文章编号: 0258-7025(2004)03-0342-05

光导型光电探测器瞬变行为的仿真

马丽芹^{1,2},陆启生¹,杜少军¹,唐松生²,程湘爱¹

(1 国防科技大学理学院定向能研究所,湖南长沙 410073;2 青岛科技大学,山东 青岛 266042)

摘要 较强功率的激光辐照半导体探测器时既产生光电效应又产生热效应,提出了反映光电效应的载流子输运模型和反映热效应的热扩散模型。计算了不同激光辐照功率密度下 PC型 HgCdTe 探测器内的光生载流子浓度和热 平衡载流子浓度,由此对探测器的瞬变行为进行了仿真计算,仿真结果与实验结果相吻合。 关键词 光电子学;光导型光电探测器;瞬变行为;热平衡载流子;光生载流子 中图分类号 TP 211⁺.6 文献标识码 A

Imitation of the Instantaneous Change Behaviors of Photoconductive Detectors

MA Li-qin^{1,2}, LU Qi-sheng¹, DU Shao-jun¹, TANG Song-sheng², CHENG Xiang-ai¹

¹Institute of Science, National University of Defense Technology, Changsha, Hunan 410073, China

²Qingdao Science and Technology University, Qingdao, Shandong 266042, China

Abstract Photoconductive effect and heat effect in semiconductor photoconductive detectors when they are irradiated by laser were considered simultaneously. A transportation model of photoconductive carriers and heat transmission model were established. The photoconductive carriers consistency and the heat equilibrium carriers consistency in PC-type HgCdTe detectors under various laser irradiation density were calculated. Instantaneous change behaviors of the detectors were imitated further. The imitative results are identical with experimental results.

Key words optoelectronics; photoconductive detector; instantaneous change behavior; heat equilibrium carriers; photoconductive carriers

1 引 言

光导型 HgCdTe 光电探测器是一种很有前途 的红外探测器,因为可以改变 Hg_{1-x}Cd_xTe 材料的 组份 x 来改变其光谱响应范围,而且在低温下具有 响应快、探测率高、噪声小等优点,被广泛应用到红 外制导、夜视、激光通讯、遥感、测距等领域,因此研 究激光辐照该种器件而产生的各种效应具有重要的 实际意义,并且已做了不少工作^[1,2]。我们认为当 较强功率的激光辐照光导型半导体探测器时除产生 光电导效应外还产生热效应,表现为温度的升高以 及温升造成的各种现象。本文同时考虑了这两种效 应,由激光辐照下半导体探测器内部的载流子输运 方程,计算了光生载流子的浓度;由热效应模型计算 了探测器内的温度场分布、热平衡载流子的浓度与 光照强度及光照时间的关系,由此对激光辐照光导 型探测器的瞬变行为进行了仿真计算。

2 光导型光电探测器瞬变行为的仿真

对于本征 PC 型光电探测器,在光的辐照下探测器内载流子浓度可表示为 $n = n_0 + \Delta n, p = p_0 + \Delta p$,其中 n_0, p_0 为热平衡电子和空穴的浓度, $\Delta n, \Delta p$ 为光生电子和光生空穴的浓度。在整个光电导过程中,光生载流子与热平衡载流子具有相等的迁移率,因此光照下探测器的电导率为

作者简介:马丽芹(1963—),女,副教授,博士生,主要从事工程光学、激光与物质相互作用方面的教学与科研工作。 E-mail:mal**Fanyx数据**com

收稿日期:2002-08-12; 收到修改稿日期:2003-01-08

基金项目:国家 863 激光技术领域(863-410-5)资助课题。

(4)

 $\sigma = e[(n_0 + \Delta n)\mu_n + (p_0 + \Delta p)\mu_p]$ (1) 式中 e 为电子电量, μ_n , μ_p 为电子、空穴的迁移率。因 为空穴的迁移率比电子的迁移率小得多,故也可只 考虑电子对电导率的贡献。探测器的电阻

$$R_{\rm D} = \frac{l}{\sigma w d} \tag{2}$$

式中 *l*,*w*,*d* 分 别表示探测器的长、宽和高。对于低 阻的 PC 型 HgCdTe 探测器采用恒流电路工作方 式,此时在入射光辐照前后其电阻的变化行为就体 现着探测器输出光电压信号的变化行为。

2.1 PC型 HgCdTe 探测器内热平衡载流子浓度及 暗电导率与温度的关系

实验中使用的探测器是 PC 型 $H_{g_{1-x}}Cd_x$ Te 探 测器,组份 x = 0.205,光敏元面积为 $0.2 \text{ mm} \times 0.2$ mm,器件置于液氮冷却的杜瓦瓶内,工作温度为 77 K。当组份 x = 0.205,温度 T 在 77~300 K 之间 时,电子迁移率近似为^[3]

$$\mu_n = 2.84 \times 10^9 T^{-2.2} (\text{cm}^2 \text{V}^{-1} \text{s}^{-1})$$
 (3)
对于非简并半导体,热平衡电子和空穴浓度(掺入浓
度为 n_i 的施主杂质)

$$n_{\scriptscriptstyle 0} = rac{n_d + \sqrt{n_d^2 + 4n_i^2}}{2}, \hspace{0.3cm} p_{\scriptscriptstyle 0} = rac{-n_d + \sqrt{n_d^2 + 4n_i^2}}{2}$$

杂质浓度 $n_d \approx 8 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}$,本征载流子浓度 n_i 与 温度 T 及组份 x 有如下关系^[4]

$$n_i = \frac{(1+3.25k_bT/E_g) \times 9.56(10^{14})E_g^{3/2}T^{3/2}}{1+1.9E_g^{3/4}\exp(E_g/2k_bT)} (\text{cm}^{-3})$$

式中
$$k_b = 8.625 \times 10^{-5} \text{ eV/K}, E_g$$
为禁带宽度
 $E_g = -0.295 + 1.87x - 0.28x^2 + (6 - 14x + 3x^2) \times 10^{-4} T + 0.35x^4 (\text{eV})$
(5)

探测器暗电导率为

$$\sigma_0 = e(n_0\mu_n + p_0\mu_p) \tag{6}$$

由电子、空穴的有效质量分别为 $m_n^* = 0.013m_e, m_p^*$ = 0.17 $m_e^{[1]}$ 得出: $\mu_p = 0.0765\mu_n$ 。经计算得到的热 平衡电子浓度与温度的关系、电导率与温度的关系 分别如图 1,2 所示。

由此可以得出结论:

1) 探测器内热平衡载流子的浓度在低温(100 K之内)时很小, $n_0 \approx n_d$,基本上与温度无关;当温 度升高到 150 K以后 n_0 随温度 T 的升高而明显增 大,且温度越高 n_0 随 T 的增大速度越快。

2) 探测器暗电阻随温度的变化存在一个极大 值,极大值的了数据₄及组份 x 有关。当 $n_d = 8 \times 10^{14}$









temperature without light irradiation $(n_d = 8 \times 10^{14} \text{ cm}^{-3}, x = 0.205)$

 cm^{-3} , x = 0.205时,极大值位置在115 K 左右。这 与文献[2]中的实验结果完全一致。

 2.2 激光辐照探测器的温度场计算和热平衡载流 子浓度计算

PC型 HgCdTe 探测器的性能对工作温度很敏 感。下面计算激光辐照时探测器的温度变化情况。 图 3 是探测器的结构示意图,HgCdTe 芯片以 Al₂O₃为衬底,之间用胶粘接,把 Al₂O₃再用胶粘于 铜基座上,铜基座用螺钉紧固于铝壳上,杜瓦瓶内装 液氮,在 HgCdTe 芯片上用铟球焊出两根引出线作 为信号线。实际的器件一般封装在液氮冷却的杜瓦 瓶内,杜瓦瓶被抽真空无对流散热。实验中激光束 能完全覆盖住 HgCdTe 芯片表面,且芯片表面尺寸 远大于厚度,因此可以按一维问题来处理。

热传导方程为

$$c\rho \,\frac{\partial T}{\partial t} = \lambda \,\frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \alpha (1-r) P_\lambda \exp(-\alpha y) \quad (7)$$

式中 c,ρ,λ 分别为材料的热容量、密度、热导率, P_{λ}







为辐照光的功率密度,r为 HgCdTe 材料表面对入 射光的反射率, α 为其对入射光的吸收系数,当入射 光波长为 1.06 μ m 时,r = 0.35, $\alpha = 10^3$ cm⁻¹。

采用隐式差分格式对式(7)进行求解。因为探测器由 5 种材料构成,所以要分层计算,各层参数 见表 1 所示。HgCdTe 层,前胶层,Al₂O₃ 层,后胶 层,铜基座的空间步长分别取 0.1 μ m,0.6 μ m,50 μ m,0.6 μ m,1 mm。为了消除由面积差异产生的影 响,引入两个参数 A_1,A_2 ,认为 Al₂O₃ 层、后胶层、 铜基座的密度分别为 $A_1\rho_3, A_1\rho_4, A_2\rho_5$ 。初始条件 为: $T|_{t=0} = 77$ K,边界条件为: $\frac{\partial T}{\partial y}\Big|_{y=0} = 0, T|_{y=d}$ =77 K。

表 1 各层材料的典型参数 Table 1 Typical parameters of materials

Material	Density /kg/m³	Heat- capacity /J/kg • K	Heat- conductivity /W/m • K	Thickness /µm
HgCdTe	7600	150	20	15
Frontal glue	1250	1530	0.2	3
$\operatorname{Al}_2\operatorname{O}_3$	3980	174	1100	250
Back glue	1250	1530	0.2	3
Cu	8890	385	386	5000

通过计算得到温度的纵向分布结果为: HgCdTe,Al₂O₃内部温度几乎相等,铜基座的温度 升高极小,温度主要降于两层胶上,胶层起热瓶颈作 用。这是由于胶层的热导率比起 Al₂O₃,HgCdTe 层的热导率小得多的缘故。胶层的厚度对温升的影 响很大,因此制作器件时应尽量使胶层薄。图 4 表 示不同激光辐照功率密度下 HgCdTe 层内的热平 衡载流子浓度随时间的变化情况。

2.3 载流子输运方程及光生载流子浓度的计算

当激光辐照半导体探测器时,载流子在探测器 内输运所遵循的连续性方程为[™]

万方数据G-R-
$$\frac{1}{e}$$
マ・ブ_p (8)



图 4 不同激光辐照功率密度下的热平衡 载流子浓度-时间曲线

Fig. 4 Heat equilibrium carriers consistency vs time with different laser irradiation density

$$\frac{\partial n}{\partial t} = G - R + \frac{1}{e} \nabla \cdot \vec{J}_n \tag{9}$$

式中p,n分别为空穴、电子的浓度,G,R分别为空穴 电子对的产生率和复合率, \vec{f}_p,\vec{f}_n 分别为空穴、电 子的电流密度。

载流子的电流密度为其漂移电流密度和扩散电 流密度之和,即

$$\int_{p} = e\mu_{p}pE - eD_{p}\nabla p \qquad (10)$$

$$J_n = e\mu_n n E - eD_n \nabla n \qquad (11)$$

其中 \vec{E} 为载流子所在点的电场强度, D_p , D_n 分别为 空穴、电子的扩散系数, $D_p = \mu_p k T/e$, $D_n = \mu_n k T/e$,k为普朗克常数。

单位体积内光生载流子的产生率为

$$G(y,t) = \alpha \eta (1-r) P_{\lambda}(t) \exp(-\alpha y) / h \nu$$

(12)

式中 y为到半导体材料光照面的距离, , 为入射光的 频率, η为光子激发空穴 - 电子对的量子效率。在多 数情况下, 经由复合中心的复合居于主导地位, 根据 复合中心理论, 载流子的复合函数为

$$R(x,t) = \frac{pn - p_0 n_0}{\tau_n (n + n_1) + \tau_p (p + p_1)}$$
(13)

式中 τ_n , τ_p 分别为电子、空穴的寿命,热平衡电子和 空穴浓度 n_0 , p_0 满足 $p_0n_0 = n_i^2$, n_1 , p_1 分别为费米能 级与复合中心能级重合时电子、空穴的浓度。由于实 际上重要的复合中心都是深能级的,所以 n_1 , p_1 都 比较小,最典型的深能级是位于半导体的费米能级, 此时 n_1 , p_1 就是探测器在温度T时的本征载流子浓 度。

假设入射光垂直均匀地覆盖探测器的前表面, 则各物理量可作一维模型近似。对于均匀半导体热 平衡载流子浓度与位置无关。外接偏置电阻比探测 器电阻大得多,可认为是恒流工作条件。因此导出 光生载流子的连续性方程为

$$\frac{\partial \Delta p}{\partial t} = G - R - \mu_{p}E \frac{\partial \Delta p}{\partial y} - \mu_{p}p \frac{\partial E}{\partial y} + D_{p} \frac{\partial^{2} \Delta p}{\partial y^{2}}$$
(14)
$$\frac{\partial \Delta n}{\partial t} = G - R + \mu_{n}E \frac{\partial \Delta n}{\partial y} + \mu_{n}n \frac{\partial E}{\partial y} + D_{n} \frac{\partial^{2} \Delta n}{\partial y^{2}}$$
(15)

在载流子输运过程中,探测器内总电流密度为载流 子电流密度与位移电流密度之和,因此有方程

$$\varepsilon \frac{\partial E}{\partial t} = J - e(\mu_p p + \mu_n n)E + eD_p \frac{\partial \Delta p}{\partial y} - eD_n \frac{\partial \Delta n}{\partial y}$$
(16)

方程(14)~(16)联立,形成了完整地描述光导 型半导体探测器内光生载流子输运现象的动力学方 程,采用预测-校正格式^[4]求其数值解。边界条件采 用中心差分的方法来处理,以确保二阶离散精度。

计算中用到的参数如下: $\tau_p \approx \tau_n = \tau = 10^{-7}$ s, $\alpha = 10^3$ cm⁻¹, $\eta = 0.6$, r = 0.35, 组份 x = 0.205, 波长 $\lambda = 1.06$ μm, $\epsilon = \epsilon_0 [14(1 - x) + 7.05x]$, HgCdTe 层厚 d = 15 μm,探测器的工作温度为 77 K,当光照方向垂直于偏置电流方向时,(16)式中 J = 0,恒流工作方式可认为外电场也恒定。 Δp , Δn 的 初始值为零,边界条件为 $\frac{\partial \Delta p}{\partial y}\Big|_{y=0} = \frac{\partial \Delta n}{\partial y}\Big|_{y=0} = 0$, 在光照背面也有同样的边界条件。

为确保计算精度,计算中取空间步长 $\Delta h = 0.1$ μm ,时间步长 $\Delta t = 1$ ns。计算结果表明,在稳定光 的照射下光生载流子浓度很快达到平衡;光生载流 子浓度沿光照方向随位置的变化不大,光照面和背 面的电子浓度值相差不到 10%,计算探测器的电 阻时可以忽略这种差异。造成这样的结果是因为 HgCdTe 对 1.06 μ m 光的吸收系数较小(10^{3} / cm⁻¹),表现为体吸收,且层厚仅有 15 μ m。激光辐照功率密度不同时,探测器内光生载流子浓度随时间的变化如图 5 所示。



图 5 光生载流子浓度随时间的变化

Fig. 5 Photoconductive carriers consistency change with time

2.4 探测器电阻的瞬变行为

在稳定光的照射下,探测器内光生载流子浓度 很快达到平衡。当光照停止时,探测器内虽然仍存 在非平衡载流子,但它们消失的时间是寿命量级。 在光照时间和信号采样时间为秒量级时,光生载流 子的弛豫时间可忽略,这样使电阻的计算简化。

探测器电阻为

$$R_D = egin{cases} rac{l}{eig[\mu_n(n_0+\Delta n)+\mu_p(p_0+\Delta p)ig]ud} \ 0 < t \leqslant t_1 \ rac{l}{eig(\mu_n n_0+\mu_p p_0)ud} \ t = 0, t > t_1 \end{cases}$$

 t_1 为光照时间。得到在 1.06 μ m 的激光辐照下 R_D 随光照时间的变化如图6所示。激光辐照探测器时



图 6 1.06 μm 激光辐照下 PC 型 HgCdTe 探测器电阻的瞬变行为的仿真结果

Fig. 6 Imitative results of instantaneous change behaviors of electrical resistance of the

3期

万方数据

PC-type HgCdTe detector irradiated by 1.06 μm laser

图 7 是 1. 319 μ m 激光辐照下另一 PC 型 HgCdTe 探测器(以下称为 2[#] 探测器)电阻瞬变行 为的仿真结果。该探测器的组份 x = 0.27,杂质浓 度 $n_d = 5 \times 10^{14}$ cm⁻³, HgCdTe 晶片尺寸为 1.25 mm×0.25 mm×0.015 mm。



图 7 1.319 μm 激光辐照下 2[#] 探测器瞬变行为的

仿真结果

Fig. 7 Imitative results of instantaneous change behaviors of 2^{\pm} detector irradiated by 1. 319 µm laser



图 8 1.06 μm 激光辐照 PC 型 HgCdTe 探测器电阻的 瞬变行为的实验结果

Fig. 8 Experimental result of instantaneous change behaviors of electrical resistance of the PC-type HgCdTe detector irradiated by 1.06 μm laser

3 与实验结果的比较

图 8 为文献[2]中的 1.06 μm 激光辐照下 PC 型 HgCdTe 探测器电阻瞬变行为的实验结果,激光 辐照功率密度为 23 W/cm²,辐照时间为 0.5 s。把 图 6 和图 2 通教研讨可看出,探测器瞬变行为的规 律是一致的,只是数值上有些差异,这与计算中取的 参量有关,特别是不知道当时实验中使用的探测器 的真实尺寸,计算中取的尺寸是典型值,这对电阻值 的影响很大。

图 9 是利用波长为 1.319 μ m 的激光辐照 2[#] 探 测器的实验曲线,激光辐照功率密度为 32 W/cm²。 测量其暗电阻为 98 Ω ,而模拟计算出的暗电阻值为 95.8 Ω ,出现误差是因为存在接触电阻和引线电 阻。实验中采集的是探测器上的电压信号,在恒流 工作情况下电压信号与电阻是成正比例关系的。从 图 7,图 9 看出仿真结果与实验结果基本相同,证明 我们设计的理论模型可以有效地仿真工程实践。



图 9 1.319 μm 激光辐照 2[#] 探测器瞬变行为的实验曲线

Fig. 9 Experimental result of instantaneous change behaviors of $2^{\#}$ detector irradiated by 1.319 μ m laser

参考文献

- Lu Qisheng, Jiang Zhiping, Liu Zejin. The transient behavior of InSb (PV) detector irradiated by laser [J]. High Power Laser and Particle Beams, 1991, 3(1):102~108
 - 陆启生,蒋志平,刘泽金.激光辐照下 InSb 探测器(PV 型)的瞬 变行为[J].强激光与粒子束,1991,3(1):102~108
- 2 Jiang Zhiping, Liang Tianjiao, Lu Qisheng *et al.*. Heat effect calculations of PC type HgCdTe detectors when irradiated by laser [J]. *Applied Laser*, 1995, 15(4):155~156

蒋志平,梁天骄,陆启生 等.激光辐照 PC 型 HgCdTe 探测器热 效应的计算[J].应用激光,1995,15(4):155~156

- 3 W. Scott. Electron mobility in Hg_{1-x}Cd_xTe [J]. J. Appl. Phys., 1972, 43(3):1055~1062
- 4 Chu Junhao, Wang Rongxing, Tang Dingyuan. Intrinsic carrier concentration in Hg_{1-x}Cd_xTe semiconductors with nonparabolic band [J]. Chinese J. Infrared Research, 1983, 2(4):241~249 褚君浩,王戎兴,汤定元. 非抛物型能带半导体 Hg_{1-x}Cd_xTe 的本征载流子浓度[J]. 红外研究, 1983, 2(4):241~249
- 5 Sun Chengwei, LU Qisheng, Fan Zhengxiu et al.. Laser Irradiation Effect [M]. Beijing: National Defence Publishing Company, 2002. 340~341 孙承绪,陆启生,范正修等. 激光辐照效应[M]. 北京:国防工业

出版社,2002.340~341

Lu Jinpu, Guan Zhi. Numerical Solution of Partial Differential Equations [M]. Beijing: Tsinghua University Publishing Company, 1987. 190~194
陆金甫,关 治. 偏微分方程数值解法[M]. 北京:清华大学出 版社,1987. 190~194