

由声速和 Hugoniot 关系确定状态参数*

刘 长 泰

高温高压固体状态方程迄今完全由理论上进行计算还很困难。通常采用半经验状态方程,其中 Grüneisen 系数起着重要作用。目前已有的 Grüneisen 系数理论表达式或者只与冷压的导数相关,或者只与比容相关,而不含压力(更不含温度)。它的不确定性直接影响着高温高压状态参数的准确确定。因此,直接利用实验数据来确定它是必要的。在冲击压缩实验中确定它的方法已有几种,如“二次冲击压缩法”^[1]及“多孔物质压缩法”^[2-4]等。但这些方法皆有不宣之处(见文末讨论)。本文利用声速和冲击绝热实验数据来确定它。此外,也将等熵压缩和击波阵面温度直接由 Hugoniot 关系表达。这样在得到了 Grüneisen 系数之后,即可由 Hugoniot 测量结果对这些量直接进行计算。

一、理论方程的建立

在此,将一般热力学过程的压力写成

$$p = p(v, S), \quad (1)$$

式中 v, S 分别表示比容和熵。对(1)式求微分,得

$$dp = \left(\frac{\partial p}{\partial v}\right)_s dv + \left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_v dS,$$

或写成

$$\frac{dp}{dv} = \left(\frac{\partial p}{\partial v}\right)_s + \left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_v \frac{dS}{dv}. \quad (2)$$

根据热力学关系有

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_v &= -\frac{1}{v} \left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_p T / c_v \frac{1}{v} \left(\frac{\partial v}{\partial p}\right)_T \\ &= -T \left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_p / c_v \left(\frac{\partial v}{\partial p}\right)_T, \end{aligned} \quad (3)$$

式中 c_v 为物质定容比热, T 为温度。Grüneisen 系数为

$$\begin{aligned} \gamma &= v \left(\frac{\partial p}{\partial E}\right)_v = v \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_v / c_v \\ &= -v \left(\frac{\partial v}{\partial T}\right)_p / c_v \left(\frac{\partial v}{\partial p}\right)_T. \end{aligned} \quad (4)$$

由(3)式和(4)式得

$$\left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_v = \frac{\gamma}{v} T. \quad (5)$$

把(5)式代入(2)式得

$$\frac{dp}{dv} = \left(\frac{\partial p}{\partial v}\right)_s + \frac{\gamma}{v} T \frac{dS}{dv}, \quad (6)$$

热力学定律和 Hugoniot 方程为

$$TdS = dE + pdv, \quad (7)$$

$$E_H - E_0 = \frac{1}{2} p_H (v_0 - v), \quad (8)$$

式中下标 H 表示冲击压缩状态, 0 表示初始状态。

对(8)式求微分得

$$dE_H = \frac{1}{2} (v_0 - v) dp_H - \frac{1}{2} p_H dv. \quad (9)$$

由(7)式和(9)式则得到沿 Hugoniot 曲线的熵的方程为

$$TdS = \frac{1}{2} (v_0 - v) dp_H + \frac{1}{2} p_H dv, \quad (10)$$

或可以写成

$$\begin{aligned} T \left(\frac{dS}{dv}\right)_H &= \frac{1}{2} (v_0 - v) \left(\frac{dp}{dv}\right)_H \\ &\quad + \frac{1}{2} p_H. \end{aligned} \quad (11)$$

将(6)和(11)式联立,则有

$$\begin{aligned} \left(\frac{dp}{dv}\right)_H &= \left(\frac{\partial p}{\partial v}\right)_s + \frac{\gamma}{2v} [(v_0 - v) \\ &\quad \times \left(\frac{dp}{dv}\right)_H + p_H], \end{aligned}$$

* 1978年6月14日收到。

移项得

$$\left(\frac{\partial p}{\partial v}\right)_s = \left[1 - \frac{\gamma}{2v}(v_0 - v)\right] \left(\frac{dp}{dv}\right)_H - \frac{\gamma}{2v} p_H, \quad (12)$$

则声速为

$$c^2 = \left[\frac{1}{2} v \gamma (v_0 - v) - v^2\right] \left(\frac{dp}{dv}\right)_H + \frac{1}{2} \gamma v p_H. \quad (13)$$

由此, Grüneisen 系数可表示成

$$\gamma = \frac{2 \left[c^2 + v^2 \left(\frac{dp}{dv}\right)_H \right]}{v(v_0 - v) \left[\frac{p_H}{v_0 - v} + \left(\frac{dp}{dv}\right)_H \right]}. \quad (14)$$

等熵压缩体模量为

$$B_s = \left[\frac{1}{2} \gamma (v_0 - v) - v \right] \left(\frac{dp}{dv}\right)_H + \frac{1}{2} \gamma p_H. \quad (15)$$

由(4)式

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_v = c_v \gamma / v. \quad (16)$$

将(16)式代入如下的热力学关系

$$T ds = c_v dT + T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_v dv, \quad (17)$$

则有

$$T ds = c_v dT + \frac{\gamma}{v} c_v T dv. \quad (18)$$

由(18)式和(10)式,经简单运算,即得到冲击波阵面温度方程为

$$c_v \left(\frac{dT}{dv}\right)_H + \frac{\gamma}{v} c_v T = \frac{1}{2} \left[(v_0 - v) \times \left(\frac{dp}{dv}\right)_H + p_H \right]. \quad (19)$$

二、结 果

各种材料的 Hugoniot 测量数据根据需要可处理成各种不同的表达式。一般来讲,给出冲击波速度 D 和粒子速度 u 之间的关系式是方便的,

物理

$$D = \sum_{i=0}^n A_i u^i, \quad (20)$$

式中 A_i 为实验数据拟合常数。一般的材料在百万巴量级内的实验数据拟合常数 A_i 不超过三项。对绝大部分材料,处理成两项式的线性关系就足够了,

$$D = A_0 + A_1 u. \quad (21)$$

冲击波质量守恒和动量守恒方程

$$\frac{v_0}{v} = D/(D - u), \quad p_H - p_0 = Du/v_0. \quad (22)$$

在这里,假定了波前物质处于静止状态,即初始粒子速度 $u_0 = 0$ 。由(21)式和(22)式,经简单运算,可得

$$p_H = \frac{A_0^2 (v_0 - v)}{[v_0 - A_1 (v_0 - v)]^2} + p_0. \quad (23)$$

关于声速,其实验结果用下式拟合

$$c = \sum_{i=0}^n g_i (\sigma - 1)^i, \quad (24)$$

式中 $\sigma = v_0/v$ 为物质压缩比。对硬铝的 Hugoniot 实验结果和声速实验结果分别表示如下:

$$D = 5.48 + 1.30u, \quad (25)$$

$$c = 5.48008 + 8.742(\sigma - 1)$$

表 1

p_H (万巴)	30.8	41.1	51.3	60.4	70.9
γ	1.64	1.58	1.54	1.50	1.47

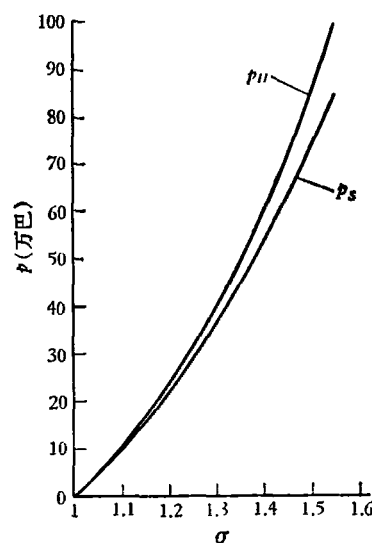


图 1 硬铝 Hugoniot 线和等熵压缩线

$$-6.459(\sigma - 1)^2 + 11.032(\sigma - 1)^3 - 11.276(\sigma - 1)^4 + 5.342(\sigma - 1)^5, \quad (26)$$

$$\nu_0 = 0.358,$$

其中声速 c 的实验压力为 30—70 万巴。利用 (26) 式的声速结果, 由 (14) 式得到的 Grüneisen 系数列于表 1。由此 Grüneisen 系数和 Hugoniot 实验结果 (25), 按照 (12) 式和 (19) 式所计算的等熵压缩线和击波阵面温度示于图 1 和图 2。

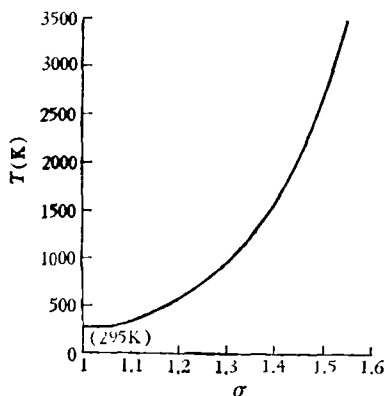


图 2 温度 T 与压缩比 σ 的关系曲线
(计算中初始温度 $T_0 = 295\text{K}$, 比热 $c_v = 0.896 \times 10^7$ 尔格/克·K)

三、讨 论

关于 Grüneisen 系数, 利用实验数据来确定它, 无论哪种方法对实验精度的要求都是比较严的。文献 [1] 中的“二次压缩”法要测定两种材料的冲击压缩实验数据。它主要是利用了两种材料的波阻抗之差造成待测样品中的二次

压缩状态。所以, 它对密度较大的材料是不易实施的。而且获得的 Grüneisen 系数的准确性, 要受到配用的高阻抗材料的 Hugoniot 关系之偏差的影响。文献 [2—4] 中的“多孔物质压缩”法则使用了同种物质的初始密度不同的两种样品, 它建立的基础是, 同种物质的初始密度不同的多孔材料和密实材料的冷压、冷能及 Grüneisen 系数值是相同的。这是不严格的。实际上, Grüneisen 系数及冷压、冷能不但与材料的其它物理性质相关, 而且与材料的初始比容 ν_0 相关。本文采用同样试件的 Hugoniot 数据和声速测量值来确定 Grüneisen 系数, 从理论上避免了上述两种方法的缺点。它可以适用于任何材料。由 (14) 式可见, 这一方法实质上是基于 Hugoniot 线的斜率与等熵压缩线的斜率之差以及 Hugoniot 线的斜率与其弦的斜率之差。所以, 它对确定低密度材料的 Grüneisen 系数将更为有效。

上述的所有方法皆是对高压实施较易, 对低压较难。

参 考 文 献

- [1] Г. А. Адауров, А. Б. Балашов, А. Н. Дремин, *Изв. АН СССР, Сер. Геофиз.*, **5** (1961), 712.
- [2] Л. В. Альшулер, К. К. Крупников, В. Н. Леднев, В. Н. Жучинин, М. И. Бражник, *ЖЭТФ*, **39-1**(1960), 874.
- [3] К. К. Крупников, М. И. Бражник, В. П. Крупникова, *ЖЭТФ*, **42-3** (1962), 675.
- [4] С. Ы. Кормер, А. И. Фунтиков, В. Д. Урхин, А. Н. Колесникова, *ЖЭТФ*, **42-3** (1962), 686.

钆镓石榴石单晶中的缺陷*

刘 琳 张志友

(中国科学院物理研究所)

一、引 言

做磁泡材料基片用的钆镓石榴石单晶(即 $\text{Gd}_3\text{Ga}_5\text{O}_{12}$, 简称为 GGG), 要求有很高的完整

性。GGG 晶体中的缺陷, 特别是露在晶片表面的缺陷, 会影响外延磁性膜的质量, 在外延膜中形成钉扎, 阻碍磁泡运动。GGG 晶体中发现的

* 1979 年 4 月 10 日收到。