主动锁模激光器脉冲的瞬态形成

李洪谱 蓝信炬 刘耀兰

(华中理工大学激光研究所,武汉,430074)

摘要:本文通过建立一合理的锁模模型,采用数值算法模拟了 Nd:YAG 主动锁模激光器脉 冲的瞬态形成。发现初始的自发辐射,在腔内必须往返 10⁵~10⁶ 次(对应时间为 1ms 左右),才进入 稳定的锁模状态。实验中,我们采用一简单的方法测出了锁模脉冲的这一稳态建立时间,而且与理 论计算结果基本相符。

关键词:锁模脉冲

The instantaneous pulse evolution in active mode-locked laser

Li Hongpu, Lan Xinju, Liu Yaolan

(Institute of Laser, HUST)

Abstract: By setting up a suitable active mode-locked mode, the evolution process of a instantaneous pulse is simulated with a numerical calculation method. The simulation results show that the primary radiation come to a stable mode-lock state only after $1 \sim 1.5$ ms reflections (about 1 ms). With a simple method, the evolution time of a mode-locked pulse measured experimentally. This experimental result is consistent with theory calculation basically.

Key words: mode-locked pulse



到目前为止,有关主动锁模理论大都撇开锁模脉冲形成的初始过程,而仅仅关心稳态脉冲 的性质。Kuizenga 曾发展了锁模脉冲瞬态形成的理论^[12],得出脉冲宽度的瞬变窄化规律:初始 激光场在腔内往返 10³~10⁴ 次,接近形成稳态脉冲,而且调制深度 θ_A 愈大,达到稳态所需的往 返次数愈少。然而此瞬态理论的出发点是假设初始脉冲是一完美的高斯型,脉冲带宽远小于增 益带宽。因此,这些理论仅能适合于锁模脉冲形成的最后阶段。本文借助于计算机数值模拟, 在时域、频域内很好地模拟了脉冲产生的瞬态过程,并在实验中采用一简便方法近似的测出了 锁模脉冲的稳态建立时间。

言

为:

(2)

(3)

(6)

(7)

二、主动锁模激光器脉冲瞬态形成的计算机模拟 1. 锁模模型的建立 我们以典型的声光调幅型 Nd: YAG 锁模激光器为研究对象,并考虑不失谐的情况。图 1 是激光谐振腔的等效图。 初始的激光场可表述 (A)激光场的表述 $\epsilon(t) = \operatorname{Re}E(t)\exp[i2\pi\nu_0 t]$ (1)E(t)是复幅度, u 是原子线型的中心频率。显然, Fig. 1 The diagram of an active mode-locked laser 脉冲的瞬时光强为 $I(t) = |E(t)|^2$ 脉冲的频谱幅度为 $\varepsilon(\nu) = E(\nu - \nu_0)$ E(v)是脉冲包络 E(t)的傅里叶变换。单脉冲能量 $W = \int I(t) \mathrm{d}t$ (B)增益介质的表述 对均匀加宽线型介质,幅度往返增益可表为: $g(v) = \exp\left[\frac{g}{1+2i(v-v_0)/\Delta v_0}\right]$ 对于高重复率的锁模激光器,腔内的瞬态增益可表述为[2] $g = \frac{g_0}{1 + 2W/W_{\rm av}}$

g₀是非饱和的往返幅度增益。饱和能量 W_m与饱和光强有关 $W_{\rm set} = T_{\rm m} I_{\rm set} = I_{\rm set}/f$

式中, $f_m = T_m^{-1}$ 是锁模脉冲的重复频率。

(C)调制器的数学表述 仅考虑幅度调制,则幅度传输函数^[3]为

$$M(t) = \exp\left[-\frac{a/2}{2} - \frac{\theta_{\star}^3}{2} \sin^2(\pi f_{\pi} t)\right]$$
(8)

式中,a为腔内的往返损耗(包括散射,镜的耦合输出和其它的线性损耗)。

2. 计算机模拟计算的建立

 $m/2 \leq t \leq T_m/2$ 中的脉冲包络 E(t),并取 N 个分立 为了计算方便,我们截取时间在 的取样值,则

$$E_{\pi} = W_{\text{sat}} \stackrel{\text{!!}}{\sim} E(t_{\pi}) \tag{9}$$

式中、 $t_n = n\Delta t$, $\Delta t = \frac{T_m}{N}$, $-N/2 + 1 \le n \le N/2$ 。同样我们用分立谱替代脉冲频谱 $E(\nu - \mu)$ ν_0)

$$E_{\pi} = W_{\rm sat} \,^{4} E(\nu_{\pi} - \nu_{0}) \tag{10}$$

式中, $v_n = v_0 + nf_m$ 。(9)式与(10)式中系数 W_{sst} ^½的引入只是为了方便计算。经过上面的处 理后,我们采用快速傅里叶算法¹⁴,使任意形状的初始脉冲能够有效地在频率域、时间域之间 变换。具体步骤如下:

首先把时间域中的起始脉冲 E. 贮存在一数组中,第一,采用 FFT 算法将 E. 转换成频率 域中的形式 E.(v,)。第二,脉冲往返通过增益介质,E.(v,)变为 E.'(v,),这里,

$$E_{s}'(v_{s}) = E_{s}(v_{s})g(v_{s}) = E_{s}(v_{s})\exp\left[\frac{g}{1+2i(f_{m}/\Delta v_{g})-n}\right]$$

第三,采用 FFT 算法将 $E_n'(v_n)$ 转换成时间域中的 $E_n'(t_n)$ 。第四,脉冲往返通过调制器, $E_n'(t_n)$ 变为 $E_n''(t_n)$,这里,

$$E_{\mathfrak{s}'}(t_{\mathfrak{s}}) = E_{\mathfrak{s}'}(t_{\mathfrak{s}}) \cdot M^2(t_{\mathfrak{s}})$$

第五,算出此时的饱和增益系数g,然后用新的g值重新从第一步开始,重复进行循环。

3. 模拟计算结果

在我们的计算中,采用的原始数据为调制器调制频率 $f_m = 200$ MHz,调制器调制深度 $\theta_A = 0.412$,原子线宽 $\Delta \nu_g = 120$ GHz,小信号的往返幅度增益 $g_0 = 0.365$,腔的往返损耗 a = 0.162。下面是我们的模拟结果。图 2 是初始激光场的场强及频谱分布图。图 3、图 4、图 5 分别是初始



激光场在腔内经过 4000 次、10000 次及 10⁵ 次往返后激光场的场强分布及频谱分布图。由图 2 ~图 5,我们可以得出结论:锁模脉冲是逐步达到稳态的,在理想情况下,稳态脉冲确实是高斯 型。在上面所给定的特定参数条件下,循环 10⁴ 次(对应时间为 50µs)后,时间域中脉冲包络已 接近稳态值,频率域中频谱形状逐步呈现高斯型,经过 10⁵ 次腔内往返(对应时间为 0.5ms) 后,频谱的形状已成为完美的高斯型,只有此时,我们才认为锁模脉冲进入了稳定状态。 HANAFITA



Fig. 8 The waveform measuring the stable laser pulse setup time for different modulation depth, the setup time is $t=t_2-t_1$, the chopper on-off time is $t=t_3-t_2$ a - modulation depth $\theta_A = 0.364$ b - modulation depth $\theta_A = 0.412$ $\tau = 1.0$ ms。实验中,斩波器本身的断 开时间为 320μ s,反映在图 8a,8b 中即 为 $t = t_3 - t_2$,大约为 320μ s,这从另一 方面说明了我们的实验的正确性。从 上面的实验结果我们还可以看出,随 着调制深度的增加,稳态锁模脉冲建 立的时间是逐渐减少的,这与 Kuizenga 的瞬态理论是相同的。

四、结 论

对于典型 Nd: YAG 主动锁模激

光器,初始激光场变成稳定的脉冲序列需 10~100μs。然而,即使短脉冲的包络已接近其稳定 值,脉冲还可能是线性调制的,或是有时间次结构。只有脉冲在腔内经过大约 10⁵~10⁶(1~ 1.5ms)次往返传播,频谱的形状达到完美的高斯型,脉冲方达到稳定值。实验中,测得的锁模 稳态脉冲建立时间其规律与理论计算基本吻合。



Optomic 公司研制了一种用于材料加工的新型千瓦级大功率 CO₂ 激光器。根据新概念及 其专利的设计,这种激光器是第三代工业激光器的真正的先驱者,尺寸为现在技术条件的激光 器的四分之一。

该激光器采用标准化方式设计和制造,功率范围能覆盖 500W 到 10kW。

可买到的样机:ICCL750 型双组合件,输出功率 750W;ICCL1000 型双组合件,输出功率 1000W;ICCL1500 型三组合件,输出功率最高可达 1600W。

译自 Electro Optics, 1993; 23(106):5 於祖兰 译 巩马理 校