トリアゾール類の熱的挙動に関する研究

環境システムコース 環境安全システム工学 16641 木内寛一

<u>1. 緒言</u>

エネルギー物質は単位重量あたり多大なエネルギーを含有する物質であり、分解・爆発の際に大きなエネルギーを発生するため、爆薬・ロケット推進薬・煙火などに利用されてきた。そして今後もその用途拡大が期待されており、それに伴った新規エネルギー物質の開発に対する要望も高まってきている。新規エネルギー物質としては一般に発生ガスの毒性が低く、適切なエネルギー発生挙動を持つ物質が求められており、環境負荷を小さくするためにはエネルギー発生挙動を制御することが必要である。エネルギー発生挙動は、感度やエネルギー発生量で表すことが可能である。感度は与えられる刺激の程度によっても変化するが、なかでも最も基本的な刺激である熱的刺激を与えた際の感度は、エネルギー物質の性能を評価する一つの指標となっている。一方、エネルギー発生量は概ね反応熱から予測が可能である。反応熱は反応物質と生成物質のエンタルピー差であるから、高反応熱が期待できる物質としてエンタルピーの大きい含窒素エネルギー物質があげられる¹⁾。なかでもトリアゾール類は、窒素含有率が高く熱分解時に多量のクリーンな窒素を放出するにも関わらず、比較的安定に存在するエネルギー物質として知られている。したがって、新規エネルギー物質を設計する際に、このトリアゾール骨格を利用することを考えた。

そこで、本研究ではトリアゾール類のエネルギー発生挙動とその構造との関係を明らかにするために熱的挙動の解析を行い、新規エネルギー物質を分子設計する際の指針を得ることを目的とした。

2. 実験方針

<u>2.1 試料</u>

Fig.1 に示すようなトリアゾール類を用いた。 基本骨格となる 1H-1,2,4-triazole(1HTRZ)の他、 NH2 基と NO2 基の効果を検討するために 3-Amino-1,2,4-triazole(3ATRZ) および 3-Nitro-1,2,4-triazole(3NTRZ)を選択し、NH2



基の部位による比較をするために 4-Amino-1,2,4-triazole(4ATRZ)を選択した。

2.2 SC-DSC (密封セル-示差走査熱量測定)

SC-DSC はセル内の試料を加熱し、分解開始温度(TDSC)と発熱量(QDSC)を測定する方法である。 試料約 1mg を空気雰囲気下で密封し、測定条件を昇温速度 10K/min、到達温度 500 として測定 した。

2.3 高速熱分解/FTIR 測定

高速熱分解/FTIR 装置は、昇温速度や最終到達温度を変化させることのできるパイロプローブを 用いて、ブリルセル内で試料を加熱し分解生成物の時間変化を FTIR で測定する装置である。試料 量を約 2mg とし、測定条件を窒素雰囲気下、昇温速度 1000K/sec、到達温度 300~900 として測 定した。これより熱分解生成物を検出し、熱分解機構を推測した。

2.4 分子軌道計算

推測した熱分解機構よりもとの化学構造、結合解離後の構造およびそれらの中間に存在する遷移 状態の構造を最適化し、活性化エネルギーを算出した。これらの計算結果から推測した熱分解機構 の妥当性を検討した。計算は東京大学大型計算機センターの超並列型スーパーコンピュータ SR8000/MPP により、非経験的分子軌道計算プログラム Gaussian98、計算レベル B3LYP/6-311G**を用いて行った。また、予備計算として一つの結合の伸長に伴い、他の結合長が どのように変化するかを調べる計算も行った。 3. 結果および考察

3.1 SC-DSC 結果

Table1 に SC-DSC の結果を示す。TDSC について は置換体は無置換のトリアゾールである 1HTRZ よ り低くなった。これは置換基の導入によりアゾール 環の芳香族性を失い、熱に対し不安定な構造をなっ たためと考えられる。同時に、Qpscについてはアゾ ール 1mol あたりで 1HTRZ よりも大きい値とな った。

3.2 高速熱分解/FTIR 測定結果 3.2.1 3ATRZ

Fig.2 に、昇温速度 1000K/sec、到達温度 300 ~900 の場合の高速熱分解/FTIR 測定の分析結 果を示した。低温においては NH₃のみが生成し、

高温になるに従いHCNの生成が増大しNH₃が減 少するという結果が得られた。このことから、熱分解機構としては、低温の機構と高温の機構で異 なることが推測される。これについては、予測される機構について分子軌道計算による検討を試み ている。また、各到達温度で黄色い残渣が得られた。これはNH2CN が重合することによって形成 される網目状のポリマーである可能性がある²⁾。(Fig.3)



Fig.3 The previous study on the scheme from cyanamide to polymer by Williams et al

3.2.2 3NTRZ

昇温速度 1000K/sec、到達温度 500 の経時変化を Fig.4 に示す。検出された生成ガスは HCN、CO2、 NO 、N₂O、H₂O であった。各到達温度でほぼ HCN と CO_2 の比は5:3であった。 NO_2 基のOが、CやN やHを攻撃することにより、CO2、NO、N2O、H2O が生成するものと思われる。



Fig.4 The change of amount of products with time

3.2.3 4ATRZ

検出された生成ガスはHCN、NH3であった。比としては500 での1.2:1から高温になるにつ れて HCN の割合が増え 900 では 2.1:1 であった。残渣は若干黄色い物質であった。IR 測定し たところ、3ATRZ の熱分解と同様に NH2CN 由来のポリマーと思われるピークを確認した。よっ て、トリアゾール骨格の 4 位にある NH2 基が 3 位の水

素と入れ替わっている可能性があると推測される 2)。

そこで、昇温速度依存性についての検討を行なった。 到達温度 500 および 900 、昇温速度 1000K/sec、 500K/sec、100K/sec、50K/secの結果を Table2 に示す。 HCNとNH3の比は500 においては50K/sec、100K/sec、 500K/sec でほぼ 1:1、1000K/sec で 1.2:1 であった。900

Table2 dependence on heating rate

HCN : NH3	500	900
1000K/sec	1.2 : 1.0	2.1 : 1.0
500K/sec	1.0 : 1.0	2.0 : 1.0
100K/sec	1.0 : 1.0	1.5 : 1.0
50K/sec	1.0 : 1.0	1.4 : 1.0

Table1 Result of SC-DSC

	TDSC()	Q _{DSC} (J/g)	QDSC(kJ/azole1mol)
1HTRZ	342	1506	104
3ATRZ	286	1316	110
3NTRZ	285	1023	117
4ATRZ	265	1876	158



Fig.2 Product Gas Distribution of 3ATRZ

では、1.4:1、1.5:1、2.0:1、2.1:1 であった。高速になるにつれて HCN の割合が増えているのが分かる。このことから、昇温速度が高いほど、NH₂基の4位から3位への移動よりも分解のほうが速く進行するために HCN が生成しやすくなると考えられる。

3.3 分子軌道計算結果

3.3.1 3ATRZ

3ATRZ の熱分解では到達温度の高低によらず、NH₃が特徴的な生成物である。これは NH₂CN の重合により生成する可能性があり、NH₂CN が生成するためには Fig.5 の 3ATRZ の (N1-N2 結 合)および (C3-N4 結合)の解離が必要である。分子軌道法による計算では、これらの一方の結合を伸長させると、もう一方の結合も伸長することが確認された。そこで、これらの結合の解離を仮定した分子軌道計算を行なったところ、325 kJ/mol の活性化エネルギーを持つ遷移状態が得られた。従って、熱分解初期の段階では (N1-N2 結合)および (C3-N4 結合)の解離が予測される。その後、低温では NH₂CN のみが生成する機構が考えられ、高温になるに従い HCN が生成する機構に 推移していくことが予測される。そして、全て高温の機構になると考えると、理論上 HCN と NH₃ の生成比は 6:5 になり式(1,2,3,4)、これは 900 における実験結果とほぼ一致する。

:NH	1/3 NH ₃ + 1/3 N ₂	(1)
NH ₂ CN	1/2 NH ₃	(2)
HCN + :NH + NH ₂ CN	HCN + $(1/3 + 1/2)$ NH ₃ + $1/3$ N ₂	(3)
$HCN : NH_{a} = 1:5$	5/6 = 6:5	(4)



3.3.2 3NTRZ

3NTRZ の最適化された構造では、 N1-C5 結合、C3-N4 結合の結合長が 1HTRZ と比べ長かった。3NTRZ の C3-N6 結合を伸長させた時には、N1-N2 結合が伸長した後 C3-N4 結合が伸長し た。N1-C5 結合を伸長させると C3-N4 結合が伸長した。C3-N4 結合を伸長させ るとN1-C5 結合とN1-N2 結合が伸長し た。N1-N2 結合を伸長させると C3-N6



Fig.6 Thermal decomposition mechanism for 3NTRZ in first stage

結合と C3-N4 結合が伸長した。ただし、NH3 が検出されていないので、N1-N2 結合と C3-N4 結 合での解離は考えられない。よって、初めに解離する結合は N1-C5 結合と C3-N4 結合であると考 えられる。その後、NO2 基の O が C や N や H を攻撃すると思われる。(Fig.6)

3.3.3 4ATRZ

4ATRZ の最適化された 構造は4位のアミノ基の水 素が3 位側に寄っており、 左右対称でないことが分か った。また、N1-N2 結合お よび N4-C5 結合の結合長 が1HTRZ と比べ長くなっ ていた。4ATRZ の N1-N2 結合と N4-C5 結合は互い



に伸長した。よって、まずこれらの結合が解離する(HCN 生成)ことが予測される。その後、C3-N4 結合が解離し(HCN 生成)、N2H2 が NH3 の生成につながると考えられる。(Fig.7)

一方、4ATRZのトリアゾール骨格の4位にあるNH₂基が3位の水素と入れ替わった場合の構造 を最適化すると、4ATRZと比べN1-N2結合およびN4-C5結合が長くなった。よって、これらの 結合が解離し(HCN生成)、その後C3-N4結合が解離する(NH₂CN生成)ことが予測される。

<u>3.4 TDSC および QDSC の検討</u>

最適化構造の結合長から Bird の芳 香族性指数 B を計算した。また、単体 と主生成物の間のエンタルピー差 H を Gaussian により算出した。結果を Table3 に示す。これより、置換基の導 入によりアゾール環の芳香族性が失わ れ、Tpsc の低下を引き起こす可能性が

|--|

	T _{DSC} ()	В	Q _{DSC} (kJ/mol)	H(kJ/mol)
1HTRZ	342	80.1	104	-24
3ATRZ	286	77.4	110	-74
3NTRZ	285	78.1	117	-87
4ATRZ	265	64.5	158	-137

示唆された。また、置換基の導入により不安定になり、さらに置換基自身が分解ガスの成分に加わる分、主生成物のエンタルピーが変化し発熱量が増大すると思われる。

1HTRZ	$2\text{HCN} + 1/3\text{NH}_3 + 1/3\text{N}_2$
3ATRZ	$HCN + 2/3NH_3 + 1/6melem$
3NTRZ	$HCN + 3/5CO_2 + 1/5NO + 1/10N_2O + 13/10N_2 + 1/2H_2O + 2/5C$
4ATRZ	$2\text{HCN} + 2/3\text{NH}_3 + 2/3\text{N}_2$

<u>4. まとめ</u>

新規エネルギー物質を分子設計する際の指針を得るため、トリアゾール類の熱的挙動と化学構造 との関係について実験および計算の両面から検討を行なった。選択したトリアゾール類の熱分解は 全てアゾール環の開裂に始まることが分かった。置換体ではアゾール環の芳香族性が失われ熱に対 し不安定な構造となり熱分解開始温度 Tosc が低下する可能性が示唆された。また、発熱量が増大 するのは置換基導入により不安定になることと置換基自身が分解ガスの成分に加わることが原因で あると思われる。

参考文献

1) 熊崎美枝子、東京大学大学院工学系研究科化学システム工学専攻博士論文 (2000)

2) G.K.Williams et al, Thermal Decomposition of Energetic Materials 65 (1994)