



## 对“热爆炸的临界条件和点火时间， (I) 忽略反应物燃耗情况”一文的补充

冯长根

《爆炸与冲击》杂志 1986 年 6 卷第 2 期发表了秦承森的“热爆炸的临界条件和点火时间, (I) 忽略反应物燃耗情况”一文(以下简称秦承森文)。对文中的两个问题补充讨论如下。

(1) 秦承森文中式 (3.6) 和 (3.11)

$$\theta_1, \theta_2 = \frac{1 - 2\varepsilon \pm \sqrt{1 - 4\varepsilon}}{2\varepsilon^2} = \frac{2}{1 - 2\varepsilon \pm \sqrt{1 - 4\varepsilon}} = \theta_{cr}^{\pm} \quad (1)$$

实际上是谢苗诺夫热爆炸系统(也称为均温系统)能量守恒方程

$$\psi \frac{d\theta}{d\tau} = \psi \exp\left(\frac{\theta}{1 + \varepsilon\theta}\right) - \theta \quad (2)$$

的定态临界解<sup>[1]</sup>, 即假定温度不随时间变化 ( $d\theta/d\tau = 0$ )

$$\psi = \frac{\theta}{\exp[\theta/(1 + \varepsilon\theta)]} \quad (3)$$

上式中谢苗诺夫数  $\psi$  在随  $\theta$  的变化中当得到极大值时便满足临界条件, 于是  $\theta$  的临界值  $\theta_{cr}^{\pm}$  可用式 (1) 表示。式 (1) 当  $\varepsilon=0$  时, 得  $\theta_{cr}=1$ , 这就是著名的谢苗诺夫结果<sup>[2]</sup>。在以上各式中, 无量纲的量定义如下

$$\psi = \frac{VQE c_0^n A \exp(-E/RT_a)}{\chi SR T_a^2} \quad (4)$$

$$\theta = (T - T_a)/(RT_a/E) \quad (5)$$

$$\tau = t/t_{ad} = t Q E c_0^n A \exp(-E/RT_a)/\sigma c_s R T_a^2 \quad (6)$$

$$\varepsilon = RT_a/E \quad (7)$$

其中  $V$ 、 $Q$ 、 $E$ 、 $c_0$ 、 $n$ 、 $A$ 、 $R$ 、 $T_a$ 、 $\chi$ 、 $S$ 、 $T$ 、 $t$ 、 $\sigma$ 、 $c_s$  分别为放热系统的体积、反应热、活化能、初始浓度、反应级数、指前因子、气体常数、环境温度、表面传热系数、表面积、温度、时间、密度和定容比热。

如果把式 (1) 所表示的临界温度  $\theta_{cr}^{\pm}$  代入式 (3), 就得到谢苗诺夫数  $\psi$  的临界值  $\psi_{cr}$ 。它是无量纲活化能  $\varepsilon$  的函数。 $\psi_{cr}$  用来作为点火与熄火的判据, 具有重要的意义。临界值  $\psi_{cr}$  和

$\theta_c$  的数值见文献 [3]。

得到式 (1) 这个结果时, 作了限定。首先假定放热反应物在热爆炸前反应物的浓度保持不变, 即忽略反应物的消耗。这一假设又称为零级反应假设。其次, 假定反应是一步完成的, 且不可逆。最后, 假设被考虑的系统可用平均另一个极端 ( $Bi \rightarrow \infty$ ) 就是 Frank-Kamenetskii 系统<sup>[5]</sup> ( $\rho = 0, \rho \in \partial\Omega$ )。对于维数分别为 1、2、3 的无限大平板、无限长圆柱、球形放热反反应判据  $\delta_c$  的值已用数值方法求得<sup>[5]</sup>, 所报道的毕奥数  $Bi$  范围

$$0 < Bi < \infty$$

对比文献 [5] 的结果, 秦承森文以  $Bi = 0$  时的临界值  $\theta_c^+$  代入  $Bi = 0$  的系统进行估算, 应有限制。例如, 文献 [6] 把谢苗诺夫系统的理论考虑应用于  $Bi \neq 0$  的系统时, 指出了仅对于  $Bi < 1$  是可行的。

(2) 秦承森文中谈到了转变现象, 即转变点 (秦承森文称转折点) 问题。秦承森文得出结论, “ $\varepsilon_0 = 1/4$  是转折点”。对这个结论, 文献 [5] 曾有评论, 看法与秦承森文不同。文献 [5] 认为  $\varepsilon$  (参见式 (8)) 的转变值  $\varepsilon_r$  小于  $1/4$ , 即

$$\varepsilon_r < \frac{1}{4} \quad (13)$$

而  $\varepsilon_r = 1/4$  仅仅是针对谢苗诺夫系统 ( $Bi = 0$ ) 的。这可从式 (1) 的一元二次方程判别式  $1 - 4\varepsilon = 0$  得到。对于无限大平板 ( $j = 0$ ), 无限长圆柱 ( $j = 1$ )、球 ( $j = 2$ ), 温度来表征, 有时用均温系统来称呼这类系统。实际上, 这是维数为零的系统。

如果系统的温度不能用平均温度来表征, 就要采用 Thomas 的热爆炸定态模型<sup>[4]</sup>, 能量守恒方程为

$$\nabla^2\theta + \delta \exp[\theta/(1+\varepsilon\theta)] = 0 \quad (\rho \in \Omega) \quad (8)$$

$$d\theta/d\rho + Bi\theta = 0 \quad (\rho \in \partial\Omega) \quad (9)$$

其中 Frank-Kamenetskii 参数

$$\delta = \frac{a_0^2 Q E c_0^\alpha A \exp(-E/RT_a)}{k RT_a^2} \quad (10)$$

在这里代替谢苗诺夫数  $\psi$  用作热爆炸判据, 即当系统的  $\delta$  大于  $\delta_c$  时, 系统产生热爆炸。其他符号定义如下

$$\rho = r/a_0 \quad (11)$$

$$Bi = \chi a_0/k \quad (12)$$

$$\nabla^2\theta = d^2\theta/d\rho^2 + (j/\rho)d\theta/d\rho \quad (j = 0, 1, 2)$$

其中  $a_0$ 、 $k$ 、 $r$  分别为反应系统的特征半径, 导热系数和离开坐标原点的远近 ( $0 < r < a_0$ )。 $\Omega$  和  $\partial\Omega$  分别表示反应物所占区域及边界。

分析及计算表明<sup>[1]</sup>, 谢苗诺夫系统是 Thomas 系统的极端, 即毕奥数  $Bi$  趋于零 ( $Bi = 0$ ) 的情况。必须满足式 (13)。早在 1982 年, 文献 [7] 曾对某些研究结果进行了批判性的评论。文献 [5] 还进行了总结。对于 Frank-Kamenetskii 系统 ( $Bi = \infty$ ), 转变点的数值见表 1。一些文献所报道的转变点见表 2, 其中一些结果是不正确的。文献 [8—10] 也讨论了转变现象。从文献报导来看, 反应系统的维数越大, 转变值  $\varepsilon_r$  对  $1/4$  的偏离越远。

表1 采用Arrhenius速度常数时、Frank-Kamenetskii系统转变值

	Kordylewski <sup>(1)</sup>	Fenaughty <sup>(2)</sup>	Gustafson <sup>(3)</sup>	Boddington <sup>(4)</sup>
$\varepsilon_r$		无限大平板 ( $j = 0$ )		
$\delta_r$	0.245853	0.24578	0.245780	0.245781
$\theta_{\infty}$	1.30516	1.30735	1.307373	1.307360
$\varepsilon_r \theta_{\infty}$	4.89237	4.89651	4.896548	4.896521
$\varepsilon_r \theta_{\infty}^2$	1.203	1.203	1.203	1.203
$\varepsilon_r$		无限长圆柱 ( $j = 1$ )		
$\delta_r$	0.242171	0.24211	0.242106	0.242107
$\theta_{\infty}$	3.01057	3.00617	3.006301	3.009122
$\varepsilon_r \theta_{\infty}$	5.90463	5.94314	5.943244	5.943354
$\varepsilon_r \theta_{\infty}^2$	1.430	1.439	1.439	1.439
$\varepsilon_r$		球 ( $j = 2$ )		
$\delta_r$	0.238866	0.23880	0.238797	0.238799
$\theta_{\infty}$	5.03384	5.04081	5.041112	5.043550
$\varepsilon_r \theta_{\infty}$	7.15	7.18473	7.184944	7.184881
$\varepsilon_r \theta_{\infty}^2$	1.708	1.716	1.716	1.716

表2 Frank-Kamenetskii系统转变值  $\varepsilon_r$  的文献值综述

	$\varepsilon_r$ 的文献报道值		
	无限大平板	无限长圆柱	球
Enig等(1)	0.2446	—	—
Parks(15)	0.245	—	—
Shouman等(16)	$\varepsilon_r$	0.246	—
Takeno(17)	1/4	1/4	1/4
Buzley等(18)	0.2138	0.1732	0.1241
Kordylewski(11)	0.245853	0.242171	0.238866
Boddington等(19)	0.24578	—	—
Gill等(20)	0.25	0.25	0.25
Gill(21)	0.2458	0.2421	0.2389
Tam(22)	1/4	1/4	1/4
Voss(23)	0.25	—	—
Gill等(24)	0.2516	0.2544	0.2570
Fenaughty等(12)	0.24578	0.24211	0.23880
Gustafson等(13)	0.245780	0.242106	0.238797
Spence等(25)	0.245780	—	—
Boddington等(7)	0.2458	0.2421	0.2387
Boddington等(5)	0.245781	0.242107	0.238799

## 参 考 文 献

- (1) 冯长根, 热爆炸(热自燃)理论,(研究生课程教材),北京工业学院教材发行科,(1986)。
- (2) Semenov, N. N., Z. Phys., 48 (1928) 571.
- (3) 冯长根, Boddington, T., Gray, P., 兵工学报, 2 (1986) 11.
- (4) Thomas, P. H., Trans. Faraday Soc., 54 (1958) 60.
- (5) Boddington, T., 冯长根, Gray, P., Proc. Roy. Soc. London, A 390 (1983) 247.
- (6) Boddington, T., 冯长根, Gray, P., Proc. Roy. Soc. London, A 392 (1984) 301.
- (7) Boddington, T., 冯长根, Gray, P., Combustion and Flame, 48 (1982) 303.

- (8) Boddington, T., Gray, P., 冯长根, 化工机械, 10(3) (1983) 42; 10(6) (1983) 56.
- (9) Boddington, T., 冯长根, Gray, P., 兵工学报, 2 (1984) 1.
- (10) 冯长根, 化工学报, 1 (1986) 22.
- (11) Kordylewski, W., *Komunikat I-20/K-020/78*, Technical University of Wrocław, (1978).
- (12) Fenaughty, K. F., Lacey, A. A. and Wake, G. C., *Combustion and Flame*, 45 (1982) 287.
- (13) Gustafson, K. E. and Eaton, B. E., *Z. angew. Math. Phys.*, 33 (1982) 392.
- (14) Enig, J. W., Shanks, D. and Southworth, R. W., *Nazord Report* 4377, (1956).
- (15) Parks, J. R., *J. Chem. Phys.*, 34 (1961) 46.
- (16) Shouman, A. R., Donaldson, A. B. and Tsao, H. Y., *Combustion and Flame*, 23 (1974) 17.
- (17) Takeno, T., *Combustion and Flame*, 29 (1977) 209.
- (18) Bazley, N. W. and Wake, G. C., *Z. angew. Math. Phys.*, 29 (1978) 971; *Combustion and Flame*, 33 (1978) 161.
- (19) Boddington, T., Gray, P. and Robinson, C., *Proc. Roy. Soc. London, A* 368 (1979) 441.
- (20) Gill, W., Donaldson, A. B. and Shouman, A. R., *Combustion and Flame*, 36 (1979) 217.
- (21) Gill, W., Ph. D. thesis, New Mexico State University, (1979).
- (22) Tam, K. K., *Z. angew. Math. Phys.*, 31 (1980) 762.
- (23) Voss, H., In "Bifurcation problems and their numerical solution" (ed. H.D. Mittelmann et al.), p176, Basel, Birkhäuser Verlag, (1980).
- (24) Gill, W., Donaldson, A. B. and Shouman, A. R., *Combustion and Flame*, 43 (1981) 219.
- (25) Spence, A. and Werner, B., *IMA J. Numer. Anal.*, (1982).