# 赤外線による Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の発火反応

# 永石俊幸, 岡本 優, 松本 膀, 吉永俊一

Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> の発火特性が赤外線を用いて研究された。また通常の方法による発火時間も測定された。混合系の熱反応性が DTA, TG, X 線回折, 発熱量の測定などから解析された。次のように結果は要約される。

- (1) この混合物においては Ti と KClO<sub>4</sub> の反応が 支配的で、それに一部、 Ti の酸化反応、 KClO<sub>4</sub> の熱分解反応、および Ti とBaCrO<sub>4</sub> の周相反応がおこっている。反応温度は Ti 系 が W 系より高い。
- (2) クロム酸バリウムは系の燃焼熱を低下させ、また 500~560°C の温度範囲では 発火遅れ時間を長くするようである。
- (3) Ti 系については W 系ほど表面着火かどうかははっきりしない。これは低いヒートフラックの範囲では発火時間がかなりバラツクためである。 高いヒートフラック においてはクロム酸バリウムの働きは系と同じように考えることができる。

#### 1. 序

我々は前報"において、延時楽の一種としてしられ ているタングステン、過塩素酸カリ、クロム酸バリウ ムの3成分系について、示益熱、熱天秤など常法によ る熱分析の結果と赤外線ランプを用いて急激に加熱し た場合の結果を比較検討した。クロム酸バリウム(以 下 BaCrO、と略記)の 添加効果は示差熱や燃焼熱の 測定結果には顕著に認められるが、赤外線照射による 発火待時間の測定結果には認められず、これはエネル ギーの供給方法すなわちエネルギーの供給速度の大き さにもとずくものであると 推論 した。 今回 はチタン (以下 Ti と略記),過塩素酸カリ(以下 KClO, と略 記する), BaCrO, の3成分系を巡び,前回と同様の実 験をおこなった。Ti-Fe₂O₂系や Ti-BaCrO₄系につ いては延時薬の研究で燃焼速度が測定されている? が、Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub>系については 茗老の 調べる 範囲では報告例は見い出せなかった。本報告では3成 分系の反応を明らかにすることと、エネルギーの供給 法による BaCrO, の影響がことなるかどうかな どに ついて考察をおこなった。更に前回と同様に数値解に ついても 検討をおこなった。 なお, 本文, 図中の比 率、% はすべて重量比、重量 % をあらわす。

## 2. 実験

昭和52年7月22日受取 九州政家大学工学部工会化学科 〒813福岡県福岡市東区をむ台2-327

### 2.1 試料

KCIO。や BaCrO。については前回と同様の試料を用いた。Ti は試薬特級で170メッシュ通過のものを用いた。

### 2.2 Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の熱変化

KClO<sub>4</sub>, BaCrO<sub>4</sub> 単独および KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の 熱変化については前報で報告した。ここでは Ti 単 独, Ti-BaCrO<sub>4</sub> 系, Ti-KClO<sub>4</sub> 系, Ti-BaCrO<sub>4</sub>-KCl O<sub>4</sub> 系の熱変化を DTA, TG, X 線回折などの実験 で解析した。 燃焼熱の 測定も 前回と 同様におこなっ た。 Ti-KClO<sub>4</sub> 系 (5:5) とこれに 10, 30, 50% の BaCrO<sub>4</sub> を添加した試料について発火待ち試験をおこ ない, 赤外線ランプ (以下 IR ランプとする)による 加熱での発火待ち試験の結果と比較した。発火待ち試 験に用いる試料はすべて錠剤成型器により加圧成形し た錠剤である。

# 2.3 赤外線照射による Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の発 火

実験英間, 用いた IR ランプおよび操作手順などに ついては前報と全く同じなので省略する。

# 3. 結 県

#### 8.1 Ti の熱変化

Fig. 1(a)に Ti の DTA および TG の 結果を示す。また X 線回析の 結果を Table 1 に示す。 DTA では 500℃ 近くから級優な 発熱反応をしていること

Table 1 Reaction products identified by X-ray diffraction

Sample	Product				Heat-treatment Tempera-	
	TiO <sub>2</sub>	Ti <sub>2</sub> O	КСІ	BaTiO <sub>3</sub>	ture (°C)	
Ti	d	d	/	/	800	
Ti-KClO,	d	d	d	/	600	
Ti-BaCrO <sub>4</sub>	d	d	/	/	700	
Ti-BaCrO <sub>4</sub> -KClO <sub>4</sub>	d	/	d	d	600	

d-detected. /-not detected.

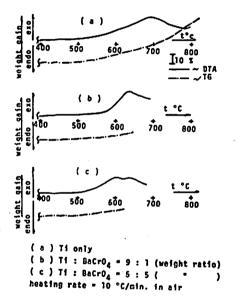


Fig. 1 DTA and TG Curves of Ti only and mixture of Ti and BaCrO<sub>4</sub>

がわかる。TG はそれに伴って重量増加を示している。700℃ で DTA は発熱のピークを示しているが、TG はそれ以後も 重量増加 を示している。X 線回折からは TiO₂ や Ti₂O が認められた。藤原らりによると Ti の熱変化は高温では酸化がおこり、800℃ 以上では酸化物や窓化物に変化し、また表面に酸化被膜を生成する。また久保らりによると Ti の酸化物は TiO₂ が主であるが、低級酸化チタンもかなり存在する。本 実験では TiO₂ や Ti₂Oり が X 線回折によって確認された。1,000℃ まで加熱すると TiO₂ と Ti₂N が生成していることが X 線回折より明らかとなった。従って 800℃ までの Ti の熱変化としては 500℃ より始まる Ti の酸化反応が考えられ、TiO₂ や Ti₂Oが生成する。またこの酸化反応はの表面に酸化被胶が生成するために完全には進行しない。

# 3.2 2成分系の熱変化

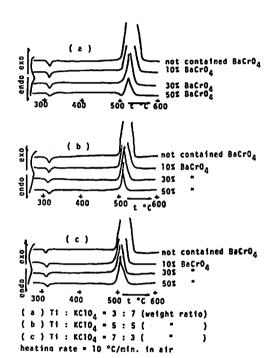


Fig. 2 DTA curves of amixture of Ti, KClO<sub>4</sub> and BaCrO<sub>4</sub> (weight ratio)

#### 3.2.1 BaCrO<sub>4</sub>-Ti 系の反応

DTA の結果を Fig. 1 (b), (c) に示す。 X 線回析の 結果は Table 1 に示す。 Ti 単独と同様に 500℃ より 発熱反応が開始するが, Ti-BaCrO。 系では 600~650 ℃ で発熱ピークを示している。 反応生成物は TiO。と Ti<sub>2</sub>O で Ti 単体の場合と同じであった。 しかし TG の重量増加は単独の場合とくらべてかなり 小さい。 Pollard 等<sup>3</sup>の報告によると Ti と BaCrO。の固相反応は起こっているはずであるが,本実験の DTA や X 線回折の結果からは確認できなかった。

### 3.2.2 Ti-KClO, 系の反応

Fig. 2 にその結果を示す。Ti-KClO。系の<u>血量</u>比に よる大きな変化はみられず、共通して、500℃ より大 きな発熱ビークを開始している。Table 1 の X 数の回折より  $Ti_2O$ ,  $TiO_3$ , KCl が認められた。 反応式としては次のように考えられる。  $2Ti+KClO_4=KCl+2TiO_2$  および,  $4Ti+KClO_4=KCl+2Ti_2O+O_3$ 。 これらの反応式の 化学量論比は 低量比で  $Ti=KClO_4=4:9$  および 6:4 になる。 その他に Ti の酸化反応や  $KClO_4$  の分解反応も考えられるが,2 成分の 反応としては Ti と  $KClO_4$  の反応が支配的 であろう。 W 系にくらべて,反応は高温側に移動している。

# 3.3 Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 茶の反応

Fig. 2 に DTA の結果を示す。 Ti-KClO, 系の混合比が一定では、BaCrO, の添加量を増していくと発熱ピークの退度は変らないが、ピークの大きさは小さくなっていく傾向にある。 X 線回折の 結果から、 Ti Oz, KCl, BaTiOz が生成物として認められた。 反応生成物としてのクロム 化合物が X 線回折の結果から同定できなかったので反応式の推定はむずかしい。 しかし発熱ピークの大きさやその温度などから、 W 系と同様に、主反応は 3.2.2 でのべた Ti と KClO<sub>4</sub> の固相反応ではないかと考えられる。

### 3.4 燃焼熱の測定

Table 2 にその結果を示す。Ti と KClO4 の混合 比が一定では、BaCrO4 の添加量が増すごとに燃焼熱 は小さくなっている。DTA の発熱ピークの大きさと 良い対応をしていることがわかる。すなわち、BaCr O4 は系の反応に積極的な役割(反応に参加して発熱 量を高めるとか…)を果さずむしろ燃焼熱を低くする ような負の効果をもたらしている。

3.3の章でのべたように、3成分系の反応は Ti と KClO,の反応が主反応で、BaCrO,は反応に関与していても、その影響は小さい。燃焼熱の測定結果からも、このことが明らかで、BaCrO,は反応に関与するというよりはむしろ、不活性な希釈剤としての役割が大きいようである。

### 3.5 発火待ち試験

Fig. 3 に Ti: KClO<sub>4</sub>=1:1 および,これに 10, 30, 50% の BaCrO<sub>4</sub> を添加したときの発火待ち試験の結 果を示す。Ti-KClO<sub>4</sub> の 2 成分系では活性化エネルギ

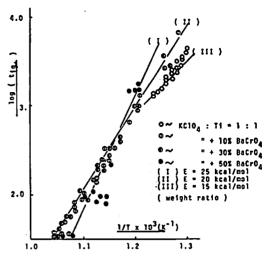


Fig. 3 Plot of log tig (tig: ignition delay time (sec)) against 1/T (T: °K) (weight ratio, weight %)

ーは約 15kcal/mol で比較的低温で発火している。
10,30% の BaCrO。を添加した場合は活性化エネルギーは約 20kcal/mol で 50% 添加の場合は 25kcal/mol とわずかではあるが、BaCrO。の添加量とともに大きくなっている。10,30% の BaCrO。を添加した場合と 50% 添加の場合では最小発火温度に少し差がでてくるようだが、高温 (600℃ 以上)で比較したときは発火時間に著しい差は認められない。燃焼熱の測定結果や DTA から、BaCrO。を添加した場合、発火待ち時間は BaCrO。の添加量とともに長くなるが、そのときの活性化エネルギーは添加量に依存しないと予想されるが、実験結果とは一致していない。

# 3.6 赤外線照射による Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の発 火

発火時間と Heat Flux Qの関係を Fig. 4(a), 5(a), 6(a) に示す。W 系の場合と同様に、Q が大きくなると発火時間は短かくなっている。 Heat Flux の小さいところではバラッキが大きいが、 Heat Flux が大きくなるにつれてそのバラッキは小さくなっている。 BaCrO, の添加効果はみられないようである。また

Table 2 Heat of combustion of various mixtures

Ratio of Ti to KClO <sub>4</sub>	heat of combustion (cal/g)						
	not contained BaCrO <sub>4</sub>	10% BaCrO	30% BaCrO <sub>4</sub>	50% BaCrO			
3:7	728	706	683	656			
5:5	1385	1271	1103	924			
7:3	<u> </u>	1223	922	755			

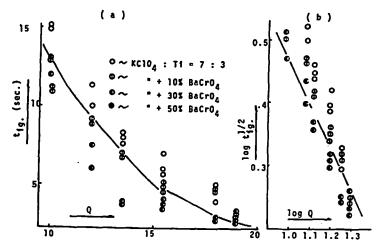


Fig. 4 Radiation ignition of Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> (weight ratio, weight %)

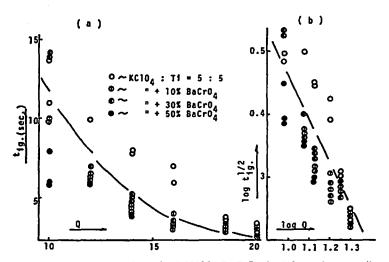


Fig. 5 Radiation ignition of Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> (weight ratio, wt %)

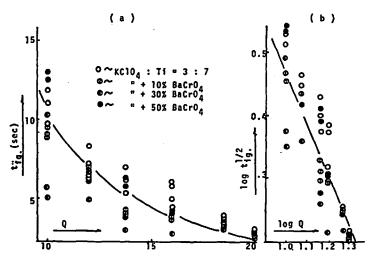


Fig. 6 Radiation ignrition of Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> (weight ratio, weight %) <del>- 274 --</del>

Ti と KClO<sub>4</sub> の混合比によるちがいも はっきりしない。W 系にくらべると、発火時間は約2倍ほど長くなっている。発火の開始阻度は Heat Flux の大きさに関係なく 500~700℃(W 系では 200℃ から 400 ℃)の範囲であった。Fig. 4(b), 5(b), 6(b) は  $\log t^{1/2}$ (t: 発火待ち時間)と  $\log Q$  の関係をプロットしたもので、図中の直線は傾きー1の勾配をもつ。表面着火では  $\log t^{1/2}$ ~ $\log Q$  の関係は傾きがー1の値に近くなることが知られているのが本実験の場合、図からわかるようにバラッキが大きくて、一1の直線への適合性は判断できない。W 系のことを考えると、Ti 系でも表面着火ではないかと推測される。

# 4. 考察

#### 4.1 Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の熱的挙動

Ti-BaCrO, 系の反応や Ti-BaCrO,-KClO, 系の 反応については反応式の推定が困難であることをのべ た。これは生成物としてのクロム化合物が同定できな かったことに原因している。3成分系の 反応では Ti と KClO。の反応が支配的で、あとは Ti BaCrO。系 の周相反応、Ti の酸化反応、KCIO。の分解反応が考 えられる。これは W 系の場合と 同様である。 ただ し、W 系にくらべて燃焼熱がかなり高い 結果がでて いる。 KClO, と W あるいは KClO, と Ti の反応 について反応熱を 計算 すると。 いずれの 場合も 200 kcal (W あるいは Tiの 1 mol について) 程度となる が試料lgあたりの燃焼熱として計算すると約1.7倍 Ti 系の場合が大きい。また試料の混合比は3.2.2の反応 式から考えて、Ti 系が W 系に くらべて 化学量論組 成に近いところにある。このような理由で Ti 系が燃 焼熱は高くでたものと考えられる。BaCrO。の添加効 果は DTA の発熱ピークの大きさを 減少 させたり、 燃焼熱の低下をもたらしている。常法による発火待ち 試験においては BaCrO。の添加量が大きくなると、 活性化エネルギーが大きくなってきており、500~560 ℃ の温度範囲では発火待ち時間は 添加 したときの場 合がそうでない場合よりもわずかに長くなっている。 従って BaCrO。を添加することにより W 系の場合 と同様に、DTA の発熱ピークの大きさ、燃焼熱の大 きさおよび発火待ち時間などに負の効果を与えている ことがわかる。 また BaCrO, は反応に 関与して負の 効果を生じるというより、いわゆる不活性な固体とし て、希釈剤的な役割を持っているようである。

# 4.2 赤外線照射による Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の発 火

W 系の場合と同様に発火温度は Heat Flux Q の 大きさに関係なくばらついており、Ti 系の 場合が高 い温度で発火している。またそれにつれて発火待ち時 間も約2倍ほどのびている。 発火待ち時間と Q の関 係 (Fig.4(a), 5(a), 6(a)) はかなりばらついていて、 BaCrO, の添加効果についてははっきりしない。しか し、Heat Flux の高いところでは バラッキが 小さく なってしかも、BaCrO4の添加効果も認められないよ うで、₩ 系と同じような結果が得られている。 淡面 着火かどうかについてはバラッキが大きくて断定でき ないが、W 系を参考にすれば 表面着 火ではないかと 考えられる。DTA や燃焼熱の測定結果ははっきりし た BaCrO, の添加効果が認められたが、 常法による 発火待ち試験では低温域(500~560°C)で発火秒時が わずかにのび、活性化エネルギーにもわずかの差が認 められるが、IR ランプによる発火待ち突験の 結果と 比較してみると,いずれの方法によっても発火待ち時 間があまりかわらない。 すなわち Heat Flux が10~ 15ぐらいでの 発火待ち 時間と、 温度 でいえば 600~ 650℃ での 発火待ち 時間 が 大体同じ で あ る。Heat Flux が大きくなればバラッキも小さくなり、W 系と 同様に BaCrO4 の添加量を増しても 発火時間 がのび ていく傾向はない。Ti-KClO,-BaCrO,系では発火温 度が高いためもう少し Heat Flux を高くしたところ での実験をやる必要があるようである。

活性化エネルギーをパラメータとし、その他の条件を一定にして前回と同様な数値計算をおこなった。当然予期されるように、発火時間、発火温度とも活性化エネルギーとともに大きくなる。今後、その他の最(比熱、密度、熱伝導度、前指数因子など…)をパラメータとして発火時間を計算する予定である。

### 5. 結論

- (1) Ti-KClO<sub>4</sub>-BaCrO<sub>4</sub> 系の反応は Ti と KClO<sub>4</sub> の反応が支配的でこれに Ti の酸化反応や KClO<sub>4</sub> の熱分解, Ti と BaCrO<sub>4</sub> の固相反応が一部加わっているようである。W 系にくらべて 反応開始温度 は少し高いが、反応熱 (cal/g) については Ti 系が高い。
- (2) BaCrO, は Ti-KClO, 系の反応を 熱的に抑制 している。発火待ち試験では 500~560℃ の範囲では BaCrO, の添加によって少し発火待ち時間はのびてい る。
- (3) IR ランプによる発火待ち試験では W 系とちがってバラッキが大きくて試料表面で発火がおこっているかどうかは断定できなかった。また BaCrO<sub>4</sub> の添加効果は Heat Flux の低いところでははっきりしなかったが Heat Flux の高い部分では W 系と同様の結果が得られた。

最後に御指導を頂いた九州工大の長田教授、原助教授また実験の御助力をお願いした日本化薬折尾工場の 火薬研究所の皆様方に厚く感謝します。 本研究には火薬工業技術奨励会の研究助成金を使用 させて頂きました。関係者の皆様に感謝の意を表しま す。

#### 2 文

- 1) 永石, 岡本, 金田, 松本, 吉永, 工業火薬協会 註, 38, 65 (1977)
- 2) F. B. Pollard and J. H. Arnold, Aerospace
- Ordnance Hand book' p286 (1950) Prentice Hall inc.,
- 3) 化学大辞典, 3, p920 (1960), 共立出版
- 4) 日本化学会, 実験化学聯座, 9, 243 (1963) 丸夢
- L. G. Berry, Powder Diffraction File (Inorganic) 11-218 (1972), Joint Comitee on Powder Diffraction Standards

# Ignition of a mixture of titanium, potassium perchlorate and barium chromate by radiative heating with infrared lamp

by Toshiyuki Nagaishi, Suguru Okamoto, Masaru Matsumoto and Shunichi Yoshinaga

Infrared radiation was used for evaluating solid state ignition characteristics of a mixture of titanium, potassium perchlorate and barium chromate (Ti system). Ignition delay time of the mixture was also measured in the electric furnace as was usually done. Thermal reaction of the mixture was studied experimentally by means of DTA, TG, X-ray diffraction and measurment of the heat of combustion. The results were summarized as followed.

- 1) The reaction of titanium and potassium perchlorate was dominant over all other reaction such as those of oxidation of titanium, decomposition of potassium perchlorate and of titanium and barium chromate in the mixture. The reaction began at higher temperature in Ti system than in the mixture of tungusten, potassium perchlorate and barium chromate (W system).
- 2) Barium chromate seemed to make the heat of combustion of the mixture low, and to increase the ignition delay time between 500 and 560°C.
- 3) The surface ignition was not so clear as in the W system, for the ignition delay times were very scattered especially in low heat flux (0 to 15). The role of barium chromate was the same as in the W system in high heat flux.

(Department of Industrial Chemistry, Faculty of Engineering, Kyushu Sangyo University, Matsugadai-2, Higashi-ku, Fukuoka, Japan)