# GaP 薄膜的射频磁控溅射沉积及其计算机模拟\*

李阳平\* 刘正堂 赵海龙 刘文婷 闫 锋

(西北工业大学材料学院,西安 710072) (2006年8月9日收到 2006年10月18日收到修改稿)

以 GaP 为靶材采用射频磁控溅射法制备 GaP 红外光学薄膜 通过保持 Ar I 750 nm 发射光谱线强度不变获得 了不同工艺参数,并对沉积过程进行了计算机模拟.功率较小、气压较大时 Ga 和 P 的溅射率、输运效率及沉积到衬 底时的能量均较小 Ga 的溅射率及输运效率均大于 P 的 使薄膜沉积速率较低、薄膜中 Ga 的含量大于 P 的 GaP 薄 膜产生较大吸收.功率较大、气压较小时 Ga 和 P 的溅射率、输运效率及沉积到衬底时的能量均增大 Ga 的溅射率 大于 P 的、但其输运效率小于 P 的 使 GaP 薄膜的沉积速率增大、薄膜中 Ga 与 P 的含量接近化学计量比 GaP 薄膜 的吸收降低 因此有利于制备厚度较大的 GaP 薄膜.

关键词:GaP,薄膜,射频磁控溅射,计算机模拟 PACC:7820,8115,5265

## 1.引 言

GaP 是Ⅲ-V 族化合物半导体材料,具有良好的 机械、抗化学腐蚀和红外透过性能,室温下禁带宽度 为 2.26 eV,在长波红外(8-12 µm)窗口、发光材料 及光电子器件等方面有着广泛应用.GaP 为闪锌矿 结构 晶格常数为 5.45 Å ,与闪锌矿 ZnS 的( a = 5.4 Å )接近,可用于 ZnS 长波红外窗口的耐久性红外增 透保护膜系中, GaP 作为耐久性红外光学薄膜已得 到了大量研究<sup>1-6]</sup>,通常用反应溅射(RS)和等离子 体辅助化学气相沉积(PACVD)等方法制备,为了提 高耐久性一般需制备较大厚度的 GaP 膜, RS 法用块 体 GaP 材料作为靶材,溅射过程中往真空室内通入 PH, 制备的 GaP 膜耐久性好, 但不易在复杂形状及 大面积衬底上制备;PACVD 法用 PH, 和 Ga 的金属 有机化合物作为前驱气体,制备的 GaP 膜耐久性比 RS 法制备的差 但易于在复杂形状及大面积衬底上 制备.在这两种方法中都用到了剧毒气体 PH。,会增 加制备过程中的难度及成本.

射频磁控溅射法可制备各种材料的薄膜,所制 备薄膜致密性好、附着力强,得到了广泛应用.射频 磁控溅射法制备薄膜可分为靶材溅射及溅射原子输 运过程(即沉积过程)和薄膜生长过程.在各工艺参数中,衬底温度对薄膜生长过程有非常重要的影响; 其他工艺参数,如射频功率、工作气压、气体流量等 只对沉积过程产生直接影响,并影响到溅射原子沉 积到衬底时的能量,从而对薄膜的生长及性质产生 影响.对射频磁控溅射沉积过程中的粒子输运行为 进行研究,可深入理解工艺参数对薄膜性能的影响 规律,而有关射频磁控溅射制备薄膜的大多数工作 主要集中在工艺参数对薄膜性能的影响规律及工艺 参数优化的研究上,对粒子输运的微观过程研究 较少.

本文采用射频磁控溅射法制备了 GaP 薄膜,用 Monte-Carlo 法对沉积过程进行了计算机模拟,从而 深入研究了工艺参数对 GaP 薄膜性质的影响.

## 2. GaP 薄膜的制备及红外透过性能

采用射频磁控溅射法制备 GaP 薄膜,衬底为 \$20 mm × 5 mm 的热压 ZnS 圆片,靶材为 \$50 mm × 5 mm 的 GaP 圆片,工作气体为 99.99% 的高纯 Ar,背 景真空度 < 3.0 × 10<sup>-5</sup> Pa,衬底温度为 390℃.在制备 过程中,用 OCEAN OPTIC 2000 光学多道分析仪观测 射频辉光放电等离子体发射光谱,通过减小 Ar 气流

<sup>\*</sup>航空科学基金(批准号:04G53043)资助的课题.

<sup>†</sup> 通讯联系人. E-mail:lyp6@163.com

量和工作气压、同时增大射频功率来保持 Ar 1 750 nm发射光谱线强度不变、以保持辉光放电特性 不变,由此得到了不同的工作气压和射频功率等工 艺参数、并制备了 GaP 薄膜.图 1 是保持 Ar 1 750 nm发射光谱线强度不变时射频功率和工作气压 的关系曲线.试样的红外透过率曲线通过 Nicolet 60 SXR 傅里叶变换红外光谱仪进行测试.用 PHI-5400 X 射线光电子能谱仪分析了 GaP 薄膜的成分,其中 靶为 Mg 靶、通带能量为 178.95 eV,分析前用 Ar<sup>+</sup> 对 薄膜表面进行 15 min 溅射清洗.



图 1 保持 Ar 1 750 nm 发射光谱线强度不变时射频功率和工 作气压的关系曲线



图 2 图 1 中不同工艺参数下 GaP 薄膜的沉积速率

图 2 是在图 1 中不同工艺参数下制备 GaP 薄膜 的沉积速率.增大射频功率、同时减小工作气压,可 以显著提高 GaP 薄膜的沉积速率,这有利于制备厚 度较大的 GaP 薄膜.图 3 是 ZnS 衬底上在不同工艺 参数下制备 GaP 薄膜前后的红外透过率曲线,其中 薄膜(a)在 30 W,0.3 Pa 下制备,薄膜(b)在 90 W, 0.05 Pa 下制备.通过对红外透过率曲线进行拟 合<sup>[7]</sup>,可得 GaP 薄膜(a)的厚度约为 5482 nm,波长 10 µm( 波数为 1000 cm<sup>-1</sup> )处的折射率约为 3.00 ,吸 收系数约为 151.893 cm<sup>-1</sup>;GaP 薄膜(b)的厚度约为 9365 nm,波长 10 µm 处的折射率约为 2.91,吸收系 数约为 22.826 cm<sup>-1</sup>.显然 ,GaP 薄膜(b)的红外吸收 比(a)的要小得多.图4是 GaP 薄膜(a)和(b)的 XPS 分析结果,薄膜中除了含有 Ga 和 P 外还含有杂质 0.薄膜(a)中,Ga的原子百分比浓度为 63.55%,P 的为 27.61% Ga 的含量远比 P 的多 薄膜 b)中 Ga 的原子百分比浓度为 49% ,P 的为 47.69% ,Ga 和 P 接近化学计量比,比较图 3 和图 4 可知,所制备 GaP 薄膜的红外吸收随薄膜中 Ga 含量的增大而增大. 当薄膜中 Ga 含量过多时,一部分 Ga 与 P 结合形成 了 GaP 化合物、一部分 Ga 与 O 结合形成氧化物、还 有部分 Ga 以金属态存在<sup>[8]</sup>. 金属态 Ga 中的自由电 子会增加薄膜的电导率 从而使薄膜的自由电子吸 收增强、红外透过性能下降, GaP 膜的折射率也随 Ga 含量的增大有所增加.薄膜中的 0 主要是由真空 室内渗漏和残留的大气引入,它主要与 Ga 结合形 成了 Ga 的氧化物,其含量随 Ga 含量的增大有所增 加 但 0 杂质对薄膜的红外吸收影响不大.因此 要 提高 GaP 薄膜的红外透过性能 必须制备符合化学 计量比的 GaP 薄膜. 而在上述工艺参数中, 当工作 气压较小、射频功率较大时,可提高 P:Ga 含量比、 使其接近 1:1.



图 3 ZnS 衬底上在不同工艺参数下制备 GaP 薄膜前后的红外 透过率曲线 (a) 80 W 0.3 Pa (b) 90 W 0.05 Pa



### 3. GaP 薄膜沉积过程的计算机模拟

#### 3.1. 模拟模型及模拟过程

射频磁控溅射中,离子的产生及输运、离子对靶 材的溅射、溅射原子的输运依次顺序发生、互相关 联,所以可对这些过程分别建立模型进行模拟,然后 把前一过程的结果作为后一过程的输入,从而完成 整个模拟过程.

离子由射频辉光放电产生,放电稳定后在等离 子体与电容耦合的阴极(靶)之间产生等离子体壳 层.图 5 是射频辉光放电系统及等离子体壳层结构 示意图,其中两电极是圆形结构,阴极所加电压为正 弦波形,图中 V 是电位、x 是轴向位置、r 是径向位 置、t 是时间、 $V_p$  是等离子体平均电位、 $V_p(t)$ 是等 离子体瞬时电位、 $V_p$  是等离子体平均电位、 $V_p(t)$ 是阴极瞬 时电位、 $\Delta V_{rf}$ 是阴极电位的幅值、 $V_f$  是阳极浮置电 位、d 是壳层的平均厚度.由于壳层中的电子密度很 低、电离碰撞可忽略,所以假设离子只在等离子体中 产生,到达壳层边沿的离子在壳层电场的作用下加 速飞向靶面,发生溅射;离子质量大、频率远小于射 频频率(13.56 MHz),所以假设离子运动不受射频调 制、是在厚度为 d 的平均壳层中运动<sup>91</sup>;壳层厚度 d 通常较小,离子输运时间很短,且发生碰撞后运动方

图 5 射频辉光放电系统及等离子体壳层结构示意图 (a)壳层 内平均电位分布 (b)放电系统及壳层结构 (c)阴极和等离子体 电位

向有一定的不确定性,所以不考虑磁场对离子运动 轨迹的影响.根据 Langmiur-Child 空间电荷限制理 论, d 及壳层内的电场强度 E(x)可分别用以下式计 算<sup>[10,11]</sup>:

$$d = 0.793 \varepsilon_0^{1/2} (e/m_i)^{1/4} V_c^{3/4} J_i^{-1/2}$$
, (1)

$$E(x) = \frac{4V_{c}}{3d} \left(\frac{x}{d}\right)^{1/3} , \qquad (2)$$

其中  $\varepsilon_0$  为真空介电常数、e 为电子电荷、 $m_i$  为离子 质量、 $J_i$  为离子电流密度、 $V_e$  为壳层平均电压.根据 图 5 中阴极和等离子体电位分布<sup>[12-14]</sup> 和极浮置电 位  $V_f$  很小<sup>[15]</sup> 则  $V_p$  和  $V_e$  可由下式计算<sup>[14,16]</sup>:

$$V_{\rm p} = \frac{1}{2} (\Delta V_{\rm ff} + V_{\rm b}), \qquad (3)$$

$$V_{\rm c} = V_{\rm p} - V_{\rm b} , \qquad (4)$$

式中的  $J_i \Delta V_n$ 和  $V_b$  可由实验测定 ,则可计算出 d和 E(x).模拟时首先确定壳层边沿处离子的初始速 度.假设等离子体中的离子服从 Maxwell-Boltzmann 分布 则知道离子温度后可通过随机抽样确定壳层 边沿处离子的初始速度<sup>171</sup>.由于冷等离子体中的电 子温度很高、而离子温度和中性粒子温度很低且相 近 ,所以其中的离子温度可由真空室内的温度代替、 由实验测定.其次 ,确定壳层边沿处离子的初始位





56 卷

置 其中轴向位置 x 固定为 0 只需确定径向位置. 由于靶面附近分布较强的磁场 对电子有束缚作用, 使得在平行靶面方向磁场分量愈大的区域等离子体 密度愈大、离子对靶材的溅射愈强烈 因此假设壳层 边沿处离子密度径向分布与靶面溅射坑深度分布一 致 则可通过拟合靶面溅射坑深度分布得到离子径 向分布,再由随机抽样确定离子的初始径向位 置<sup>17]</sup>.最后,采用自由飞行距离(DOF)法模拟离子在 壳层中的运动 即根据离子的自由程分布函数随机 抽取离子的自由运动路程,在这段路程内离子不发 生碰撞,因为真空室内压强低、电离度小,所以只考 虑离子在壳层中与背景气体分子的弹性碰撞及受到 的电场加速作用,假设真空室中的背景气体分子服 从 Maxwell-Boltzmann 分布 离子与背景气体分子的 相互作用采用两体碰撞模型<sup>18]</sup>,它们之间的作用势 表示为[19]

$$V(r) = A e^{-\alpha r} - \sum_{m} C_{m} / r^{m}$$
, (5)

式中 r 是两粒子间的距离 ,m 是正整数 ,a 和  $C_m$  是常数 ,离子输运模拟可得到离子到达靶面时的能量、 位置和入射角度<sup>[17]</sup>.

GaP 靶的溅射采用 SRIM<sup>201</sup>模拟.SRIM 是模拟 粒子在固体中受到的阻止及射程分布的软件,采用 级联碰撞模型及两体碰撞近似.用 SRIM 模拟溅射 过程时需把入射离子的能量、位置和入射角度作为 初始参数,这些参数由上述离子输运模拟得到.GaP 靶的溅射模拟可得到 P 原子和 Ga 原子从靶面出射 时的能量、位置及角度,并把它们作为溅射原子输运 模拟中的初始参数.溅射原子输运模拟采用 DOF 方 法.由于真空室中气体电离度很低、溅射原子数目很 少,所以溅射原子在飞行过程中主要和背景气体分 子发生碰撞.模拟中只考虑了溅射原子和背景气体 分子间的弹性碰撞,并采用了两体碰撞近似,中性粒 子间的相互作用势采用屏蔽的库仑作用势<sup>[21]</sup>:

$$\mathcal{V}(r) = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \frac{Z_1 Z_2 e^2}{r} u(r/a), \qquad (6)$$

式中  $\epsilon_0$  为真空介电常数 ,e 为电子电荷 ;Z 为原子 序数 ;r 为两原子间的距离 ;a 为屏蔽长度 ;u( r/a ) 是屏蔽函数 表示库仑作用的减弱.溅射原子输运模 拟最后可得到 P和 Ga 原子到达衬底时的能量、位置 及入射角度.

3.2. 模拟结果及分析

随机抽取 100000 个 Ar+ ,模拟了图 1 中不同工

艺参数下 GaP 薄膜的沉积过程.表1 是测量得到的 相应放电参数.

表1 图1中不同工艺参数下测量得到的放电参数

射频功率/W	$V_{\rm b}/{ m V}$	$\Delta V_{\rm rf}/{\rm V}$	$J_{\rm i}$ ( mA/cm <sup>2</sup> )	离子温度 T <sub>i</sub> /K
30	- 103	175	5.2	430
50	- 147	250	6.1	513
70	- 185	296	7.0	567
80	- 216	343	7.6	602
90	- 250	395	8.3	625
100	- 282	442	8.8	640

图 6 是模拟的 30 W 70 W 90 W 所对应的参数 下溅射原子的能量、位置及出射角度分布,其中 $\theta$ 是溅射原子出射方向与轴向 x 的夹角,从图  $\theta(a)$ 可 知 Ga和 P 原子的能量分布几乎完全相同 溅射原 子的能量主要集中在几个到几十个电子伏范围内; 随功率增大 溅射原子能量分布偏向于高能量区域, 但高能量区域的分布很小,这是因为,入射离子的能 量大部分消耗在靶材中的级联碰撞过程中、分配给 参与级联碰撞的原子 最后变成靶材的热能 入射离 子的能量只有部分用来克服靶材的表面束缚能、引 起溅射现象 :当功率增大时入射离子能量增大 级联 碰撞加剧 使溅射率增加,从图 (fb) 可知 ,Ga 原子和 P.原子沿靶面径向分布相同,其中分布峰值对应靶 面溅射坑的最大深度;随着功率增大溅射原子沿靶 面径向分布的变化不大.这是因为,从宏观上看入射 离子在靶中的侧向运动距离很小,溅射现象只发生 在离子入射点附近,从图 6( c)可知, Ga 原子和 P 原 子的出射角度分布几乎相同,溅射原子大部分是以 接近靶面法向的角度出射,但 Ga 原子在靶面法向 的分布较 P 原子小.在模拟的工艺参数范围内 ,溅射 原子的出射角随工艺参数的变化不太明显,

不同参数下 Ga 原子从靶面出射时的能量、位 置及角度分布与 P 的相似,但 Ga 和 P 原子的溅射率 相差较大.图 7 是模拟的不同参数下 Ga 和 P 原子的 溅射率.增大射频功率、同时减小工作气压,Ga 和 P 原子的溅射率均线性增大,这有利于提高薄膜的沉 积速率,但 Ga 的溅射率大于 P 的.对于合金靶来说, 若各成分原子的溅射率不同就会发生择优溅射,使 溅射率大的原子在靶中贫乏、其溅射率逐渐增大,从 而随着溅射的进行各成分原子的溅射率之比与它们 在靶中的含量比达到一致.但对于化合物靶来说情



图 6 模拟的不同参数下 P 和 Ga 原子从靶面溅射出时的能量分布(a),沿靶面径向位置分布(b)和出射角度分布(c)

况比较复杂,还没有得出普遍的结论.GaP 靶中 Ga 的溅射率比 P 的大,将会使所制备 GaP 薄膜中 Ga 的 含量高于 P 的.



图 7 模拟的不同参数下 Ga 和 P 原子的溅射率



图 8 模拟的不同参数下 Ga 和 P 原子的输运效率

把沉积到衬底的溅射原子数与溅射原子总数之 比定义为输运效率.图8是模拟的不同参数下 Ga和 P原子的输运效率.增大射频功率、同时减小工作气 压,Ga和P原子的输运效率均增大,因此可以提高 薄膜的沉积速率;但功率较小、气压较高时P原子的 输运效率小于Ga原子的,而功率较大、气压较低时 P原子的输运效率大于Ga的.因此,增大功率、减小 气压可以提高到达衬底表面的P:Ga原子数量比, 从而有利于增大GaP薄膜中P的含量.

图 9 是模拟的 30 W,70 W,90 W所对应参数下 溅射原子沉积到衬底时的能量分布.P和 Ga原子沉 积到衬底时能量主要集中在几个电子伏范围内,高 能量范围的分布很小.在低能量范围内出现了两个 主要的分布峰,其中能量较小的一个在远小于1 eV 的范围内,另一个在几个电子伏的范围内.当功率较 小、气压较大时,能量远小于1 eV 的分布峰很大,而



图 9 模拟的不同参数下 Ga 和 P 原子沉积到衬底时的能量分布 (a)30 W (b)70 W (c)90 W

能量为几个电子伏的分布峰很小;当增大功率、减小 气压时,能量远小于1eV的分布峰减小,而能量为 几个电子伏的分布峰变大,且P原子的这种变化趋 势比 Ga原子的大.能量远小于1eV的分布峰主要 是因为一部分溅射原子在输运过程中和背景气体分 子进行了大量碰撞,达到了背景气体分子的温度,这 部分原子沉积到衬底后会被后续沉积的高能量原子 溅射掉,在溅射镀膜中对薄膜的生长贡献不太大,而 用来成膜的主要是能量为几个电子伏和更高能量的 原子.因此,增大射频功率、减小工作气压,可使更多 较高能量的 Ga和P原子沉积到衬底,有利于沉积原 子在衬底表面上进行扩散、反应及结合,从而生长出 高质量的 GaP 薄膜.

从表 1 可知,增大射频功率、同时减小工作气 压,而保持 Ar I 750 nm 发射光谱线强度不变时,靶 面自偏压 V<sub>b</sub> 的绝对值及离子电流密度 J<sub>i</sub> 均增大, 即入射离子的加速电压及入射离子的数目均增大, 所以使 Ga 及 P 的溅射率增大、溅射原子的能量有所 增加.工作气压降低,使溅射原子输运时的平均自由 程增大、碰撞概率及散射减小,所以溅射原子的输运 效率及输运到衬底时的能量增大.增大射频功率、同 时减小工作气压,P原子的输运效率比 Ga 原子的增 大得快,说明 P 原子的平均自由程比 Ga 原子的增大 得快,所以在这种情况下更有利于 P 原子的输运.

### 4.结 论

以 GaP 为靶材采用射频磁控溅射法制备 GaP 红 外光学薄膜 通过同时改变射频功率和工作气压来保 持 Ar 1 750 nm 发射光谱线强度不变,当射频功率较 小、工作气压较大时 GaP 薄膜沉积速率较小 薄膜中  $G_a$ 的含量大于 P 的、使薄膜吸收增大 ;当射频功率较 大、工作气压较小时 GaP 薄膜沉积速率增大 薄膜中 Ga与P的含量接近化学计量比、使薄膜吸收减小从 而有利于制备较大厚度的 GaP 红外光学薄膜,计算机 模拟结果表明,功率较小、气压较大时,Ga和P的溅 射率、输运效率及沉积到衬底时的能量均较小 Ga 的 溅射率及输运效率均大于 P 的 所以 GaP 薄膜沉积速 率较小、薄膜中 Ga 的含量大于 P 的 ;而功率较大、气 压较小时 Ga和 P的溅射率、输运效率及沉积到衬底 时的能量均增大 Ga 的溅射率大于 P 的、但其输运效 率小于 P的,所以 GaP 薄膜的沉积速率增大、薄膜中  $G_a$ 与 P 的含量接近化学计量比.

- [1] Wilson M , Thomas M , Perez I 1994 Proc. SPIE 2286 108
- [2] Gibson D R , Waddell E M 1994 Proc. SPIE 2286 335
- [3] Waddell E M ,Gibsom G R 1994 Proc. SPIE 2286 364
- [4] Waddel E M ,Gibson D R 1994 Proc. SPIE 2286 376
- [5] Gibson D R , Waddell E M , Wilson S A , Lewis K L 1994 Opt . Eng. 33 957
- [6] Askinazi J "Narayanan A 1997 Proc. SPIE 3060 356
- [7] Li Y P, Liu Z T, Zhao H L et al 2006 Acta Optica Sinica 26 1589
   (in Chinese)[李阳平、刘正堂、赵海龙等 2006 光学学报 26 1589]
- [8] Li Y P ,Liu Z T 2005 Materials Science Forum 475-479 3685
- [9] Dai Z L, Wang Y N, Ma T C 2001 Acta Phys. Sin. 50 2398 (in Chinese) [戴忠玲、王友年、马腾才 2001 物理学报 50 2398]
- [10] Godyak V A 1993 IEEE Transaction on Plasma Science 21 378
- [11] Godyak V A 1990 IEEE Transaction on Plasma Science 18 195
- [12] Kuypers A D ,Hopman H J 1990 J. Appl. Phys. 67 1229
- [13] Gill M D 1984 Vacuum 34 357
- [14] Al-Assadi K F 1991 Vacuum 43 287

- [15] Suzuki K , Ninomiya K , Nishimatsu S 1985 J. Vac. Sci. Technol. B3 1025
- [16] Köhler K , Coburn J W , Horne D E , Kay E , Keller H J 1985 J. Appl. Phys. 57 59
- [17] Li Y P, Liu Z T, Geng D S 2003 Vac. Sci. Technol. (China) 23 199(in Chinese)[李阳平、刘正堂、耿东生 2003 真空科学与技 术(中国) 23 199]
- [18] Xu J L, Jin S X 1981 Plasma Physics (Beijing: Atomic Energy Press)p22—37 (in Chinese)[徐家鸾、金尚宪 1981 等离子体 物理学(北京 原子能出版社)第 22—37页]
- [19] Meyer M Pontikis V 1991 Computer Simulation in Materials Science : interatomic potentials, simulation techniques, and applications (Boston : Kluwer Academic Publishers) p161
- [20] Ziegler J F, Biersack J P, Littmark U 1985 The Stopping and Range of Ions in Solids (New York : Pergamon Press ) p202-263; http:// www.srim.org/
- [21] Groves J F 1998 Directed Vapor Deposition (PHD Dissertation of University of Virginia ) 188

# RF magnetron sputtering of GaP thin film and computer simulation of its depositing process \*

Li Yang-Ping<sup>†</sup> Liu Zheng-Tang Zhao Hai-Long Liu Wen-Ting Yan Feng

( School of Materials Science and Engineering, Northwestern Polytechnical University, Xi 'an 710072, China)
 ( Received 9 August 2006; revised manuscript received 18 October 2006)

#### Abstract

GaP IR thin films were deposited through RF magnetron sputtering with a GaP disk as the target. The intensity of Ar I 750nm optical emission line was kept the same in different experiments , with which various deposition parameters were got , and the deposition processes were studied with computer simulation. The results showed that under low sputtering power and high working gas pressure , the sputtering yields and transporting efficiencies of Ga and P atoms as well as their energies at arriving the substrate 's surface are small , the sputtering yield and transporting efficiency of Ga atom are both larger than those of P atom , hence the depositing rate of GaP film is low , the content of Ga in the film is larger than that of P , which makes the film have high absorbance in IR waveband. But under high sputtering power and low working gas pressure , the atoms ' sputtering yields , transporting efficiencies and energies at arriving the substrate 's surface all increase , the sputtering yield of Ga atom is larger than that of P atom , whereas its transporting efficiency is smaller than that of P atom , hence the depositing rate of GaP film is left efficiency is smaller than that of P atom , hence the depositing rate of GaP film is larger florency is smaller than that of P atom , hence the depositing rate of GaP film is larger florency is smaller than that of P atom , hence the depositing rate of GaP film is high and stoichiometric film with low absorbance is deposited , which is advantageous to depositing large-thickness GaP film.

**Keywords** : GaP , thin film , RF magnetron sputtering , computer simulation **PACC** : 7820 , 8115 , 5265

<sup>\*</sup> Project supported by the Aviation Science Foundation of China (Grant No. 04G53043).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail:lyp6@163.com