過塩素酸アンモニウムーポリブタジエン系固体 推進薬の熱分解に及ぼすニッケロセンの影響*

中村英嗣**, 郷司春憲**, 原 泰毅**, 長田英世**

ニッケロセンを添加した過塩菜酸アンモニウム(過安)および過安を酸化剤とし、末端カル ボキシルポリブタジエンをバインダーとする固体推進薬の熱分解と燃焼反応を熱分析法やスト ランド燃焼試験などによって検討した。

熱分析から,次の結果が得られた。常圧下では過安の熱分解に及ぼすニッケロセンの影響は 認められなかったが,推進薬の熱分解はニッケロセンの添加量が多くなると促進された。加圧 下では過安および推進薬ともにニッケロセンの添加により熱分解は抑制された。これは,添加 したニッケロセンは常圧下では酸化を受ける前に昇華や熱分解により消失するので,過安や推 進薬の熱分解に対する抑制効果を持たないのに対して,加圧下では昇華などが抑制されて還元 作用を及ぼすことによると考えられる。

ストランド法による燃焼速度データから、推進薬の燃焼速度は32~56気圧の一定圧力下では ニッケロセンの添加量に比例して減少し、その燃焼抑制効果が認められた。推進薬のn 指数 は2.5~10%のニッケロセンの添加により大きくなるが、2.5%添加の時に最大値を示した。

1. 諸 宫

前報¹⁾では、過塩素酸アンモニウム(以下、過安と 略記する)の熱分解に及ぼすn- ブチルフェロセンお よびフェロセンの影響について報告した。本研究はメ タロセンとしてニッケロセン((CoHo)2Ni) を選び、 これを添加した過安および過安を酸化剤とし、末端カ ルボキシルポリブタジエン(CTPB)をバインダーとす る固体推進薬の熱分解と燃焼速度に及ぼすニッケロセ ンの影響について検討した。

ニッケロセンは固体状態ではフェロセンより酸化さ れ易い化合物で、空気中に放置すると徐々に酸化され、 加熟時には比較的低温で昇華し、また分解して金属ニ ッケルおよび酸化ニッケルになると報告されている³⁰。 過安や推進薬に添加した場合、これらの分解残渣の固 相における分解反応に及ぼす効果に加えて、比較的簡 単に昇華または分解して気相中へ拡散することから、 気相中での反応に及ぼす効果も期待できる。

- 2. 実験方法
- 2.1 試料

昭和56年2月27日受理

*この報文を"過塩菜酸アンモニウムの熱分解反 応に関する研究(第5報)"とする。 **九州工業大学 環境工学科 〒804 北九州市戸畑区仙水町 1-1 TEL 093-871-1931 内線 447 過安;市販1級試薬を純水から二度再結晶し,粉砕 して,粒度150~200メッシュのものを用いた。

ニッケルおよび酸化ニッケル;市販1級試薬をその まま用いた。

固体推進薬; 魚量比で過安70%と CTPB 30% の混 合物にニッケロセンを所定の割合に外割で添加した。

ニッケロセン; Research-Organic/Inorganic Chemical Corp. 製市販品を用いた。

2.2 実験方法

熱分析;示差熱分析(DTA)と熱瓜魚測定(TG)は 理学電機製の標準型示差熱分析装置および高圧示差 熱 分析装置 R-1 型で行い,試料容器は直径 5mm,深さ 2.5mmの自金,石英,アルミニウム皿および上部に 穴をあけた密閉型アルミニウム製容器を用いた。試料 量 5mg,昇温速度 10°C/min の条件で, ヘリウムまた は空気常圧下およびヘリウム加圧下で測定した。

燃焼速度; 窒素ガス**雰囲気下**でストランド法によった。

加熱試料の分析; 電気炉中で, 内径 5mm, 長さ70m mのガラス管に試料を入れて, 10℃/min の速度で所 定の温度まで加熱し, 冷却したのち粉砕した。これを 粉末X線回析, メタノール溶液として紫外吸収スペク トルの測定および水溶液として化学分析を行い, 加熱 後の固体残渣中の生成物の定性と定量を行った。

3. 結果および考察

Kögyö Kayaku, Vol.42, No.6, 1981

3.1 過安の熱分解に及ぼすニッケロセンの影響

過安は昇温時には 240 ℃付近での相転移の後、低温 部および高温部の 2 段に別れて分解することが知られ ている。DTA は試料の加熱時の熟挙動を簡単に検討 するために有効な方法であるが、反面試料量、加熟速 度,試料容器、雰囲気ガスなどの条件によって影響を 受ける。過安の DTA 曲線は転移による吸熱および2 つの発熱ピークが得られるのが普通であるが、上記の 条件の差異により発熱ピークは1 つしか認められなか ったり、その温度も低温分解で 258°~313℃、高温 分 解で 320°~450℃にわたるなど異なった結果が得られ ており、これらの結果は Solymosi[®] によって集約さ れている。



Fig. 1 DTA curves of ammonium perchlorate Sample weight; 5mg, heating rate; 10°C/min, atmosphere; in helium, pressure and sample cell; 1) 0kg/cm²gauge, Al sealed cell, 2) 0, Al open cell, 3) 0, Pt open cell, 4) 50, Al sealed cell, 5) 50, Al open cell, 6) 50, Pt open cell

Fig. 1の密閉型アルミニウム容器を用いた常圧下で の過安の DTA 曲線は 280°~350℃で低温分解, 350° ~444℃ で高温分解による発熱ピークを示すが, 開放 型の試料容器を用いると低温分解の後に 365°~438℃ で昇華が支配的となり, 吸熱ピークを示す(Fig.1-2)。 50気圧加圧下では, 開放型試料容器を用いても 290~ 350℃および 355°~455℃ で分解による 2 つの発熱ピ ークを示す。これは, 常圧下では試料の昇華が高温分 解より優先するが, 加圧下では昇華が抑制されて高温 分解が起ることによると考えられる。一方, 加圧下で



Fig.2 Thermal analysis of nickelocene 1) TG of nickelocene in air, quartz cell, 2) DTA of nickelocene in air, quartz cell, 3) DTA of nickelocene in helium 50kg/cm² gauge, Al sealed cell

密閉型容器を用いると反応は低温分解のピーク退度 (320℃)付近から激しく起り、一段で355℃までに終 了する。白金容器を用いた場合は、開放型試料容器に も係わらず、常圧下でも加圧下でも2つの発熱ピーク を持つDTA 曲線が得られる。アルミニウム容器を用 いた場合の分解温度と比較すると、高温分解温度 が 372°~422℃ と低温側に移行し、白金の高温分解に対 する促進効果が認められた。

ニッケロセンは次の性質を持つことが報告されてい る^{30,4)}。すなわち,酸化に対してフェロセンより不安 定で,空気中に放置すると徐々に酸化され,酸素加圧 下では自然発火し,金属ニッケルと酸化ニッケルを生 成する。また,昇温時には173℃で分解し,メタルミ ラーを生成する。Fig.2の石英皿を用いたニッケロセ ンのTG およびDTA より,空気中では60℃ 附近か ら観役な酸化による発熱を伴いながら,昇華によるゆ るやかな瓜量減少を示したのち,80℃~175℃ および 235°~495℃ で酸化による大きい発熱ピークを示す。 また、反応終了後の500℃での重量減少は74.9%で あった。へりウム常圧下および50気圧下で密閉型アル ミニウム容器を用いた場合(Fig.2には50気圧下のD TAの結果のみ示す)は昇華は抑制されて、156℃ 付 近で発熱分解した。

密閉型アルミニウム容器を用いて、種々の圧力下で 過安のDTA を行った結果、常圧下では2つの発熱ピ ークを示すが (Fig.1-1), 10気圧以上では320℃附近





で1つの発熱ピークを示した (Fig.1-4 と類似)。 Fig.3に同じ条件下で、ニッケロセンを10%添加した 過安のDTA の結果を示す。常圧下のDTA曲線は238 . ℃から過安の相転移による吸熱ピークにつづいて、285° ~446℃で複雑な発熱ピークを示す。Fig. 1-1 の過 安のみの熱分解は280°~444℃で起るので、過安の熱 分解に及ぼすニッケロセン添加の影響はほとんど認め られなかった。10~100 気圧下では、発熱ピークの開 始温度およびピーク温度はともに雰囲気圧が高くなる につれてやや高温側に移行する。同一圧力下でのニッ ケロセン無添加の場合(過安のみの熱分解)と比較す ると、発熱ピークの開始温度およびピーク温度ともに 高温卿に移行するが、分解が開始すると無添加の場合 より激しい発熱反応が起る。さらに、雰囲気圧を高く するほど分解ピークは高温側に移行することから、加 圧下では発熱反応が抑制されている。

次にニッケロセンの熱分解ではニッケルおよび酸化 ニッケルが生成すると報告されているので、これらの 過安の熱分解に及ぼす影響を検討した。ニッケルを10 wt%添加した過安の熱分解は常圧下で272°~442℃、 50気圧下で285°~360℃で、酸化ニッケルを10wt %



Fig. 4 Effect of nickelocene level on DTA curves of propellant under helium atmospheric pressure
Sample cell; Al scaled cell, propellant consisting of 0 to 10 parts of nickelocenes;
1) 0 parts, 2) 5 parts, 3) 7.5 parts, 4)10 parts

添加した場合は常圧下で 275~439℃,50気圧下で 285° ~357 ℃ でそれぞれ起った。このことから,過安の熱 分解に対するニッケルおよび酸化ニッケルの促進 効果が認められた。

3.2 推進薬の熱分解に及ぼすニッケロセンの影響

Fig.4に推進薬に種々の割合でニッケロセンを添加 した試料の DTA 曲線を示した。なお、測定はヘリウ ムガス常圧下で、密閉型アルミニウム容器を用いて行 った。いずれの場合も、DTA曲線は過安の低退分解 に相当する 300°~350℃ で小さな、350℃ 以上で大き な発熱ピークの2段分解を示す。低温部の発熱ピーク の開始温度はいずれもほぼ同じであるが、それにつづ く大きい発熱ピークは2.5~10%の 添加で10~25℃ 低温側へ移行し、ニッケロセンの添加は常圧下では過 安の熱分解に影響を及ぼさなかった(Fig. 3-1)の で、推進薬の熱分解では疑縮相に残存するニッケロセ ンや加熱過程で生じるその分解生成物が推進薬の燃焼 反応に何らかの影響を持つと考えられる。ニッケロ センを10%添加した場合の反応終了後の蛋量減少率は

Kögyő Kayaku, Vol. 42, No, 6, 1981



Fig. 5 DTA curves of the propellant containing nickelocene

Sample cell; Al open cell, amount of nickelocene; 7.5 parts by weight; atmosphere and sample weight; 1) in air, 14.4mg,
2) in helium 50kg/cm² gauge, 22.6mg,
3) in helium 50kg/cm² gauge, 25.0mg

約90%で、残渣のX線回析では金属ニッケルの強い回 析線が得られたが、酸化ニッケルに相当する明確な回 析線は得られず、ニッケロセンが還元性雰囲気中で分 解することがわかる。ニッケロセンを10%添加した場 合に、ニッケルのみが不溶性残渣として残るとすれば 残渣は3%となり、固体残渣が10%であることは、ニ ッケルの他にCTPB やニッケロセンの分解による高 沸点成分が含まれることを示す。

ニッケロセンは加熱時には 156 ℃で分解した (Fig. 2-3)が, Fig. 4 に示した推進薬に添加した場合のDT Aでは、200℃以下ではニッケロセンの昇華や熱分解 による吸発熱ビークは検出できなかったので、 DTA の感度を Fig. 4 の2.5倍に上げ、試料量を 14~25mg と増加させて、常圧下の空気、ヘリウム雰囲気中およ び50気圧ヘリウム加圧下での DTA を行った。その結 果をFig.5 に示す。常任の空気中でのDTA 曲線は58° ~188℃ でニッケロセンの空気酸化による発熱と昇華 による吸熱とが併った2段のピークおよび243~255 ℃で過安の転移による大きな吸熱ピークが認められた。 常庄のヘリウム中では60℃附近から除々に,90°~ 200℃ で昇華による大きい吸熱ピークを示したが、ニ ッケンセンの過安による酸化や熱分解などによる発熱 ピークは認められなかった。50気圧のヘリウム中では、 136~246℃ で過安によるニッケロセンの酸化に起因 する発熱ピークが認められた。



1.6 Amount of nickelocene and nickel remained in the condensed phase in the couse of the thermal decomposition of the propellant

Sample; 10-20mg propellant containing 7.5 parts nickelocene, ●; nickelocene in 1 atm helium, ●; nickellocene in helium 50kg/ cm³ geuge, O; nickel in 1 atm helium

次にニッケロセンを7.5% 含む推進薬を空気中で加 熱し、加熱残渣を水および塩酸に溶解して残存するニ ッケル量を、またメタノールに溶解して表反応のニッ ケロセン量をそれぞれ定量した。結果の一部をFig.6 に示す。メタノール抽出した試料の紫外吸収スペクト ルから、ニッケロセンは常圧下では100℃でその約50 %が、180℃では完全に消失するが、50気圧下では250 ℃附近まで残存している。全ニッケル量は昇華などの ために60℃附近から減少し始め、200℃までにその約 22%が減少し、200°~300℃で減少が停止したのち、 300℃以上で再び減少した。反応を通じて、4~10% の水溶性ニッケル化合物が存在した。

可溶成分を溶解した水溶液のpH は無添加の場合が 7.5% 添加の場合より、150°~350℃の全ての温度範 囲内で低かった。これは、過安の加熱過程で生成する 過塩素酸⁹⁾ が還元性のニッケロセンにより還元される ことによると推定される。以上の結果から、推進薬に 添加したニッケロセンは、常圧下では過安による酸化 を受ける前に昇華や空気酸化により消失する反面、へ リウム加圧下ではその昇華などが抑制されて、過安ま たはその熱分解で生ずる酸化剤を還元すると考えられ る。

Fig. 7に50気圧ヘリウム加圧下で、密閉型アルミニ ウム容器を用いて測定したニッケロセン添加の推進薬の DTA の結果を示す。DTA曲線はいずれの場合も,300



Fig. 7 Effect of nickellocene level on the thermal decomposition of the propellant under elevated pressure of helium Atmosphere; in helium 50kg/cm³ gauge, sample cell; Al sealed cell, amount of nickelocene; 1) no catalyst propellant, 2) 2.5 parts, 3) 5 parts, 4) 7.5 parts, 5) 10 parts



Fig. 8 DTA curvet of the propellanl under elevated pressure of helium Sample cell; Al sealed cell, pressure (kg/cm² gauge); 1) 0, 2) 20, 3) 50, 4) 70



Fig. 9 DTA curves of the propellant containing nickelocene under elevated pressure of helium

Sample cell; Alsealed cell; amount of nickelocene; 7.5% by weight, pressure (kg/ cm² gauge); 1) 0, 2) 30, 3) 35, 4) 50, 5) 100

℃附近の過安の低退分解に相当する温度で発熱を開始 するが、急激な発熱ピーク温度は2.5%添加で361℃、 5~10%添加で389℃とニッケロセンの添加量ととも に高退側に移行し、加圧下でのニッケロセンの熱分解 抑制効果が認められた。

推進薬の熱分解は圧力の影響を受けたので,推進薬 のみおよびニッケロセンを7.5%添加した試料の種々 の圧力下での DTA を行い、それらの熱分解に及ぼす 圧力の効果をさらに検付した。Fig.8のニッケロセン を添加していない推進薬の場合は、常圧から10気圧ま ででは DTA 曲線は 300~400℃で1~2個の小さな、 420℃附近で大きな発熱ピークを示したものの、20気 圧以上では 300℃附近から徐々に、350℃で大きな発熱 ピークを示し、反応は一段で終了する。このことから 推進薬は加圧により分解反応が促進される傾向を示す。

Fig. 9 のニッケロセンを7.5% 添加した推進薬の場合は、常圧から30気圧まででは300~500℃ で低温部 および高温部の2個の発熱ピークを持つ複雑なDTA 曲線が得られたが、35気圧以上では低温部の反応が抑 制されて、ただ1個の大きい発熱ピークのみが得られ る。この発熱ピーク温度は35気圧下で378℃、50気圧 下で389℃、100気圧下で403℃を示し、圧力の増加と ともに高退側に移行した。

Kögyö Kayaku, Vol.42, No.6, 1981





O; zero catalyst propellant, ⊖; propellant containing 2.5 parts nickelocene,
•; 5 parts, •; 7.5 parts, •; 10 parts

以上の結果から、ニッケロセンは推進薬に添加する と常圧下ではその熱分解を促進するが、加圧下では逆 に抑制することが判った。先に n-ブチルフェロセン やフェロセンは常圧下および加圧下の両方で推進薬の 熱分解を促進することを報告した³。このフェロセン 類との差異はニッケロセンの還元性に起因すると考え られる。すなわち、常圧下では添加したニッケロセン は酸化を受ける前に一部は昇華し、残りは熱分解する ことにより消失するが、ニッケルおよびニッケル化合 物などの熱分解残渣は凝縮相中に残存して推進薬の熱 分解を促進する。一方、加圧下ではニッケロセンはそ の昇華などが抑制されて、共存する過安の熱分解で凝 縮相中に生成する過塩素酸などの酸化性物質を還元す ることにより抑制効果を持つと推定される

3.3 推進薬の燃焼に及ぼすニッケロセンの影響

Fig.10 に 32~56気圧の窒素雰囲気中で, 推進薬の みおよびニッケロセンを 2,5~10% 添加したそれのス トランド法により測定した燃焼速度 (V_b)と圧力 (P) を次の V_{1 EI LLE} 式に従ってプロットした結果を示す。 V_b = bP*

ここで、nは圧力指数で、bとnは推進薬の組成によって異なる定数である。本実験の一定圧力下では、燃 焼速度はニッケロセンの添加量に対応して減少し、前 述の加圧下におけるニッケロセンの燃焼抑制効果が認 められた。また、いずれの添加量の場合でも圧力が増 加すると燃焼速度も増加し、その直線の傾きから求め た圧力指数をb(cm, kg, sec.単位)の値とともにFig.



Fig.11 Relationsnips between nickelocene level and pressure exponent *n* or constant b in Vicille's equation

11に示した。

GLASKOBA⁶⁾ は VIEILLE 式中のn 値は 推進薬の燃焼 反応に対する気相反応の, b 値は基縮相反応の関与す る指標になるとしている。本実数でのニッケロセンの 場合は, 添加によりb 値は大きくなり, n 値は小さく なるので, ニッケロセンの添加は推進薬の燃焼反応の 律速過程での基縮相反応の寄与を大きくすると考えら れる。しかし, b 値は25% 添加で最大値を示し,一 方n 値はその時最小値を示した。また, 7.5% 以上の 添加では b も n も 一定値となった。これはニッケロセ ンまたはその分解生成物が気相中へ拡散することによ り燃料としての作用も生ずるためと考えられる。

Fig. 10 ではニッケロセンを添加した推進薬の燃焼 速度は圧力とともに増加したが、Fig. 9のDTA での ピーク温度は高温側にずれ、その熱分解は加圧により 抑制された。これは、ニッケロセンが凝縮相での推進 薬の熱分解反応を抑制するが、気相での燃焼反応抑制 効果は小さいこと、およびこの推進薬そのものの燃焼 反応における気相反応の寄与が凝縮相反応のそれに比 較して大きいことによると考えられる。

4. 枯 跲

ニッケロセンは加熱時には低温で酸化されたり,放 置中に容易に空気酸化を受ける還元性の物質である。 過安や過安を酸化剤として,CTPBをパインダーとす る推進薬に添加すると,常圧下では過安の熱分解には 影響は特たないが,推進薬の熱分解を促進する。一方, 加圧下では逆にいずれの場合も抑制効果を持つ。これ は、添加したニッケロセンは常圧下では酸化を受ける 前に外華や熱分解により消失するが,疑縮相中に残存 する分解生成物が推進薬の熱分解を促進するのに対し, 加圧下ではそれらが抑制されて,分解の初期に生成す る過塩素酸等の酸化性物質を還元することによると推

定された。

推進薬のストランド法による燃焼速度データから, 推進薬のみおよびニッケロセンを添加したそれの燃焼 速度は圧力とともに増加するものの,一定圧力下では ニッケロセンの添加量に対応して減少し,その燃焼抑 制効果が認められた。n-ブチルフェロセンやフェロ センはその熱分解で生じる活性な鉄酸化物が燃焼促進 効果を持つのに対し,ニッケロセンは推進薬の燃焼過 程で生じる酸化性物質を還元することにより抑制効果 を持つと考えられる。

翰辞

ストランド燃焼試験は日産自動車(株)宇宙航空事 業部に依頼した。ここに深く感謝の意を表します。

文 献

- 前報,中村英嗣,畑中修二,原 泰敏,長田英世, 工業火薬協会誌,投稿中
- G. Wilkinson, P. L. Pauson and F. A. Cotton, J. Amer. Chem. Soc., 76, 1970 (1954)
- F. Solymosi, "Structure and Stability of Salts of Halogen Oxyacids in Solid State", p. 222, John Wiley and Sons (1977)
- 4) A. G. Turnbull, Aust. J. Chem., 20, 2059 (1967)
- 5)原 泰敏,藤沢俊彦,大竹克美,長田英世,工業火 來協会誌,32,132 (1971)
- A. P. Glaskova, *Explosivesttoffe*, Nr. 4, 137 (1973)

Effects of Nickelocene on the Thermal Decomposition of a Composite Solid Propellant*

by Hidetsugu NAKAMURA**, Harunori GOOZI**, Yasutake HARA** and Hideyo OSADA**

The effect of nickelocene, one of the metallocene, on the thermal decomposition of a composite solid propellant consisting of ammonium perchlorate and carboxylterminated polybutadiene was studied by the thermal analysis and the burning rate measurement by a strand method et al.

From the thermal analysis, the following results were obtained. Under the atmospheric pressure, nickelocene disappears from the condensed phase with the sublimation or the thermal decomposition before the decomposition of the ammonium perchlorate. On the other hand, these phenomena of nickelocene are suppressed under the pressurized condition and nickelocene is still present about the ammonium perchlorate till its decomposition.

From the burning rate test by a strand method, the following results were obtained. Burning rate of the propellant containing nicklocene increased with increases in pressure. Under a constant pressure between 32 and 56 atm, nickelocene decreased the burning rate of the propellant.

(**Department of Environmental Sience, Kyushu Institute of Technology,

Sensui-machi, Tobata-ku, Kitakyushu-shi, Japan)

*Studies on the Thermal Decomposition of Ammonium Perchlorate (V)