doi:10.6041/j.issn.1000-1298.2014.01.010

果实采摘中果梗激光切割分析与实验*

刘继展1 徐秀琼1 李萍萍2

(1. 江苏大学现代农业装备与技术教育部重点实验室,镇江 212013; 2. 南京林业大学森林资源与环境学院,南京 210037)

摘要:为探讨机器人果实采摘中应用激光进行果梗切断的可行性,以黄瓜果梗为对象,利用基于 30 W 光纤耦合半导体激光器构建的果梗切割实验平台,分别进行了激光穿透时间与果梗直径、激光束功率、离焦量、入射角的关系 实验和果梗激光切割速度实验。实验发现,激光焦斑热功率密度 0.75 W/mm²即可实现果梗的穿透和切割,且对果 梗直径变化、焦斑定位与入射角度误差具有良好的适应性。但半导体激光器在垂直照射、零离焦量、光输出功率 14.94 W 条件下的最短切割时间达到 23.73~28.13 s,应通过选择更高光束质量的光纤激光器等实现快速气化切 割以满足实际作业的需要。

关键词:黄瓜 果梗 采摘机器人 激光切割

中图分类号: TP242 文献标识码: A 文章编号: 1000-1298(2014)01-0059-06

引言

任何果实的机器人采摘都以果、梗的分离为基 础,并配以其他辅助动作而实现,果、梗分离技术一 直是采摘机器人装备开发的重点。迄今所见的果、 梗分离方式可归为腕部动作、机械剪切和热切割等。 腕部动作通过夹持果实或果梗并施以腕部的弯、扭、 拉等动作实现果与梗的分离,机械剪切则通过刀具 剪断或切断果梗,以该两类方式为基础,国内外开发 了型式各异的采摘末端装置^[1~5]。但是,由于采摘 机器人作业环境的高度非结构化,果实分布、果梗方 位与尺寸呈现高度差异性和随机性,造成上述装置 和方式的有效采摘成功率和末端装置的轻便性等与 实际应用要求均存在相当大的距离。国内外研究者 从未停止对果、梗分离方式的探索, Van Henten 和张 凯良分别在其末端装置中应用电极和电热丝等热切 割方式进行黄瓜、草莓的采摘^[6~7],但其适应性仍受 到较大限制。

与上述方式相比,激光切割技术最大的特点在 于通过高能激光束的聚焦实现对象的非接触式切 割,近年来在金属和非金属无机材料加工中得到了 广泛应用,在木材等有机材料的切割上也显示出了 独特优势^[8-10]。将激光应用于果梗的切割可以有 效避免接触式切割所受到的空间限制和非结构化环 境的影响,并有望摆脱目前所有果、梗分离装置必须 针对特定果蔬品种和栽培模式而进行特殊设计的现 状,提供通用的果、梗分离装置和方法,促进采摘机器人技术的成熟和应用推广。

激光切割在农业及食品加工领域应用前景十分 广阔,但目前仅见 Ferraz 等^[11]对土豆的激光切割、 肖红伟等^[12]对板栗的激光划口方面开展了探索性 研究。与上述应用相比,果梗的激光切割具有极大 的特殊性,对其切割性能的实验及机理研究尚属空 白。本文旨在以实验和理论分析结合,对果梗激光 切割的可行性、特殊性、适应性和效率等进行分析和 探讨,指出果梗激光切割技术开发的前景和未来研 究重点。

1 果梗激光切割原理及其特殊性

1.1 果梗激光切割的原理

激光切割利用激光束能量的高度集中性,通过 聚焦投射到对象表面时,被吸收并瞬时产生高温,发 生不同效应而导致材料的移除,从而实现对对象的 切割。与工业材料不同,生物组织的激光切割中存 在光致热、热传导和组织响应的相继发生过程^[13], 并由于激光波长、焦斑能量密度、照射时间、组织特 性等的差异而产生不同的温度响应^[14],从而可能导 致碳化、烧蚀、气化、热效应以及光蚀除、光致击穿等 非热效应^[11,14~17]。激光光斑中心处的温升可近似 表示为^[16]

$$T = \frac{2 \times 10^3 A \rho_0}{\lambda} \sqrt{\frac{at}{\pi}} \tag{1}$$

*国家自然科学基金资助项目(50905076)和江苏高校优势学科建设工程资助项目(PAPD)

收稿日期:2013-01-16 修回日期:2013-02-06

作者简介:刘继展,副研究员,博士,主要从事农业机器人研究,E-mail: liujizhan@163.com

式中 *T*——激光光斑中心处的温升,K *A*——物料对激光的吸收率,% ρ₀——焦斑热功率密度,W/mm² λ——物料的导热系数,W/(m·K) *a*——物料的热扩散率,mm²/s *t*——照射时间,s

果梗激光切割装置由激光发生控制单元和安装 于末端执行器上部的透镜切割系统组成,如图1所 示,末端执行器夹持果实后,借助感知系统的辅助定 位准确确定果梗的空间位置,直流电动机带动聚焦 镜转动,使光束焦斑扫过果梗将之切断^[18]。



图 1 采摘机器人末端执行器及其果梗激光切割装置 Fig. 1 Laser cutting device on robotic harvesting end-effector 1. 透镜支撑转动机构 2. 光纤 3. 聚焦镜 4. 直流电动机 5. 手指

1.2 果梗激光切割的特殊性

果梗的组织构造复杂(图2),由外部韧皮部、初 生皮层和内皮包裹,内部又含有木质部、内生韧皮部 和髓等不同组织。果梗材质决定了其光-热响应参 数具有特殊性,从而导致其与工业材料的激光切割 效果的明显差异。



图 2 番茄果梗的内部结构^[19]

 Fig. 2
 Internal structure of tomato peduncle

 1. 髓
 2. 木质部
 3. 形成层
 4. 外生韧皮部
 5. 内生韧皮部

 6. 内鞘
 7. 内皮
 8. 初生皮层

理论上,激光应用于果梗的切割将具有明显优势:

(1)干木材导热系数在 0.1~0.2 W/(m·K)左 右,水的导热系数则为 0.6 W/(m·K),而金属材料 的导热系数通常在 40~400 W/(m·K),由式(1)可 以推断,鲜果梗充分利用激光能量使切口温度迅速 上升的能力远远强于金属材料。但生长期内植株上 鲜果梗的含水率高,如黄瓜果梗的平均含水率达到 90%以上(图3),含水率越高将会使激光切割效果 越差。



Fig. 3 Moisture content of fresh cucumber peduncle

(2)过强的镜面反射一直是影响金属板材激光 切割效率的关键问题,金属材料表面对常用激光波 长的反射率通常达到 80%以上,导致目前激光加工 设备功率多在 kW级,甚至纯铜、纯铝等材料的激光 加工至今仍是难题^[20]。而大部分农业物料是由无 数细小的内部界面组成,在光学上是各向异性的,当 一束光照射到水果上时只有 4% 的入射能被镜面反 射^[21],更为粗糙的果梗表面则能更加有效地吸收激 光照射。

(3)除铅、铝等以外,多数金属材料的熔点都在 1000℃以上,如纯铁的熔点超过1500℃,气化点则 达到2740℃。而木材的燃点通常为250~300℃, 当温度超过约500℃开始气化,可推知果梗产生热 效应的响应温度远低于多数金属材料,有限的激光 焦斑功率密度即可实现切割,有利于选择不同类型 激光器并以较低功率实施果梗的激光切断作业。

同时,果梗的某些特性使其激光切割可能呈现 特殊的规律:

(1)与工业加工中的大尺寸平面板材对象不同,果梗表面为较小直径的近似柱面(图4)。目前 激光照射的传热和温度场分析多基于半无限大表面 的假设而得出^[16,20,22-23],而果梗的小作用面传热方 式与温度场分布必然存在着很大的差异。同时,激 光束聚焦在果梗的近似柱形表面时,如焦斑直径与 果梗直径量级相近,则光束对果梗表面的入射角度 差异将会显现(图4)。



图 4 激光束对果梗的照射示意图

Fig. 4 Schematic diagram of pointing laser beam at peduncle

(2)果梗内部组织的多样性和非均匀性形成分 层效应(图4),造成在果梗不同切割深度位置存在

61

激光照射效应和切割机理的差异性,从而可能使激 光切割的效率、深度与切口质量等出现差异。

(3)由其不规则性和个体差异性所决定,任何 针对农业物料的特性研究和装备开发都必须基于其 统计学规律来完成。果梗个体的尺寸与特性差异对 于激光切割的适应性提出了要求。

2 果梗激光穿透与切割实验

2.1 实验材料与设备

实验于 2011 年 6 月在江苏大学农业装备与技 术实验室进行。为了实现精确的参数设定和测量, 实验在如图 5 所示^[24-25]实验平台上完成,激光系统 采用吉泰 GTDC0613T 型光纤耦合半导体激光器 (功率 30 W,中心波长 980 nm,阈值电流为 0.55 A) 和大恒 GCO - 2901 光纤输出聚焦镜组(倍率 1:1, 焦距 49 nm)。聚焦镜通过固定环安装于实验平台 基座上,可通过松开紧定螺钉进行聚焦镜位置调整。 实验中果梗粘贴于有机玻璃板上,两有机玻璃板固 定于水平平动座上,平动座可由电动机通过螺旋传 动驱动进行竖直移动,从而使焦斑扫过果梗实现切 割。于江苏大学实验温室内手工采摘碧玉 2 号水果 黄瓜鲜果梗并于当天完成实验。



图 5 果梗激光切割实验平台 Fig. 5 Experimental platform of peduncle laser-cutting 1. 有机玻璃板 2. 平动座 3. 聚焦镜 4. 基座 5. 螺杆

2.2 实验方法

(1)测量记录各果梗直径,使聚焦镜与有机玻 璃板平面保持垂直,按标准焦距调整聚焦镜与果梗 表面距离,在激光器驱动电流1~12 A 范围内每隔 0.5 A 进行20 次穿透实验。

(2)使聚焦镜与有机玻璃板平面保持垂直,设 定激光器驱动电流为6A,通过调整聚焦镜的轴向 位置,在激光器离焦量(果梗表面偏离焦斑的距离) -7~7 mm 范围内每隔1 mm 进行20次穿透实验。

(3)设定激光器驱动电流为6A,标准焦距,通 过调整有机玻璃板角度,在激光束入射角0~50°范 围内每隔5°进行20次穿透实验。

(4)使聚焦镜与有机玻璃板平面保持垂直,设

定激光器驱动电流为6 A,标准焦距,通过电动机转速设定,平动座移动速度从 1.74 × 10⁻² mm/s 开始每隔 1.74 × 10⁻² mm/s 进行 20 次果梗切割实验,直至移动速度增大至无法完成切断。

所有实验过程由 Sony HDR - XR100E 型数码摄 像机实时记录,并通过逐帧播放(25 帧/s)确定果梗 穿透与切割时间。

3 结果与讨论

3.1 实验结果

3.1.1 激光束功率与果梗穿透性能

在超过阈值电流后,半导体激光器的输出功率 与驱动电流成正比,其关系为

P = 2.51(I - 0.55) + 1.26(2)

式中 P---激光输出功率,W

I——激光器驱动电流,A

实验过程中发现,当激光输出功率低于4.9 W时,果梗不能被穿透。当激光输出功率超过4.9 W后,随着激光束功率的增大,果梗穿透时间不断下降,且下降趋势随功率继续增大而变缓(图6)。



3.1.2 离焦量与果梗穿透性能

通常以激光束焦斑远离对象为正离焦,反之为 负。实验中当离焦量超过 2 mm 以后,果梗无法被 穿透。离焦量在 - 7 ~ 2 mm 之间时,穿透时间与离 焦量呈现二次函数关系,并在离焦量为 - 2 mm 时达 到最短(图 7)。



Fig. 7 Drilling-through time vs defocusing distance

3.1.3 入射角与果梗穿透性能

当激光束垂直入射果梗时,穿透时间最短,并随 着入射角的增大而明显增加,当入射角超过20°后 无法穿透果梗(图8)。





3.1.4 果梗直径与激光穿透/切割性能

黄瓜果梗直径在 2.53~5.05 mm 之间,标准偏差 0.47 mm。激光穿透果梗所需时间与果梗直径成 正比(图 9)。



激光功率为14.94 W 时,当激光束切割速度超过17.36×10⁻² mm/s 后,将无法切断果梗(图10)。



图 10 未切断果梗的切口效果 Fig. 10 Kerf of a peduncle failed to be cut off 1.切口 2.果梗

- 3.2 分析与讨论
- 3.2.1 切割能力

激光焦斑的热功率密度计算式为

$$\rho_0 = 4k_d k_i k_a P / (\pi d_f^2) \tag{3}$$

式中 k_a——激光束传输效率系数,激光束由光纤 接入聚焦镜,进而入射到果梗表面,传 输损失极小,k_a取为 0.98

- k₁——聚焦镜透光率,据产品样本取为0.97
- k_a——果梗对激光能量的吸收率,据植物材料光谱反射率特征,果梗对于 980 nm 波长光束的反射率为 44%^[2,26],其透光率接近零,故 k_a取为 0.56
- d_f——焦斑直径,mm

利用 CCD 方法测量得本激光系统在 49 mm 焦距位置形成最小直径 2.10 mm 的圆形光斑(图 11), 据式(3)及已知参数,则在垂直照射和零离焦量条件下,焦斑热功率密度 0.75 W/mm²即可实现黄瓜 果梗的穿透和切割,而金属材料激光加工所需焦斑 热功率密度通常达到 10⁴~10⁷ W/mm²。实验证实 果梗激光切割对能量集中度的要求极低,应归因于 果梗表面对激光的高吸收率和低导热性使焦斑能量 被充分利用,在果梗较低的热效应响应温度下易于 产生切割。



图 11 激光焦斑测量 Fig. 11 Measurement of laser focusing spot

3.2.2 规律的特殊性

实验发现,果梗穿透切割速度与各因素间的关 系相对于金属板材加工体现出一定的差异性:

(1)激光穿透时间与果梗直径成正比关系,而 金属板材的激光钻孔或切割中已广泛证实,随着厚 度增加,钻孔或切割所用时间增加的速率明显加 快^[27-28]。该差异应与果梗小直径柱面形状有关,果 梗直径越大,光束在果梗表面的投射面积以及光束边 界对果梗表面的入射角会有所减小(图4),从而使穿透 时间-直径间非线性关系得到改善而接近线性。

(2)由图9可以得出,穿透和切割作用时间均 与果梗直径成正比,同一功率下切割时间为穿透时 间的3~4倍。切割速度由保证不同直径果梗均能 切透的时间所限定,而果梗直径又进而决定了一定 速度完成切割的时间耗用,二者产生叠加效应使切 割/穿透时间比随直径的增加而增大。这一规律既 反映出其与平面板材切割不同的形状/任务特征,又 与个体差异对象处理的高置信度原则有关。

3.2.3 适应性

如图 4 所示, 焦深是激光束保持能量集中度的 轴向范围^[29]

$$z_{Rf} = 8K_f F^2 \tag{4}$$

式中 *z_{Rf}*—— 焦深, mm

K_f——光束参数积,mm·rad

F——聚焦镜焦数,据产品样本 *F* = 2 激光束的焦深与焦斑直径的关系为^[30]

$$K_f = \frac{d_f^2}{2z_{Rf}} \tag{5}$$

将式(5)代入式(4),根据已知参数可得该激光 系统的焦深为 8.4 mm。实验显示激光切割对果梗 直径、焦斑定位精度和入射角度具有良好的适应性, 表明在果梗较低的热效应响应条件下,激光束的焦 深能够很好满足果梗切割的需要。

作为激光光束质量的评价指标,特定激光系统 的光束参数积 K_f为定值,因而据式(5),焦深和焦斑 直径互相影响。半导体激光器可以通过准直和调整 焦距等方式继续减小焦斑直径,但焦深将会相应减 小,从而对其适应性造成不利影响。

3.2.4 切割速度

在垂直照射和零离焦量条件下,以光输出功率 30 W 完成果梗穿透的时间为 3.36~7.44 s,以光输 出功率 14.94 W 完成果梗切割的最短时间为 23.73~ 28.13 s。尽管据图 7 通过采用最佳负离焦量可以将 切割效率提高 30% 以上,但距离实际作业所需效率 仍有相当大的距离。

实验发现,由半导体激光器的光束质量所决定,同样焦深条件下其焦斑直径远大于应用广泛的 CO₂、Nd:YAG等激光器,造成焦斑热功率密度过低,通过燃烧效应实现果梗切割(图12)。



图 12 果梗激光切割的燃烧效应 Fig. 12 Burning effect of peduncle laser-cutting 1.燃烧火焰 2.果梗

在燃烧效应下,果梗首先被干燥再燃烧,鲜果 梗 90% 以上的高含水率大大降低了切割的效率。 生物组织的激光切割实验已经证实,当焦斑热功 率密度达到一定水平后将产生气化效应,即内部 组织的沸腾,蒸汽冲破细胞壁,使组织分裂并带走 碎屑而完成切割^[11,14~15]。根据果蔬机器人采摘的 作业灵活性需要,如选择采用较高光束质量的光 纤传导 Nd:YAG 激光器甚至更高光束质量的新型 光纤激光器,可在保持理想焦深的同时,有效提高 焦斑热功率密度 10²~10³倍,从而实现快速气化 切割。

4 结论

(1)果梗具有导热系数低、反射率低、热效应响 应温度低等突出优势,对激光束能量集中度的要求 极低,焦斑热功率密度 0.75 W/mm²即可实现黄瓜 果梗的非接触穿透和切割,且对果梗直径变化、焦斑 定位与入射角度误差具有良好的适应性,各类低功 率激光系统均易提供果梗激光切割所需的光斑直径 和焦深。该结论充分证明了应用激光实现果梗切割 的技术可行性和特殊优势,亦为激光切割在各类植 物材料中的应用提供了依据。

(2)半导体激光器受到自身光束质量限制,通 过燃烧效应实现果梗切割,在垂直照射、零离焦量、 激光输出功率14.94 W条件下完成单次黄瓜果梗切 割的最短时间为23.73~28.13 s,切割速度难以满 足实际作业的需要。选择更高光束质量的光纤激光 器等,可提高焦斑热功率密度10²~10³倍从而实现 快速气化切割,达到实际应用的效率要求。拟通过 进一步实验完成对上述结论的验证。

(3)果梗的小直径近似柱面形状、内部组织的 多样性和个体差异性等造成其激光切割表现出极大 的特殊性,现有半无限大加热微分方程等激光与材 料相互作用模型无法适用和表述其切割作用机制和 规律。应将果梗激光切割机理及建模作为该方向研 究的重点课题,为果梗激光切割技术的优化和在机 器人收获中的结合应用提供理论支持。

```
参考文献
```

- 1 Bulanon D M, Kataoka T. A fruit detection system and an end effector for robotic harvesting of fuji apples [J]. Agricultural Engineering International: CIGR Journal, 2010, 12(1): 203 ~ 210.
- 2 Kondo N, Ting K C. Robotics for plant production [J]. Artificial Intelligence Review, 1998, 12(1~3): 227~243.
- 3 张凯良,杨丽,王粮局,等. 高架草莓采摘机器人设计与试验[J]. 农业机械学报, 2012, 43(9): 165~172.
- Zhang Kailiang, Yang Li, Wang Liangju, et al. Design and experiment of elevated substrate culture strawberry picking robot[J]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2012, 43(9): 165 ~ 172. (in Chinese)
- 4 Lee B, Rosa U. Development of a canopy volume reduction technique for easy assessment and harvesting of valencia citrus fruits [J]. Transactions of the ASABE, 2006, 49(6): 1695 ~ 1703.
- 5 Arima S, Kondo N, Nakamura H. Development of robotic system for cucumber harvesting[J]. JARQ: Japan Agricultural Research

Quarterly, 1996, 30(4): 233 ~ 238.

- 6 Van Henten EJ, Hemming J, Van Tuijl B, et al. An autonomous robot for harvesting cucumbers in greenhouses [J]. Autonomous Robots, 2002, 13(3): 241 ~ 258.
- 7 张凯良,杨丽,张铁中. 草莓收获机器人末端执行器的设计[J]. 农机化研究, 2009(4):54~56,60.
- Zhang Kailiang, Yang Li, Zhang Tiezhong. Design of an end-effector for strawberry harvesting robot[J]. Journal of Agricultural Mechanization Research, 2009(4): 54 ~ 56, 60. (in Chinese)
- 8 Hernandez-Castaneda J C, Sezer H K, Li L. Dual gas jet-assisted fiber laser blind cutting of dry pine wood by statistical modeling [J]. The International Journal of Advanced Manufacture Technology, 2010, 50(1~4): 195~206.
- 9 Barcikowski S, Koch G, Odermatt J. Characterisation and modification of the heat affected zone during laser material processing of wood and wood composites [J]. Holz Als Roh Und Werkstoff, 2006, 64(2): 94 ~ 103.
- 10 Yusoff N, Ismail S R, Mamat A, et al. Selected Malaysian wood CO₂-laser cutting parameters and cut quality [J]. American Journal of Applied Sciences, 2008, 5(8): 990 ~ 996.
- 11 Ferraz A C, Mittal G S, Bilanski W K, et al. Mathematical modeling of laser based potato cutting and peeling[J]. BioSystems, 2007, 90(3): 602 ~ 613.
- 12 肖红伟,林海,高振江,等.板栗激光划口机设计[J]. 农业机械学报,2010,41(11):138~141. Xiao Hongwei, Lin Hai, Gao Zhenjiang, et al. Design of chestnut shell-cutting machine using laser[J]. Transactions of the Chinese Society for Agricultural Machinery, 2010, 41(11):138~141. (in Chinese)
- 13 Dua R, Chakraborty S. A novel modeling and simulation technique of photo-thermal interactions between lasers and living biological tissues undergoing multiple changes in phase[J]. Computers in Biology and Medicine, 2005, 35(5): 447 ~ 462.
- 14 刘普合,刘国刚. 激光生物学作用机制[M]. 北京:科学出版社, 1989.
- 15 Niemz M H. 激光与生物组织的相互作用-原理及应用[M]. 张镇西,等,译. 北京:科学出版社, 2005.
- 16 路建,倪晓武,贺安之. 激光与材料相互作用物理学[M]. 北京:机械工业出版社, 1996.
- 17 王康孙. 眼科激光新技术[M]. 北京:人民军医出版社, 2002.
- 18 Liu J Z, Li Z G, Li P P, et al. Design of a laser stem-cutting device for harvesting robot [C] // IEEE International Conference on Automation and Logistics, 2008: 2 370 ~ 2 374.
- 19 斎藤隆,片岡節男.番茄生理基础[M].王海庭,等,译.上海:上海科学技术出版社,1981.
- 20 郑启光. 激光先进制造技术 [M]. 武汉:华中科技大学出版社, 2002.
- 21 周祖锷. 农业物料学[M]. 北京:农业出版社, 1994.
- 22 陈庆华. 激光与材料相互作用及热场模拟[M]. 昆明:云南科技出版社, 2001.
- 23 王家金. 激光加工技术[M]. 北京:中国计量出版社, 1992.
- 24 Liu J Z, Hu Y, Xu X Q, et al. Feasibility and influencing factors of laser cutting of tomato peduncles for robotic harvesting[J]. African Journal of Biotechnology, 2011, 10(69): 15 552 ~15 563.
- 25 徐秀琼.采摘机器人果梗激光切割技术研究[D].镇江:江苏大学,2011. Xu Xiuqiong. Study on the laser cutting technology of peduncles for harvesting robot[D]. Zhenjiang: Jiangsu University, 2011. (in Chinese)
- 26 Subrata IDM, Fujiura T, Yamada H, et al. 3-D vision sensor for cherry tomato harvesting robot[J]. JARQ: Japan Agricultural Research Quarterly, 1997, 31(4): 257 ~ 264.
- 27 Basiev T T, Gavrilov A V, Osiko V V, et al. Laser drilling of superdeep micron holes in various materials with a programmable control of laser radiation parameters[J]. Quantum Electronics, 2007, 37(1): 99 ~ 102.
- 28 邵丹, 胡兵, 郑启光. 激光先进制造技术与设备集成 [M]. 北京:科学出版社, 2009.
- 29 左铁钏. 制造用激光光束质量、传输质量与聚焦质量 [M]. 北京:科学出版社, 2008.

Analysis and Experiment on Laser Cutting of Fruit Peduncles

Liu Jizhan¹ Xu Xiuqiong¹ Li Pingping²

(1. Key Laboratory of Modern Agricultural Equipment and Technology, Ministry of Education, Jiangsu University, Zhenjiang 212013, China 2. College of Forest Resources and Environment, Nanjing Forestry University, Nanjing 210037, China)

Abstract: With the aim to verify the feasibility of cutting peduncles with laser beam in harvesting robot, several laser drilling and cutting experiments of cucumber peduncles were conducted with a 30 W fibercoupled semiconductor laser in view of different factors. It was found that the laser focusing spot with heat power density of only 0. 75 W/mm² could drill through a cucumber peduncle, and a successful drilling could be achieved even if diameter of peduncles, defocusing distance, or incident angle of laser beam changed within a large range. However, 23. 73 ~ 28. 13 s was necessary to cut a cucumber peduncle when pointing a 14. 94 W semiconductor laser beam vertically without any defocus at the peduncle surface. It is not an ideal vaporizing but a burning process to cut peduncles attributed to the much worse beam quality of semiconductor laser, and it is believed that a Nd: YAG or fiber laser can achieve high speed cutting of peduncles, which can supply $10^2 \sim 10^3$ times higher heat power density of focusing spot. **Key words:** Cucumber Peduncle Harvesting robot Laser cutting