

# 産業安全研究所技術資料

TECHNICAL NOTE OF  
THE RESEARCH INSTITUTE OF INDUSTRIAL SAFETY

1975

## 高压雰囲気下における過塩素酸アンモニウム の燃焼に関する研究(第2報)

—ヘリウム 11 気圧下における発火燃焼時の  
熱量測定—

森崎繁

労働省産業安全研究所

# 高压雰囲気下における過塩素酸アンモニウム の燃焼に関する研究(第2報)

## —ヘリウム11気圧下における 発火燃焼時の熱量測定—\*

森 崎 繁\*\*

### 1. 緒 言

過塩素酸アンモニウム(以下「過安」)の分解の機構は、過安表面上で  $\text{NH}_3$  と  $\text{HClO}_4$  がまず生成し、ついでそれらの分子が気相中へ逸散するか又はそこで互いに反応すると考えられている。この気相反応は、発熱反応であり、その発熱が過安の分解を早め、ついで爆燃に至ると考えられる<sup>1)</sup>。この爆燃は、発熱的であり、また雰囲気の圧力もしくは昇温速度が増加すれば容易に生じ得る<sup>2)</sup>。

圧力が加えられた状態での過安の燃焼については、その燃焼過程のメカニズムを知るためによく研究されている<sup>3)~5)</sup>。しかしながら、不活性ガスの加圧雰囲気中における過安の分解時の発熱量については、いまだ報告されていないように思われる。

この報告では、ヘリウム11気圧中における過安の発火燃焼時の熱量を、新しく製作した熱量計を用いて測定したものである。

### 2. 実 験

#### 2.1 試 料

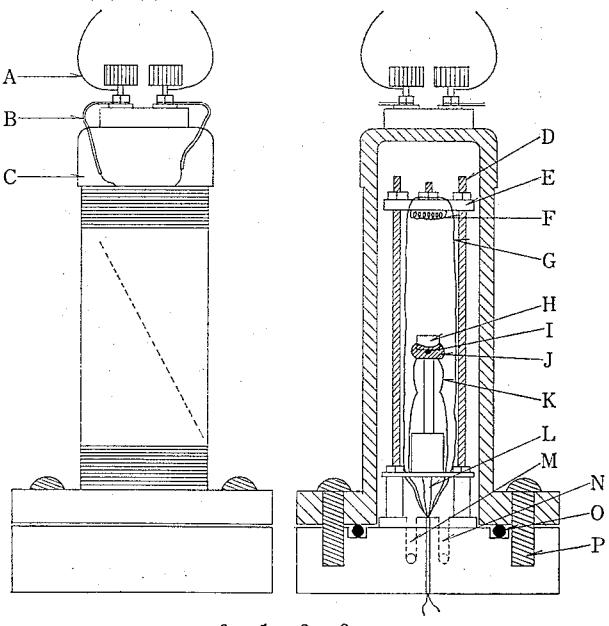
実験に使用した過安は、前報<sup>2)</sup>で使用したものと同じものである。またこの熱量計の精度を確認するためには安息香酸およびポリエチレンについても実験を行なったが、安息香酸は、公害資源技術研究所で認定されたもので、燃焼熱は 6,321 cal/g であり、ポリエチレ

ンは、日本ユニカ(株)から添加物なしで提供されたもので、密度は0.92である。

#### 2.2 装置と実験方法

新しく製作した燃焼熱測定用の熱量計は、双子型の伝熱方式のものであり、その概略図と原理図を図1および図2に示めしている。また測定部の写真を図3に示してある。

この熱量計は、2個の円筒状のアルミニウム製の压



A. ブリッジ回路のリード線, B. ニッケル抵抗線, C. アルミニウム容器, D. 支持棒, E. 石英ガラス, F. G. 点火線ヒータとリード線, H. 試料支持容器, I. L. 热電対とリード線, J. K. 試料ヒータとリード線, M. ガス入口, N. ガス出口, O. バイントンリング, P. ポルト

図1 热量計の概略図

\* 本報告は、Thremochim. Acta, 12(1975) 233 すでに印刷されたものの概要である。

\*\* 化学研究部

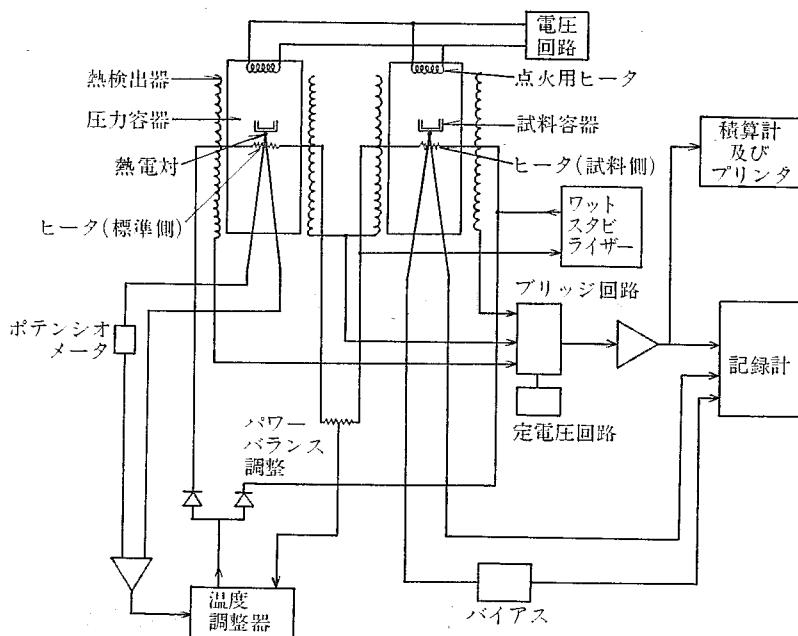


図2 热量計の原理図

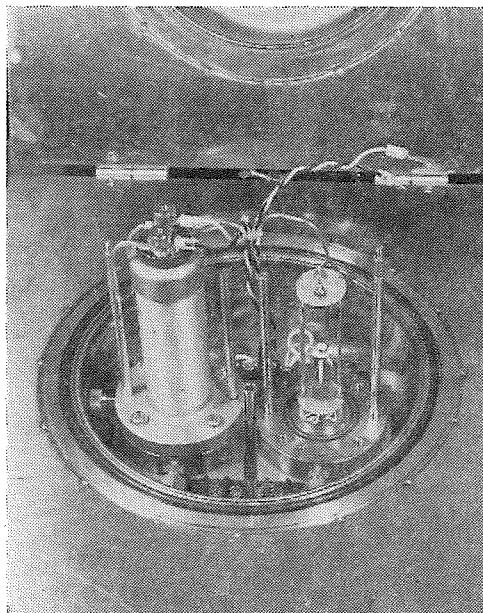


図3 热量計の概観図

力容器（内径 25 mm, 深さ 91 mm, 内容積 44.6 cm<sup>3</sup>）2 個から成り立っており、それらの圧力容器は、ステンレスチール製の台上にバイトン O-リングでシールされて置かれている。酸素のほか各種の雰囲気ガスが、容器の一方から他の容器へと圧力 11 気圧まで圧入することができる。これらの容器は、互いに 37 mm の距離をもって離なされており、全体はカバー付きの容器 (300×300×320 mm) で覆われている。熱検出器

のまわりは、内径 160 mm, 深さ 160 mm の空間と有しており、そこに熱伝導をよくするためにヘリウム (1 気圧) が満たされている。また室温の変化による影響を軽減するために、カバー付きの容器内に室温の水を循環させている。

それぞれのアルミ容器の表面は、絶縁のためにアルミナで鍍金され、1 mm おきに感熱抵抗線が 67 回巻きつけられている。この抵抗線は、ニッケルで径 0.1 mm, 長さ 6.3 m, 抵抗値 75 Ω で、2 本の抵抗線はブリッジ回路を形成し、定電圧 2 V がかけられている。一方のアルミ容器の表面上の温度変化は、ブリッジ回路の不平衡電圧として検出され、増幅されたのち、レコーダー上でフルスケール 5 mV で記録された。

熱検出器の役割を果たすアルミ容器の内部には、白金の試料ホールダ（径 6 mm, 深さ 3 mm）が円筒状のセラミック棒で支持されており、このホールダの下部には、白金ヒータ（径 0.1 mm, 抵抗値 5 Ω, 電圧 20 V）が取り付けられている。白金またはアルミの試料容器（径 5 mm, 深さ 2.5 mm）が燃焼実験の際にそのホールダ内に置かれる。試料温度の測定および昇温速度の制御は、ホールダ下部に接触して取り付けられているプラチネル（±）の熱電対によって行なわれる。ホールダの上方には、試料の燃焼領域をできるだけ制限するために、円板状の石英ガラスが取り付けてある。その石英ガラスの下には、12 Ω のマンガン線

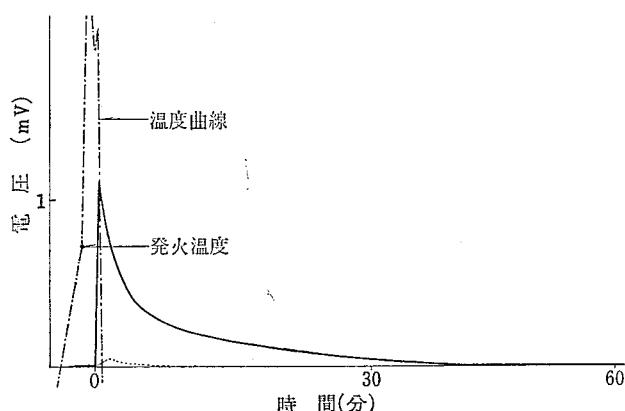


図 4 ポリエチレンの燃焼時のサーモグラム

昇温速度  $160^{\circ}\text{C}/\text{min}$ 、点線：プランクテスト時の見かけの発熱の点火ヒータ（径  $0.2\text{ mm}$ 、電圧  $30\text{ V}$ ）が取り付けてあり、安息香酸の熱量測定の際には、室温において、そのヒータからおろされた綿糸に着火させ、試料の着火を行なった。各種のヒータのリード線は、全て白金を使用した。

図 4 は、時間とブリッジ回路の出力電圧の関係をあらわしたサーモグラムをあらわしており、時定数は 5 分である。もし、両方の試料ホールダに等しい熱が与えられて、試料側のホールダ内の試料が燃焼した場合には、その燃焼による発熱量  $Q$  は、次の式で与えられる。

$$Q = c \int_0^\infty \frac{d}{dt} (T_s - T_r) dt + k \int_0^\infty (T_s - T_r) dt$$

ここに、 $c$ ：アルミ容器の熱容量、 $t$ ：時間、 $T_s$ ：試料側の表面温度、 $T_r$ ：標準測の表面温度、 $k$ ：熱伝達係数。

上式右辺の第 1 項は、両方の検出器の表面温度が測定の前後において等しい場合は、0 となる。このようにして、試料の発熱量は、サーモグラムの面積を積算することによって決定することができる。この実験においては、試料側のホールダに  $12.495\text{ J/sec}$  の熱を一定時間加え、エネルギー既知のサーモグラムを得るといふいわゆる電気的な較正により、熱量の測定を行なつた。

サーモグラムの面積は、特別に製作した積算計（桑野電機製）によって行なつた。すなわち、ブリッジ回路で発生した不平衡電圧をゲイン  $100$  で増幅し、 $0.5\text{ 秒}$ ごとにその電圧値を自動的に積算し、プリントアウトした。

サーモグラムのベースラインは、比較的長い測定時間後には十側または一側に少しずれてくるので、その

ベースラインが一定に達したときに、最初に設定したベースラインからの誤差（電位差）を計算し、全体の積算値に対して補正することができるよう回路を積算計の中に組み込んだ。また図 4 の点線で示めしたように、プランクテストにおいて一定温度まで両方の検出器のホールダを昇温すると、両検出器内部のわずかな構造の相異により、小さなサーモグラムがあらわれるので、このみかけの発熱量の値を燃焼実験で得られた発熱量から差し引いて補正を行なつた。

安息香酸の熱量測定は、プレスして板状になった試料  $12\sim20\text{ mg}$  を和紙で包んだのち白金容器に入れ、木綿糸を巻きつけた白金線 ( $30\text{ mm}$ ) を点火ヒータ線から試料にまで垂らし酸素  $11\text{ 気圧}$  で着火させた。低密度ポリエチレンの試料は、 $10\sim18\text{ mg}$  のチップを白金容器に入れ、試料側のホールダ内に置いたのち、酸素  $11\text{ 気圧}$  で昇温速度  $160^{\circ}\text{C}/\text{min}$  で発火させた。過安の燃焼実験には、過安をそのまま  $17\sim24\text{ mg}$  測り取り、ヘリウムガス ( $11\text{ 気圧}$ ) で、昇温速度  $155^{\circ}\text{C}/\text{min}$  および

表 1 安息香酸と低密度ポリエチレンの酸素  $10\text{ kg/cm}^2$  下での燃焼

試 料	実験回数	燃焼熱(cal/mg)
安息香酸	9	$6.372 \pm 0.183$
低密度ポリエチレン	7	$11.016 \pm 0.228$

表 2 過塩素酸アンモニウムのヘリウム  $10\text{ kg/cm}^2$  での燃焼

No.	容器	昇温速度 ( $^{\circ}\text{C}/\text{min}$ )	発火温度 ( $^{\circ}\text{C}$ )	重 量 (mg)	燃焼熱 (cal/mg)	残渣 (mg)
1	Pt	155	464	23.62	1.285	—
2	"	"	474	22.49	1.258	0.09
3	"	"	509	16.81	1.253	0.06
4	"	"	507	21.14	1.318	0.19
5	"	"	505	19.08	1.285	0.17
6	"	"	497	20.64	1.395	0.07
7	"	"	496	19.17	1.335	—
8	"	"	495	21.72	1.253	0.09
9	"	2,000	501	18.98	1.253	—
10	"	"	490	18.16	1.302	—
11	"	"	479	18.15	1.253	0.05
12	"	"	488	19.62	1.154	0
13	A1	"	486	18.23	1.395	0.08
14	"	"	490	18.24	1.335	0.07
15	"	"	497	18.57	1.121	—

$$Q = 1.280 \pm 0.055 \text{ cal/mg}$$

約2,000°C/minで発火させた。使用した試料容器は、白金とアルミ製の両方を使用して、その効果の差を確認した。

### 3. 結果と考察

安息香酸、低密度ポリエチレンおよび過塩素酸アンモニウムの燃焼熱の測定結果が表1と表2にまとめられている。なお、実験に使用した和紙と木綿糸の燃焼熱の値は4,040cal/mgと4,050cal/mgと測定された。一方低密度ポリエチレンの燃焼熱は11,140cal/mgと報告されている<sup>6)</sup>。

これらの実験を通して、燃焼残渣およびガス状または液状の生成物が認められたが燃焼熱の計算にあたっては、それらの補正を行なわなかった。上記結果から、この新しく製作した熱量計は、安息香酸の熱量測定から、積算時の誤差および燃焼生成物等の誤差の効果を考慮に入れても、約±3%の誤差を持っているものと思われる。

前報<sup>2)</sup>の熱分析の結果においては、過安の分解に対しては白金が触媒効果を有することを認めたが、熱量測定（過安の発火時の燃焼熱：1,280±55cal/g）の結果からは、昇温速度が非常に早いためか触媒の影響は認められなかつた。ヘリウム11気圧下における過安の発火温度は、464～507°Cであるが、GalweyとJacobs<sup>7)</sup>およびKuratani<sup>8)</sup>は1気圧のもとで427～430°Cという値を出している。しかし、酸素または窒素を51気圧まで加圧し、昇温速度5°C/minで過安を分解させると約400°Cで発火し、ヘリウム51気圧下では約450°Cで発火することが認められている<sup>2)</sup>。このように過安の発火温度については、雰囲気ガスの種類およびその圧力によって大きな影響を受けるものと思われる。GuiraoとWilliams<sup>9)</sup>は、圧力20気圧以上で過安を爆燃させたときには、解離的な昇華が過安の気相と固相の間で平衡的に存在することを提示していることから考えて、過安の熱量的な研究においても、爆燃中または昇温中の過安の昇華の影響について検討する必要があろう。また雰囲気ガスの種類およびその圧力の爆燃およびその発熱量に与える影響についてもさらに調べる必要があろう。

最後にこの熱量計の製作にあたつては、科学技術庁の原子力研究費によつたことを付記する。

### 4. まとめ

新型の双子型燃焼熱量計を製作しその精度を求めるために安息香酸およびポリエチレンの熱量を測定してみたところ、文献値に対して約±3%の誤差を持つことがわかつた。この熱量計は、昇温させて発火させることができるので、ヒータ線から着火させることができる。

過塩素酸アンモニウムは、酸素加圧下においても、ヒータ線から木綿糸を垂らして着火させることは困難であるので、過安を発火させるためには、昇温法等によつて全体を加熱する必要があると思われる。そこで過安をヘリウム11気圧に加圧して急速昇温すると容易に発火し、その時の温度が約490°C、発熱量が1,280±55cal/gと求められた。その熱量については、白金容器とアルミ容器の相異および昇温速度の相異による影響はほとんど認められなかつた。

(昭和50年7月7日受理)

### 参考文献

- 1) R. W. M. Jacobs and H. M. Whitehead, Chem. Rev., 69 (1969) 551
- 2) S. Morisaki and K. Komamiya, Thermochim. Acta., 12 (1975) 239
- 3) J. B. Levy and R. Friedman, Eighth Symposium (International) on Combustion, Williams and Wilkins Co., Baltimore, 1962, p. 663
- 4) E. A. Arden, J. Powling and W. A. M. Smith, Combust. Flame., 6 (1962) 21
- 5) G. K. Adams, B. H. Newman and A. B. Robins, Eighth Symposium (International) on Combustion, Williams and Wilkins Co., Baltimore, 1962, p. 693
- 6) K. Krekeler and R. M. Klimke, Kunstoffe, 55 (1965) 758
- 7) A. K. Galwey and P. W. M. Jacobs, J. Chem. Soc., (1960) 5031
- 8) K. Kuratani, Aeronautical Research Institute, Univ. of Tokyo, Rept. No. 372, 1962, p. 79
- 9) C. Guirao and F. A. Williams, J. Phys. Chem., 73 (1969) 4302

産業安全研究所技術資料 RIIS-TN-75-2

昭和 50 年 10 月 5 日 発行

発行所 労働省産業安全研究所

〒108 東京都港区芝5丁目35番1号

電話 (03) 453-4441(代)

印刷所 新日本印刷株式会社