪声,提高它在更为黑暗 的条件下的识别、观察距离(也叫视距)和分辨率一 直是微光夜视技术的奋斗目标。微通道板(MCP) 是微光像增强器的二维光电子放大成像元件,其空 间结构、增益、噪声性能等参数将直接影响整个系 统的视距、分辨率和视场清晰度。超二代、高性能三 代微光像增强器的迅速发展对 MCP 的孔径、孔间 距以及总体性能指标提出了更为严格的技术要求。 北方夜视技术股份有限公司西安分公司经过一年 来的努力,已探索出6 μm MCP 气熔压的关键工艺 技术。

熔压(有时也称烧结或热压)是MCP 制造过程 中的一道关键工序。通过熔压,使数千根截面为正 六角形的复丝有序地粘接在一起,形成二维复丝阵 列。试验表明,熔压工艺对MCP 的空间结构和视场

收稿日期:2004-08-16

作者简介:刘术林(1963-),男,河南光山人,北方夜视技术股份有限公司西安分公司高级工程师,主要从事微通道板材料和工艺等方面的研究。

清晰度有着极其显著的影响。就实施熔压工艺而 言,传统上多采用机械熔压,目前国内同行基本上 还沿用它,而比较先进的气熔压工艺我们才刚刚起 步。

事实上,在用气熔压工艺熔压MCP方面,我们 只是了解到近年来国外在普遍采用,但很难找到该 工艺技术的详细资料,甚至连一些简单描述性的报 道也难以找到。尽管我们从俄罗斯引进了一套气熔 压设备,但对方仅仅是制造设备公司,对气熔压 MCP 具体采取何种工艺技术则概不涉及,加之该 设备的可靠性差、故障率高等因素,要在短时间内 解决从设备到工艺等一系列技术问题还有一定的 难度。但是,我们首先消化吸收俄方设备的原理、功 能、组成及软件设计等技术资料,重新整理出一套 便于理解和操作的技术资料:其次,在设备软件上 找出需要更改的程序,使之能正确实施我方设计的 工艺;再次,参考目前比较成熟的机械熔压工艺进 行大胆的试验探索。到 2002 年 5 月,我们熔压的 2002-71、2002-73、2002-75 段 MCP,综合成品 率达40%左右,电性能指标(主要是电阻、增益等参 数)、视场清晰度(主要是增益的均匀性、斑点、网 络、闪烁等技术参数)均达到 6 μm MCP 设计技术 要求。后来,我们加强了排屏和气熔压工艺的联合 攻关力度,基本上解决了 $6 \mu m MCP$ 的空间结构缺 陷,使微通道板的复丝顶角畸变、变形等问题得到 了彻底解决。特别是复丝顶角梅花丝数量比 Photonis 公司的同种型号的 MCP 少 1/3 左右。

1 设备的工作原理、组成及工艺技术 条件

将装有MCP 复丝阵列的玻璃管(也叫玻壳)用 特种玻璃纤维布与芯轴密封后,安装到如图1所示 的加热炉中;以3~5 °C/min 的加热速率加热第一 个平台温度 T_i ,随后将玻壳与芯轴连接区域升温至 玻壳的软化状态(T_2),保温一定时间(τ);抽玻壳内 的 气体直至达到19~30 Pa,此时其它温区仍处于 保温状态,然后降低封接处的温度至 T_3 ,维持该温 度不变;以0.010~0.015 MPa/min 的充气速率将 腔体压力充至设定压力 P_{max} 后,将待熔压区的温度 升到设定熔压温度 T_4 ,保温保压时间设定为t,再将 整个温区以某一温度梯度降至 T_5 后保温、卸压;卸 压后根据实际退火情况,以另一个温度梯度降温至 T₆,保温一段时间后关机,即完成一个熔压周期。









图 2 气熔压工艺设计程序图

Fig. 2 Design program of gas sinter technique

为了实施上述工艺技术,该设备的主要组成为:熔压腔体,充、卸压系统,真空系统,加热及水 冷系统,机械提升系统,控制系统和必须的装夹。该 设备的软硬件提供了如下工艺技术保证:

(1) 第一平台温度 T_1 及所有温区升温速率;

(2) 封接温度 T_2 、保温时间及降温温度 T_3 ;

(3) 充、卸压速率,时间间隔及最大压力 P_{max}(不超过 1.0 MPa);

(4) 熔压温度 T_4 及保温保压时间 τ ;

(5) 退火温度梯度及退火温度平台 T_5 、 T_6 。

所有试验必须建立在上述工艺技术手段的基 础上,才能确定最佳工艺技术条件。

2 工艺技术试验及相关结果

2.1 真空密封及退火的工艺技术途径

为了确保试验顺利进行,首先必须保证玻璃管 能与心轴实现真空密封;其次,确保退火工艺合理 有效,以保证压板后 MCP 坯件不炸裂(与 MCP 材 料的匹配性及退火工艺有关)。为此, T_2 及保温时 间 τ 是试验能否继续进行下去的先决条件,所以退 火温度平台 T_5 和 T_6 、退火速率以及在平台温度下 的保温时间是压板后MCP 坯件不炸裂的重要条件 保证。我们结合MCP 的皮芯料、实体边的皮芯料以 及玻壳材料的热物理性能参数,确定封管的工艺技 术参数下限和退火工艺上限。若 T_2 过高或 τ 较长或 T_3 与 T_1 、 T_2 的差距不合适,虽然能够实现真空密 封,但热传导及辐射特性在熔压过程中对 MCP 的 复丝阵列有一定的影响,特别是 MCP 经制板后网 格或网络较重。我们经过试验,找到了封管的工艺 技术参数的上限。退火工艺既要兼顾MCP 不炸裂、 暗电流小,又要保证工艺时间不能过长,即尽可能 缩短工艺周期,由此确定退火工艺参数的下限。主 要参数如表1所示。表1中(P#为皮料管、实体边 皮料管及玻壳的总称)的工艺参数主要针对壁厚为 $3.3\sim4.2 \text{ mm}$ 范围的玻壳。若玻壳较薄,如壁厚在 $1.8\sim2.3 \text{ mm}$ 范围,则封管温度 T_2 可适当降低 $2\sim4$ C,其它条件基本不变。

表1 MCP 封接及退火工艺技术参数

Table 1	Technological	parameters	of MCP	sealing and	l annealing
---------	---------------	------------	--------	-------------	-------------

MCP 材料结构		封接工艺技术参数			退火工艺技术参数					
P#	芯	边芯	T_2	τ (min)	T_{3}	T_{5}	时间 (min)	T_{6}	时间 (min)	<mark>降温速率</mark> (min)
二代	X -4	5#	$570 \sim 585$	45~60	560	$430 \sim 440$	$40 \sim 50$	$300 \sim 320$	$10 \sim 20$	2~3.3
皮 管	X -5	5#	$575 \sim 590$	50~70	570	$440 \sim 470$	60~70	$^{310}_{340}$	$20 \sim 40$	2~3.0

2.2 第一平台温度及保温时间的合理设计

应在压力达到 P_{max} 时,装有 MCP 的玻壳基本 上处于刚性状态,玻壳内的单复丝皮芯料的扩散尽 可能小的情况下设计第一平台温度及保温时间最 合理。同时,还要使MCP 所在区域的温度与封口处 有一个合理的温度梯度,否则,相邻区域的实际温 度与设计温度相差太大会造成两者交界处(基本上 是MCP 的上端)温度分布不均匀。而保温时间t'必 须满足 T_1 到 T_2 的时间、 T_2 的保温时间 τ (含抽真空 时间)、降温到T。和在该温度下的保温时间以及加 压到设定压力 P_{max} 的时间。整个过程应保证真空密 封和加压的实施。实施上述工艺过程一般最少需75 \min ,最长可达150 min。试验结果表明,若 T_2 过高 或t'过长,都可能导致MCP的网络变得严重,电性 能不合适。根据我们的试验结果,对于 $6 \mu m$ 二代 MCP,若芯料为 X-4,一般 T_1 选取 480~500 °C,对 于X-5芯料,则为490~510℃,时间t'一般取75~ 100 min.

2.3 熔压温度、保压时间、最大压力及加压工艺技术的最佳途径

上述参数是熔压出合格 MCP 的重要技术参数,必须合理选取才能达到最佳效果。首先综合考虑上述参数对 MCP 的空间结构、电性能及视场清晰度的影响,也就是说,MCP 的空间结构、电性能及视场清晰度是熔压温度T4、保温保压时间t、最大压力 Pmax 以及加压工艺的复杂函数。因此,必须确

定合适的熔压温度。若温度过低,不管加多大的压 力,也不管保温保压时间多长,MCP 复丝顶角都有 较大的三角孔,顶角扭曲严重,制板后电阻偏高,视 场则表现为满板黑点;若温度过高,则网格严重,容 易出现大量的梅花丝,复丝边界相邻两排单丝往往 变成半圆形。实验表明,对于 $6 \mu m MCP$,若芯料为 X-4,熔压温度设定在 560~580℃, 而对于 X-5 芯 料,则为570~590 ℃。保温保压时间能保证熔压温 度下外界所加压力可逐步达到 MCP 中心。在此过 程中,要有一定时间确保复丝边界间及顶角间相互 蠕动,以达到复丝边界凸凹正好吻合,使整个屏在 各个点温度最终达到热平衡,进而使MCP的物理、 化学性能均匀,成像区各通道增益一致。若时间太 短,即使压力大、温度高,MCP仍有许多三角孔,且 复丝边界呈现许多凸-凸相对,造成空间结构不好, 难以保证成像质量:若时间过长,则网格严重。保温 保压时间一般选取 50~70 min。最后再来讨论压 力对熔压结果的影响。压力因素有最大压力 P_{max} 、 每次加压的大小及时间间隔、加压时机。我们曾在 第一平台末期,第一平台到第二平台的升温过程中 (当然兼顾第一平台或兼顾第二平台)熔压温度保 温时间内的某一特定时间段内进行了加压时机选 择试验。试验结果表明:若加压选择在熔压温度区 域,则MCP 的梅花丝较多,若加压选择在升温过程 中,则工艺过程的一致性难以保证;因此,加压时机 选择在第一平台的末期比较合适。至于最大压力

值,一般选取 0.5~0.9 Mpa。若过小,则往往难以 压紧,使MCP 在还原过程中容易变形。在压力较小 情况下,将熔压温度提高或延长保温保压时间也能 达到压紧的目的,但经制板后的MCP 网格严重,电 阻和增益往往很难同时达到要求。压力过大也未见 有什么好处,故选定最大压力为0.9 Mpa。对于每 次充压大小和时间间隔,我们做过许多试验,认为 每次充压在 0.010~0.015 Mpa,每分钟 2~3 次, 每分钟充到 0.03 MPa,在 30 min 之内充至 0. 9 Mpa 即可。

综上所述,我们将6 μ m MCP 的熔压参数列于 表 2。

表 2 6 μm MCP 熔压参数

Table 2	6	μm	MCP	\mathbf{of}	sinter	parameter
---------	---	----	-----	---------------	--------	-----------

MCP 材料结构				熔压	工艺参数		
P#	芯	边芯	加压时机	熔压温度(℃)	最大压力(MPa)	保温保压时间(min)	
二代	X-4	5#	第一平台末期	$460 \sim 580$	0.5~0.9	50~65	
二代	X -5	5#	同上	$570 \sim 590$	0.7~0.9	55~70	

3 结论

我们通过一年来的反复试验,熔压出一批性能 指标完全合格的6 µm MCP。无论显微结构还是视 场清晰度,其质量完全能够达到设计要求。当然,我 们研制的6 µm MCP 的均匀性和黑点一直是制约 成品率的瓶颈,通过分析发现导致成品率低的主要 原因是拉丝机精度不够,玻璃棒有缺陷以及后序制 板工艺某些环节存在问题。将我们研制的MCP 与 Photonis 公司的同种型号 MCP 进行比较,就显微 结构而言,我们的 MCP 的梅花丝数量要比他们少 1/3 左右;从成像质量来看,我们的 MCP 网格为 0 ~1级,而Photonis 公司的MCP 网格在1~2 级(综 合比较)。现将测试结果列于表 3。

致谢:首先感谢公司总部给予西安分公司参与研制 6 μm MCP 的机会,感谢南京分公司在材料、工艺特别是测 试比较等方面给予的大力支持和帮助,感谢西安分公司全 体员工在工艺流通过程中的积极参与,特别感谢曾国富、张

(上接第21页)

- [2] R M A 阿查姆, N M 巴夏拉. 椭圆偏振测量术和偏振 光[M]. 北京:科学出版社, 1986.
- [3] A 亚里夫, P 叶. 晶体中的光波[M]. 北京: 科学出版

表 3 6µm MCP 测试结果

Table 3 Test result of 6µm MCP

板号	电阻(MΩ) (500V)	增益 (800V)	均匀性	结构	固定图 案噪声	综合 评价
200212 - 13	87	13537	900√	OK	1级	合格
200313-06	117	18346	900√	OK	1级	合格
200260-07	216	16667	900√	OK	1级	合格
200273-11	80	14333	950√	OK	0级	合格
200275 - 38	82	15800	1000	OK	0级	合格
200277 - 28	117	14667	950√	OK	0级	合格

志成、李军国、严诚等同志在排板工艺、过程记录、设备维护 和后行工艺研究等方面给予的大力支持。

参考文献:

 J F Pearson, A N Brunton, et al. Characteristics of Photonis 6 μm pore microchannel plates [J]. SPIE, 2000,4140:217-228.

社,1991.

 [4] 杨在富,袁晓东,张斌,金世龙.四频差动激光陀螺中的 S-P 各项异性效应[J].光学学报,1998,18(9): 1255-1260.