物理学报 Acta Physica Sinica



Institute of Physics, CAS

铝阳极氧化的多孔结构抑制二次电子发射的研究

白春江 封国宝 崔万照 贺永宁 张雯 胡少光 叶鸣 胡天存 黄光荪 王琪

Suppressing second electron yield based on porous anodic alumina Bai Chun-Jiang Feng Guo-Bao Cui Wan-Zhao He Yong-Ning Zhang Wen Hu Shao-Guang Ye Ming Hu Tian-Cun Huang Guang-Sun Wang Qi

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 67, 037902 (2018) DOI: 10.7498/aps.20172243 在线阅读 View online: http://dx.doi.org/10.7498/aps.20172243 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn/CN/Y2018/V67/I3

您可能感兴趣的其他文章 Articles you may be interested in

材料二次电子产额对腔体双边二次电子倍增的影响

Influence of secondary electron yield of material on two-sided multipactor discharge in cavity 物理学报.2018, 67(3): 037901 http://dx.doi.org/10.7498/aps.67.20172119 腔体双边二次电子倍增一阶与三阶模式瞬态特性对比

Comparison between the 1st and 3rd order mode temporal characteristics of two-sided multipactor discharge in cavity

物理学报.2017, 66(20): 207901 http://dx.doi.org/10.7498/aps.66.207901

多载波微放电阈值的粒子模拟及分析

Particle simulation and analysis of threshold for multicarrier multipactor 物理学报.2017, 66(15): 157901 http://dx.doi.org/10.7498/aps.66.157901

双面次级电子倍增效应向单面次级电子倍增效应发展规律的研究

Research on the development mechanism: from two-sided multipactor to one-sided multipactor 物理学报.2015, 64(20): 207902 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.207902

电子入射角度对聚酰亚胺二次电子发射系数的影响

Effects of electron incident angle on the secondary electron yield for polyimide 物理学报.2015, 64(15): 157901 http://dx.doi.org/10.7498/aps.64.157901

铝阳极氧化的多孔结构抑制二次电子发射的研究*

白春江¹) 封国宝¹) 崔万照^{1)†} 贺永宁²) 张雯²) 胡少光¹) 叶鸣²) 胡天存¹) 黄光荪¹) 王琪¹)

1)(中国空间技术研究院西安分院,空间微波技术重点实验室,西安 710100)

2) (西安交通大学电子与信息工程学院,西安 710049)

(2017年10月16日收到;2017年11月3日收到修改稿)

针对空间大功率微波部件中的二次电子倍增效应影响微波部件性能的问题,基于铝阳极氧化产生大深宽比、高孔隙率均匀纳米级多孔结构的特性,结合蒸发镀银技术,提出一种有效降低表面二次电子发射系数的方法.结果表明,相比于未阳极氧化的铝样片,在不清洗样片的情况下(实际的样片表面都会存在吸附或沾污),测试得到二次电子发射系数曲线的第一能量交叉点 *E*₁从 45 eV 增加到 77 eV,最大二次电子发射系数 *SEY*max 从 2.68 减小到 1.52;在清洗样片的情况下(清洗是为了去除吸附或沾污,获得理想的表面),测试得到第一能量交叉点 *E*₁从 40 eV 增加到 211 eV,最大二次电子发射系数 *SEY*max 从 2.55 减小到 1.36.为了验证本 文所提方法对抑制空间大功率微波部件二次电子倍增效应的有效性,分别将获得的未阳极氧化和阳极氧化后的二次电子发射系数数据用于一个 X 频段阻抗变换器设计中,结果显示,使用本文所提方法后,阻抗变换器的 微放电阈值从 7000 W 提高到 125000 W.本文研究的方法不仅对解决空间大功率微波部件的微放电问题有指导意义,而且对真空电子器件、加速器等领域的研究也具有重要参考价值.

关键词:阳极氧化,多孔结构,二次电子发射,微放电阈值 PACS: 79.20.Hx, 73.43.Cd

DOI: 10.7498/aps.67.20172243

1引言

自从1899年坎贝尔 (Campbell)率先发现二次 电子发射^[1,2]现象起,人们开始对二次电子发射特 性、发射理论和应用进行了大量的研究.随着电子 技术的飞速发展,二次电子发射现象越来越受到人 们的关注,二次电子发射理论也被用于电子倍增 管、扫描电子显微镜、俄歇电子能谱仪、加速器等 领域.同时,随着对空间大功率微波部件性能要求 的不断提升,空间大功率微波部件^[3-5]中的二次电 子发射现象也逐渐引起人们的关注.因为二次电子 发射在空间大功率微波部件中容易引起二次电子 倍增效应,从而降低微波部件的性能,严重时可损 坏微波部件.目前抑制空间大功率微波部件发生 二次电子倍增的途径主要有:1)增大频率间隙乘积 f×d的值(f是微波部件的频率,d是微波部件中 电场最强位置处间隙的尺寸);2)降低间隙处的场 幅值;3)在微波部件内部填充一定压力的惰性气 体破坏微放电产生的真空必要条件;4)在微波部件 内局部填充介质,降低电子的平均自由程;5)通过 表面改性,降低表面的二次电子发射系数.通常微 波部件频率f是固定的,受微波部件小型化的要求, 采用第一种方法增大间隙尺寸d则受到限制;采用 第二种方法则会降低微波部件的功率容量.由于 空间环境中大功率微波部件难以做到完全密封,因 此,第三种方法的应用也受到了极大的限制.第四 种方法只适用于较低的频段的微波部件.相比之 下,第五种降低二次电子发射系数的方法则是最有 效的途径.因此,针对抑制空间大功率微波部件的 二次电子倍增问题,研究降低二次电子发射系数依

^{*} 国家自然科学基金 (批准号: U1537211, 11675278, 51675421) 资助的课题.

[†]通信作者. E-mail: cuiwanzhao@126.com

^{© 2018} 中国物理学会 Chinese Physical Society

然具有重要的实用价值.

目前获得低二次电子发射主要有两种方式,即 采用低二次电子发射系数材料和改变现有材料的 表面形貌. 对于理想表面情况, 不同材料的二次电 子发射系数仅与材料自身的特性相关,通过查阅二 次电子发射系数材料数据库可以获得低二次电子 发射系数材料. 而对于材料确定的情况, 则可通过 改变表面形貌降低二次电子发射系数. 具有代表性 的研究主要有等离子体刻蚀法^[6]、热氧化法^[7]、化 学腐蚀法^[8,9]. 另外, 叶鸣等^[8-11] 使用光学曝光辅 助的化学刻蚀法,在无氧铜样片表面构造微米级规 则阵列结构^[8],从而使得最大二次电子发射系数降 到1以下,但是该方法应用于大面积的微波部件仍 有困难. 常超等^[12]在介质表面构造周期结构以降 低介质材料的二次电子发射系数,该方法已经用于 对损耗要求不高的高功率微波源输出窗的击穿研 究. 针对大部分空间大功率微波部件以铝合金为基 材的特点,黄光荪等^[13]使用铬酸盐转化膜技术,降 低二次电子发射系数,该方法已经成功应用于对损 耗要求不高的微波部件上,如微波开关.

铝阳极氧化法^[14-19]也是一种专门针对铝材 料的改变表面形貌的方法,且工业兼容度高.通过 该方法可以在铝合金表面形成大深宽比、高孔隙率 的均匀纳米级多孔结构,从而可以降低二次电子发 射系数.但是铝阳极氧化后会在表面产生氧化铝 膜,增加微波部件的损耗.如果在氧化铝膜表面涂 覆一层一定厚度的导电性能好的材料(如银、金等), 则既能使微波部件损耗降低,还能使得部件表面仍 保持较高的深宽比和孔隙率,从而达到在保证电性 能的同时降低表面的二次电子发射系数的目的.基 于该思路,本文对以铝合金为基材的空间大功率微 波部件的二次电子倍增问题,研究通过阳极氧化并 镀银的方法降低铝合金的二次电子发射系数,同时 显著提高空间大功率微波部件的微放电阈值.

2 理论及实验

2.1 基本原理

图1为电子束入射多孔结构表面的示意图.当 初始电子束入射到微纳米尺度的孔结构表面时,由 于电子束覆盖了若干个孔,所以一部分初始电子射 入孔内部,而其余的初始电子则在孔结构之间的平 滑表面发生碰撞.射入孔内部的初始电子激发的二 次电子由于孔结构的存在不会全部逃逸,从而被吸收;而射向孔结构外的初始电子激发的二次电子则能够完全逃逸.



图 1 电子束入射多孔结构表面示意图 Fig. 1. Schematic diagram of electron beam irradiation on surface with porous structures.

根据二次电子发射系数的定义,假定入射 总电子数为 $\sum_{F_i+H_i} N_{\text{PE}}$,孔结构外出射的电子数 $\sum_{F_i} \chi_{F_i} N_{\text{SE}}(\chi_{F_i})$ 为孔外结构所占的比例),孔结构 内出射的电子数 $\sum_{H_i} \chi_{H_i} N_{\text{SE}}(\chi_{H_i})$ 为孔结构所占的 比例),则二次电子发射系数为

$$SEY = \frac{\sum_{F_i} \chi_{F_i} N_{SE} + \sum_{H_i} \chi_{H_i} N_{SE}}{\sum_{F_i + H_i} N_{PE}}.$$
 (1)

由于多孔结构表面可以吸收更多的电子,因此,在 表面构造孔结构可以降低二次电子发射系数.我们 研究^[20-22]了沟槽表面对二次电子发射系数的影 响.结果表明:沟槽结构的形状、尺寸等参数对二 次电子发射系数具有显著影响.因此,在要求二次 电子发射系数抑制效应最大化的前提下,需要对沟 槽结构的形状、尺寸进行优化设计.对于应用于微 波部件微放电效应抑制的微纳米尺度多孔结构而 言,同样需要对结构的形状、尺寸进行优化设计.

2.2 铝阳极氧化

铝阳极氧化的基本原理是将铝或铝合金作为 阳极,铅、铂、碳等作为阴极,在草酸、硫酸、磷酸等 酸性电解液中进行阳极氧化.通过该方法可以在铝 表面制备出各种孔径和厚度的氧化膜,并且获得的 多孔膜具有结构规整、孔径均匀一致、深宽比高的 特性. 阳极

$$Al \to Al^{3+} + 3e^{-}, \qquad (2)$$

$$2Al + 3H_2O \rightarrow Al_2O_3 + 6H^+ + 6e^-,$$
 (3)

$$4OH^- \to 2H_2O + O_2 + 4e^-,$$
 (4)

$$2\mathcal{O}^{2-} \to \mathcal{O}_2 + 4\mathrm{e}^-; \tag{5}$$

阴极

$$2\mathrm{H}^+ + 2\mathrm{e}^- \to \mathrm{H}_2. \tag{6}$$



图 2 铝阳极氧化原理图 Fig. 2. Schematic diagram of anodizing aluminum.

从上述主要反应过程(3),(4),(5)可知,在阳极上除了发生A1₂O₃膜的生成反应外,还可能发生氧气的析出反应.阳极上氧气的析出对多孔膜的形成有直接影响,尽管在不同的电解液体系中,氧气析出的速度与电流密度、升压速度和电解液的酸碱度都有关系,但氧气的析出是阳极上的A1₂O₃膜从致密型向有序多孔转化的主要原因.因此,认为铝在阳极氧化过程中先形成致密型A1₂O₃膜,再形成多孔型氧化膜.通过铝阳极氧化,可在表面获得不同孔径和孔密度的纳米级多孔结构.

尽管阳极氧化能在铝表面形成多孔结构,但是 考虑到空间大功率微波部件的实际工程应用,仍需 要确定相应的工艺参数.经过多次实验优选,本文 选定两种工艺进行阳极氧化处理.其具体工艺参数 如表1所列.

表1 不同工艺参数的条件比较

Table 1. Comparison between two different process parameters.

	电压/V	反应时间/min	反应温度/°C	
工艺1	70	20	18—20	
工艺2	50	20	18—20	



图 3 两种工艺产生的氧化膜微观形貌 (a) 工艺 1 处理后的样片表面; (b) 工艺 1 处理样片形成的氧化膜微观形貌; (c) 工艺 2 处理后的样片表面; (d) 工艺 2 处理样片形成的氧化膜微观形貌

Fig. 3. Morphology of oxidation films which are formed by two different techniques: (a) Porous structures with technique 1; (b) micro-morphology with technique 1; (c) porous structures with technique 2; (d) micro-morphology with technique 2.

图 3 (a)—(d) 分别为采用工艺1、工艺2 阳极氧 化后的铝样片表面形貌. 从图 3 (a) 和图 3 (c) 可以 看出,在样片表面都形成了多孔结构. 由两种工 艺形成的纳米孔的平均孔径约为65.18 nm,两种 工艺获得的孔深分别为4.697 µm和2.813 µm(见 图 3 (b) 和图 3 (d)),相应的深宽比分别为72:1和 43:1. 根据已有的研究^[11]可知,当孔的深宽比大 于2:1时,可达到降低二次电子发射系数的效果, 从而可用于抑制空间大功率微波部件的二次电子 倍增效应.

对于实际的空间大功率微波部件,除了要抑制 二次电子倍增效应,还需要考虑微波部件的电性 能.尽管阳极氧化产生的多孔结构能抑制二次电子 倍增效应,但是在表面形成的氧化膜会增加微波部 件的损耗,进而影响微波部件的电性能.而银具有 良好的导电性,如能在氧化膜多孔表面涂覆一定厚 度的银膜,将不仅能保留生成的多孔结构表面,还 能有效降低微波部件的损耗.

本文通过利用蒸发镀膜技术及200°C真空条件下热处理60min后,能够在铝阳极氧化后的纳米级多孔结构上形成50nm厚的银膜.由于铝阳极氧化后的孔深度为微米量级,因此镀银之后,样片表面依然具有多孔结构特征.

3 结果与分析

为了验证本文方法对降低二次电子发射系数 的有效性,需要对实验样片进行二次电子发射系 数*SEY*测试.图4(a)为我们搭建的*SEY*测试系 统^[28].通过该系统可以对不同样片的*SEY*进行准 确测量.

本文首先对铝样片和铝镀银样片的 SEY 分别 进行测试. 由于实际的微波部件表面存在吸附或 沾污,因此对未清洗的样片(表面存在吸附或沾污) 进行测试,可以表征实际微波部件的工作状态,因 为吸附和沾污会对SEY结果产生影响,为获得真 正的金属的SEY, 在测量之前对样片进行清洗以 保证测试的准确性. 从测试结果(图4(b)和表2) 可以看出,铝镀银样片的SEY比纯铝样片低(对于 金属银来说,内电子在材料内的平均自由程为数埃 米,出射的二次电子大部分来自于表面10 nm以内 的表面,而更深处的材料组成仅仅影响内部电子的 散射过程,对出射的二次电子产额影响很小.因此, 当镀层厚度显著大于10 nm时,金属的二次电子发 射系数只与镀层材料相关,而与基底材料无关).相 比于未清洗的同种样片,清洗之后,样片的SEY都 降低.



图 4 SEY 测试系统及 Al 和 Ag 样片的测试比较 (a) SEY 测试系统示意图; (b) Al 和 Ag 材料的 SEY 比较 Fig. 4. SEY measurement system and measurement results of aluminum and silver: (a) Schematic diagram of SEY measurement system; (b) comparison SEY between aluminum and silver.

计提米刑乃丁士久州	表面阻抗/m Ω	SEY_{\max}		E_1/eV		
叫什天至戊二乙汞什		未清洗	清洗	未清洗	清洗	
铝样片	89.2	2.68	2.55	45	40	
铝镀银样片	54.3	2.12	1.56	45	150	

表 2 不同铝样片的表面特性及 SEY 测试 Table 2. The surface properties and SEY for different aluminium samples

由表2的测试结果还可以发现,对于铝样片, 清洗前后的SEY值变化不大.这是因为铝容易氧 化形成氧化铝,通常氧化铝膜都较厚,而清洗前后, 样片表面依然存在氧化铝,因此无法达到明显降低 SEY的效果.而镀银样片通过清洗可以去掉表面 的氧化层,因此镀银样片的SEY_{max}下降明显.另 外,由于氧化铝膜导电性差,因此损耗大、表面阻 抗高.从测试结果可发现,通过在铝样片上镀银, 样片的表面阻抗从原来的89.2 mΩ降为54.3 mΩ, SEY_{max}可以从2.55降到1.56,表明通过表面镀银 可以有效降低微波部件的损耗以及SEY值.

针对本文选定的两种工艺,分别对铝样片进行 阳极氧化并进行蒸发镀银处理,并分别对处理后的 样片进行 SEY 测试.

图 5 (a)—(d) 分别为铝样片通过工艺1、工艺2 阳极氧化并镀银后的表面形貌以及相应的 SEY 测 试结果. 从图 5 (a) 和图 5 (c) 可以看到, 无论采用 工艺1还是工艺2, 样片镀银后, 表面都仍具有多孔 结构 (工艺1:平均孔径约为104.6 nm, 深宽比约为 44:1; 工艺2:平均孔径约为84.1 nm, 深宽比约 为32:1).通过比较图3(a)和图5(a)及图3(c)和 图5(c),发现镀银之后由于部分多孔结构被填平, 使得样片表面的多孔数量减少.然而,从*SEY*测 试结果(见图5(b)和图5(d))看,经两种工艺处理 的样片都仍然使得*SEY*显著降低.

根据图5(b)和图5(d)的测试结果可知,采用 两种不同工艺处理纯铝样片都能获得很好的低二 次电子发射系数效果,而实际的空间大功率微波部 件多以铝合金作为基材.同时考虑到工艺2需要的 阳极氧化电压较低,因此文中采用工艺2对实际微 波部件的铝合金样片进行处理.图6(a)和图6(b) 分别为实际微波部件的铝合金样片选用工艺2条 件处理并镀银后的样片表面形貌以及相应的SEY 测试结果.从图6(a)可以看到,采用铝合金样片 可以获得比纯铝样片具有更多的孔结构,即孔隙 率高.从图6(b)的SEY测试结果看,在采用铝合 金样片获得的表面多孔结构(孔的平均半径约为 55.11 nm,深宽比约为50:1)能有效降低二次电子 发射系数.



图 5 两种工艺处理并镀银的表面形貌及 SEY 测试结果 (a) 铝样片经工艺 1 处理并镀银后的表面形貌; (b) 铝样片经工艺 1 并镀 银处理后的 SEY 测试结果; (c) 铝样片经工艺 2 处理并镀银后的表面形貌; (d) 铝样片经工艺 2 处理并镀银后的 SEY 测试结果 Fig. 5. Morphology oxidation films which are formed by two different techniques: (a) Porous structures with technique 1 and electroplating sliver for aluminium sample; (b) comparison SEY with technique 1; (c) porous structures with technique 2 and electroplating sliver for aluminium sample; (d) comparison SEY with technique 2.



图 6 实际微波部件铝合金样片经过工艺 2 并镀银处理的表面形貌及 SEY 的测试结果 (a) 工艺 2 处理铝合金样片并镀银后的表面 形貌; (b) 工艺 2 处理并镀银后样片的 SEY 测试结果

Fig. 6. Morphology and SEY for aluminium alloy sample which is treated with technique 2: (a) Porous structures with technique 2 and electroplating sliver; (b) comparison SEY with technique 2.

Table 3. The surface properties and SEY for different aluminium samples.							
试样米刑及丁艺条件	孔隙率/%	平均孔径/nm -	SEY_{\max}		E_1/ϵ	E_1/eV	
以 什天主人工乙汞 []			未清洗	清洗	未清洗	清洗	
铝样片, 工艺1处理, 镀银50 nm	9.1	104.6	1.57	1.49	53	168	
铝样片, 工艺2处理, 镀银50 nm	4.3	84.1	1.61	1.52	77	161	
铝合金样片, 工艺2处理, 镀银50 nm	14.2	55.11	1.52	1.36	77	211	

表 3 不同铝样片的表面特性及 SEY 测试 able 3. The surface properties and SEY for different aluminium samp

表3是铝样片及铝合金样片的表面特性及 SEY分析. 表中SEY测试结果"未清洗"对应 SEY测试过程中未对样片做任何表面处理条件 下的数据,"清洗"表示对测试前样片进行等离子体 轰击以清除表面吸附和沾污后的测试数据.

表3列出了上述三种样片的工艺条件、孔隙 率、平均孔径以及所测得的 SEY 曲线上第一能量 交叉点 E_1 和最大二次电子发射系数 SEY_{max} ,可 以看到该方法所得的多孔结构可以实现 SEY 的抑 制. 其中铝合金样片阳极氧化后并镀银的平均孔径 最小, 孔隙率最大, E1最大, SEYmax 明显降低, 即 其SEY特性曲线最优.相比于未进行阳极氧化处 理的铝样片(见表1),在未清洗测试条件下第一能 量交叉点 E1 从 45 eV 增加到 77 eV, 最大二次电子 发射系数 SEYmax 从 2.68 减小到 1.52; 在清洗条件 下,第一能量交叉点 E1 从 40 eV 增加到 211 eV,最 大二次电子发射系数SEYmax从2.55减小到1.36. 为证实该方法对抑制空间微波部件二次电子倍增 效应的有效性^[29,30],将本文结果用于一个典型的 X频段阻抗变换器(结构示意图如图7所示)设计, 结果显示通过本方法使得该微波部件发生二次电

子倍增效应的阈值大幅度提升,从7000 W提高到 125000 W (约17.8倍) (如表4所列).



图7 X 频段的阻抗变换器结构示意图

Fig. 7. Schematic diagram of X-band impedance transformer.

表4 X 频段的阻抗变换器的微放电阈值比较 Table 4. Multipactor thresholds of X-band impedance transformer with different *SEY*.

	阻抗变换器的 微放电阈值
使用未阳极氧化铝样片的 SEY	$7000 \mathrm{W}$
使用工艺2处理并镀银的铝合金样片的 SEY	$125000~\mathrm{W}$

基于增加表面粗糙能够降低金属表面二次电 子发射系数的思路,本文通过阳极氧化法在铝表面 产生多孔结构,增加表面粗糙,以降低表面的二次 电子发射系数.鉴于阳极氧化后的铝表面会增加损 耗,影响微波部件的电性能,因此,在阳极氧化后的 多孔表面再镀银以降低损耗的影响.实际工程中, 使用本文所提方法时,需要在二次电子发射系数和 器件的损耗之间进行折中.从本文结果来看,该方 法使得二次电子发射系数明显降低,并且微波部件 的微放电阈值也得到显著提高.但是,该方法依然 有其局限性.铝阳极氧化法使得损耗增加,主要有 两个原因:1)产生的多孔结构,增加了流经表面的 电流的路径,使得损耗增加;2)阳极氧化后产生的 氧化铝膜导电性差,也会增加损耗.虽然通过镀银 可以一定程度上降低损耗的影响,但是仅针对氧化 铝膜产生的损耗影响.要获得损耗对器件电性能的 准确影响,仍需要对多孔结构产生的损耗进行深入 分析,由于阳极氧化产生的多孔结构尺寸及大小具 有随机特性,因此大大增加了该问题的难度.

4 总 结

本文针对以铝合金为基底的空间大功率微波 部件的二次电子倍增问题,结合铝阳极氧化产生大 深宽比的纳米级多孔结构的特点,首先通过铝阳极 氧化在样片表面产生排列的多孔结构,然后在表面 蒸发镀银,从而在保证表面损耗不高的同时降低表 面的二次电子发射系数,以此抑制空间大功率微波 部件中的二次电子倍增效应.该方法可以有效降低 空间大功率微波部件金属表面的二次电子发射系 数,从而在不改变微波部件结构设计的前提下,提 高空间微波部件的功率容量,为空间大功率微波部 件的设计提供新的思路,对解决空间大功率微波部 件的微放电问题具有重要指导意义,在真空电子器 件、加速器等方面的研究也具有重要参考价值.

参考文献

- Zhang N, Cao M, Cui W Z, Hu T C, Wang R, Li Y 2015 *Acta Phys. Sin.* 64 207901 (in Chinese) [张娜, 曹猛, 崔 万照, 胡天存, 王瑞, 李韵 2015 物理学报 64 207901]
- [2] Li Y D, Yang W J, Zhang N, Cui W Z, Liu C L 2013
 Acta Phys. Sin. 62 077901 (in Chinese) [李永东, 杨文晋, 张娜, 崔万照, 刘纯亮 2013 物理学报 62 077901]
- [3] Cao G M, Nie Y, Wang J Q 2005 J. Astron. Metro. Measure. 25 36 (in Chinese) [曹桂明, 聂莹, 王积勤 2005 字航 计测技术 25 36]
- [4] Arregui I, Teberio F, Arnedo I, Lujambio A, Chudzik M, Benito D, Lopetegi T, Jost R, Görtz F J, Gil J, Vicente C, Gimeno B, Boria V E, Raboso D, Laso M A G 2013 *IEEE Trans. MTT* 61 4376

- [5] Anza S, Vicente C, Gil J, Mattes M, Wolk D, Wochner U, Boria V E, Gimeno B, Raboso D 2012 *IEEE Trans. MTT* 60 2093
- [6] Bai G D, Ding M Q, Zhao Q P, Qu B, Feng J J 2009 Vacu. Electron. 5 22 (in Chinese) [白国栋, 丁明清, 赵青 平, 瞿波, 冯进军 2009 真空电子技术 5 22]
- [7] Aguilera L, Montero I, Dávila M E, Ruiz A, Galán L, Nistor V, Raboso D, Palomares J, Soria F 2013 J. Phys. D: Appl. Phys. 46 165104
- [8] Ye M, He Y N, Hu S G, Wang R, Hu T C, Yang J, Cui
 W Z 2013 J. Appl. Phys. 113 074904
- [9] Ye M, He Y N, Hu S G, Yang J, Wang R, Hu T C, Peng
 W B, Cui W Z 2013 J. Appl. Phys. 114 104905
- [10] He Y N, Peng W B, Cui W Z, Ye M, Zhao X L, Wang D, Hu T C, Wang R, Li Y 2016 *AIP Adv.* 6 025122
- [11] Ye M, He Y N, Wang R, Hu T C, Zhang N, Yang J, Cui W Z, Zhang Z B 2014 Acta Phys. Sin. 63 147901 (in Chinese) [叶鸣, 贺永宁, 王瑞, 胡天存, 张娜, 杨晶, 崔万照, 张忠兵 2014 物理学报 63 147901]
- [12] Chang C, Huang H, Liu G Z, Chen C H, Hou Q, Fang J Y, Zhu X X, Zhang Y P 2009 J. Appl. Phys. 105 123305
- [13] Huang G S, Tian P K, Guan Y Q, Qu Y, Zhang X 2014
 Space Elec. Tech. 11 97 (in Chinese) [黄光荪, 田普科, 关 跃强, 曲媛, 张璇 2014 空间电子技术 11 97]
- [14] Liu S 2013 M. S. Thesis (Changsha: Hunan Normal University) (in Chinese) [刘书 2013 硕士学位论文 (长沙: 湖南师范大学)]
- [15] Lü F 2010 M. S. Thesis (Harbin: Harbin University of Science and Technology) (in Chinese) [吕芳 2010 硕士学 位论文 (哈尔滨: 哈尔滨理工大学)]
- [16] Zhu J 2005 M. S. Thesis (Tianjin: Tianjin University) (in Chinese) [朱静 2005 硕士学位论文 (天津: 天津大学)]
- [17] Zhang Y, Feng H, Jin Y F, Yang Y, Wu X B 2009 *Plat. Finish.* **31** 9 (in Chinese) [张勇, 冯辉, 金远锋, 杨勇, 武行 兵 2009 电镀与精饰 **31** 9]
- [18] Zhu X F, Song Y, Xiao Y H, Zhu Q, Gao K, Lu L D 2007 Chin. J. Vacu. Sci. Tech. 27 113 (in Chinese) [朱 绪飞, 宋晔, 肖迎红, 朱晴, 高魁, 陆路德 2007 真空科学与 技术学报 27 113]
- [19] Ren J J, Zuo Y 2012 J. Beijing Univ. Chem. Tech. 39
 74 (in Chinese) [任建军, 左禹 2012 北京化工大学学报 39
 74]
- [20] Feng G B, Cui W Z, Zhang N, Cao M, Liu C L 2017 Chin. Phys. B 26 097901
- [21] He Y, Li J, Cao M, Cui W Z, Liu C L 2017 Chin. Space Sci. Tech. 37 17 (in Chinese) [何韵, 李军, 曹猛, 崔万照, 刘纯亮 2017 中国空间科学技术 37 17]
- [22] Bai C J, Cui W Z, Ye M, He Y N 2017 Chin. Space Sci. Tech. 37 61 (in Chinese) [白春江, 崔万照, 叶鸣, 贺永宁 2017 中国空间科学技术 37 61]
- [23] Zhu X F, Han H, Song Y, Ma H T, Qi W X, Lu C, Xu C 2012 Acta Phys. Sin. 61 228202 (in Chinese) [朱绪飞, 韩华, 宋哗, 马宏图, 戚卫星, 路超, 徐辰 2012 物理学报 61 228202]
- [24] Zhu X F, Song Y, Yu D L, Zhang C S, Yao W 2013 Electronchem. Commun. 29 71
- [25] Zhang Y L, Cheng W J, Du F, Zhang S Y, Ma W H, Li D D, Song Y, Zhu X F 2015 *Electrochim. Acta* 180 147

- [26] Liu P, Jiang Y X, Geng M, Zheng J, Sun C, Cai Y W, Zhu X F 2011 *Chin. J. Vacu. Sci. Tech.* **31** 119 (in Chinese) [刘鹏, 姜元霞, 耿敏, 郑杰, 孙晨, 蔡宇武, 朱绪飞 2011 真空科学与技术学报 **31** 119]
- [27] Zhao S W, Xing J, Fan H W, Zhang S Y, Li D D, Zhu X F 2017 J. Electrochem. Soc. 164 E187

[28] Zhang N, Cao M, Cui W Z, Zhang H B 2014 Chin. J.

Vacu. Sci. Tech. **34** 554 (in Chinese) [张娜, 曹猛, 崔万 照, 张海波 2014 真空科学与技术学报 **34** 554]

- [29] Cui W Z, Li Y, Yang J, Hu T C, Wang X B, Wang R, Zhang N, Zhang H T, He Y N 2016 *Chin. Phys. B* 25 068401
- [30] Li Y, Cui W Z, Zhang N, Wang X B, Wang H G, Li Y D, Zhang J F 2014 *Chin. Phys. B* 23 048402

Suppressing second electron yield based on porous anodic alumina^{*}

Bai Chun-Jiang¹) Feng Guo-Bao¹) Cui Wan-Zhao^{1)†} He Yong-Ning²) Zhang Wen²) Hu Shao-Guang¹) Ye Ming²) Hu Tian-Cun¹) Huang Guang-Sun¹) Wang Qi¹)

1) (National Key Laboratory of Science and Technology on Space Microwave, China Academy of Space Technology (Xi'an), Xi'an 710100, China)

2) (School of Electronic and Information Engineering, Xi'an Jiaotong University, Xi'an 710049, China)
 (Received 16 October 2017; revised manuscript received 3 November 2017)

Abstract

The multipactor effect is a resonant vacuum electron discharge that can occur in microwave and millimeter-wave subsystems, such as filters, multiplexers, and radio-frequency satellite payloads. In a high-power microwave device, multipator discharge can cause the device to break down, and thus degrading its performance. Fortunately, the multipactor effect can be mitigated by reducing the secondary electron yield (SEY) of the material which a microwave device is made from. Therefore, how to reduce the SEY of material is an important matter. In view of this problem, a new method to reduce the SEY is presented in this paper. This method is based on the fact that when aluminum sheet is treated with anodizing, many porous structures with high height-to-width ratios can be formed on the surface of sheet. These porous structures are conducive to reducing SEY. However, the alumina film covers these porous structures. Because alumina has poor performance in conductivity, the loss of high-power microwave device will increase if the microwave device is anodized. In consequence, the performances of the microwave device will deteriorate. In order to avoid this problem, silver film is chosen, and is electroplated on the anodized aluminum sheet. Although silver film is electroplated on the aluminum sheet, there are still many porous structures on the surface. In order to validate the method in this paper, some aluminum samples are anodized. And then, the SEYs of these samples are obtained by the SEY measurement system. The results show that this method is efficient for reducing the SEY. Compared with the non-anodized sample, the uncleaned sample on whose surface there exists the adsorption or contamination shows that the value of the first energy crossing point of the measured curve of emission coefficient of secondary electrons, E_1 , increases from 45 eV to 77 eV, and the maximum value of SEY (SEY_{max}) decreases from 2.68 to 1.52; when the samples are all cleaned (in order to obtain ideal surface by wiping off adsorption or contamination), the value of E_1 increases from 40 eV to 211 eV, and the value of SEY_{max} decreases from 2.55 to 1.36. Furthermore, the multipactor threshold of an X-band impedance transformer is simulated with using these SEY data to validate this method. And it is concluded that compared with the threshold of the original design, the multipactor threshold of the impedance transformer which is treated with the method increases from 7000 W to 125000 W. Therefore, it can be seen that the method presented in this paper is helpful in solving the problem of the multipactor in high-power microwave device for space. Meanwhile, as a usual method, the method can also be used to push forward the researches of vacuum electron devices and accelerators.

Keywords: anodization, porous structures, second electron yield, multipactor thresholdPACS: 79.20.Hx, 73.43.CdDOI: 10.7498/aps.67.20172243

^{*} Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant Nos. U1537211, 11675278, 51675421).

[†] Corresponding author. E-mail: cuiwanzhao@126.com