### 中国激光

第11卷 第10期

## 在 XeCl\* 放电激光器中的回路电感效应

郑承恩 曹弘敏\* 刘 波\* 魏运荣 丁爱臻 楼祺洪

(中国科学院上海光机所)

提要:本文研究了电子雪崩放电 XeOl\* 准分子激光器放电回路电感对放电特性 与激光脉冲输出能量的影响。

# Effect of discharge circuit inductance on laser output energy and discharge properties in an avalanche discharge XeCl\* excimer laser

Zheng Chengen, Cao Hongmin, Liu Bo Wei Yunrong, Ding Aizhen, Lou Qihong

(Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Academia Sinica)

Abstract: Effects of additional inductance in discharge circuit on discharge properties and laser output energy have been investigated in an avalanche discharge XeCl\* excimer laser. Based on these results, we have obtained laser output pulse energy of 0.6 J ( $0.7 \sim 0.8$  J/L. atm) by using film and paper capacitors as laser discharge power supply.

为在极短的时间内在气体中均匀储入尽 量多的放电能量,除了对放电电极有特殊的 均匀场面型设计要求外,还需使整个放电回 路,包括放电能源、开关元件以及在电源与放 电室之间的连接部分具有尽量小的电感。这 些要求给这类器件的设计与制造带来一些比 较复杂的问题。本文从这个问题出发研究了 在放电回路中引入不同电感量后对激光放电 特性与激光输出能量所引起的变化。结果表 明,在本实验所用的放电回路中,电感量的增 加对放电电压前沿影响不显著;另一方面,虽 然也观察到激光能量随放电回路附加电感 L 的增加而减小,但是只要 L 不大于 0.1 微 亨,激光输出能量仍保持原来最大能量的 2/3 以上。基于这个结果,我们在同一放电 装置中,用国产纸膜混介电容代替原来的水 电容作放电能源,得到了几乎相同的激光能 量。

图1是实验装置示意图, Lin 等人以前 曾使用过此回路<sup>(1)</sup>。图1中 D<sub>g</sub> 是激光放电 室,有效放电体积 ~2×1.5×70 厘米<sup>3</sup>; R 是



收稿日期:1983年11月22日。 \* 南京工学院1983年届毕业生。

. 593 .

轨道开关, 这是由两条长 80 厘米的平行排列 的黄铜电极装置在一个充氯气的玻璃钢小室 内组成的,极间距2厘米。电极相对凸出部 分截面的曲率半径约5毫米。在一只电极凸 面中心位置,沿电极面镶嵌了一条长度也是 80 厘米、0.03 毫米厚的钽箔, 箔的边刃高出 电极面~5毫米。随放电次数增多, 箔的突 出部分因放电溅散逐渐变短, 但未观察到此 现象对激光输出有任何影响; C 是主放电电 容; T 是触发器; Ma 是输出容量 100 毫微法 的两级 Marx 发生器, 系对主放电电容脉冲 充电用; X, 为大面积 X 光发生器, 供放电气 体预电离用; M<sub>a</sub> 是输出电压可在 60~150 千 伏变化的 Marx 发生器, 作 X 光发生器电源 用;该装置其它参数细节可参阅[2]。工作时 首先通过触发器 T 使 M. 动作, 引起 X. 发 生 X 光辐射, 同时由 M<sub>\*</sub> 引出一部分高压讯 号触发 Ma, 使 Ma 对 C 充电, 当充电到一定 的电压水平时轨道开关 R 自动多通道击穿, 使电压加到放电电极上发生放电。

为了研究放电回路(即 ABQP 段部分) 电感对放电特性与激光输出的影响,开始先 把放电回路的电感尽量减小。主放电电容采 用总容量为52毫微法的水电容,这是由三块 间距2.5厘米、面积80×120厘米2的镀镍铝 板浸在去离子水中并联组成的。在 C 与 D。 之间的电学连接均采用宽度 80 厘米 的 铝板 并间隔以约4毫米厚的聚乙烯绝缘层紧压而 成。在这个低电感放电回路装置中,可以稳 定获得 (0.7~1) 焦耳/升·大气压的 XeCl(λ =3080Å)的激光输出能量密度。在研究回 路电感对放电与激光输出的影响时,把轨道 开关 R 与放电室  $D_q$  之间的连接部分(即 P段)换为数目不等、长为50厘米、直径2毫米 的铜导线并联而成。由计算可以知道这些铜 导线的电感。

实验中使用 4 大气压 HCl/Xe/Ne 混合 气体, 其比分为 HCl/Xe/Ne=0.5/1/98.5; 主放电 Marx 发生器直流充电电压 33 千伏; 激光能量测试采用经过标定的 JN-1 型碳斗 与检流计;激光放电电压与电流波形用仿 OK-19M2示波器记录,分压器是经过标定 的电阻分压器,电流测量用矩形线圈法<sup>[33]</sup>。

图 2 给出了激光能量与放电能量随着放 电回路附加电感 L 的变化。图中对应 0.128 微亨的电感是在放电回路 P 段用 16 根长 50 厘米、直径 2 毫米的铜导线并联得到的。 用 一只 80 厘米宽的铝板代替这些铜导线即得 图中所示输出能量最高的点。



进一步研究表明,这种情况是由两方面 因素造成的。其一是激光放电功率随电感增 加而降低。图3是放电功率随时间与附加电 感的变化,这是根据同步测量的放电电流与 电压波形计算得到的。其二,激光固有效率 (定义为激光能量与放电能量之比值)随放电 回路附加电感L的增加而降低,如图4所示。

分析在不同的回路附加电感 L 情况下 的电压波形与电流波形可以看出,在本实验 所示的放电回路中,随着 L 的增加,放电电 压波形幅度变化并不显著。图 5 是在放电回 路附加电感 L 分别为 0.141 微亨与 0.521 微 亨时测得的放电电压与电流波形。另一方面, 在 L 变化时,由于 E/N 近似不变,说明电子 能量分布大致相同,而电感L变大引起放电电 流减小又反映了放电电子密度降低,这造成

- 594 .



了在激发某些种类的粒子时,反应速度变低, 图 4 所示的固有效率随电感 L 的变化,可能 主要由这个原因造成。

轨道开关在放电回路中起了重要的作用。一方面它锐化了放电电压前沿,另一方面其击穿电压数值在一定程度上决定了放电电压的大小。适当升高开关气压,可以提高其击穿电压,对升高放电电压与激光能量是有益的。图6就是轨道开关气压对激光输出能量影响的测量结果。



(c) L=0.521 微亨



图 5 在不同的放电回路附加电感 L 的条
件下,测得的放电电压波形[(a)与(c)]和
放电电流波形[(b)与(d)]
(图中正弦波形为仿 OK-19 M2 示波器时标, 除(d) f=120 兆赫外,其余 f=10 兆赫)



图7是附加电感对放电电压前沿与电流 前沿影响的测量结果。虽然 L 增大到 ~0.5 微亨, 但电压前沿仅增加到约 30 毫微秒, 放 电电流前沿却有较大的数值,此时达到~ 320毫微秒。这在很大程度上由放电室阻抗 与轨道开关特性决定。在这种放电回路中, 放电电压前沿主要由放电室击穿前的回路特 性决定,而电流前沿则主要由放电击穿后的 回路特性决定。图8给出放电室阻抗随时间 的变化。



综上所述,图1所示类型的放电回路具 有较好的放电电压前沿特性,而且由图2可 见,当回路附加电感大到0.1 微亨时,仍能保 持原有能量的2/3 以上,这意味着可以放宽 对放电电容C的低感要求。基于这种想法,我 们用纸膜混介电容作为主放电电容C进行

. 596 .

了实验,获得了较好的输出结果。众所周知, 这类电容由于用纸介与金属箔卷制而成,故 具有较大的电感。虽然在微秒级脉冲放电的 TEACO<sub>2</sub>器件中获得很好的应用<sup>[4]</sup>,但用于 0.1 微秒数量级的准分子气体脉冲放电中, 尚未见到获得很高脉冲输出能量的报导。图 9 是我们用纸膜混介电容作主放电电容C 的实验结果。这些电容均属 C804 型脉冲高 电压放电电容序列。用与图 9 相同的充气放 电实验条件,在水电容量为52毫微法时,激 光平均输出能量约 640 毫焦耳。由图 9 可以 看出,在同样的主放电电容时,具有与水电容 情况差不多相同的输出能量。这条实验曲线 电容量的变化是用 0.002 微法/30 千伏电 容 串联为一组,然后多组并联得到的;图中能量 较低的一组为多只 0.01 微法/50 千伏电容直 接并联的结果。另外,用4只0.047 微法/30 千伏分别串联与并联作主放电电源(C=47 毫微法)时获得340毫焦耳的输出,这在图9 中未标出。从这些实验结果显然还可看 出, 多组(或只)并联的结果, 降低了总的电 感,这对快速脉冲放电是有利的。





本文关于放电回路附加电感对放电特性 与激光输出影响的研究结果,是在预电离电 子密度 n<sub>e</sub> 在 (10<sup>9</sup>~10<sup>10</sup>) 个/厘米<sup>3</sup> 的范围内 取得的[2]。

轨道开关在本实验中起关键作用。我们 曾把此开关短路,此时放电电压前沿长达 0.4 微秒, 它使激光输出能量降为使用轨道 开关情况的1/4左右。实际上,这时的放电 电压前沿主要由对主放电电容充电的 Marx 发生器 Ma 的充电电压前沿决定。我们估 计,使用一般的小型充气或空气开关,亦有可 能获得一定水平的输出能量, 但是我们未进 行这种实验。

### 附 录

m 根导线并联后的总电感 L 可按下列方程计 算:

> $L_{11}\dot{I}_1 + L_{12}\dot{I}_2 + \dots + L_{1m}\dot{I}_m = L\dot{I},$  $L_{21}\dot{I}_1 + L_{22}\dot{I}_2 + \dots + L_{2m}\dot{I}_m = L\dot{I},$  $\begin{array}{c} \cdots & , \\ L_{m1}\dot{l}_{1} + L_{m2}\dot{l}_{2} + \cdots + L_{mm}\dot{l}_{m} = L\dot{l}, \\ \dot{l}_{1} + \dot{l}_{2} + \cdots + \dot{l}_{m} = \dot{l}_{o} \end{array}$

式中 I,是第 i 根导线中流过的电流,

 $I_{i} = \frac{d}{dt} I_{i};$ 

I 是流过 m 根导线的电流和,  $I = I_1 + I_2 + \cdots + I_m$ ,

 $\dot{I} = \frac{d}{dt} I;$ 

 $L_{ii}$ 是第i根导线的自感系数;  $L_{ij}$ 是第i与j根导 线间的互感系数 $(i \neq j)$ 。由于我们处理的是 m 根 长度与直径均相同的细长导线,平行并联,故可用下 列公式计算互感与自感系数,

$$\begin{split} L_{ij} &= 0.002 \, l \Big[ \ln \Big( \frac{l}{d_{ij}} + \sqrt{\frac{l^2}{d_{ij}^2}} + 1 \Big) \\ &+ \frac{d_{ij}}{l} - \sqrt{\frac{d_{ij}^2}{l^2}} + 1 \Big] (\eth \raiset{eq:main_states}), \\ L_{ii} &= 0.002 \, l \Big( \ln \frac{2 \, l}{r} - 1 \Big) (\eth \raiset{eq:main_states}), \end{split}$$

式中1与r是导线长度与半径,单位厘米; dug 是第 i根与第 j根导线的距离,单位厘米。

方程组(1)中,共(m+1)个方程,未知数亦为 (m+1)个,即L,  $(\dot{I}_1/\dot{I})$ ,  $(\dot{I}_2/\dot{I})$ , …,  $(\dot{I}_m/\dot{I})$ ,由此 在微处理机上可以计算出 m 根导线的总电感 L。

#### 文 献

- [1] S. C. Lin, J. I. Levatter; Appl. Phys. Lett., 1979, 34, No. 7, 505.
- [2] 郑承恩等;《电子学报》, 1983, 11, No. 2, 110.
- [3] 郑承恩等;《电子学报》, 1982, 10, No. 6, 90.
- [4] 楼祺洪等; 《激光》, 1979, 6, No. 4, 27.