真空微纳电子与器件专题

Spindt 阴极研究进展和面临的问题

韩攀阳^{*} 姜琪 冯进军 李兴辉 蔡军 (北京真空电子技术研究所 微波电真空器件国家级重点实验室 北京 100015)

Research Progress and Facing Challenges of Spindt Cathode

HAN Panyang^{*}, JIANG Qi, FENG Jinjun, LI Xinghui, CAI Jun

(National Key Laboratory of Science and Technology on Vacuum Electronics, Beijing Vacuum Electronics Research Institute, Beijing 100015, China)

Abstract The Spindt cathode based on advanced micro/nano processing technology has many advantages over the present thermionic cathode, for example, instant start, low working voltage, and the ability to work at room temperature, etc. Despite the superior performance of the Spindt cathode, it is difficult to achieve practicality, ultimately due to the low reliability of the Spindt cathode. In recent decades, researchers have committed to improving the field emission performance and reliability of Spindt cathode in terms of structure, materials, and process technology. In addition to continuously improving the performance of Spindt cathode to meet the needs of high frequency and high power vacuum electronic devices, researchers are also seeking and exploring other new fields with low current, low energy, and high reliability to better leverage the advantages of Spindt cathodes. The article provides a review of the latest research progress on Spindt cathodes.

Keywords Spindt cathode, Micro/nano processing technology, Vacuum electronic devices

摘要 基于先进的微纳加工技术制备的 Spindt 阴极相比于热阴极具有可以瞬时启动、工作电压低、可在常温下工作等 优势。尽管 Spindt 阴极性能优越,但很难实现真正的实用化,归根结底在于 Spindt 阴极的低可靠性。近几十年来,国内外研 究者致力于从结构、材料以及工艺技术方面提高 Spindt 阴极的场发射特性以及耐用性,除了不断提高 Spindt 阴极的性能以满 足高功率和高频率真空电子器件的需求,也在寻找和探索其它小电流、低能量、高可靠性的应用新领域,以更好地发挥 Spindt 阴极的优势。文章对 Spindt 阴极的最新研究进展进行了综述。

关键词 Spindt 阴极 微纳加工技术 真空电子器件
 中图分类号: TN1 文献标识码: A doi: 10.13922/j.cnki.cjvst.202403009

20世纪 60年代初,美国斯坦福研究所 (SRI) 的 Shoulders 首次提出发展开关速度在 10⁻¹⁰ s 的微 米级的真空隧道效应器件的概念,并开始真空集成 电路的研究^[1]。1968年,同在 SRI 的 Spindt 博士成 功地利用电子束加工技术和薄膜技术加工出了金 属钼薄膜场致发射阵列阴极,又称 Spindt 阴极^[2],并 在 1976年报道了大面积阵列的制造技术及其物理 特性,得到广泛认可^[3],从此开启了真空微电子学研 究的时代。

Spindt 阴极是硅片上由成千上万个发射单元组

成的阵列,每个发射单元由基极、钥发射体尖锥、二 氧化硅绝缘层和自对准钼栅极组成,结构如图1所 示。由于发射体锥尖曲率半径一般只有几十纳米, 发射体锥尖与栅极间距近,栅极相对锥尖加很低的 正偏压时,锥尖表面就会产生强电场,使其表面势 垒高度降低宽度变窄,电子通过隧道效应逸出,且 改变栅极电压可以调控发射电流大小。在阴极制 作过程中,还可以通过控制工艺条件,使得封装密 度高达每平方厘米几千万个的发射单元中各尖锥 具有基本相同的场增强因子,大量集成发射体尖锥



Fig. 1 Schematic of the Spindt cathode

的共同发射,使得整个阴极具有很大的电流密度和 总电流。基于先进的微纳加工技术制备的 Spindt 阴极相较于传统热电子源有许多优势,可以瞬时启 动、工作电压低、可在常温下工作,以及由于其制备 方式与半导体工艺兼容,发射体形状、位置、集成度 可控性强,因此 Spindt 阴极被认为是适合用于真空 电子器件的冷阴极电子源。

自此,研究者们对 Spindt 阴极进行了广泛而深 入的研究,以不断完善和提升其性能,并取得了不 错的研究成果。到目前为止, Spindt 阴极仍保持多 项最优记录:如单尖发射电流可达 1 mA,最大电流 密度达 2000 A/cm²,实验室寿命达 8 年^[4]。

由于 Spindt 阴极的微细结构制作工艺复杂,加 工难度很大,且难以实现大面积制作。近几十年来, 研究者们致力于从结构、材料以及工艺技术方面提 高 Spindt 阴极的场发射特性以及耐用性,力求在低 电压均匀稳定发射高电流密度的同时,提高抵御离 子轰击、电弧伤害等能力。本文针对 Spindt 阴极的 研究新进展以及面临的问题进行综述。

1 Spindt 阴极技术进展

典型的 Spindt 阴极制作工艺流程如图 2 所示。 首先利用热氧化技术和磁控溅射技术在硅片上形 成二氧化硅绝缘层和钼栅极层;采用光学光刻以及 电感耦合反应离子刻蚀技术得到栅极孔,通过湿法 腐蚀二氧化硅孔得到带自对准栅极孔的空腔,在真 空镀膜系统中,通过掠射角沉积氧化铝牺牲层和垂 直方向沉积钼的双向沉积技术,得到场发射金属钼 尖锥,最后,剥离牺牲层,连带去除牺牲层上的多余 钼层,完成 Spindt 阴极的制作。

1.1 工艺进展

原始的 Spindt 型场发射阵列形成需要铝牺牲 层的掠角沉积和发射极尖锥形成的定向沉积,这些 沉积通常使用电子束蒸发设备实现,因此,当使用 大型基板(例如用于显示应用的米级基板)时,制造



- 图2 Spindt 阴极制备流程图。(a)硅片热氧化,(b)栅极层沉 积,(c)光刻(栅极图案化),(d)ICP 刻蚀栅极,(e)湿法腐 蚀绝缘层空腔,(f)沉积牺牲层,(g)尖锥沉积,(h)剥离
- Fig. 2 Manufacturing process of Spindt cathode. (a) Silicon oxidation, (b) gate layer deposition, (c) gate lithography, (d) gate ICP etching, (e) cavity wet etching, (f) sacrificial layer deposition, (g) tip formation, (h) peeling off

设备会变得更大, 难以实现大面积制造。Nagao M 等介绍了一种新的 Spindt 型场发射器的制备方法, 使用双层光刻胶作为牺牲层, 并使用高功率脉冲磁 控溅射代替电子束蒸发工艺来形成发射体尖锥。 采用蚀刻技术^[5], 在每个发射锥上形成多栅极聚焦 电极, 该工艺将使得在大型基板上形成 Spindt 发射 器成为可能^[6]。

Spindt 阴极的工作电压一般在 100 V 左右, 在 实际应用中,希望工作电压越低越好。通过改进的 纳米球光刻法(图 3)来改变栅极孔径的几何形状进 而能够制备出更尖锐的钼发射尖(图 4)^[7], 与未采用 这种方法加工的发射尖相比, 开启电压从 120 V 降 低到了 35 V。该制备方法促进了高密度栅控场发 射器件的低成本和大面积的应用^[8]。

Spindt 阴极的场发射性能与尖锥表面形貌息息 相关,强电场作用、离子的轰击以及局部的升温都 会引起尖锥形貌的变化,尖锥表面气体分子的吸附



- 图3 使用纳米球光刻技术制造的 Spindt 阴极工艺流程截面 示意图。(a)沉积氧化硅和剥离层,(b)刻蚀 Spindt 阴极 区域,(c)聚苯乙烯(PS)颗粒单层自组装,(d)移除牺牲 剥离层,(e)氧反应刻蚀,(f)通过减薄的 PS 纳米球沉积 金属薄膜,(g)移除 PS 纳米球,(h)从氧化层刻蚀空腔至 硅基底,(i)制作发射尖
- Fig. 3 Cross sectional schematic of the process for fabricating Spindt cathodes using nanosphere lithography technique.
 (a) Silicon dioxide and sacrificial lift-off layer deposition, (b) the area of Spindt cathode etching, (c) Polystyrene (PS) particles monolayer self-assembling, (d) sacrificial lift-off layer removing, (e) oxygen reactiveion etching, (f) metal film deposition through the thinned PS nanospheres, (g) PS nanospheres removing, (h) cavities etching in the oxide down to the silicon base, (i) emission tips forming



图4 使用纳米球光刻技术制造的 Spindt 阴极 SEM 图 Fig. 4 SEM image of Spindt cathode fabricated with nanosphere lithography method

和脱附也会改变其功函数,甚至会导致不期望的电弧产生^[9]。为避免发生空间电弧,损伤阴极及器件,要对阴极进行很充分的后处理过程,例如真空烘烤

以及等离子体清洗技术可以消除阴极表面污染和 吸附^[10], 阴极老练以及表面涂覆可以改善发射面表 面状态, 使其能稳定高效地工作^[11-12]。

研究发现 H,与活性钼场发射阵列的相互作用 可以作为一种高效、超高真空兼容的场发射阵列原 位清洁方法。引入系统的 H, 气体发生离解和电离, 氢原子和氢离子与钼相互作用,形成挥发性的钼氢 化物,挥发性物质通过真空系统去除。一定量的氢 气处理会使发射器表面功函数降低从而使发射增 强^[13]。SRI 报道了一种基于发射体尖锥在工作过程 中自加热的原位处理方法,证明了该方法可以通过 平整和清洁发射体尖锥从而提高尖锥之间的发射 均匀性。将该方法应用于 50000 个尖锥阵列时,其 产生了 300 mA 的发射电流(发射电流密度为 40 A/cm²),预计通过对实验装置进行适当的改进, 可以得到1A的发射电流(发射电流密度为 100 A/cm²)。改进的均匀性允许在高电流、高电流 密度工作器件提高阴极可靠性[14]。此外,研究发现 在使用紫外线照射 1000×1000 个尖端栅控场发射阵 列 60 min 后, 栅极电流降低了 10 倍以上, 而发射电 流提高了10倍以上。这表明紫外线可以通过清洁 场发射阵列,即发射极表面以及栅极和发射极之间 的电介质的解吸(主要是水和其它物质)来影响场发 射阵列的性能^[15],该方法在 Spindt 型 GaN 阵列中也 得到了验证[16]。

1.2 结构进展

除了根据 Spindt 型冷阴极结构进行工艺优化 来达到提升阴极性能的目的,随着先进微电子技术 的发展,研究者们设计了多种以 Spindt 型冷阴极为 基础的变型结构,使其在性能提升和应用方面得到 了广泛的发展。

场发射阵列通常存在光束发散问题,即电子是 从具有提取栅极的场发射阵列以 20°或者更大半角 的锥形方向发射,而在实际应用中,将电子束准直 成一个小光斑是至关重要的。在火山结构双栅场 发射阵列中(图 5)^[17-19],下栅极(提取电极)从尖端提 取电子束,上栅极(聚焦电极)施加比提取电极电压 更低的电压,用来作为静电聚焦透镜控制电子轨迹。 相较于早期传统的双栅结构场发射阵列^[20],可以在 不会极大减少发射电流的情况下聚焦电子束,实现 高聚焦电子束和高发射电流。

利用火山型阵列的外层集成电极作为偏负压



- 图5 具有 Ni 尖端的 Spindt 型火山结构双栅场发射阵列截 面图
- Fig. 5 A cross-sectional image of the Spindt-type Ni volcanostructured double-gated field emitter arrays

离子收集器来削弱离子反轰击,从而提高了阴极的 电流稳定性和可靠性,这项工作为提高低真空运行 冷阴极的寿命提供了一种思路^[21]。火山结构双栅场 发射阵列可以以矩阵模式驱动,在具有超高灵敏度、 高辐射耐受性的图像传感器应用方向前景广阔^[22-23]。 针对火山结构开发了最小制造系统结合传统半导 体制造设备的混合工艺制造火山结构 Spindt 型场 发射阵列,减少了投资,适用于低批量生产产品,对 于开发真空纳米电子器件将有重要意义^[24]。

倒模成型技术可制备出顶点尺寸均匀可控的 全金属场发射阵列[25]。全金属发射阵列是在金属基 底上制备出金字塔型钼场发射阵列,该结构具有更 高的热导率和热传播,有利于尖端在高发射电流下 的热稳定性。新的工艺方法可以在纳米尺度控制 发射尖端顶点曲率,可以抵抗尖端的电迁移和熔化, 从而提高单尖端电流。使用聚焦离子束辅助法在 倒模成型技术的基础上制造准直栅电极比自对准 回蚀方法更可靠和稳定[26]。在上述研究基础上,提 出了一种制造大规模和高密度全金属栅控纳米发 射器的方法(图 6),所制备的高密度发射体纳米尖 端顶点的局域电场与微米级发射体一样高。这些 阵列具有片上电子提取栅电极和多达10⁶个金属纳 米尖锥,尖锥密度超过10° cm⁻²。其器件结构适用 于高频电开关,对于需要微型高亮度电子源的应用 很有前途。这些阵列有希望通过实现具有超快激 光脉冲的亚微米间距场发射阵列的触发,从而找到 作为超快阴极的应用^[27]。

通过氟基电感耦合等离子体 (ICP) 蚀刻直接 在钼衬底中制造高纵横比(>10)场发射全金属尖锥 (图 7), 与传统的 Spindt 阵列相比, 该器件消除了薄 膜界面, 并且该器件表现出 1.21 V/μm 的低导通电



- 图6 高密度栅控场发射阵列的制造工艺示意图。(a)首先 用 Mo 填充热氧化的各向异性蚀刻的 Si(100)模板,(b)随 后沉积 Cr/Pd 晶种层和厚 Ni 电镀层,然后化学方法去 除 Si 模板和热氧化物,(c)PECVD 沉积 SiO₂,蒸发沉积 Cr 和旋涂聚合物,(d)纳米压印工艺修饰软聚合物,(e)聚 合物的干法刻蚀,(f)Cr 栅极孔的干法刻蚀和 SiO₂ 的湿 法腐蚀
- Fig. 6 Schematic representation of the fabrication process for the high-density gated FEAs. (a) The process started by filling the thermally oxidized anisotropically etched Si(100) template with Mo, (b) subsequent deposition of seed Cr/Pd layers and thick Ni layer electroplating, followed by chemical removal of Si template and thermal oxide. (c) deposition of PECVD SiO₂, evaporation of Cr and polymer spin coating. (d) soft polymer flattering by nanoimprint process. (e) dry etch of polymer, (f) dry etch of Cr gate apertures and wet etch of SiO₂



图7 钼场发射阵列的 SEM 图 Fig. 7 The SEM of molybdenum field emission arrays

场。采用 1,000,000 个针尖阵列, 间距为 10 μm, 在 5.48 V/μm 的电场强度下发射 140 μA 的电流。在场 发射显示中观察到稳定、均匀的发射。Mo-FEA 具 有更好的导电性和导热性, 在长期和连续发射方面 非常有前途,特别是在需要高电流密度的高质量小型化行波管(TWT)领域^[28]。

2 Spindt 阴极技术面临的问题

尽管 Spindt 阴极性能优越,但很难实现真正的 实用化,归根结底在于 Spindt 阴极的低可靠性,例 如器件短路造成的成品率不高、发射单元的非均匀 发射导致的局部过热损毁,以及空间电弧损伤所导 致的阴极失效等。

2.1 短路失效问题

近年来对 Spindt 阴极的研究工作主要集中在 通过优化关键工艺提升阴极品质,以及探究阴极失 效机理,提高可靠性方面^[29-30]。

阴栅短路失效问题一直都是限制 Spindt 阴极 发展的瓶颈问题,严重影响着阴极成品率,但国内 外对短路失效问题的研究和报道少之又少。作者 所在的实验室研究发现金属颗粒粘附是导致短路 失效的主要原因[31],通过对其进行机理分析、工艺 研究、结构优化、后处理等,重点为解决 Spindt 阴极 阴栅短路失效问题提出合理的方案^[32]。Spindt 阴极 绝缘层空腔由湿法腐蚀制得,该工艺得到的空腔为 碗型(图 8(a), 直径约 4 µm), 有极大的空间容纳工艺 过程中残留的金属颗粒,将工艺优化为干法刻蚀与 湿法腐蚀相结合的方法,可得到圆柱型绝缘层空腔 (图 8(b), 直径约 1.3 µm), 有利于残留金属颗粒从 栅极孔(直径约1µm)中洗出,结果表明该工艺和结 构的优化有利于金属颗粒在后续清洗工艺中从空 腔中洗出,极大地减少了金属颗粒的残留,样品的 成品率(阴栅不短路)提高到了约50%。

2.2 电弧击穿问题

一直以来, 传统观点认为, 当在高发射水平下 工作时, 阵列中发射极尖端之间的一致性差会导致 部分发射极尖端产生过度发射、过热和熔毁, 从而 产生使结构短路的电弧^[33]。在开发基于 Spindt 阴极 的中子发生器场解吸离子源的过程中, 为了改善高 电压造成的电击穿以及结构损坏的问题, 优化了传 统的 Spindt 阴极结构, 采用 Si₃N₄ 绝缘屏蔽层抑制 栅极的电子发射(图 9)^[34]。该研究确定了在高发射 水平下造成破坏阴极电弧的原因不是发射极尖端 爆炸熔毁, 而是由于阴极腔底部由硅、二氧化硅和 真空形成的三相点的伪发射, 触发了电子沿氧化物 侧壁的闪络, 对阴极阵列产生破坏^[35]。该结构表现





图8 Spindt 阴极绝缘层空腔断面 SEM 图。(a)优化前,
 (b)优化后

Fig. 8 Cross section SEM images of the Spindt cathode insulation layer cavity. (a) Before optimization, (b) after optimization

出良好的可靠性,为开发用于行波管的发射极阵列, SRI设计了 1 mm 直径阵列内包含有 14000 发射尖 锥的发射极,在 25 Hz 脉冲和 100 mA 连续波下,成 功在 175 mA 电流下工作 100 h^[36]。带屏蔽栅的 Spindt 型场发射源与高迁移率 GaN 光电导半导体 开关集成在一起,开发了能够在皮秒脉冲状态下产 生安培级电流的阴极^[37]。

事实上,在该结构制备过程中,几个微米直径 量级的屏蔽层孔与栅极孔套刻工艺实现难度极大, 对设备要求非常高。作者所在的实验室以降低高 压下三叉点电弧放电失效为出发点,设计并制作了 多绝缘层 Spindt 阴极结构(图 10-11),即在典型 Spindt 阴极单一 SiO₂绝缘层中加入 Si₃N₄,从而形成 侧壁崎岖的结构,可阻止电子的沿面闪络放电。该 结构制备方法不需要套刻工艺,降低了制作成本,



- 图9 为了提高工作电压,对标准 Spindt 型阴极阵列进行了结构修改。(a)具有 Si₃N₄ 屏蔽层的阵列的 SEM 图,(b)具有 Si₃N₄ 介质屏蔽层的 Spindt 型阵列的示意图
- Fig. 9 The modification performed to standard Spindt-type arrays to increase the operating voltage. (a) Scanning electron micrograph of a Si₃N₄ shielded array, (b) schematic of the Spindt-type array with a shield of Si₃N₄ dielectric



Fig. 10 Schematic of Spindt cathode with insulating multilayer structure

具有十分重要的意义[38]。

3 Spindt 阴极应用进展

3.1 微波真空器件

Spindt 型阴极在微波真空器件中的应用是冷阴



图11 多绝缘层 Spindt 阴极截面图

Fig. 11 Cross section of Spindt cathode with an insulating multilayer structure

极的重要研究方向之一。冷阴极具有瞬时启动、工作电压低、可在常温下工作等优点,因此成为目前几乎专门用于微波真空器件的热离子发射器的有吸引力的替代品。Spindt型阴极阵列电流密度和总阵列电流已满足或超过许多中等功率行波管电子束要求的值,将 Spindt型冷阴极用于行波管的研究在近 20 年来从未中断过。

Spindt 栅控阴极实现了在 C 波段频率范围内高 达 30% 的调制^[39]。基于带屏蔽层的 Spindt 阴极,在 X/Ku 波段频率范围内测试 TWT 工作所需的电流 和电流密度,在 100 mA 电流下,连续波运行时间达 到创纪录的 100 h^[40]。冷阴极行波管开发和场发射 阴极开发使 TWT 稳步延长寿命(图 12),迄今为止 任何冷阴极 TWT 报告的最长运行寿命超过 1000 小时^[41]。研究者们期望开发一种具有相当发射性能 的阴极,能够驱动 TWT 在>90 GHz 的毫米波频率工



- 图12 冷阴极行波管。(a)测试中的 C 波段冷阴极 TWT 频 率范围 4~6 GHz, (b)测试中的 X/Ku 波段 TWT – 频 率范围 6~18 GHz
- Fig. 12 Traveling wave tube based cold cathode. (a) C-Band cold cathode TWT on test-frequency range 4 ~ 6 GHz,
 (b) X/Ku-Band TWT on test-frequency range 6 ~ 18 GHz

作。在 100 GHz 频率下工作的 TWT 需要小于标准 场发射极阵列的~2 mm-mrads 的发射率。标准发射 极阵列相对于热离子阴极的更高发射率最终导致 需要接近 6000 G 的周期性永磁(PPM)场峰值。由于 现有的稀土磁体无法实现这一磁场,通过为每个发射 器尖端引入静电聚焦电极来实现发射率降低(图 13), 构建低发射率(< 0.5 mm-mrad)的 Spindt 阴极^[42]。



- 图13 带有集成聚焦电极(IFE)的 spindt 阴极阵列。插图:阵 列中单个发射器的横截面
- Fig. 13 Array of Spindt cathodes with integral focus electrode (IFE). Inset: Cross section of an individual emitter in the array

当微波真空管工作频率上升到太赫兹频段,高 频互作用系统尺寸急剧减小,具有小面积、强发射 性能特征的冷阴极更具优势,但目前国际上主要以 碳纳米管阴极等作为电子源^[43-44],国内也几乎没有 出现 Spindt 阴极太赫兹真空器件的报导^[45]。

3.2 X射线管

除了如前所述的行波管,一些机构的项目也尝 试在回旋加速器^[46]、速调管^[47]中进行 Spindt 型冷阴 极研究。与此同时,研究人员也一直在探索 Spindt 型场发射器技术在 X 射线产生方面的潜力。

断层合成(TS)成像的线性 X 射线源原型有 50000 个发射尖锥的阴极发射实现高达 50 kV 的 X 射线,每个发射器单元使用直径为 750 nm 的栅极孔 径。发射始于高于 60 V 的栅极偏置^[48]。在这项工 作的基础上,开发了一种使用更精细光刻技术的更 先进的场发射阴极^[49]。该阴极在硅晶圆上制造,通 过使用直径为 200 nm 的栅极孔径能够将超过 5000 万个发射器尖锥集成到一个直径为 3 mm 的圆中 (图 14)。将 Spindt 场发射阴极应用于 X 射线管中, 可以在 30-160 kV 的宽阳极偏压范围内高效运行, 当阳极偏置为 120 kV 时, X 射线管功率高于 1 kW, 这足以用于医疗 X 射线成像, 栅极偏置低于 35 V。 冷阴极表现出的电流-电压特性在很大程度上不受 阳极偏置的影响。该管的多能量 X 射线彩色扫描 功能除了具有执行静止 CT 扫描的原生能力外, 还 具有材料识别的额外优势(图 15)。



图14 Spindt 场发射阵列 SEM 图 Fig. 14 SEM photo of the Spindt field emitter array



- 图15 在不同能量下拍摄的不同材料的 X 射线图像-40(a)、 80(b)、120(c)和 160 kV(d)。对于每个图像, X 射线 曝光为 5 mA 阳极电流和 20 ms 脉冲
- Fig. 15 X-ray images of different materials taken at different energies – 40 (a), 80 (b), 120 (c), and 160 kV (d). For each image, the X-ray exposure was 5 mA anode current and 20 ms pulse

3.3 紧凑型图像传感器

Spindt型火山结构双栅场发射阵列出现之后, 研究者将这种新型静电聚焦 Spindt型场发射器阵 列(FEA)和高增益雪崩冲击非晶光电导体(HARP) 目标组成平面图像传感器,称为 FEA-HARP 图像传 感器,改善了发射电子束的扩散,目的是开发超高 灵敏度紧凑型 HDTV 摄像机^[50-52],该研究使 Spindt 阴极再次在显示领域得到应用。2023年,使用具有 Ni 尖端的 Spindt型火山结构双栅场发射阵列的原 型 HARP-FEA 图像传感器拍摄并显示示了具有均 匀图像强度的再现图像,表明了在没有磁聚焦的 情况下产生了静电聚焦效应。所开发的这种摄 像机可用于广播、医学、自然科学和安全等各个领 域^[17,53-54]。

4 Spindt 阴极应用面临的问题

Spindt 阴极无论是在微波真空电子器件,还是 X 射线管等领域都尚未实现真正的应用,原因是在 应用研究过程中,更多的是关注其大电流以及大电 流密度的优势,而在此工作状态下,阴极极易发生 损毁,达不到预期寿命。针对目前应用现状,除了 不断提高 Spindt 阴极的性能以满足在高功率高频 率领域的需求,探索小电流工作环境的应用,发挥 其常温工作、功耗低等优势或许可以带来更高的可 靠性,实现其应用价值,助力更多真空器件小型化。

精确计时对导航、通信和科学研究至关重要。 广受欢迎的全球定位系统(GPS)之所以成为可能, 要归功于其卫星上的原子钟。虽然 GPS 已成为现 代导航系统的支柱,但 GPS 信号容易受到干扰。在 这种 GPS 被干扰的环境中,用户端的小原子钟可以 在本地提供稳定的频率参考,以支持其导航系统并 减少中断的影响。在过去的几十年里,人们付出了 相当大的努力来减小原子钟的尺寸和功率,并利用 不同的方法提高原子钟的鲁棒性。捕获的原子或 离子可以消除壁碰撞效应,从而实现更高的稳定 性和准确性,因此,捕获离子对微型原子钟具有吸 引力。

2021年, Spindt型场发射极阵列作为低功率电 离电子源,成为实现微汞离子钟尺寸和功耗最小化 的一个关键组件^[5]。汞离子是通过电子轰击产生的。 带有欧姆灯丝加热器的阴极历来被用作电子源,其 消耗高达几瓦。在微汞离子钟中,直接集成到真空 阱管中的场发射极阵列(图 16(d)),无需加热器,降 低功耗,需要大约100VDC从场发射极尖端提取 足够的电子电流。只需几微安电流,即可在几分钟 内将大约几百万的汞离子完全加载到阱中,并使离 子能够连续加载以实现不间断的时钟操作。Spindt 阴极的使用还消除了阴极心脏在潜伏期间的放气. 进一步提高了稳定性。在微型无泵真空四极阱管 中开发的微汞离子钟原型,实现了一天内达到 10-14 的稳定水平,整个系统的 SWaP(尺寸、重量和功率) 为 1.1 L、1.2 kg 和<6 W 功率, 原型钟已经运行了 30 多个月^[56]。该工作为 Spindt 阴极在小电流工作的新 领域的应用提供了思路。



- 图16 30 cc 真空管(b)中使用的线性离子阱(a)的照片,该真空阱由一层屏蔽层包围(c)。还显示了 FEA 的图像 (直径为 50 μm 的 Spindt 场发射阵列在包含 109 个尖锥的 4 μm 中心上的 SEM 图,插图:阵列中的典型发射尖端的高放大倍数图)(d)和 使用的微腔等离子灯(e),集成的 100 cc 物理封装如(f)所示
- Fig. 16 Photograph of the linear ion trap used (a) in the 30-cc vacuum tube (b) enclosed by a layer of shielding (c). Also shown are an image of the FEA (SEM image of 50 µm diameter Spindt emitter array on 4 µm centers containing 109 tips. Inset: High magnification of a typical emitter tip in the array.) (d) and a microcavity plasma lamp used (e). The integrated 100-cc physics package is shown in (f)

5 总结与展望

Spindt 阴极相较于传统热阴极有许多优势,例 如可以瞬时启动、工作电压低、可在常温下工作,制 备方式与半导体工艺兼容等,在真空电子器件领域 有广泛的应用前景。以 Spindt 阴极作为电子源的 真空电子器件,不仅可以实现耐高温、高速度、高频 率和大功率,也可以同时具有小体积、高效率、和低 成本。为了进一步推动 Spindt 阴极实用化进程,国 内外研究者基于先进的微纳加工技术优化关键制 造工艺以及创新多种变型结构提高 Spindt 阴极的 场发射特性以及可靠性,力求在低电压均匀稳定发 射高电流密度的同时,提高抵御离子轰击、电弧伤 害等能力。

Spindt 阴极未来的发展需要研究者们解放思想, 继续探索新的工艺思路以更好地优化解决成品率 低、可靠性差的瓶颈问题。与此同时,也要脚踏实 地扎根在基础研究,继续完善 Spindt 阴极理论体系。 在应用方面,除了不断提高 Spindt 阴极的性能以满 足高功率和高频率真空电子器件的需求,也要拓宽 思维寻找和探索其它应用新领域, Spindt 阴极作为 低功率电离电子源在微汞离子钟中的应用吸引了 研究者们的注意,小电流、低能量、高可靠性的工作 环境或成为 Spindt 阴极新的应用方向,使其在更多 真空电子器件中发挥作用。

参考文献

- Shoulders K R. Microelectronics using electron-beam-activated machining techniques[J]. Advances in Computers, 1961, 2: 135–293
- [2] Spindt C A. A thin-film field-emission cathode[J]. Journal of Applied Physics, 1968, 39(7): 3504–3505
- [3] Spindt C A, Brodie I, Humphrey L, et al. Physical properties of thin-film field emission cathodes with molybdenum cones[J]. Journal of Applied Physics, 1976, 47(12): 5248–5263
- [4] Zhu W. Vacuum microelectronics[M]. New York: John Wiley & Sons, 2001: 176–177
- [5] Nagao M, Yoshida T, Kanemaru S, et al. Fabrication of a field emitter array with a built-in einzel lens[J]. Japanese Journal of Applied Physics, 2009, 48(6S): 06FK02
- [6] Nagao M, Yoshida T, Nishi T, et al. A novel fabrication of Spindt-type field emitters with focusing electrodes[C]// Proceedings of the 25th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Jeju: IEEE, 2012: 1–2

- [7] Li N N, Zheng B Q, Yan F, et al. High-density gate aperture arrays for Spindt cathode fabricated using nanosphere lithography[C]//Proceedings of the 25th IEEE International Vacuum Electronics Conference, Beijing: IEEE, 2015
- [8] Li N N, Yan F, Pang S C, et al. Novel nanofabricated Mo field-emitter array for low-cost and large-area application[J]. IEEE Transactions on Electron Devices, 2018, 65(10): 4369–4374
- [9] Li X H, Yang C F, Feng J J, et al. Effect of ageing process on performance of molybdenum field emission arrays[J]. Applied Surface Science, 2005, 251(1-4): 210-214
- [10] Li X H, Feng J J, Bai G D, et al. Improvement of emission performance of molybdenum field emission arrays[J]. Chinese Journal of Liquid Crystals and Displays, 2004, 19(5): 343-348 (李兴辉, 冯进军, 白国栋, 等. 提高钼尖锥场致发射阵列阴极发射性能的研究 [J]. 液晶 与显示, 2004, 19(5): 343-348 (in Chinese))
- [11] Li H Y. Research on Mo Spindt field emission array cathode coated with ZrC thin film[D]. Beijing: Beijing Vacuum Electronics Research Institute, 2006 (李含雁. 涂敷 ZrC 薄膜的 Mo-Spindt 场致发射阵列阴极的研究 [D]. 北京:北京真空电子技术研究所, 2006 (in Chinese))
- [12] Ding M Q, Gruen D M, Auciello O, et al. Field emission properties of ultrananocrystalline diamond coated Si microtip[C]//Proceedings of the Abstracts of the 8th IUMRS International Conference on Electronic Materials IUMRS-ICEM2002, Xi'an: Chinese Materials Research Society, 2002: PT03
- [13] Chalamala B R, Wallace R M, Gnade B E. Surface conditioning of active molybdenum field emission cathode arrays with H₂ and helium[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 1998, 16(5): 2855–2858
- [14] Schwoebel P R, Spindt C A, Holland C E. High current, high current density field emitter array cathodes[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2005, 23(2): 691–693
- [15] Bhattacharya R, Karaulac N, Rughoobur G, et al. Ultraviolet light stimulated water desorption effect on emission performance of gated field emitter array[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2021, 39(3): 033201
- [16] Bhattacharya R, Shih P C, Palacios T, et al. Field emission characteristics of GaN arrays[C]//Proceedings of the 23rd International Vacuum Electronics Conference, Monterey: IEEE, 2022: 142–143
- [17] Mimura H, Neo Y, Nagao M, et al. Volcano-structured

double-gated field emitter arrays; emission characteristics and applications[C]//Proceedings of the 24th International Vacuum Electronics Conference, Chengdu: IEEE, 2023: 572–573

- [18] Neo Y, Soda T, Takeda M, et al. Focusing characteristics of double-gated field-emitter arrays with a lower height of the focusing electrode[J]. Applied Physics Express, 2008, 1(5): 053001
- [19] Neo Y, Takeda M, Soda T, et al. Emission and focusing characteristics of volcano-structured double-gated field emitter arrays[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2009, 27(2): 701–704
- [20] Itoh J, Tohma Y, Morikawa K, et al. Fabrication of double-gated Si field emitter arrays for focused electron beam generation[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 1995, 13(5): 1968–1972
- [21] Wu M, Huang Y, Huang Z J, et al. Gated Si-tips with integrated ion collector for reliable and stable field electron emission[C]//Proceedings of the International Vacuum Nanoelectronics Conference, 2019
- [22] Nagao M, Yoshizawa S. Fabrication of Spindt-type double-gated field-emitters using photoresist lift-off layer[C] //Proceedings of the 27th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Engelberg: IEEE, 2014: 226–227
- [23] Nagao M, Gotoh Y, Neo Y, et al. Beam profile measurement of volcano-structured double-gated Spindt-type filed emitter arrays[C]//Proceedings of the 28th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Guangzhou: IEEE, 2015: 190–191
- [24] Nagao M, Murakami K, Khumpuang S, et al. Fabrication of volcano structured Spindt-type field emitter arrays using Minimal Fab system[C]//Proceedings of the 31st International Vacuum Nanoelectronics Conference, Kyoto: IEEE, 2018: 1–2
- [25] Kirk E, Tsujino S, Vogel T, et al. Fabrication of all-metal field emitter arrays with controlled apex sizes by molding[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2009, 27(4): 1813–1820
- [26] Helfenstein P, Jefimovs K, Kirk E, et al. Fabrication of metallic double-gate field emitter arrays and their electron beam collimation characteristics[J]. Journal of Applied Physics, 2012, 112(9): 093307
- [27] Mustonen A, Guzenko V, Spreu C, et al. High-density metallic nano-emitter arrays and their field emission characteristics[J]. Nanotechnology, 2014, 25(8): 085203
- [28] Zhu N L, Xu K S, Song L, et al. Fabrication and charac-

terization of bulk molybdenum field emission arrays[C]// Proceedings of the 18th International Conference on Solidstate Sensors, Actuators and Microsystems, Anchorage: IEEE, 2015: 1168–1171

- [29] Li X H, Bai G D, Li H Y, et al. Study of lift-off layers in Spindt cathode fabrication[J]. Chinese Journal of Vacuum Science and Technology, 2013, 33(4): 303-308 (李 兴辉, 白国栋, 李含雁, 等. Spindt 阴极制作中剥离层的 研究 [J]. 真空科学与技术学报, 2013, 33(4): 303-308 (in Chinese))
- [30] Li X H, Bai G D, Li H Y, et al. A potential failure reason for Spindt cathodes in high current applications[C]//Proceedings of the IEEE International Vacuum Electronics Conference, Monterey: IEEE, 2014: 509–510
- [31] Li X H, Bai G D, Li H Y, et al. Molybdenum-particles contamination and failures of Spindt cathode[J]. Chinese Journal of Vacuum Science and Technology, 2015, 35(4): 418-423 (李兴辉, 白国栋, 李含雁, 等. Spindt 阴极金属 颗粒粘附失效分析 [J]. 真空科学与技术学报, 2015, 35(4): 418-423 (in Chinese))
- [32] Han P Y, Li X H, Jiang Q, et al. Solutions for short circuit failure of Spindt cathode[C]//Proceedings of the IET Ph. D Candidates Academic Seminar (China) on Vacuum Electronics, Beijing: IET, 2021: 58–61
- [33] Whaley D R, Duggal R, Armstrong C M, et al. 100 W operation of a cold cathode TWT[J]. IEEE Transactions on Electron Devices, 2009, 56(5): 896–905
- [34] Solano I, Reichenbach B, Schwoebel P R, et al. Field desorption ion source development for neutron generators[J]. Nuclear Instruments and Methods in Physics Research Section A: Accelerators, Spectrometers, Detectors and Associated Equipment, 2008, 587(1): 76–81
- [35] Spindt C, Holland C E, Schwoebel P R, et al. 11.1: a reliable improved Spindt cathode design for high currents[C] //Proceedings of the IEEE International Vacuum Electronics Conference, Monterey: IEEE, 2010
- [36] Spindt C. A brief history Vacuum Nanoelectronics, the IVNC, and the present status of the Spindt cathode[C] //Proceedings of the 25th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Jeju: IEEE, 2012: 1–2
- [37] Holland C, Schwoebel P, Todd K, et al. High-speed photomodulated Spindt cathode for FELs[C]//Proceedings of the 26th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Roanoke: IEEE, 2013: 1–2
- [38] Jiang Q, Han P Y, Du T, et al. Design and fabrication of an Spindt cathode with insulating multilayer structure[J].

Vacuum Electronics, 2022(4): 60-66 (姜琪, 韩攀阳, 杜 婷, 等. 多绝缘层结构 Spindt 阴极设计及工艺实现 [J]. 真空电子技术, 2022(4): 60-66 (in Chinese))

- [39] Whaley D R, Gannon B M, Heinen V O, et al. Experimental demonstration of an emission-gated travelingwave tube amplifier[J]. IEEE Transactions on Plasma Science, 2002, 30(3): 998–1008
- [40] Whaley D R, Duggal R, Armstrong C M, et al. High average power field emitter cathode and testbed for X/Kuband cold cathode TWT[C]//Proceedings of the 14th International Vacuum Electronics Conference, Paris: IEEE, 2013
- [41] Whaley D R, Armstrong C M, Holland C E, et al. Cold cathode based microwave devices for current and future systems[C]//Proceedings of the 31st International Vacuum Nanoelectronics Conference, Kyoto: IEEE, 2018: 1–2
- [42] Holland C E, Whaley D R, Schwoebel P, et al. Development of a self focused Spindt cathode for millimeter-wave traveling wave tubes[C]//Proceedings of the 36th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Cambridge: IEEE, 2023
- [43] Lockwood N P, Tang W, Fairchild S B. Single walled nanotube fiber cathode emission property modification and evaluation[C]//Proceedings of the International Vacuum Electronics Conference 2012, Monterey: IEEE, 2012: 25–26
- [44] Guiset P, Combrie S, Antoni T, et al. Optically driven field emission array for THz amplifiers[C]//Proceedings of 2009 IEEE International Vacuum Electronics Conference, Rome: IEEE, 2009: 325–326
- [45] Li X H, Bai G D, Li H Y, et al. Review and prospect of field emission cathodes and the applications[J]. Vacuum Electronics, 2015(2): 50-63 (李兴辉, 白国栋, 李含雁, 等. 场发射阴极及其应用的回顾与展望 [J]. 真空电子技术, 2015(2): 50-63 (in Chinese))
- [46] Garven M, Spark S N, Cross A W, et al. Gyrotron experiments employing a field emission array cathode[J]. Physical Review Letters, 1996, 77(11): 2320–2323
- [47] Bandy S G, Green M C, Spindt C A, et al. Application of gated field emitter arrays in microwave amplifier tubes[C]//Proceedings of the Eleventh International Vacu-

um Microelectronics Conference, Asheville: IEEE, 1998: 132–133

- [48] Schwoebel P R, Boone J M, Shao J. Studies of a prototype linear stationary x-ray source for tomosynthesis imaging[J]. Physics in Medicine and Biology, 2014, 59(10): 2393-2413
- [49] Jeong U, Kang G, Lee S, et al. Revolutionizing X-Ray imaging: Spindt field emitter tube with chromatic scan capability across wide voltage range (30–160KV)[C]//Proceedings of the 36th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Cambridge: IEEE, 2023: 198–200
- [50] Honda Y, Nanba M, Miyakawa K, et al. Highly sensitive HARP image sensor with Spindt-type field emitter array[C]//Proceedings of the IEEE International Nanoelectronics Conference, Sapporo: IEEE, 2014: 1–4
- [51] Honda Y, Takiguchi Y, Egami N, et al. Triple-gated Spindt-type FEA for image sensor with HARP target[C] //Proceedings of the 24th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Wuppertal: IEEE, 2011: 11–12
- [52] Honda Y, Nanba M, Miyakawa K, et al. Electrostatic-focusing Spindt-type FEA with improved electron-beam extraction efficiency for image sensor with HARP target[C] //Proceedings of the 27th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Engelberg: IEEE, 2014: 19-20
- [53] Nagao M, Gotoh Y, Neo Y, et al. Beam profile measurement of volcano-structured double-gate Spindt-type field emitter arrays[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2016, 34(2): 02G108
- [54] Honda Y, Nanba M, Miyakawa K, et al. Electrostatic-focusing image sensor with volcano-structured Spindt-type field emitter array[J]. Journal of Vacuum Science & Technology B, 2016, 34(5): 052201
- [55] Hoang T M, Chung S K, Le T, et al. Integrated physics package of micromercury trapped ion clock with 10⁻¹⁴level frequency stability[J]. Applied Physics Letters, 2021, 119(4): 044001
- [56] Holland C E, Prestage J D, Hoang T M, et al. Development of a micro mercury trapped ion clock prototype employing a Spindt cathode ionization source[C]//Proceedings of the 36th International Vacuum Nanoelectronics Conference, Cambridge: IEEE, 2023