## 中国海光

第12卷 第3期

# 用腔内自注入技术和铁氧体线技术产生脉宽连续可调的毫微秒激光脉冲

王赫范滇元

(中国科学院上海光机所)

提要:对腔内自注人再生放大运转时多种谐振腔结构下的输出脉冲宽度作了系统的分析。借助铁氧体传输线技术,用连续改变电脉冲宽度而不改变谐振腔结构的方法,在磷酸盐钕玻璃器件上实现了脉冲宽度在1.3~6ns内方便地连续可调。用较简单的雪崩管电路在同一个普克尔盒上完成了调Q与腔倒空两个动作,得到了功率3MW的单脉冲输出。

## Generation of high power CW tunable laser pulse of nanosecond duration using intracavity self-injection and ferrite transmission lines

Wang He, Fan Dianyuan

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

Abstract: We have systematically analysed the duration of laser pulse generated by using intracavity self-injection for various cavity arrangements. With the ferrite transmission line technique a driver of high voltage pulse with continuously tunable duration was constructed. A particularly designed avalanche circuit drives the Pockels cell PC<sub>1</sub> to perform both Q-switching and cavity dumping. Only changing the voltage pulse duration but not the cavity arrangement, a 3 MW single laser pulse output continuously and conveniently tunable from 1.3 nsec to 6 nsec was obtained form a Q-switched phosphate Nd:glass laser.



由美国 Y.S.Liu 首先提出的腔内自注 入技术是一种产生毫微秒激光脉冲的简便而 •160• 有效的方法<sup>[1~4]</sup>,得到的激光脉冲的时间宽度 Δt 仅与谐振腔结构以及加在产生种籽脉 冲的电光普克尔盒上的半波电压维持时间 *T*。有关。但在已有的文献中只强调了谐振

收稿日期: 1984年3月21日。

腔结构对脉宽的影响而没有系统地分析激光 脉宽 4t 对 T。的低赖关系,激光脉宽的调谐 也都是通过改变谐振腔结构来实现的。事实 上由于调整谐振腔是一件费时的工作,故不 可能做到方便连续地调谐激光脉冲宽度。

这里报道了一种不用对谐振腔做任何重 调就能方便连续地调谐脉冲宽度的方法。在 技术上应用铁氧体传输线建立了脉宽连续可 调的高压脉冲发生器,通过调节两只可变电 阻就能调谐电压脉冲的宽度。

#### 二、基本原理

如图1所示,在一般退压式调Q振荡器 中增加一个普克尔盒 $PO_2$ ,并以 $PO_2$ 为界将 谐振腔分为两段 $L_1$ 、 $L_2$ 。 $L=L_1+L_2$ 为谐振 腔腔长。普克尔盒 $PO_1$ 用于调Q, $PO_2$ 用于 产生注入放大的种籽脉冲。P为偏振元件, 位于 $L_2$ 段内。 $M_1$ 、 $M_2$ 为两腔镜。开始时  $PO_1$ 上加四分之一波电压,谐振腔关闭,在 $t_0$ 时刻四分之一波电压退去,Q开关打开,开始 建立激光振荡。经适当延时 $t_4$ 后(激光振荡达 到峰值之前),在 $PO_2$ 上加半波电压。这时原 处于 $L_1$ 段内的线偏振光通过 $PO_2$ 一次,偏 振方向改变90°,到达偏振元件P后偏折跑 出腔外。而原处于 $L_2$ 段的光在腔内往返一



表 1

	Tg	一周期中脉冲数	Δt
1	$T_g \leqslant \tau_1$	双	$\Delta t_1 = \tau_1 - T_g$ $\Delta t_2 = \tau_2 - T_g$ 间隔 $T_g$
2	$ au_1 < T_g \leqslant  au_2$	双	$\Delta t_1 = T_g - \tau_1$ $\Delta t_2 = \tau_2 - T_g$ 间隔 $\tau_1$
3	$ au_2 < T_g \leqslant T_c$	单	$\Delta t = T_g - \tau_1$
4	$T_c < T_g \leqslant T_c + \tau_1$	单	$\Delta t = \tau_2 + T_c - T_g$
5	$T_c + \tau_1 < T_g$ $< T_c + \tau_2$	双	$ \begin{array}{c} \Delta t_1 = (T_g - T_c) - \tau_1 \\ \Delta t_2 = \tau_2 - (T_g - T_c) \end{array} $
6	$T_{c}+\tau_{2}\leqslant T_{g}\leqslant 2T_{c}$	单	$\Delta t = (T_g - T_c) - \tau_1$
7	周期性重复 4~6		
1	$L_2 < L_1 < L$		
	$T_g$	一周期中 脉冲数	Δt
1	$T_g {<}  au_2$	双	$\Delta t_1 = \tau_2 - T_g$ $\Delta t_2 = \tau_1 - T_g$ 间隔 $T_g$
2	$\tau_2 \dot{\leqslant} T_g {\leqslant} \tau_1$	单	$\Delta t = \tau_1 - T_g$
3	$\tau_1 < T_g \leqslant T_c$	单	$\Delta t = T_g - \tau_1$
4	$T_c < T_g \leqslant T_c + \tau_2$	单	$\Delta t = \tau_2 - (T_g - T_c)$
5	$\begin{array}{c} T_c + \tau_2 < T_g \\ \leqslant T_c + \tau_1 \end{array}$	无	$\Delta t = 0$
6	$T_c + \tau_1 < T_g \leqslant 2T_c$	单	$\Delta t = (T_g - T_c) - \tau_1$
7	周期性重复 4~6		
	$L_1 = L_2 = L/2$		
Contraction of the second	T <sub>g</sub>	一周期中脉冲数	Δt
.1	$T_g \leqslant \frac{T_c}{2}$	双	$\Delta t_1 = \Delta t_2 = \frac{T_c}{2} - T_g$
2	$\frac{T_c}{2} < T_g \leqslant T_c$	单	$\Delta t = T_g - \frac{T_c}{2}$
3	$T_c < T_g \leqslant \frac{3}{2} T_c$	单	$\Delta t = \frac{3}{2} T_c - T_g$
4	$\frac{3}{2} T_c < T_g \leqslant 2T_c$	单、	$\Delta t = T_g - \frac{3}{2} T_c$
5	周期性重复 3~4		

. 161 .

周两次通过加着半波电压的 PO<sub>2</sub>,偏振方向 不变,留在腔内,作为种籽脉冲多次通过激光 介质得以放大,同时在 M<sub>2</sub> 端得到序列脉冲 输出。若在 t<sub>1</sub> 时刻使 PO<sub>1</sub> 上电压回到四分 之一波电压,则可得到腔倒空单脉冲输出。

设加在  $PO_2$  上的半波电压脉冲是前后 沿都无限陡的理想方波,并且不考虑放大过 程中脉宽的变化。对于图1所示的谐振腔排 布方式,通过不很复杂的分析,得到了各种不 同的  $L_1$ 、 $L_2$ 、L和 $T_g$ 情况下的脉冲宽度  $\Delta t$ 如表1所示。表中 $T_{o}=2L/O$ 为谐振腔往返 渡越时间, $\tau_1=2L_1/O$ ,  $\tau_2=2L_2/O_o$ 

现以上表中 L1<L2 时的第一种情况为 例作一简单说明。如图2所示,在PC2上加 半波电压的 $T_a$ 时间内,原处于A点和O点 的光子分别行进到了 B 点和 D 点。由于一 次通过 PC2, AB 和 CD 段内光的偏振态都 改变了 90°。因为  $T_c < \tau_1 < \tau_2$ ,所以原处于 L1 和 L2 段内的光没有全部通过 PC2, 半波 电压即退去。BC和 DA 段内的光未通过 PC2, 偏振状态不变。这样 AB 和 CD 段的 光经偏振元件P后射出腔外,而BO和DA段的光留在腔内, 成为两个有不同时间宽度 的种籽脉冲, BC 和 DA 段的长度即为两脉 冲的宽度,分别为  $\Delta t_1 = \tau_1 - T_q$ ,  $\Delta t_2 = \tau_2 - T_q$ , 可见,凡是在 $T_a$ 时间内奇数次通过 $PC_2$ 的 那部分光,都将在P处折出腔外;凡是在T。 时间内偶数次通过 PC₂ 的那部分光都将留 在腔内。根据这一原则可容易地分析表1中 其他各种情况。在一定腔结构下,改变 $T_a$ 也 能在一定范围内改变脉冲宽度。但当T<sub>a</sub>≫T<sub>a</sub> 时,脉冲宽度将与T。无关,而仅与谐振腔结 构有关,即  $\Delta t = 2L_2/C_o$ 



图 2 种籽脉冲的产生

. 162 .

#### 二、实 验

图 3 为我们实验系统的方框图。工作物 质是 φ5×75 mm 的磷酸盐钕玻璃棒。 受 激发射截面 σ=3.5×10-20 cm2, 荧光寿命 280 µs。两支氙灯双椭圆聚光腔泵浦。电 光普克尔盒晶体为 φ12×20 mm 的 KD\*P, 1.06 µm 半波电压 8000 V。偏振元件为洛匈 棱镜。谐振腔为一般平凹腔, M1为曲率半径 3m 的全反镜, M2为平面反射镜。 腔长 L=  $180 \,\mathrm{cm}, L_1 = L_2 = 90 \,\mathrm{cm},$  由前面的分析知 道,种籽脉冲要在Q开关打开之后而激光振 荡未达到峰值时产生出来。这个延迟时间 Ta 一般为几十到几百个毫微秒。这样, 驱动 PO2 的电脉冲发生器与Q开关的时间同步精度应 达到10ns以上。为满足这一要求,我们用 单雪崩管电路构成同步触发器 2, 两路并联 输出前沿小于5ns的触发脉冲。故由同步触 发器2引入的时间抖动不超过5ns。这两路 中的一路直接触发调 Q 雪崩管串,另一路经 一定延时后触发一个可变宽度高压脉冲发生 器来驱动 PC2。 腔倒空雪崩管串由一快速光 电二极管探测 M2 端光信号触发。



一般腔倒空运转都要单独占用一个普克 尔盒,但这样会使腔内元件增加,损耗增大。 我们设计了图4所示的雪崩管串电路,用 一个普克尔盒 PO<sub>1</sub>完成了调 Q 和腔倒空两 个动作,在不增加损耗的情况下增加了器件 的功能。电路由两串 2N5551 雪崩晶体管组 成。每串雪崩管的个数可根据所需电压幅度确定。左边雪崩管串按退电压工作方式联接,完成调 Q 动作。右边雪崩管串按加电压工作方式联接,完成腔倒空动作。PO<sub>1</sub>两电极上的电位和电位差波形也由图 4 给出。

我们对文献 [5] 给出的线路做了部分改进,用该高压脉冲发生器来驱动普克尔盒 PC<sub>2</sub>。具体电路由图 5 给出。普通热阴极闸流 管驱动两条并联的 25 欧姆三同轴 Blumlein



图 4 雪崩管串电路图及 PC1 电压波形示意图



图 5 铁氧体线高压脉冲驱动器电路图





线, 产生两个前沿为 20 ns 左右的脉冲方波。 使这两个同步的慢前沿方波分别通过两条 4m 左右的铁氧体传输线, 前沿被压缩到 1.5ns。当铁氧体线内流过不同大小的偏置 磁化电流时,电压波的传播速度也不同。把 这两个快前沿脉冲相互延迟一定时间后分别 加到普克尔 PO。的两个电极上。调节可变 电阳 R1\_ R2 就能改变流过铁氧体线的磁化 电流 Im1 和 Im2. 从而改变两路电脉冲到达 PC<sub>2</sub> 两电极的相对延迟时间。这样在 PC<sub>2</sub> 上就得到一个脉宽可调的高压脉冲方波。图 6 为所得到的电波形照片。电波形用 OK-19 高压示波器拍摄。电脉冲前后沿都为1.5ns (扣除示波器上升前沿1.8 ns)。脉宽可从几 十毫微秒连续调到3ns。输出幅度大于4000 V. 系统延时 400 ns. 抖动 5 ns。

### 三、实验结果及讨论

实验的谐振腔 L=180 cm,  $T_e=12$  ns, 理论上脉宽可从 0 调至 6 ns。实验观察到脉 宽在 1.57~6 ns 内连续可调的单脉 冲激光 输出,图 7(a)为一般序列输出波形,图 7(b) ~(d)为不同宽度的单脉冲输出波形,图 7(b) ~(d)为不同宽度的单脉冲输出波形,图 7(e) 为连续四次运转输出的激光波形。脉宽下限 受加在  $PO_2$  上半波电压 上升前沿的限制, 所以不能调至 0。若扣除示波器上升前沿 0.9 ns,实际最小脉宽为 1.3 ns。脉宽可调 范围的上限可随谐振腔腔长的增加而扩大。 在  $M_2$  反射率 80%, 泵浦超阈度 1.4 的情况 下,得到单脉冲输出功率 3 MW。

实验中我们使电脉冲宽度从大于  $T_o$  连续变到小于  $\frac{T_o}{2}$ ,则观察到输出脉宽从 2 ns 增大到 6 ns,再减小到 2 ns,最后看到一周期 内双脉冲的现象。这证实了我们前面对脉宽 分析的正确性。

应用腔内自注入技术和铁氧体线技术可以较方便地获得脉宽连续可调的大功率毫微

• 163 •







秒激光脉冲,并具有许多独特的优点。若将 前述系统用于染料激光器,就可能实现脉宽 和波长同时连续可调。若应用响应时间为微 微秒量级的半导体光电子开关来产生种籽脉 冲,则可得到亚毫微秒的激光脉冲输出。

作者对 1423 所谭延真、王明宝同志提供 铁氧体传输线 上海光机所朱鑫铭同志在高 压电脉冲技术方面的帮助表示感谢。

#### 参考文献

(b)

 $(\overline{d})$ 

- [1] Y. S. Liu; Opt. Lett., 1978, 3, 167.
- [2] Y. S. Liu; Opt. Lett., 1979, 4, 372.
- [3] E. Palange et al.; Appl. Phys. Lett., 1982, 41, 213.
- [4] 立群等; 《激光》, 1979, 6, No. 12 34.