## 用多次冲击压缩方法研究稠密氢氦等摩尔 混合气体的物态方程\*

田春玲<sup>12</sup>) 蔡灵仓<sup>1</sup>) 顾云军<sup>1</sup>) 经福谦<sup>1</sup>) 陈志云<sup>1</sup>)

1)(中国工程物理研究院流体物理研究所冲击波物理与爆轰物理实验室,绵阳 621900)

2)(西南大学物理系,重庆 400715)

(2006年11月21日收到2006年12月21日收到修改稿)

采用液氮冷却以及气体增压技术,制备了~30MPa及~90K初始状态的氢、氦等摩尔混合气体样品.以二级轻 气炮作为加载工具,用不同灵敏度设置的两套多通道瞬态高温计系统获得完整、清晰的稠密氢、氦混合气体多次冲 击压缩过程的光谱辐射强度信号.并建立起相应的实验数据处理和分析技术,获得了5—140 GPa范围内氢、氦混合 气体一至五次冲击雨贡纽物态方程,以及一次、二次和四次冲击温度实验数据.流体变分理论和离解模型用来分析 和解释所获得的测量结果.

关键词:氢、氦混合气体,多次冲击压缩,光谱辐射强度历史,物态方程 PACC:7847,6400

### 1.引 言

氦和氢(及其同位素 )是结构最简单的单原子和 双原子分子 作为研究高温高压条件下凝聚态物质 性质的两种经典例子,它们一直备受人们的关 注1-3] 近代自然科学和工程技术中的大量实际问 题 如核聚变、天体演化、金属氢等问题 均涉及到高 温高压下氢、氦的行为特性,在核聚变过程中,其主 要的反应物与生成产物是由氘、氚、氦等元素组成的 混合物41 在此过程中混合物要经历一个从数十万 大气压及数千度以下温度变化到千万大气压及十万 度以上温度的过程,氢和氦也是土星、木星等大行星 的主要组成成分,在研究这类星体的辐射特性、地震 特征和构造它们的物质结构模型时,都必须以氢、 氦及其混合物在一定的密度( $0.1 \text{ g/cm}^3 \le \rho \le 10 \text{ g/}$ cm<sup>3</sup>)和温度(1000 K < T < 30000 K)范围内的行为 特性为基础<sup>[5]</sup>.因此,研究氢、氦及其混合物的高温 高压状态方程对新能源的开发利用、天体物理研究 中某些基础问题的解决都具有重要意义.

目前,对于单质液氢(氘),液氦物态方程的研究 工作已有大量报道<sup>6-12]</sup>,但关于氢、氦混合物高温高 压状态方程的实验研究还比较有限[13,14],由于氢、氦 具有不同的液化温度 人们无法制备氢、氦均匀混合 的液态样品 而只能直接冲击加载均匀混合的气体 样品 并依靠提高气态样品的初始密度以及多次冲 击压缩技术来提高加载压力,利用多次冲击压缩,人 们可以在一次实验中观测物质压强从几个吉帕变化 到上百吉帕的不同冲击压缩状态的性质[13-17],为了 研究压强引起的离解、电离等效应 人们关注对样品 冲击温度的测量<sup>10,13-16]</sup>. 然而,在前面的研究 中[13,14]人们均没有精密地测量到氢、氦混合流体的 冲击温度.这主要是由于在氢、氦混合物多次冲击压 缩实验中 样品的光谱辐射强度前后变化太大 约达 1-2 数量级 很难在一次实验中同时测量到各次冲 击压缩状态下多光谱辐射信号,尽管俄罗斯人对多 次冲击压缩下的气体氢、氦电导率变化及辐射特性 有过测量报道<sup>[14-16]</sup>,然而在他们的实验中,很难清 晰地分辨出样品在各次冲击压缩下的光辐射信号. 本工作以二级轻气炮作为加载工具,针对样品光谱 辐射强度的巨大变化范围 用不同精度设置的两套 多通道瞬态高温计测量系统,获得了初始密度为 0.076 g/cm3 的氢、氦等摩尔混合气体完整的、清晰 的一次至五次冲击压缩下的光谱辐射强度历史,通

<sup>\*</sup> 国防科技实验室基金(批准号 51478678905ZS7501),西南大学博士基金资助的课题.

过对光谱辐射强度记录信号特征量(时间及辐射强度值)的分析,得到了140 GPa范围内氢、氦等摩尔 混合气体多次冲击下的压强、比容、温度等实验数据,并用化学模型(Helmholtz自由能模型)进行了理论分析.

### 2. 实验原理及技术

氢、氦混合气体的冲击加载状态是在 \$35 mm 的二级轻气炮上实现的,实验装置及测量系统如图 1 所示,实验系统主要由气炮加载系统、磁测速系 统、样品靶系统、高温计系统等组成,磁测速系统用 于测量飞片击靶的速度(W),样品靶系统主要由 304 不锈钢基板、样品、蓝宝石窗口、液氮低温冷却 罩、注(抽)气管等组成 样品的初态温度 T<sub>0</sub>、初态压 强 P<sub>0</sub>分别由热电偶和压力计监测.每台高温计有 六至七个波长(λ = 400,450,500,600,665,700,800 nm) 记录通道,每一通道各有一只光电倍增管,在每 只光电倍增管之前都加有单色滤波片,只令相应波 长的光信号进入并将它转化为电信号 ,并用示波器 记录下来,由于样品在一次冲击下温度较低 辐射信 号弱 实验中采用高灵敏度设置的高温计系统进行 测量;而对于高于一次冲击较高温度的强辐射信号, 则采用低灵敏度设置高温计进行测量 两台高温计同 时触发.在实验中,飞片尺寸为 32 mm × 3 mm 基板厚 3 mm , 气体样品厚度( do )为 3.711 mm , 蓝宝石窗口尺 寸 28 mm×8 mm 光纤的数值孔径为 0.22 或 0.27.



图 1 实验装置及辐射法测量系统示意图

实验加载时,由二级轻气炮将平面钽飞片加速 到 5.559 km/s 的速度,使飞片平行撞击 304 不锈钢 基板 撞击后基板中产生的冲击波进入氢、氦混合气 体样品,对样品进行第一次冲击压缩.一次冲击压缩 中的样品压缩高温层产生的光辐射 将通过透明氢、 氦混合气体(未压缩层)和蓝宝石窗口,并经光纤传 入具有时间分辨本领的光学高温计,当样品中的一 次冲击波到达样品/窗口界面时 除向高阻抗蓝宝石 窗口中透射一冲击波外 还将反射回一冲击波对样 品进行二次冲击压缩,当样品中的冲击波到达样品/ 基板界面时 除向高阻抗基板中透射一冲击波外 还 将反射回一冲击波对样品进行第三次压缩,由于气 态样品是置于高阻抗的基板和窗口之间,冲击波将 在基板和窗口之间来回反射对样品实施多次冲击压 缩,当冲击波从样品/窗口界面反射,对样品进行偶 次(二次、四次,...)冲击压缩高温层的光辐射信号将 直接通过蓝宝石窗口和光纤进入高温计系统,故人 们可以观察到冲击波到达样品/窗口界面时刻,对应 着样品的光辐射强度信号的突变时刻,而当冲击波 从样品/基板界面反射压缩样品时,如第三次、五次 冲击压缩样品时 从该冲击压缩高温层发出的光辐 射 需经过该冲击波阵面前方的样品压缩层之后 才 能被光纤送入高温计.如果该波阵面前方的样品压 缩层失去其透明性,该冲击波阵面上的光辐射将无 法被测量系统记录下来,从而不能获得该次样品冲 击压缩层的辐射强度信号和温度信息.

图 2 为示波器记录到的低灵敏度设置高温计的 两个波长通道的实验信号,我们可以观察到样品在 多次冲击压缩下呈台阶状变化的光谱辐射强度历 史.图中 to 表示冲击波从基板进入样品的时刻,t 表示冲击波第一次到达样品/窗口界面的时刻.此时 从界面反射回一个冲击波对样品进行二次压缩 样 品二次冲击压缩高温层发出较强的光谱辐射强度信 号 其陡直的上升沿表明二次冲击压缩样品层很快 到达光学厚,因此,来自样品/基板界面上反射的对 样品进行第三次冲击压缩高温层的辐射信号在记录 上将不能出现.t,是冲击波第二次到达样品/窗口界 面的时刻 是从样品/窗口界面反射的冲击波对样品 进行第四次冲击压缩的开始时刻.t。表示冲击波第 三次到达样品/窗口界面的时刻,是从样品/窗口界 面反射的冲击波对样品进行第六次冲击压缩的开始 时刻,上述冲击波到达样品/窗口界面时刻的判读, 也是由实验信号和理论模拟结果的对比而得到的, 见图 3.

根据测量得到的第一、二、三个信号平台的光谱



图 2 典型的示波器记录光谱辐射历史信号



图 3 示波器记录的光谱辐射强度(左坐标)时间变化与理论模型 给出的基板/样品、样品/窗口界面压强(右坐标)时间变化的比较

辐射强度数据,可以得到样品的一、二、四次冲击温 度.其中 样品的一次冲击压缩辐射信号在低灵敏度 设置的高温计系统中记录得到的信号平台值太低, 它的准确光谱辐射强度实验数据可从另一台高灵敏 度设置的高温计系统获得,而根据各个光谱辐射信 号平台的时间宽度可以推算出样品中各次冲击波的 传播速度,确定样品的雨贡纽状态参量,在多次冲击 温度测量中 蓝宝石窗口材料在冲击波来回反射冲 击压缩下是否仍保持着良好的透明性至关重要,从 前人的研究来看,蓝宝石在 100 GPa 的冲击压强范 围是透明的<sup>18]</sup>.在本实验中,当冲击波第三次从蓝 宝石界面反射(即 t,时刻)时,蓝宝石中的压力将达 165 GPa 此后样品的光谱辐射信号台阶状的特征不 再明显.因此 ta 时刻后所记录的光谱辐射信号不再 用来分辨冲击波传播时间间隔和获得样品的冲击温 度数据.

# 混合气体多次冲击雨贡纽状态参量 及冲击温度的确定

对于氢分子、氦原子等几乎成球对称的简单非 极性分子,其实验临界压缩因子( $z_e = P_e V_e / NkT_e$ )约 为 0.30,这与 Peng 和 Robinsor(PR)提出的经验物态 方程给出的表观临界压缩因子 0.3074 非常接近<sup>[19]</sup>. 因此,PR 方程能完全重复数十兆帕到数百兆帕范围 内氢气的等温实验数据<sup>[20]</sup>.在本工作中该方程用来 推算给定初始温度  $T_0$  和压强  $P_0$  下,低温稠密氢、 氦混合气体样品的初始比容  $V_0$  和内能  $E_0$ .

为了得到样品的多次冲击雨贡纽状态参数 .需 要建立起相应的实验数据处理与分析技术 解决好 冲击波在两个界面,即基板/样品界面和样品/窗口 界面处的冲击阻抗匹配问题 在多次冲击加载过程 中 基板压强和粒子速度( u )变化规律可用其等熵 卸载线来近似描述,而对蓝宝石窗口可用其一次冲 击压缩线来近似它的多次冲击压缩线 [5,17]. 图 4 是 对多次冲击阻抗匹配过程的分析 ,P-u 平面内右边 的曲线代表钢基板的等熵卸载线 ,左边代表窗口材 料的一次冲击绝热线,它们由测量得到的飞片速度, W = 5.559 km/s 以及已知的飞片材料、基板材料、窗 口材料的物态方程(见表1)得到.在已知基板和窗 口材料状态方程并给定样品初始状态( $P_0$ , $V_0$ , $E_0$ ,  $u_0$ )前提下(样品初态粒子速度 $u_0 = 0$ ),只需测量出 样品中各次冲击过程所持续的时间 得到各次冲击 波的速度 就可以用阻抗匹配原理确定出各次冲击 雨贡纽参量,包括压力、体积以及内能,具体方法 如下.

表1 钽、钢、蓝宝石的雨贡纽参数[21]

参数	钽	304 钢	蓝宝石
$ ho_0$ ( g/cm <sup>3</sup> )	16.65	7.87	3.985
<i>Cl</i> ( km/s )	3.293	4.58	11.19
λ	1.307	1.49	1.0
$\gamma_0$	1.6	2.2	1.3

根据样品的初始厚度  $d_{k-1}$ 以及测量到的第 k(k = 1, 2, ...)次冲击传播时间  $\Delta t_k$ ,确定出样品中第 k次冲击波波速

 $D_k = u_{k-1} \pm d_{k-1} / \Delta t_k . \tag{1}$ 

对于偶次冲击( *k* = 2 ,4 ,... )的冲击波速度上式取 "+",奇次冲击( *k* = 1 ,3 ,... )上式取'-".其中,下 标"k = 1"表示样品的第k次冲击前的状态.由测量 得到的第k次冲击的冲击波速度 $D_k$ ,可在P-u图中 作出样品中第k次冲击波的波直线,并有以下关系:

 $P_{k} = P_{k-1} + \rho_{k-1} (D_{k} - u_{k-1}) (2)$ 根据边界连续条件,样品奇次冲击压缩冲击波的波 直线与基板等熵卸载线的交点得到样品的奇次冲击 压缩状态.偶次冲击波的波直线与窗口雨贡纽线的 交点,得到样品的偶次冲击压缩状态.在确定样品第 k次冲击压缩状态的粒子速度 $u_{k}$ 后,样品第k次冲 击压缩状态比容 $V_{k}$ 可由以下关系得到:

 $V_k = V_{k-1} (D_k - u_k) (D_k - u_{k-1}).$  (3) 在确定样品的压强  $P_k$  和比容  $V_k$  后,样品第 k 次冲 击压缩后的内能  $E_k$  满足下列关系式:

$$E_k - E_{k-1} = \frac{1}{2} (P_k + P_{k-1}) (V_{k-1} - V_k).$$
 (4)

在一次冲击中 样品的初始厚度  $d_0$  为样品盒的 长度 辐射信号第一个平台的时间宽度就等于冲击 波在样品中的传播时间( $\Delta t_1 = t_1 - t_0$ ).因此,一次 冲击波波速  $D_1 = d_0/\Delta t_1$ .一次冲击波的波直线与基 板等熵卸载线的交点得到样品的一次冲击状态(点 1 表示),见图 4.将  $P_1$ , $u_1$ 代入(3)(4)式,可以将样 品一次冲击状态的其余参量  $V_1$ , $E_1$ 全部确定.以此 为初始条件,根据测量得到的二次冲击波波速,在 P-u平面作出二次冲击波的波直线,它与窗口雨贡 纽线的交点(点2表示)对应样品的三次冲击压缩状 态,如图 4 所示.以此类推 根据测量到的三次、四次 和五次冲击波的波直线,可将样品的三次、四次和五 次冲击状态得到.其中,样品的一、三、五奇次冲击压 缩状态处在基板的等熵卸载线,而二、四偶次冲击压



由于第二个信号平台的宽度(t2 - t1)是冲击波



在样品中二次冲击传播时间与三次冲击传播时间之 和,第三个信号平台的宽度( $t_3 - t_2$ )是冲击波在样 品中四次冲击传播时间与五次冲击传播时间的之 和,在划分二、三次以及四、五次冲击波传播时间比 例时,引用了理论计算结果;理论给出的二、三次冲 击传播时间比例为(0.70:0.30),四、五次冲击时间 比例为(0.58:0.42).在以上四个时间测量点 $t_0$ , $t_1$ ,  $t_2$ , $t_3$ 的判读中,每个都存在 1—2 ns 的判读误差.因 此 随着冲击次数增加,由时间判读引起的传递误差 增大,雨贡纽状态参量的测量精度降低.表 2 中给出



图 5 样品一次、二次和四次冲击光谱辐射特性的普朗克灰体模型拟合

根据辐射信号各平台的光谱辐射强度数据,可 以得到样品的各次冲击温度,假设样品的冲击辐射 特性可用灰体辐射规律来描述[2]

 $I_{\rm gre}(\varepsilon,\lambda,T) = \varepsilon \cdot I_{\rm Pl}(\lambda,T),$ (5)其中  $I_{\text{sre}}$ , $I_{\text{n}}$ 分别为灰体和黑体的光谱辐射强度, $\epsilon$ 是灰体发射率,按普朗克公式

 $I_{\rm P}(\lambda, T) = C_1 \lambda^{-5} [e^{c_2/kT} - 1]^{-1}$ (6) $I_{\mu}(\lambda, T)$ 表示温度为 T 的黑体辐射体,在单位面积 和单位时间内 向单位立体角内辐射的单位波长间 隔内的能量.其中  $C_1 = 1.1910 \times 10^{-16} \text{W} \cdot \text{m}^2/\text{sr}$ ,  $C_2 =$ 

 $1.4388 \times 10^{-2} \text{ m} \cdot \text{K}$ . 由测出的多个波长的光谱辐射强 度数据,用最小二乘法通过(5)式可以拟合出样品的 各次辐射温度(冲击温度)T和灰体发射率 [<sup>23]</sup>.图 5 (a)为样品一次冲击压缩状态光谱辐射强度的实验 值及其普朗克灰体模型的拟合结果.图 5(b)是样品 二次冲击压缩状态辐射特性的拟合结果 ,图 5( c )是 样品四次冲击压缩状态辐射特性的拟合结果.由图 5(b)和(c)可见 样品的二次冲击温度 T<sub>2</sub>和四次冲 击温度 T<sub>4</sub> 几乎不变 ,只是灰体发射率发生了变化. 表2最后两行中列出了各次冲击温度、灰体发射率 的测量结果

表 2 氢氨等摩尔混合气体多次冲击雨贡纽状态参量及冲击温度、灰体发射率测量结果

冲击状态 参量	初态	一次	二次	三次	四次	五次
P/GPa	0.0272	$4.9 \pm 0.1$	$26.5 \pm 1.6$	$66.0 \pm 9.5$	$105.4 \pm 19.2$	$141.2 \pm 29.2$
$V( \text{ cm}^3/\text{mol})$	40.09	$11.98 \pm 0.31$	$6.65 \pm 0.53$	$4.86 \pm 0.80$	$3.99 \pm 1.07$	3.55 ± 1.26
<i>EI</i> ( kJ/mol )	14.11	83.6±1.2	$167.4 \pm 10.6$	$249.9 \pm 28.9$	$324.3 \pm 68.6$	379.3 ± 128.8
T/K	88	$3029 \pm 300$	$5071 \pm 300$	_	$5088 \pm 300$	-
ε	-	0.63	0.83	_	0.97	-

### 4. 理论计算及结果讨论

在目前的冲击压缩状态下( $T < 10^4$  K,  $P \le 140$ GPa),理论计算主要考虑氢分子的离解反应(H₂ ↔ H+H).假定冲击压缩后样品由氢分子(H,)、氢原子 (H)和氦原子(He)组成,三种组分可以均匀混合,各 组分粒子间的相互作用用 exp-6 势来描述. 对于同 类组分 H<sub>2</sub>-H<sub>2</sub>, He-He 的作用势参数通过拟合各自的 静高压和动高压实验数据而得到<sup>89]</sup>H-H的相互作 用势参数采用文献 11 给出的数值.对于异类组分 H-H<sub>2</sub>, H-He, He-H<sub>2</sub>间的相互作用则采用 Lorentz-Berthelot 混合法则得到<sup>24</sup>],见表 3.运用流体变分理 论处理粒子间的相互作用引起的非理想效应[25] 建 立体系的 Helmholtz 自由能模型,并由热力学关系得 到压强、内能等量.在恒定温度和恒定比容情况下, 体系达到离解平衡时, H 粒子数  $N_{\rm H}$ ,  $H_2$  粒子数  $N_{\rm H}$ , 应使体系的 Helmholtz 自由能最小 此时氢分子的离 解度  $\alpha = \frac{N_{\rm H}/2}{N_{\rm H}/2 + N_{\rm H_2}}$ 

理论计算给出的样品各次冲击压缩 P-u 曲线, 如图 4 中虚线所示,其中样品一次冲击压缩 P-u 理 论曲线与基板等熵卸载线的交点,对应着样品的一

次冲击压缩状态的理论预估值,该理论预估值与实 验值完全重合 样品二次冲击压缩 P-u 理论曲线与 窗口材料的 P-u 线的交点,对应着样品二次冲击压 缩状态的理论预估值,该理论预估值与实验值也有 很好的一致性:对于样品三、四、五次冲击压缩状态 的压强、粒子速度 理论计算与实验结果在测量误差 范围也符合得较好.

表 3 各组分粒子间的势参数

势参数	H-H	$H_2$ - $H_2$	He-He	H-H <sub>2</sub>	$H_2$ -He	H-He
α	13.0	11.1	13.1	12.013	12.058	13.050
ε/K	20.0	36.4	10.8	26.982	19.827	14.697
$r_i^*$ /Å	1.4	3.43	2.967	2.415	3.199	2.184

图 6 比较了实验和理论给出的氢氦混合气体 各次冲击压缩状态的压强-比容关系.在理论计算中 也给出了不考虑氢分子离解的计算结果,从图 6 可 见 实验数据点与理论计算值间一致性较好 特别在 一、二冲击压缩状态.随着冲击次数的增加,观测到 的氢氦混合流体的压缩率较理论预估值低,而两种 理论模型给出 P-V 线靠得较近,表明氢分子离解对 干混合气体多次冲击雨贡纽线的影响并不明显,图 7比较了实验和理论得到一、二、四冲击温度与冲击 压强的变化关系,从图 7 可见,离解模型能够对样品



图 6 氢氦混合流体的多次冲击压缩状态压强与体积的关系

的一、二次的冲击温度的测量结果做出合理描述.在 冲击压强为 5 GPa 时,温度约为 3000 K 的一次冲击 压缩状态,样品中的氢分子离解度 α = 0.3%;此时 离解效应可以忽略,离解和非离解模型都能对体系 的温度做出合理描述.但在冲击压强为 27 GPa 时, 温度约为 5071 K 的二次冲击压缩状态,离解模型估 计此时约有 7% 的氢分子发生了离解,吸收了部分 冲击波能量,致使样品的冲击温度理论预估值较非 离解模型的值低,而与实验值更为接近.从二次冲击 压缩状态到四次冲击压缩状态,样品的压强从 27 GPa 提高到 105 GPa,而实验测量到的样品冲击温度 并不发生变化,仍保持在 5100 K 左右.对于四次冲 击压缩状态,离解模型给出的氢分子离解度为 32%,冲击温度的预估值为 7400 K.虽然该值已较非 离解模型预估值低 1400 K ,但仍较测量值高.对于四 次冲击温度实验与理论结果的巨大差异,仍需要我 们从实验和理论两方面中做出近一步研究.如在理 论计算中考虑压致电离的影响,以及考证蓝宝石窗 口在 100 GPa 时的透明性等.



图 7 氢氦混合流体的多次冲击压缩状态冲击温度与压强的关系

本工作发展了气体样品的准等熵多次冲击压缩 过程的辐射信号测量技术,获得气体样品完整、清晰 的多次冲击压缩光谱辐射强度历史信号.并建立起 相应的实验数据分析和处理技术,得到了压强最高 至 140 GPa 氢氦混合气体多次冲击雨贡纽物态方 程;以及一次、二次和四次冲击温度实验数据.这对 于建构氢氦混合物高温高压物态方程理论模型,认 识氢氦混合物原子、分子结构变化及粒子间相互作 用规律具有重要意义.

- [1] Wang C X, Tian Y M, Jiang M, Cheng X L, Yang X D, Meng C M
   2006 Acta Phys. Sin. 55 5784 (in Chinese)[王彩霞、田杨萌、姜
   明、程新路、杨向东、孟川民 2006 物理学报 55 5784]
- [2] Tian C L, Liu F S, Cai L C, Jing F Q 2006 Acta Phys. Sin. 55 764 (in Chinese)[田春玲、刘福生、蔡灵仓、经福谦 2006 物理 学报 55 764]
- [3] Chen Q F, Cai L C, Chen D Q, Jing F Q 2005 Chin. Phys. 14 2077
- [4] Lindl J 1995 Phys. Plasmas 2 3933
- [5] Guillot T 1999 Scienc 286 72
- [6] Nellis W J , Holmes N C , Mitchell A C et al 1984 Phys. Rev. Lett. 53 1248
- [7] Nellis W J, Mitchell A C, van Thiel M et al 1983 J. Chem. Phys. 79 1480
- [8] Ross M, Ree F H, Young D 7753 J. Chem. Phys. 79 1487

- [9] Ross M, Young D A 1986 Phys. Lett. A 118 463
- [10] Holmes N C , Ross M , Nellis W J 1994 J. Phys. Rev. B 52 15835
- [11] Juranek H, Redmer R 2000 J. Chem. Phys. 112 3780
- [12] Saumon D , Chabrier G 1991 Phys. Rev. A 44 5122
- [13] Zhang M J, Liu F S, Tian C L et al 2006 Chin. Phys. Lett. 23 2190
- [ 14 ] Ternovoi V Ya , Kvitov S V , Pyalling A A *et al* 2004 *JETP Lett* . **79** 8
- [15] Ternovoi V Ya, Filimonov A S, Pyalling A A et al 2001 Shock Compression of Condensed Matter (New York : Melville )p107
- [16] Ternovoi V Ya, Filimonov A S, Fortov V E et al 1999 Physica B 265 6
- [17] Nellis W J , Weir S T , Mitchell A C 1999 Phys. Rev. B 59 3434
- [18] Urtiew 1974 J. Appl. Phys. 45 3490
- [19] Xu X S, Zhang W X 1986 Introduction to applied equation of state (Beijing Science Press) p81, 92(in Chinese)[徐锡申、张万箱

1986 实用物态方程基础(北京 科学出版社)第81,92页]

- [20] Beenakker J J M , Varekamp FH , Van Itterbeek A 1959 Physica 25 9
- [21] Thomas S D , Thomas J A 1997 J. Appl. Phys. 82 4259
- [22] Jing F Q 1999 Introduction to experimental equation of state (Beijing Science Press)p300(in Chinese)[经福谦 1999 实验物 态方程基础(北京 科学出版社)第 300页]
- [23] Cai L C, Chen Q F, Gu Y J et al 2005 Science in China Ser. G 35 369 (in Chinese ] 蔡灵仓、陈其峰、顾云军等 2005 中国科学 G 辑 35 369]
- [24] Thiel M van , Ree F H 1996 J. Chem. Phys. 104 5019
- [25] Ross M 1979 J. Chem. Phys. 71 1567

## Investigation of the pressure-volume-temperature equation of state for dense hydrogen-helium mixture using multi-shock compression method \*

Tian Chun-Ling<sup>1</sup><sup>(2)</sup> Cai Ling-Cang<sup>1</sup>) Gu Yun-Jun<sup>1</sup>) Jing Fu-Qian<sup>1</sup>) Chen Zhi-Yun<sup>1</sup>)

1 & Laboratory of Shock Wave and Detonation Physics Research , Institute of fluid physics , China Academy of Engineering Physics , Mianyang 621900 , China ) 2 & Department of Physics , Southwest University , Chongqing 400715 , China )

(Received 21 November 2006; revised manuscript received 21 December 2006)

#### Abstract

The multi-shock Hugoniot and shock temperatures of gaseous hydrogen-helium equimolar mixture with initial pressure and temperature of ~ 30MPa and ~ 90 K have been measured up to 140 GPa using two-stage light gas gun and shock reverberation technique. Two kinds of multi-channel pyrometer systems with different sensitivities, were used in experiment for diagnostics, because the thermal radiation of the sample in the first-shock state is lower than that in the multi-shocked states by a magnitude of one to two orders. The measured pressure, volume and temperature are respectively 5GPa, 12.0 cm<sup>3</sup>/mol and 3030 K in the first-shock state, 27 GPa, 6.7 cm<sup>3</sup>/mol and 5070 K in the second -shock state, and 105 GPa, 4.0 cm<sup>3</sup>/mol and 5090 K in the fourth-shock state. The results for the first- and second-shock states are well described by the fluid perturbation theory and dissociation model. It demonstrates that the dissociation of molecular hydrogen of the compressed sample is negligible in the first-shock state, while about 7% and 32% of molecular hydrogen undergo dissociation in the second- and fourth -shock states, respectively. The fourth-shock temperature measured was lower than the prediction for ~ 2000 K.

Keywords : hydrogen-helium mixture , multiple shock compression , spectral radiance history , equation of state PACC : 7847 , 6400

<sup>\*</sup> Project supported by the Foundation of Laboratory for Shock Wave and Detonation Physics Research (Grant No. 51478678905ZS7501) and Doctor's Foundation of Southwest University.