

第13卷 第6期

氢闸流管触发的紫外氮分子激光器

欧震亚 杨立明 宋占侠 (清华大学) (国家标准局)

提要:报道一种紫外氮分子激光器,采用国产氢闸流管作触发器,同位素作预电 离源。激光脉冲能量最大值为5mJ,延时抖动为±1ns,单脉冲激光能量稳定度为5%。

UV nitrogen laser using hydrogen thyratron as switch

Ou Zhenya, Yang Liming (Qinghua University) Song Zhanxia (National Standard Bureau

Abstract: An UV nitrogen laser, which uses domestic hydrogen thyratron as switch and isotope as preionizer, is reported. The maximum pulse energy is 5 mJ the time delay jitter is ± 1 ns, and energy stability for single laser pulse is $5\%_{\circ}$

目前国产的氮分子激光器,都采用火花 隙触发。火花隙结构简便,制造较易,价格 低廉。但也存在一些问题:如触发不稳定,有 时产生连击或者不触发,致使脉冲激光能量 上下漂动很大,在低重复频率时尤为严重;激 光脉冲的延时抖动较大,难于同步;电磁干扰 较强。改用氢闸流管,同时加上其他措施,则 可以克服上述缺点。

在国外, 1973 年开始有用氢闸流管触发 的氮分子激光器的报道^[1], 1977 年有某些高 性能的产品出现。我们采用国产氢闸流管作 触发,陶瓷电容作储能和传输,同位素作预电 离,金属外壳作屏蔽。对它的性能进行了实 验研究。同时提出一种等效线路来计算电路 参数。

一、电路原理

我们采用电容传输电路,如图1所示。有 关激光腔的光电特性,文献[2]已论及,这里 从略,只分析电容 C₁ 对电容 C₂ 充电时的能 量传输效率,闸流管的峰值电流以及电容比 值的影响等。在此过程中,激光腔没有达到 击穿发光,据计算^[3],其导电率很低,可以近 似地看作开路,不影响下面的计算结果。

等效电路如图 2。*L*和 *R* 为氢闸流管的 电感和导电时的电阻。初值条件:时间 *t*、电 流 *i* 和电容 *C*₂ 上的电压 *V*₂ 都为零。电容 *C*₁ 上的电压为 *V*₀。

收稿日期:1985年4月3日。



图 1 氮分子激光器电路 HV-直流高压电源 0~25 kV r-电阻 1 kΩ T-陶瓷氢闸流管 NL-激光腔,电极长 800 mm,放电截面 10×25 mm C₁-储能电容(陶瓷)30 nF

C2-传输电容(陶瓷)22nF SB-屏蔽壳



图 2 电容间能量传输时等效电路

电路方程:

$$L \frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C_2} \int_0^t i dt = V_0 - \frac{1}{C_1} \int_0^t i dt$$
(1)

其解为:

$$i = \frac{C\omega_0^2}{\omega} V_0 e^{-\frac{t}{\tau}} \sin \omega t \tag{2}$$

$$V_{2} = \frac{C\omega_{0}}{C_{2}\omega} V_{0} \left[\frac{\omega}{\omega_{0}} - e^{-\frac{t}{\tau}} \cos(\omega t - \theta) \right]$$
(3)

式中:

1. 1.

$$C = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2}, \quad \omega_0^2 = \frac{1}{LC}, \quad \tau = \frac{2L}{R}, \\ \theta = \sin^{-1} \frac{1}{\omega_0 \tau}, \quad \omega^2 = \omega_0^2 - \frac{1}{\tau^2} \circ$$

所用 R 值甚小, 且 $0 \le t \le \frac{\pi}{\omega}$, 故满足: $\omega_0 \gg \frac{1}{\tau}, \omega \approx \omega_0, t/\tau \approx 0$ 和 $\theta \approx 0_o$ 上两式可简化为:

$$i = C \,\omega_0 \, V_0 \sin \,\omega_0 t \tag{4}$$

$$V_{2} = \frac{O}{O_{2}} V_{0}(1 - \cos \omega_{0} t)$$
 (5)

 (1) C₁ 对 C₂ 充电时的能量传输效率 η 激光脉冲的能量强弱主要 取决 于在 C₂
 充电的电能多少。按公式(5),当 t=π/ω₀ 时
 电容 C₂ 上的电能最大。调节激光腔内氮气压
 强,使在此时放电,发出的激光最强。

$$\eta = \frac{1}{2} C_2 V_{2\max}^2 / \left(\frac{1}{2} C_1 V_0^2\right) = \frac{4n}{(1+n)^2}$$

式中 $n = C_2/C_1$ 。当n = 1, η 为100%, n = 0.7, $\eta = 97\%$ 。

(2) 氢闸流管的峰值电流 imax
 据公式(4), t=π/2ω₀ 时电流最大:

 $i_{\max} = \left[\frac{nC_1}{(1+n)L}\right]^{\frac{1}{2}} V_0$

当n从1向0变小时, i_{max} 也变小。小的n值 对闸流管有利,但对传输效率不利。综合权 衡,我们选n=0.7。L已知为 0.5μ 田。再选 定 $C_1=0.03\mu$ F, $V_0=20$ kV,得 $i_{max}=3$ kA。

国产氢闸流管可以满足上述要求:即阳极峰值电流为20~30kA;阳极电压大于20kV。

应当指出,有时出于经济上或其他因素 的考虑,让峰值电流超载运行,也是允许的。 但要小心控制,因为过大的超载电流,有损闸 流管的使用寿命,也是不经济的。

二、实验结果

所有元件都安装在一个金属屏蔽壳中, 防止对外界的电磁干扰。在气路系统中,装 有同位素预电离器,用来增强激光脉冲能量 的稳定性。采用 RK-3230(探头 336)热电式 能量计进行测量。采用单次手动触发,连续 测量 50 次激光脉冲能量分布如图 3。图中实 线为平均能量值 5.56 mJ。两条虚线之间的 能量上下漂动值小于或等于±5%的平均 值。只有三个数据漂动稍大,超出此范围。因



图4 激光能量 E 随重复频率f 的变化

此可以认为:激光能量的稳定度(90%脉冲数)=±5%,这是国际上氮分子激光器可能达到的最佳稳定值^[83]。

采用光电二极管作接收器,电脉冲经过 积分后在示波器上显示,其峰值代表激光 脉冲能量,结果如图4。当重复频率小于10 Hz时,能量不受影响。此后随重复频率的增 加,能量有所下降。重复频率为20Hz时,能 量下降10%。

氮分子激光器或其泵浦的染料激光器, 激光脉冲宽度只有几个 ns。如需要几台激光 器同时工作,就得同步,其延时抖动不得超过 一两个 ns。

我们对延时抖动进行了测量。实验是在 一台小型氮分子激光器上进行。电容 C₁ 和 C₂ 较小,氢闸流管额定峰值电流略低。

用 TF1850 型强流管作光电接收器, 陡 沿可达 1 ns。用 SS-5321 S 型示波器观察激 光波形,频率响应可达 250 MHz。图 5 上是



图 5 激光波形照片 横轴:时间(10ns/div),纵轴:光强(相对值) 每张收集 3,000 个脉冲数。

上图:用示波器内触发扫描,下图:用外触发扫描

用示波器的内触发扫描时拍得的激光波形照 片,波形线条很细;下是用同步外触发扫描时 拍得的照片,波形线条变粗,是由氢闸流管 (包括激光腔)的延时抖动所产生。取线条的 半宽度作为本激光器的延时抖动 Δτ,得:

$\Delta \tau = \pm 1 \,\mathrm{ns}$

可见用国产氢闸流管作触发的氮分子激光器 的延时抖动可以是小的,宜于同步。

应当指出,影响延时抖动增加的因素很 多,例如闸流管触发电压的上升陡度和高度、 灯丝电压的稳定、闸流管的质量以及激光腔 内气压等等。实验时要仔细调节和加以选 择。

氮分子激光器放电时,在周围产生强的 电磁干扰,影响电子仪器的正常工作,或者引 起大的测量偏差。采用金属外壳将全部元件 屏蔽,干扰就大为减小。用闸流管代替火花 隙,干扰最小。

采用氢闸流管的某些优点如上述。但 闸流管价格较贵,使用寿命长短如何直接关 系到经济效益。我们前后研制了五台这样的

(下转第372页)

. 340 .

表3 反射 HOE 三级象差的 OTF

1.28 g	球差一			·····································			象散		
$\frac{f_x}{2f_x}$	$W_{\max}(\Delta S)$			$W_{\max}(\Delta C)$			$W_{\max}(\Delta A)$		
	$\frac{\lambda}{4}$	$\frac{\lambda}{2}$	λ	$\frac{\lambda}{4}$	$\frac{\lambda}{2}$	λ	$\frac{\lambda}{4}$	$\frac{\lambda}{2}$	λ
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0
0.9	0.0995	0.0982	0.0930	0.027	-0.059	-0.099	0.099	0.099	0.099
0.8	0.1972	0.1890	0.1579	0.017	-0.036	-0.079	-0.111	-0.195	0.181
0.7	0.2927	0.2720	0.1966	0.207	0.027	-0.058	0.122	-0.244	-0.114
0.6	0.1873	0.3517	0.2263	-0.311	0.114	-0.244	-0.328	0.158	-0.320
0.5	0.4828	0.4347	0.2674	-0.192	-0.392	0.150	-0.279	-0.487	0.450
0.4	0.5811	0.5275	0.3394	0.467	0.172	-0.366	-0.492	0.237	-0.480
0.3	0.6830	0.6347	0.4588	0.482	0.0642	-0.136	0.286	-0.570	-0.267
0.2	0.7887	0.7562	0.6319	0.068	-0.146	-0.316	-0.446	-0.781	0.726
0.1	0.8959	0.8842	0.8373	0.249	-0.532	-0.892	0.899	0.899	0.899
0	08201-0	07-1 888	1.8	988 1 - 284	12191 -	the 1 frie	1	1	1

HOE 在不同再现角 α_0 时的总象差 $|\Delta G|$ 和 象差斑尺寸⁵⁵ 见表 2 和图 4。

5. 光学传递函数(OTF)

为评价该反射 HOE的成象特性^[6],我们 还计算了方形瞳孔 $l = l_x = l_y = 200 \text{ nm}, f'_{H} = 211 \text{ nm}, \lambda_0 = 514.5 \text{ nm}, \lambda_0 = 546.1 \text{ nm}$ 的 HOE的OTF。用于计算OTF的最大孔径 的球差、彗差和象散的最大波象差分别为

 $W_{\max}(\Delta s) = 2.31\lambda_c,$

$${W}_{
m max}(arDelta c)$$
 =123 λ_{C}

 $W_{\max}(\Delta A) = 889\lambda_0(\gtrless 2)_o$

表 3 列出了该 HOE 在单一象差(球差、彗差 和象散)的最大波象差 $W_{\text{max}} = \lambda$ 、 $\frac{\lambda}{2}$ 和 $\lambda/4$

(上接第340页)

激光器, 闸流管一直运行正常。其中一台已 使用了三年, 另一台用微处理机控制数据采 样和处理, 进行铀酰离子激光感生荧光光谱 测量, 也较成功。显然, 从经济看也是好的。

部分测量承北京大学张合义同志指导监测,实验部分得到张培林同志的支持,同位素

时的 OTF 值。图 5 表示各单一象差的 OTF 曲线族。图中 $f_0 = l/2\lambda f_H$ 为相干照明的光学 系统的最大空间频率。

全息透镜的 OTF 分析,对于所要求的 HOE的象质观点来评价 HOE 的性能和选择 全息光学元件的最佳记录参数有着重要的意 义。

参考文献

- [1] Close D. H.; Opt. Eng., 1975, 14, 408.
- [2] Chen C. W.; Opt. Eng., 1980, 19, 649.
- [3] Weingartner I., Rosenbruch K. J.; Proc. SPIE, 1979, 163, 73.
- [4] Fantone S. D.; Appl. Opt., 1983, 22, No. 8, 1121
- [5] 徐昆贤; 《中国激光》, 1983, 10, No. 6, 362.
- [6] 徐昆贤; 《中国激光》, 1984, 11, No. 3, 92.

预电离器由赵朔嫣同志提供方案,在此致谢。

参考文献

- Woodward B. W. et al.; Rev. Sci. Instrum., 1973, 44,882.
- [2] Fitzimmons W. A. et al.; IEEE J. Quant. Elect., 1976, QE-12, No. 10, 624.
- [3] Molectron UV Series II Nitrogen Lasers, Molectron Corporation, California, 1980, 1~4.

和