充气靶聚爆的简化物理模型

王润文谭维翰

(中国科学院上海光机所)

提要:由于大功率激光被充满 D-T 气体的玻壳靶均匀吸收,并把 D-T 气体作为理想气体处理。分析时我们将玻壳分成几层。当最外层吸收激光后便爆炸内推,同时将能量向内层传递。由于玻壳最内层产生的等离子体向内运动以及热传导作用.使 D-T 球被压缩和加热。在这个简化物理模型下的分析计算表明与一维双温度Lagrange 数学模拟编码程序计算结果相一致。

Simplified physical model of implosive fusion pellet filled with gas

Wang Runwen Tan Weihan

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

Abstract: Giant pulse laser energe is absorbed uniformly by the shell of glass pellet filled with D-T gas. D-T gas is taken as the perfect gas here. In our analysis the glass shell is presumed to be devided into several layers. After absorbing the laser energy, the outermost layer explod and transfer the energy to the inner layers. The D-T sphere is heated and compressed owing to the kinetic energy of plasmas produced by the inner glass layers and the effect of thermal conductivity. The detailed analytical and computational results are in good agreement with those obtained by one dimensional two temperature Lagrange mathematical mode.

一、引言

激光照射聚变靶球的压缩过程的计算, 所涉及的因素是很多的。激光能量的吸收过 程包括经典吸收与反常吸收;在非线性相互 作用下的能量散耗,如散射与轫致辐射等;能 量输运过程包括电子热导、离子的粘性,电子 离子的碰撞弛豫交换能量及热波击波的传热 传压等,聚变反应产生的中子、α粒子自加热 等等,现象是极为错综复杂的。激光核聚变 的计算机模拟对整个物理过程进行计算,但 是牵涉的因素甚多,要调整的物理参数就很 多,若没有一组全面可靠的物理实验结果,调 整后的数学模型仍将与实际的图象存在较大 距离,同时从诸多的复杂因素中也不易确定 那些因素是聚变压缩过程中最为主要的。我 们用简单的物理模型,认为激光与聚变靶的 相互作用是通过靶球对激光的分层吸收。把 充氘氚气体玻壳靶球中的玻壳(当温度超过 100 电子伏时的等离子体可看做理想气体)

1

收稿日期: 1979年3月20日。

分成若千层,而氘氚气体看成是理想气体,能 量由外面大功率激光透入加热,各层分别受 热膨胀并向相邻气体层加速运动来传递压力 与能量。 整个计算过程很直观,与一维双温 度 Lagrange 编码程序^[1,2] 计算结果相比较, 基本上是符合的。

二、物理模型

充氘氚气体的玻壳靶球受球对称大功率 激光照射后,迅速加热蒸发而电离,内能增 加,等离子体便产生高速运动,图1所示,玻 壳内径为 r_1 ,氘氚气体质量为 M_{DT} ,球壳外径 为 r_4 ,我们把它分割为3层分别是 $r_1 \sim r_2$; $r_2 \sim r_3$; $r_3 \sim r_4$,当激光照射电离后就可把玻 壳看成自由气体。今考察 r_4 、 r_3 、 r_2 及 r_1 四 个分界面的运动规律,对 r_4 球面而言,若忽 略激光的光压则这一环状等离子体只有向外 膨胀产生的压力 P_4 ,若其质量为 M_3 ,我们 近似地认为一半质量 $\frac{M_3}{2}$ 向外膨胀,另一半 形成向内的压力 P_4 ,显然

$$\frac{1}{2}M_3\frac{d^2r_4}{dt^2} = 4\pi r_4^2 P_4 \tag{1}$$



对 r_s 球面而言,它受到外环压力 P_4 及内环 压力 P_3 的作用,同样 r_2 球受到 P_3 及 P_2 两 边压力的作用,而 r_1 球面受到 P_2 及 P_1 两边 压力的作用,于是有平均的运动方程是:

$$\frac{1}{2}M_3\frac{d^2r_3}{dt^2} = 4\pi r_3^2(P_3 - P_4) \qquad (2)$$

$$M_2 \frac{d^2 r_2}{dt^2} = 4\pi r_2^2 (P_2 - P_3) \qquad (3)$$

$$M_1 \frac{d^2 r_1}{dt^2} = 4\pi r_1^2 (P_1 - P_2) \qquad (4)$$

设大功率激光的功率为W(t),在照射时间t内激光总能量是

$$E = \int_0^t W(t) dt \tag{5}$$

若激光的能量被等离子体吸收后转变为气体 的内能与动能,则有如下关系:

$$\frac{1}{\gamma - 1} \frac{P}{\rho} + \frac{1}{2} \left(\frac{dr}{dt}\right)^2 = E \tag{6}$$

式中γ是比热比, ρ、 P 分别为气体密度与压力, 若令三层玻壳的吸收系数分别为 A₂, A₃, A₄, 应用(6)式便有如下能量方程组:

$$\frac{1}{\nu-1} \frac{P_4}{\rho_4} + \frac{1}{2} \left(\frac{dr_4}{dt}\right)^2 = A_4 E \qquad (7)$$

$$\frac{1}{\nu-1} \frac{P_3}{\rho_3} + \frac{1}{2} \left(\frac{dr_3}{dt}\right)^2 = A_3 E \qquad (8)$$

$$\frac{1}{\gamma - 1} \frac{P_2}{\rho_2} + \frac{1}{2} \left(\frac{dr_2}{dt}\right)^2 = A_2 E \qquad (9)$$

至于靶球内核,由于所充的氘氚气体可认 为在不吸收光能情况下将服从理想气体的 possion 关系 *P*₁/ρ_l=常数的。因为激光加热, 热波与热导因素实际上是存在的,它必然导 致气体内能增加,使气体的热力学性质偏离 等熵过程,这样我们可得到如下关系式:

$$\frac{P_1}{\rho_1^{\gamma}} = \left(\frac{P_0}{\rho_0} + A_1 E\right) \frac{1}{\rho_0^{\gamma-1}} \tag{10}$$

式中 A_1 为一常数, 通常 是 很 小 的, 实际 上 靶球在加热过程中, 靶核往往在玻壳产生的 临界密度面以内, 不会直接吸收光能, 但由临 界面与消熔面间向内传播的热波与热导作用 能起着加热靶核的作用, 把这些因素用 A_1E 来代替。 γ 仍为比热比, 应取为 5/3, 但实际 压缩过程较复杂, 并不是等熵的, 有强的激 波加热, 有热波输运能量, $P = \rho \ge 0$ 间并不 严格地服从 $P \propto \rho^{5/3}$ 的关系, 参照计算机数 值计算结果, 这里 γ 的取值要比 5/3 大, 与 2 相近。

方程式(1)~(10)就是我们计算压缩聚 变过程的基本物理方程组。

三、计算结果

为解出这组方程,我们采用了数值积 分法,选取靶球外径为 $r_4=50$ 微米,靶壁厚 $\Delta R = r_4 - r_1 = 0.75$ 微米,分成等厚的三层, 各为 0.25 微米,玻壳的固体密度为 2.2 克/ 厘米³。玻壳形成的等离子体气体比热比取 为 $\gamma = \frac{5}{3}$,而靶核氘氚气体的比热比 γ 取为 2,时间步长为 4 毫微秒,大功率激光总能量 $\simeq 30$ 焦耳,波形是 100 微微秒、波长 1.06 微 米的矩形脉冲,相应功率为 3×10^{11} 瓦,正如 图 2 所示,选取玻壳吸收系数为: $A_2 = A_3 = A_4 = 33\%$,而 $A_1 \approx 10^{-5}$ 。



图 3 为 r₁、r₂、r₃、r₄等四个球面随时间 运动轨迹的计算曲线,可以看出球壳内表面 r₁ 在激光作用时间内不断向球心压缩,激光



除去后,达到最大压缩比后就向外迅速膨胀。 而 r₂、r₃、r₄ 基本上是不断向外膨胀,这与通 常数学模拟的计算结果是一致的。从曲线中 容易得到靶核的体压缩~10³ 倍。

图 4 是 r₁ 的平均运动速度与时间的关 系曲线,在激光加热过程中,开始时是向内运 动速度较大,最高速度达 4×10⁷ 厘米/秒,之 后由于内部被压缩致使压力上升向内加速运 动渐渐下降,当光脉冲过去后,维持向心压 力的因素没有了,靶核便以极大的速度向外 膨胀。



图 5 及图 6 是靶核内压力与密度随时间 的变化,在靶核半径压缩至最小时,压力 P_1 及密度 ρ_1 也达到了峰值。



• 3



至于聚变压缩的中子产额与氘氚气体密 度、氘氚气体反应截面 〈σv〉及反应时间成正 比:

$$N = \int dt \int d^{3}r n_{D} n_{T} \langle \sigma v \rangle$$
$$\simeq V_{0} n_{D} n_{T} \int \langle \sigma v \rangle dt$$
$$= \frac{V_{0}}{4} n_{DT}^{2} \int \langle \sigma v \rangle dt \qquad (11)$$

式中 npr 为氘氚气体原始总密度。 若氘氚气体温度为 KT (单位千电子伏),反应截面可表示成:

 $\langle \sigma v \rangle = 3.8 \times 10^{-12} (KT)^{2/3}$ $\cdot \exp(-19.02/(KT)^{1/3})$ (12) 氘氚气体温度可以由气体内能得到即 KT = $M_{DT} \frac{P_1}{\rho_1}$ (千电子伏),应用(11)、(12)式的数 值积分可求得中子产额为 2.4×10⁹ 个。 与计算机模拟结果的比较,图 3~图 6 中 都绘出两组曲线,虚线代表计算机模拟的结 果,而实线是本文简单物理模型的计算结果, 图 3 中的 r-t曲线 r₁ 及 r₄ 分别代表玻壳内 壁与外壁的运动轨迹,两组曲线是符合的,中 央两层是人为分割的,由于两种模型取的层 数大不相同而我们又采用了对光能是均匀吸 收假定,而计算机模拟并不如此,故结果差别 稍多。另外 r 的峰值压缩点与计算机模拟滞 后十几个微微秒,这一结果显然在 u-t、Pt、ρ-t曲线都表现出来,但在数量级及线廓 上两组曲线是较为符合的。下表列出本文计 算结果与计算机模拟结果的比较:

=		
天	1000	
-20	2.20	

	计算机模拟结果	本文结果
体压缩	1.13×10 ³	103
最大压力 (2.54×10 ¹³ 尔格/厘米 ³)	0.4×10 ³	$1.2 imes 10^{3}$
最大压缩密度 (0.212 克/厘米 ³)	10.2	6.1
最大压缩速度 (厘米/秒)	6.4×107	4×107
中子产额	1.05×109	2.4×109

▶ 考 文 献

[1] 谭维翰; «物理学报», 1979, 28, 364.