文章编号: 1001-3806(2005)05-0507-04

# 超短脉冲激光对透明材料的破坏

# 马法君,田友伟,何峰,陆培祥,2\*

(1.中国科学院上海光学精密机械研究所强光光学重点实验室,上海201800,2华中科技大学激光技术国家重点实验室,武汉430074)

摘要:基于固体的能带理论和能量守恒原理建立了一个描述激光与非金属材料作用时载流子随时间空间变化的理 论模型。讨论了材料的破坏阈值、烧蚀深度与激光脉宽、波长和强度之间的关系,同时也讨论了破坏阈值、烧蚀深度与材 料禁带宽度等特性之间的关系。讨论了多光子电离、隧道电离和雪崩电离在激光对材料破坏过程中的不同地位,理论结 果表明,光电离在超短脉冲激光对非金属材料破坏过程中对破坏阈值的影响最大。

关键词: 光学材料; 激光破坏; 破坏阈 值; 烧蚀深度

中图分类号: TN 244 文献标识码: A

# Ultra-short pulse laser-induced dam age in transparentm aterials

# MA Fa-jun<sup>1</sup>, TIAN You wei<sup>1</sup>, HE Feng<sup>1</sup>, LUP eix ang<sup>1</sup>

(1. Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, the Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201800, China; 2. National Laboratory of Laser Technology, HUST, Wuhan 430074, China)

Abstract A heoretical model based on solid state energy band theory and energy conservation is developed which can describe temporal and spatial distribution of carriers in norm etal materials during laser induced damage. The relation between damage threshold, ablation depth and laser pulse duration, wavelength energy fluence is studied with them odel. The effects of the electron ic properties of material on damage threshold and ablation depth are also discussed. The respective roles of multiphoton ionization, tunnel ionization, and avalanche ionization in laser induced damage are examined, and it is found that photor ionization is always the most in portant role in the norm etal materials during ultra short laser induced damage.

Key words optical material laser induced damage, damage threshold, ab lation depth

#### 引 言

超高强度激光在透明材料传播中往往会造成材料 的破坏,所以,激光对透明材料破坏的机理对于发展超 短超强激光非常重要。自上世纪 60 年代激光发明以 来,人们对透明材料的激光破坏开展了广泛的研 究<sup>[12]</sup>。现在由于激光技术的发展,激光脉冲宽度已 经降低到几十个飞秒,甚至几个飞秒<sup>[3~6]</sup>。在这个时 间尺度下,多光子电离和雪崩电离等效应在瞬间产生 高温等离子体,激光能量被吸收后来不及传递到晶格, 热扩散也"冻结"了,瞬间能量沉积导致了材料的破 坏,这就使得材料破坏主要由价带电子被激发的过程 决定。飞秒激光与透明材料相互作用时在瞬间产生高 温等离子体并形成微爆结构,其特点是作用区域小,无

\* 通讯联系人。 E-mail lupeixiang@mail hust edu cn 收稿日期: 2004-06-15,收到修改稿日期: 2004-09-29 热效应,重复性高,永久不变形,所以,飞秒激光与物质 相互作用的新领域有很多诱人的科学技术应用,尤其 在上世纪90年代后期,人们发现高功率飞秒激光在超 精细加工、光存储、微光子器件制造、精密医疗器械制 造、精密外科手术中有其独特的优势,并具有潜在的应 用价值。

超短脉冲激光对透明材料破坏的实质是材料导带 电子在很短时间内迅速累积到一个临界密度,一旦导 带电子超过临界密度材料就产生破坏<sup>[4]</sup>。为了揭示 材料激光破坏现象人们提出了很多物理模型<sup>[1,7-9]</sup>。 它们多数都侧重于解释材料的破坏阈值,即材料刚好 被破坏时的激光强度,而无法解释激光对材料破坏的 深度。虽然 SAUERBREY 的多光子电离模型能够准 确解释入射激光能量密度与烧蚀深度之间的关系<sup>[7]</sup>, 但是它仅适用于有机材料,比如塑料。因为在非金属 材料中不但存在光电离而且存在雪崩电离,所以多光 子电离模型不适用于非金属材料。非金属材料在皮秒 脉冲激光破坏时导带电子主要由雪崩电离提供,多光 子电离只提供雪崩电离的初始电子;而对于几十飞秒 脉冲虽然由雪崩电离控制,光电离(多光子电离或者

基金项目:国家自然科学基金资助项目(10375083);国家 重点基础研究专项基金资助项目(TG19990752062)

作者简介:马法君(1980),男,硕士研究生,主要从事激 光与材料相互作用领域研究工作。

隧道电离)已经占相当份额;对于几个飞秒的超短脉 冲光电离可能提供全部导带电子。根据光电离和雪崩 电离产生导带电子超过临界密度将产生材料破坏的观 点,作者建立一个描述材料破坏过程的理论模型,并使 用理论模型研究了材料的破坏阈值和烧蚀深度。

### 1 物理模型

在激光对材料的破坏中,尤其对超短脉冲而言,导带电子密度起着重要的作用,一旦导带电子密度超过 等离子体临界密度,激光强度就达到了破坏阈值,所 以,研究材料破坏的关键就是研究材料中导带电子的 演化。一般用一个普适方程来描述导带电子密度 Ω (*x*, *t*)随时间演化<sup>[1]</sup>:

$$\frac{\partial \Omega_{c}(x, t)}{\partial t} = \left[\frac{\partial \Omega_{c}(x, t)}{\partial t}\right]_{AI} + \left[\frac{\partial \Omega_{c}(x, t)}{\partial t}\right]_{PI} - \left[\frac{\partial \Omega_{c}(x, t)}{\partial t}\right]_{BS}$$
(1)

式中,右边的第 1项表示雪崩电离所造成导带电子的 变化;第 2项为光电离造成的导带电子的变化;第 3项 表示由于多种原因载流子数量的减少,其中包括:载流 子的扩散,载流子复合和载流子被被晶体缺陷捕获。 如果激光脉冲小于 1pş那么最后一项可以忽略<sup>[1]</sup>。



如果采用简化的两能级系统(见图 1)并且忽略最 后一项,(1)式可以变为:

$$\frac{\partial \rho_{c}(x, t)}{\partial t} = \Pi(E) \rho_{c}(x, t) \left[ 1 - \frac{\rho_{c}(x, t)}{\rho_{a}(x, t)} \right] + w_{PI}(E) \left[ 1 - \frac{\rho_{c}(x, t)}{\rho_{a}(x, t)} \right]$$
(2)

式中, *E* 是电场强度,  $\Pi(E)$ 是雪崩电离系数,  $w_{PI}(E)$ 是 光电离系数,  $\rho_a(x, t)$ 是价带电子密度。对于  $\Pi(E)$ 计 算中采用 Thomber雪崩电离系数<sup>[10]</sup>:

$$\Pi(E) = \frac{v_s eE}{\Delta} \exp\left[-\frac{E_i}{E\left[1 + \frac{E}{E_p}\right] + E_{kT}}\right]$$
(3)

式中,  $v_s$ 饱和漂移速度 (约  $2 \times 10^7$  m /s), e 是电子电 荷,  $\Delta$ 是禁带宽度。 $E_i, E_p$ 和  $E_{kT} = E_i k_B T / \Delta$ 分别是载 流子克服电离散射, 光学声子散射和热散射效应所需 的电场强度。可以看出当  $E > \sqrt{E_p E_i}$ 时  $\Pi(E) \propto E \propto I^{1/2}$ 。对于  $w_{\rm PI}(E)$ , 计算中采用 KELDYSH 所推导出晶 体光电离系数<sup>[11]</sup>:

$$w_{\rm PI}(E) = \frac{2\omega}{9\pi} \left( \frac{\omega_m}{\sqrt{Y_1}\eta} \right)^{3/2} Q(X, x) \times \exp\left[ -\pi \langle x+1 \rangle \frac{\kappa(Y_1) - \xi(Y_1)}{\xi(Y_2)} \right]$$
(4)

式中,  $\omega$ 为激光频率,  $m = m_e m_h / (m_e + m_h)$ 为电子与空 穴的 减缩 质量,  $Y = \frac{\omega \sqrt{m\Delta}}{dE}$  固体 的 K eldysh 参数,  $Y_1 = \frac{Y^2}{1+Y^2}$ ,  $Y_2 = 1-Y_1 = \frac{1}{1+Y^2} Q(X, x) = \sqrt{\frac{\pi}{2K(Y_2)}} \times \sum_{n=0}^{\infty} \exp\left(-n\pi \frac{K(Y_2) - \xi(Y_2)}{\xi(Y_1)}\right) d\left(\frac{\pi}{2} \sqrt{\frac{2(x+1) - 2x + n}{K(Y_2)\xi(Y_2)}}\right)$ ,  $x = \frac{2}{\pi \eta \omega} \sqrt{\frac{1+Y^2}{Y}} \left\{\frac{1}{1+Y^2}\right\}$ ,  $\Phi(z) = \int_{0}^{z} \exp(y^2 - z^2) dy$ , K, ξ分别为第 1类和第 2类完全椭圆积分,  $\langle x + 1 \rangle = x + m$  整数部分, 根据多光子电离普遍方程可以知道:  $w_{P1}(E) \propto E^{2n} \propto T$ , 其中 n为多光子电离所必需的光子 数。

设激光随空间时间强度为  $I(x, t) = I_0 a(x) b(t)$ , (2)式变为:

$$\frac{\partial Q_{c}(\mathbf{x}, t)}{\partial t} = \Pi(I_{0}) \sqrt{a(\mathbf{x})b(t)} Q_{c}(\mathbf{x}, t) \left[ 1 - \frac{Q_{c}(\mathbf{x}, t)}{Q_{a}(\mathbf{x}, t)} \right] + w_{\mathrm{PI}}(I_{0}) \left[ a(\mathbf{x})b(t) \right]^{n} \left[ 1 - \frac{Q_{c}(\mathbf{x}, t)}{Q_{a}(\mathbf{x}, t)} \right]$$
(5)

假设激光是一个方形脉冲,即 b(t) = 1;又因为价带电 子减少等于导带电子增加的数目,即 $\frac{\partial \rho_{e}(x, t)}{\partial t} = -\frac{\partial \rho_{a}(x, t)}{\partial t}$ ,公式可以简化为:

$$\frac{\partial \rho_{a}(x, t)}{\partial t} = \eta(I_{0}) a^{1/2}(x) \rho_{c}(x, t) \left[ 1 - \frac{2\rho_{c}(x, t)}{\rho_{a0}(x)} \right] + w_{PI}(I_{0}) a^{n}(x) \left[ 1 - \frac{2\rho_{c}(x, t)}{\rho_{a0}(x)} \right]$$
(6)

根据能量守恒和光子与载流子之间比例关系, 可以得 到方程:  $\nabla \cdot \left[ \frac{I(x, t)}{\eta \omega} \right] + N \frac{\partial \rho_e(x, t)}{\partial t} = 0$  (7)

式中,  $N = \frac{\langle \epsilon \rangle + \Delta}{\eta_{\omega}}$ ,  $\langle \epsilon \rangle$ 是在等离子体中电子平均能量 (见图 1),  $\eta_{\omega}$ 是光子能量。对于纳秒脉冲, 存在等离 子体温度的动态平衡, 价带和导带电子布局数满足玻 耳兹曼分布<sup>[12]</sup>, 即 $\frac{\rho_{c}}{\rho_{a}} = \exp\left(-\frac{\Delta}{k_{B}T}\right) = \exp\left(-\frac{\Delta}{\langle \epsilon \rangle}\right)$ , 其 中  $k_{B}$ 是玻耳兹曼常数, T是等离子体动态平衡温度。 对于一维的情况方程, (7)式可以简化为:

$$\frac{1}{N\eta\omega}\frac{\partial I(x,t)}{\partial x} = -\frac{\partial \rho_{\rm c}(x,t)}{\partial t}$$
(8)

解(6)式和(8)式,可以得到等离子体电子密度:

$$\frac{\rho_{c}(x, t) =}{\frac{\rho_{a0}[W + H \rho_{c0}] \exp\left[\left(\frac{2W}{\rho_{a0}} + H\right)\right] - W(\rho_{a0} - 2\rho_{c0})}{2[W + H \rho_{c0}] \exp\left[\left(\frac{2W}{\rho_{a0}} + H\right)\right] + H(\rho_{a0} - 2\rho_{c0})}$$
(9)

式中,  $\rho_0$ 为初始导带电子密度,  $W = a^n (x) w_{P1}(I_0), H = a^{1/2}(x) \eta(I_0)$ 。如果在 x = 0 a(x) = 1处  $\rho_e(x, t) = \rho_{e_0}$ 可以得到破坏阈值, (9)式变为:

$$\frac{\rho_{a0} [W_{th} + H_{th} \rho_{00}] \exp \left[ \left( \frac{2W_{th}}{\rho_{a0}} + H_{th} \right)^{2} - W_{th} (\rho_{a0} - 2\rho_{a0}) - \frac{2W_{th}}{2[W_{th} + H_{th} \rho_{00}] \exp \left[ \left( \frac{2W_{th}}{\rho_{a0}} + H_{th} \right)^{2} + H_{th} (\rho_{a0} - 2\rho_{00}) \right]}$$
(10)

式中, T为激光的脉冲宽度,  $W_{\text{th}} = w_{\text{Pl}}(F_{\text{th}}), H_{\text{th}} = \Pi(F_{\text{th}}), F_{\text{th}}$ 为破坏阈值, 一般情况下  $\rho_{\text{cr}} = 1.6 \times 10^{21} \text{ cm}^{-3}$ 。

根据(8)式积分(
$$N \Pi \omega_0$$
)<sup>-1</sup>  $\int [\partial I(x, t) / \partial x] dt =$ 

 $\int \frac{\partial \rho_{e}(x, t)}{\partial t} dt, 可以得到激光烧蚀深度:$ 

$$x = \frac{1}{N \eta_{\omega} (\rho_{a0} - 2\rho_{c0})} \times \frac{1}{V_{F} + H_{F} \rho_{a0}} \times \frac{2W_{F} + H_{F} \rho_{a0}}{\left[W_{F} + H_{F} \rho_{a0}\right] \left[\exp\left[\left(\frac{2W_{F}}{\rho_{a0}} + H_{F}\right)\right] - \right]} dF (11)$$

$$\vec{x} \cdot \vec{r}, F \in \mathbb{R} \ \mathcal{R} \ \mathcal{R} \ \mathcal{R} \ \mathcal{R} \ \mathcal{R} \ \mathcal{R} = \left[\frac{F}{F_{th}}\right]^{n} w_{P1}(F_{th}), H_{F} = \left[\frac{F}{F_{th}}\right]^{1/2} \eta(F_{th}),$$

### 2 数值结果与讨论

(10)式和(11)式可以用来研究破坏阈值与激光 脉冲宽度、单光子能量、材料禁带宽度之间的关系,同 时也可以研究激光破坏深度与激光脉冲宽度、单光子 能量、材料禁带宽度之间的关系。

使用上面的模型计算了熔石英材料破坏阈值与激



Fig 2 Damage threshold for fused silica as a function of laser pulse duration at  $\lambda = 800$  nm, the experimental data are from Ref (13), the solid arrow is obtained by solving Eq (10) numerically for  $\rho_{c0} = 10^{10}$  cm<sup>-3</sup>,  $\rho_{a0} = 1.76 \times 10^{23}$  cm<sup>-3</sup>

光脉冲宽度之间关系 (见图 2)。可以看出激光脉冲大 于 1ps时,计算结果破坏阈值满足/T关系,而在 10 fs与 1ps之间满足  $\tau^{-1}$ 关系,这与参考文献 [13]中的实验结 论吻合得很好,对于脉宽小于 10 fs的激光脉冲,根据 推导仍然满足/T关系。激光脉冲小于 1ps或者大于 100 ps计算结果和实验结果都吻合得很好,而在 100 fs 和 100 ps之间计算结果并不是太准确。这是因为长脉 冲激光 ( $\geq$ 100 ps)对材料破坏主要是雪崩电离,而超 短脉冲激光 (小于 100 fs)对材料破坏关键在于多光子 电离 (或隧道电离),脉冲 1ps到 100 ps破坏则是雪崩 电离和多光子电离同时起作用,破坏阈值应该比它们 单独起作用时候更低,作者也注意到在参考文献 [13] 中报道了这一趋势。

图 3为脉冲宽度 1006 激光对熔石英破坏阈值随



g 3 Laser induced damage threshold for fused silica as a function of photon energy at pulse duration  $\tau$ = 100fs the solid curve is obtained by solving Eq. (10) numerically for  $\rho_{c0} = 10^{10}$  cm<sup>-3</sup>,  $\rho_{a0} = 1.76 \times 10^{23}$  cm<sup>-3</sup>,  $\Delta = 9 \text{ eV}$ 

入射光子能量的变化曲线。可以看出,虽然 100  $\pm$ 脉 冲激光对材料破坏主要依赖于雪崩电离,但是在 1→2 光子吸收,2→3光子吸收,3→4光子吸收等都会出现 明显的台阶并且它们之间会出现一个平台,与文献 [14]中的实验结论是一致的。因为在纯净的透明材 料本征载流子并不多(约 10<sup>10</sup> m<sup>-3</sup>),多光子电离提供 了雪崩电离的初始电子,而禁带跃迁同时吸收更多光



Fig. 4 Laser induced damage threshold for fused silica as a function of photon energy at pulse duration T = 100 fs the solid curve is obtained by solving Eq. (10) numerically for  $\rho_{c0} = 10^{10}$  cm<sup>-3</sup>,  $\rho_{a0} = 1.76 \times 10^{23}$  cm<sup>-3</sup>,  $\Delta = 9 \text{ eV}$ 

子的可能性更小,故要增加激光强度才能对材料破坏。 这个结果指出了对于纯净材料而言不管雪崩电离是不 是主导地位,多光子电离始终都是一个最大的影响因 素。图 4所示脉冲宽度 100ps激光对熔石英材料的破 坏阈值随入射激光光子能量的关系也证实了这一点, 与图 3相比只是更为平滑,原因是飞秒脉冲对材料破 坏中多光子电离更为重要,而多光子电离系数在整数 光子能量恰好等于禁带能量的时候存在奇点<sup>[11]</sup>。

(11)式可以用来计算激光能量密度与烧蚀深度 之间的关系。图 5示出脉宽 5s激光能量面密度与熔



Fig 5 Ablation depth in fused silica as a function of laser energy fluence at pulse duration  $\tau = 5$  fs, experimental data are from Ref [4] by transforming volume to depth, the solid curve is obtained by solving Eq (11) numerically for  $\rho_{c0} = 10^{10}$  cm<sup>-3</sup>,  $\rho_{a0} = 1.76 \times 10^{23}$  cm<sup>-3</sup>,  $\lambda = 780$  m, N = 38

石英材料烧蚀深度的关系,理论计算结果与文献 [4] 🗶 中的实验值比较吻合,理论结果和实验都显示在接近 破坏阈值时候激光能量密度与烧蚀深度是对数关系, 而在远离破坏阈值时候二者之间的关系是直线关系, 这是因为在激光强度接近破坏阈值的时候仍然满足 Beer吸收定律, 而在远离破坏阈值的时候能量守恒起 主要作用。计算中采用的  $\rho_0 = 10^{\circ}$  和<sup>3</sup>是一般纯净 半导体材料中本征载流子浓度、考虑缺陷等因素石英 玻璃初始电子浓度取 10<sup>10</sup> 无言理的。由于玻璃在 结构上长程无序,短程有序,熔石英中存在 $[SD_4]^{4-}$ 结 构单元式一个硅对应 4个化学键,每单元有 8个共用 电子。共用电子密度:  $\rho = 2 \frac{2g}{m^3} \div 60g / mol \times 8 \times$  $6\ 02 \times 10^{23} \text{mol}^{-1} = 1.76 \times 10^{23} \text{ cm}^{-3}$ ,等于在计算中所 用的参数  $\rho_{a0} = 1.76 \times 10^{23} \text{ m}^{-3}$ ,所以,模型中价带电 子密度 Ω。可以理解为材料破坏中激光可以激发外壳 层电子。

### 3 结 论

71

基于固体能带理论和能量守恒建立了一个描述非 金属材料载流子密度和激光强度在时间和空间上的分 布模型,可以用来计算透明材料的破坏阈值、烧蚀深度 与激光脉宽、波长和强度之间的关系,并且描述破坏阈 值与禁带宽度等材料性质之间的关系。由于在超短脉 冲领域能量扩散可以忽略不计,该理论模型与实验结 果更为接近。

#### 参考文献

- BLOEM BERGEN N. Laser induced electric breakdown in solids [J].
   EEE JQ E, 1974, QE10(3): 375 ~ 386
- [2] BLOEM BERGEN N. A brief history of light breakdown [J]. J Nonlir ear Optical Physics & Materials 1997, 6(4): 377~ 385
- [3] ROUSE A, RISCHEL C, FOURMAUX S et al. Norr thermalmelting in semiconductors measured at Januare condition [J]. Nature 2001, 410 (6824): 65 ~ 61
  [4] LENZER M, KRUCER J, SARTAN A S et al. Fem to second optical
- [4] LENZER M, KRUCER J SARTAN A S et al Fem to second optical breakdown in dielectrics [J]. Phys Rev L ett 1998, 80(18): 4076~ 4079
- [5] TIEN A.C. BACKUS S KAPTEYN H et al Short pulse laser damage in transparent materials as a function of pulse duration [J]. Phys Rev Lett 1999 82(19): 3883 ~ 3886

[6] ASAPARA J NAMPOOTH IRIA V V, RUDOLPH W. Fen tosecond laser pulse induced breakdown in dielectric thin films [J]. Phys Rev 2001, B63(4): 045117-1~ 045117-5.

SAUERBERV R, PETT IF G H. Theory for the etching of organicm aterrials by ultraviolet pulses [J]. A P L, 1989, 55(5): 421~423

- [8] NEMZM H. Threshold dependence of laser induced optical breakdown on pulse duration [J]. A P L, 1995, 66 (10): 1181 ~ 1183
- [9] BULGAKAVA N M, STO IAN R, ROSENFELD A et al. Electronic transport and consequences form aterial rem oval in ultrafast pulsed lar ser ablation of materials [J]. Phys Rev. 2004 B69(5): 054102-1~ 054102-12
- [10] THORNBER K K. Application of scaling to problem s in highr field er lectronic transport [J]. JA P, 1981, 52(1): 279~ 290.
- [11] KELDYSH L V. Ionization in the field of a strong electromagnetic wave [J]. Sov Phys JETP, 1965, 20(5): 1307~1314.
- [12] CARR C W, RADOU SKY H B, RUBEN CH K A M et al. Localized dynamics during laser induced damage in optical materials [J]. Phys R ev L ett 2004, 92 (8): 087401-1 ~ 087401-4.
- [13] DU D, LIU X, KORN G et al. Laser induced breakdown by in pact ionization in SD<sub>2</sub> with pulse with from 7ns to 150 fs [J]. A P L, 1994 64 (23): 3071~3073
- [14] CARR C W, RADOUSKY H B, DEMOS S G. Wavelength dependence of laser induced damage determining the damage initiation mechanisms [J]. Phys Rev Lett 2001, 91 (12): 127402-1~ 127402-4.