イソプロパノール中でのフェニルニトロメタンの熱分解

## 鈴木 康之, 吉田 忠雄, 難波 桂芳

フェニルニトロメタンの熱分解をイソプロパノール中,125~180°Cの温度範囲で研究した。 検出された分解生成物はペンズアルデヒド,ペンズアルデヒドオキシム,安息香酸イソプロピ ルエステル,ペンズヒドロキサム酸,および小鼠のトルエンとピナコールであつた。速度デー タは次の速度式に最も良く適合した。

 $-d[P_nCH_2NO_2]/dt = K_I[PhCH_2ND_2]^{+,s} + K_I[PhCH_2NO_2]^{2,s}$ 実験結果はラジカル連鎖スキームで説明された。

1. はじめに

ニトロ化合物は火薬類として用いられているが、化 学工業製品の重要は中間体として用いられているもの も多い。しかし、その不安定性のために取扱上、分 解、爆発等の危険性をもつものもある。ニトロ化合物 の比較的低温での分解機構に関する知見はニトロ化合 物を取扱う上での危険を予知するために有用と考えら れる。ニトロ化合物は大きく分けて C-ニトロ化合物 (脂肪族ニトロ化合物、芳香族ニトロ化合物)、O-ニ トロ化合物(硝酸エステル)および N-ニトロ化合物 (ニトラミン)に分けられ、その反応性も異なる。当 研究では C-ニトロ化合物の中の脂肪族ニトロ化合物 の液相における分解挙動をモデル化合物としてフェニ ルニトロメタンを選び検討した。

脂肪族ニトロ化合物の気相熱分解反応については多数の研究が行なわれている。 す な わ ち, ニトロメタン<sup>(1)-10)</sup>, ニトロエタン<sup>(0)(1)(1)-10)</sup>, 1-ニトロプロパン<sup>(0)</sup> <sup>10)(1)(10)</sup>, 2-ニトロプロパン<sup>(2)(1)(10)-21)</sup>, 2, 2-ジニトロプ ロパン<sup>(2)(22)</sup>, テトラニトロメタン<sup>(20)</sup>について気相熱分 解の研究が行なわれている。これらの研究で多数の機 構が提案されたが、初期反応で分類するとつぎの5つ に分けられる。

A) N-O結合の開裂<sup>107)</sup>
 B) C-N結合の開裂<sup>30011</sup>
 C) アシニトロ転位<sup>100</sup>
 D) 環状遷移状態を経る脱亜
 硝酸反応
 E) ニトロ基の亜硝エステル転位<sup>160</sup>

現在までのところ,ニトロメタンについては B機 樽,ニトロエタンおよびニトロプロパンについてはD 機術が最も多く支持されている。

昭和46年4月16日受理

\* 東京大学工学部燃料工学科 東京都文京区本郷 7-3-1

液相での熱分解の研究はあまり見られないが、3つの 研究が知られている。Noble 3<sup>20</sup>はヘトサニトロエタ ンの熱分解を固状および CCl<sub>4</sub>、ヘプタン、シクロヘキ サン溶媒中で行ない活性化パラメーターが溶媒になつ て著るしく変化することから溶媒との錯体を経る機構 を提案している。

## 溶媒

RNO2 → (RNO2 · Soluent) → 分解生成物

年者らはさきに α-ニトロクメン<sup>20</sup>および α-ニトロ エチルペンゼン<sup>20</sup>のシクロヘキサン中での液相熱分解 を検討し,前者については一分子脱亜硝酸反応が支配 的であることを示し,(A),後者については C-N 結合 の開裂にはじまる連鎖反応スキーム(B)を提案した。

α-ニトロエチルペンゼンの分解では1分子分解と連 鎖分解が並列に起り得るが、フェニルニトロメタンの 熱分解では(A)スキームのような四中心脱亜硝酸反応は 構造上起り得ない。そこで筆者らのグループではフェ ニルニトロメタンのシクロヘキサン中での熱分解を検 时した。<sup>\$71</sup> α-ニトロエチルペンゼンの場合と同様に、 誘導期とS字型反応率曲線で特徴づけられる反応挙動 を示し、エタノールの添加によつて分解が著るしく促 進された。

以上の研究から,アルコール中での熱分解挙動に興 味が持たれ,また,先に提案した機癖について不明の 部分をさらに明確にするためにイソプロパノール中で のフェニルニトロメタンの熱分解を検討した。なお, 溶媒イソプロパノールは反応温度における溶媒の蒸気 圧を下げるためにエタノールに代えて用いた。

2. 実 **験** 2-1 試 薬

工業火薬協会誌



フェニルニトメタンはα-ブロムトルエンと亜硝酸ナ トリウムとの反応<sup>28)</sup>で合成されたものを古沢二千六氏 より提供された。これを減圧蒸留(76℃/2 mm)して 用いた。溶媒イソプロパノールおよびガスクロ内部標 準物質ニトロベンゼンは東京化成製特級試薬をそのま ま使用した。

## 2-2 熱分解反応

フェニルニトロメタンと内部標準ニトロペンゼンを 精秤してイソプロパノールに溶解し一定容量として, これを反応原料とした。この 0.5ml を 1ml の硬質ガ ラス製アンプルに入れ、内部を真空にしてから封じて 分解させた。分解反応はシリコンオイルをヒーターで 加熱した恒温槽中にアンプルを浸けて行なつた。温度 制御精度は±2℃であつた。所定反応時間後にアンプ ルを取出し液体蜜素で急冷してから開封し、ガスクロ マトプラフで内容物を分析した。

2-3 分 折

ガスクロマトグラフの条件は以下のようであつた。 装置は柳本 MODEL GCG 3 型,カラムはステンレス カラム4mmID×2m, 固定液相は ApiezonL (10%), 担体は Chromosorb w 酸洗い (40~60 メッシ)を用 いた。カラム温度,注入口温度,検出器(熱伝導度型) 沮度はそれぞれ、115℃、110℃、150℃ であつた。キ ャリヤーガスは水楽ガスを用い、30ml/min の流速を

停止反応

用いた。

フェニルニトロメタンはガスクロ注入口温度。カラ ム温度、カラム充填剤、カラム材質に対して鋭感であ り、不適切な条件下では分解する。したがつて、これ ら分析条件の設定には特に留意した。

#### 2. 結 ≖

# 3--1 分解生成物

フェニルニトロメタンをイソプロパノール中で 125 ~180℃ で熱分解すると、PhCHO、PhCH=NOH、 PhCOOC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>, PhCONHOH, 未同定着色物質などが 生成する。また、少量ではあるが、PhCHs、MerC(O H)C(OH)Me: の生成が認められた\*)。

主要生成物の生成量と分解フェニルニトロメタン量 との関係をFig.1に示した。約半分のフェニルニトロ メタンが分解するまでは[PhCHO],[PhCH=NOH], [PhCOOC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>], [PhCONHOH] などが分解 PhCH<sub>2</sub> NO: 渡度にほぼ比例して生成していることが示されて いる。分解の後期では上記生成物はその反応性に応じ て失なわれ、分解フェニルニトロメタン量と生成物濃 度との比例関係は失なわれる。

3-2 基質濃度および反応温度の効果

フェニルニトロメタンのイソプロパノール中での熟

生成物の同定は主として既知試料添加によるガ スクロ・ピークの増加になつた。



Fig. 1 Products distribution at various stages of the decomposition at 170°C. Initial concentration of phenylnitromethane in isopropanol is 0.3 mol/1.

分解における反応時間に対する基質濃度変化のデータ を Table I に示した。

反応時間に対する初濃度をパラメーターとした反応 率のプロット例をFig.2に、反応温度をパラメーター とした反応率のプロット例をFig.3に示した。これら の結果はイソプロパノール中での当条件下での反応で はシクロヘキサン中での反応と異なり誘導期間は見ら れなかつた。

- 4. 考 察
- 4-1 分解過程に含まれる反応

Fig.2 から明らかなように、分解率一時間曲線は基







Fig. 3 Conversion curves for the decomposition of phenylnitromethane Effect of temperature 0.72 Mol/1 in isopropanol

°C hrs	170	170	140	153	170	180	170	125	140	153	170
0	0.1	0.2	0.3	0.3	0.3	0.3	0.5	0.7	0.7	0.7	0.7
0.7						0. 278					
1.0	0. 098	0. 189	0. 292	0. 290	0. 281				0.690	0.670	
1.3						0. 244					
2.0				0. 289	0. 260		0. 381		0.680	0.630	0. 490
4.0		0. 182			0. 241	0. 222			0. 608	0. 550	0. 390
4.5								0.673			
5.0	0.091		0.278	0.276			0.305		0.606	0.540	
7.0			0.273	0.264			i	0.670	0.560	0.503	
8.0		0. 163			0.220	0.156	0.280				0.330
17.0			0.250					0.590	0.480	0.370	
24.0	0.064	0.115		0.211	0, 143	0.08	0. 195		0.390	0.320	0. 165
45.0			0. 241	0. 192							
48.0	0.033	0.068	0. 195	0.172			0.07	0.564	0.280	0. 222	
72.0			0. 165					0.500			

- 242 -

Table 1 Concentration of phenylnitrometane vs. time

工業火薬協会防

No.	Reactions
1	$PhCH_2NO_2 \longrightarrow PhCH_2 \cdot + \cdot NO_2^{23})$
2	$PhCH_2 \cdot + \cdot NO_2 \longrightarrow PhCH_2NO_2 \stackrel{2_{(2)}}{\longrightarrow} PhCH_2NO_2 \stackrel{2_{(2)}}{\longrightarrow}$
3	$PhCH_2 \cdot + \cdot NO_2 \longrightarrow PhCH_2ONO^{*0}$
4	$PhCH_{2}ONO \longrightarrow PhCH_{2} \cdot + \cdot NO^{2_{8}, 2_{9}}$
5	PhCH <sub>2</sub> O·+·NO→PhCH <sub>2</sub> ONO <sup>2</sup> 8 <sup>)2</sup> <sup>(p)</sup>
6	PhCH <sub>2</sub> ONO+H <sub>2</sub> O-PhCH <sub>2</sub> OH+HNO <sub>2</sub> <sup>31)</sup>
7	PhCH <sub>2</sub> OH+HNO <sub>2</sub> →PhCH <sub>2</sub> ONO+H <sub>2</sub> O <sup>313</sup>
8	PhCH2OH+.NO:PhCHOH+HNO:
9	PhCHOH+•NO₂→PhCH(ONO)OH <sup>83</sup>
10	PhCH(ONO)OH → PhCHOH + · NO <sub>2</sub> <sup>82</sup>
11	PhCH(ONO)OH→PhCHO+HNO <sub>2</sub> <sup>82)</sup>
12	$PhCH_2O + NO_2 \rightarrow PhCHO + HNO_2^{80}$
13	$PhCH_2O + NO \rightarrow PhCHO + HNO_2^{30}$
14	PhCH <sub>2</sub> ·+·NOPhCH <sub>2</sub> NO <sup>30)</sup>
15	PhCH <sub>2</sub> NO
16	PhCH2NO+·NO2→PhCH2NO2+NO25)36)87)
17	PhCH2NO+2.NO-PhCH2.+N2+.NO3 280
18	MerCHOH+.NO2-MerCOH+HNO2
19	MerCHOH+HNOr→MerCHONO+HrO 81)
20	Me2CHONO+H2O→Me2CHOH+HNO2 <sup>21)</sup>
21	Me <sub>2</sub> COH+•NO <sub>2</sub> →Me <sub>2</sub> C(ONO)OH <sup>82</sup>
22	Me <sub>2</sub> C(ONO)OHMe <sub>2</sub> CO+HNO <sub>2</sub> <sup>32)</sup>
23	PhCH2.+MerCHOPhCH3+MerCOH
24	$PhCH_2 + PhCH_2NO_2 \rightarrow PhCH_3 + PhCHNO_2^{20}$
25	$Me_2COH + PhCH_2NO_2 \longrightarrow Me_2CHOH$
	+PhCHNO:
26	MerCHOH + PhCHNOr
27	$+ PhCH_{2}NO_{2}$ $Me_{2}CHO+ PhCH_{2}NO_{2} \longrightarrow Me_{2}CHOH$
	+PhĊHNO:
28	$PhCH_{2}NO_{2} + \cdot NO_{2} \longrightarrow HNO_{2} + PhCHNO_{2}$
29	PhCHNO <sub>2</sub> → PhCH=NO <sub>2</sub> <sup>26)</sup>
30	$PhCH = NO_2 + PhCH_2NO_2 \rightarrow PhCH$
	=NO <sub>2</sub> H+PhCHNO <sub>2</sub>
31	$PhCH = NO_2 + Me_2CHOH - PhCH$
	=NO <sub>2</sub> H+Me <sub>2</sub> ČOH
32	fast PhCH=NO <sub>2</sub> H $\longrightarrow$ PhCHO, PhCH
	=NOH, etc $^{20}$
33	2 PhCHNO <sub>2</sub> $\longrightarrow$ (PhCHNO <sub>2</sub> ) <sub>2</sub>
34	2 Me <sub>2</sub> COH — Me <sub>2</sub> C(OH)C(OH)Me <sub>2</sub>
35	$\begin{array}{c} PhCHNO_2 + Me_2COH \longrightarrow PhCH(NO_2) \\ C(OH)Me_2 \end{array}$
36	2 NO2
37	$NO_3 + NO \longrightarrow N_2O_4  4^{69}$
38	$2 \text{ HNO}_2 \longrightarrow H_2 O + \text{ NO} + \cdot \text{ NO}_2 ^{(1)}$
39	2 HNO→N2O+H2O 42

Table I	The reactions which seem to Contri
	bute to the thermal decomposition
	of phenylnitromethane in isopropa- nol

質初濃度の影響を受け、この分解反応は単純な一次分 解ではない。電子計算機を用いて見かけの反応次数を 推定すると<sup>40</sup>, n = 2.0~2.5が得られる。したがつて, 当分解反応はいくつかの反応の組合わからせ成立つて いるものと考えられる。当分解反応中で起り得ると考 えられる反応をまず Table II に列記した。これらの 反応そのものについては知られてないものも多いが, 類似の基質について知られているものがかなり存在す る。参照文献は類似反応についても引用した。

Table Ⅱに見られるように、当分解反応には起り得 ると考えられる多数の反応が含まれているが、これら のすべてを考慮した解析は現在のところ困難である。 しかし、実験結果を用いて、主要でない反応を一次近 似として省略することが可能である。当反応と類似の 機協で進行すると考えられるα-ニトロエチルペンゼン のシクロヘキサン中での熟分解において、・NO および ・NO2 はつぎのようなはたらきをすることが知られて いる<sup>20</sup>。すなわち、反応系に・NO を添加すると誘導 期間は延び、反応開始後の速度はやや速くなる。した がつて、・NOは a-ニトロエチルペンゼンの連鎖分解 反応の開始を抑制するが、伝幅反応を 促進 する。ま た、反応系に・NO: を添加すると誘導期間は短縮され るが、反応開始後の速度はやや遅くなる。しかも、こ れらの添加量は非添加の場合に生成すると考えられる ・NOまたは・NO₂の 品に較べて非常に多い。したがつ

Table III	The Proposed scheme for the the-
	rmal decomposition of phenylnitro-
	methane in isopropanol
Initiation :	

PhCH₂NO₂ → PhĊH₂ + • NO₂	(1)
PhĊH2+Me2CHOH-Me2COH+PhCH3	(23)
PhCH2+PhCH2NO2-PhCHNO2+PhCH3	(24)
Propagation :	
PhCH2NO2+Me2COH → PhCHNO2 + Me2CHOH	(25)
PhCHNO2+Me2CHOH>PhCH2NO2	
+ Me2ĊOH	(26)
PhĊHNO₂←→PhCHNŎ₂	(29)
$PhCH_2NO_2 + PhCHNO_2 - PhCH = NO_2H$	
+PhĊHNO <sub>2</sub>	(30)
$PhCHNO_2 + Me_2CHOH \longrightarrow PhCH = NO_2H$	•••
+Me2ĊOH	(31)
fast pi curo pi cu	• •
PhCH=NO <sub>2</sub> HPhCHO, PhCH =NOH, etc	(32)
Termination :	
2 PhĊHNO₂>Products	(33)
2 Me2COH → Pinacol, Acetone, Isopropa	nol (34)
PhĊHNO:+Me:ĊOH→Products	(35)

Vol. 32, No. 1, 1971

て、・NO および・NO2 非添加下の場合には Table Ⅱ の中の反応で生成する・NOおよび、・NO2 は反応の速 度には大きな影響を与えないものと思われる。反応 (1) で発生した、・NO2 は主として溶媒のイソプロパ ノールと反応してアセトンと・NO に変化するものと 考えられる。これら・NO および・NO2 の関与する反応 を無視すると Table Ⅲ の反応が残る。

#### 4-2 反応速度の解析

Table Ⅲに示したスキームによる完全な解析は困難 である。停止反応(33)~(35)のうち1つだけが起つ ていると仮定した場合のフェニルニトロメタンの減少 速度は、中間体ラジカルについて定常状態を仮定すれ ば、それぞれつぎのように没わされる。ただし、PNM は PhCH<sub>2</sub>NO<sub>2</sub> を、1PA は Me<sub>2</sub>CH(OH)を炎わす。

$$-\frac{d(\text{PNM})}{dt} = K_{I}(\text{PNM})^{0.3} + k_{i}(\text{PNM}) + K_{II}(\text{PNM})^{1.3}$$
(33')

$$Z = k_1 - k_1 - k_1 / k_1 / k_{33}$$
,  $K_{II} = k_{30} / k_2 / k_3$ 

$$-\frac{d[PNM]}{dt} = k_1(PNM) + K_T(PNM)^{1.3}$$
$$+ K_T(PNM)^{2.3} \qquad (34')$$

$$\mathbb{L} \subset \mathbb{K}_{I} = \frac{K_{25}K_{31}/K_{1}/K_{34}}{(k_{31}+k_{20})}, \ \mathbb{K}_{II} = \frac{K_{25}K_{30}/K_{1}/K_{34}}{(k_{31}+k_{20})(IPA)}$$

$$-\frac{d(\mathrm{PNM})}{dt} = \mathrm{K}_{\mathrm{I}}(\mathrm{PNM}) + \mathrm{K}_{\mathrm{II}}(\mathrm{PNM})^{2.0} \quad (35')$$

$$\begin{aligned} z > iz, \quad K_{I} = (k_{1} + k_{25}K' - k_{26}K''(IPA)), \quad K_{II} = k_{30}K' \\ K' = \frac{k_{1}k_{33} - \sqrt{k_{1}^{2}k_{33}^{2} - 8k_{23}k_{33}k_{1}(k_{31} + k_{20})}{4 k_{23}k_{33}} \\ K'' = \frac{k_{1} + k_{25}K'}{k_{35}K' + (k_{31} + k_{26})(IPA)} \end{aligned}$$

先にも述べたように実験結果は2.0~2.5次反応で最 も良好に近似される。したがつて、(34')の速度式で 表わされる MerCOH の2分子反応による停止反応が 支配的に起つていると考えられる。また、反応系中で の濃度はイソプロパノールの濃度が特に大きく、した がつて、IPA からのラジカル生成速度定数が PNM か 6のラジカル生成速度定数に較べて特に小さくないか ぎり、反応系中の MerCOH 濃度は PhCHNO2 に較 べて大きく、(33)~(35)の停止反応の中で(34) が支 配的に起っているであろうと考えるのは合理的であ る。

近似計算によつて当分解反応の見かけの反応次数 n =2.0~2.5とした場合の活性化エネルギーを算出する と約 25 kcal/mol となる。一方,反応(1)の活性化エ ネルギーは 46 kcal/mol 程度と推定される\*\*。したが つて, [PNM] が特に小さくない限り,反応(1)の関 与する項 k<sub>1</sub>[PNM] は他の項に較べて無視し得ると考 えられる。このようにして得られた(33),(34),(35) 式の停止反応に対応する速度式および積分式を Table IVに示した。

これらの積分式に実測の濃度および時間データを入 れ、電子計算誌のプログラムにより K<sub>1</sub>, K<sub>I</sub> を推定 し、放適値に対応する標準幅差を計算した。計算結果 は Table V に示した。Table V から明らかなように 停止反応として MerCOH の2分子反応 (34)を仮定 した場合の標準偏差が最も小さく、PhCHNO2の分子 反応 (33)を仮定した場合の標準個差が最も大きい。 この計算結果は先に述べた推測を支持している。ま た、(34)を停止反応として選んだ時の標準偏差 3.0± 0.5% は当実験における主要な誤差源であるガスクロ 分析の精度に近い値である。

つぎに、停止反応 (34) に対応する K<sub>I</sub> およびK<sub>I</sub> の対数を 1/T に対してプロットすると Fig.4 が得ら れる。これらから、K<sub>I</sub> およびK<sub>I</sub> に対応する見かけ の活性化エネルギー E<sub>I</sub> および E<sub>I</sub> はつぎのように得 られた。

 $E_{I} = 26 \pm 11 \ kcal/mol$   $E_{II} = 26 \pm 3 \ kcal/mol$ 上の解析が妥当であるか否かの1つのチェックとし て,活性化エネルギーの推定を行なつた。

\*) 推定法は後述

Table IV	Integrated rate equations for the thermal
	decomposition of phenylnitromethane in isopropanol

<b>Fermination</b> Reaction	Rote Equation	Integrated Rate Equation
	-d(PNM)/dt =	t =
(33)	K1(PNM) <sup>0.5</sup> +K1(PNM) <sup>1.5</sup>	$\frac{2}{K_{II}} \left( \sqrt{\frac{K_{II}}{K_{I}}} \tan^{-1} \sqrt{\frac{K_{II}(PNH)}{K_{I}}} \right) + C$
(34)	K1(PNM) <sup>1.5</sup> +K1(PNM) <sup>2.5</sup>	$\frac{2}{K_{I}} \left( \frac{1}{\sqrt{(PNM)}} + \sqrt{\frac{K_{II}}{K_{I}}} \tan^{-1} \sqrt{\frac{K_{II}(PNM)}{K_{II}}} \right) + C$
(35)	KI(PNM)+KI(PNM) <sup>2.0</sup>	$\frac{1}{K_{T}} \ln\left(\frac{(PNM)}{K_{T}+K_{T}(PNM)}\right) + C$

- 244 ---

工浆火薬協会誌

Table V The estimated values of KI and KI and the standard deviation

Termination reaction	Reaction temperature	Κı	Κī	Standard deviation
	140	0.0005	0.015	0.098
(33)	153	0.0005	0.030	0.088
	170	0.0005	0.010	0.088
	180	0.027	0.048	0.047
	125	0.0024	0.0077	7 0.032
	140	0.0007	0.063	0.033
(34)	153	0.0017	0.11	0.034
	170	0.020	0.30	0.026
	180	0.085	0.41	0.034
	140	0.0015	0.030	0.057
(%)	153	0.0034	0.045	0.059
	170	0.0020	0.18	0.046
	180	0.063	0.091	0.045



Fig. 4 Log k vs. 1/T for the liquid phase thermal decomposition of phenylnitromethane

ラジカル的水素引抜き反応の活性化エネルギーを反 応熱または結合解離エネルギーから推定する経験的な 方法として Evans-Polanyi 則や, Johnston 6の方 法<sup>(3)</sup>, Marcus の方法<sup>(4)</sup>, 鍵谷6の方法<sup>(4)</sup>などが知ら れている。たとえばパラクイン炭化水素からのラジカ ルによる水素引抜きの反応熱と活性化エネルギーとの 関係は実測値から Fig. 5のように示される。鍵谷の式 はこれらの関係を比較的良く表わすので,ここでは鍵 谷の式を使つて活性化エネルギーを推定した。

$$\mathbf{E} = \frac{\mathbf{D}_{\mathbf{i}}((1-2\alpha)\mathbf{D}_{f} + \alpha^{2}\mathbf{D}_{i})^{2}}{(\mathbf{D}_{f} - \alpha^{2}\mathbf{D}_{i})^{2}}$$

ここに, D<sub>i</sub>: 切断される結合の解離エネルギー D<sub>j</sub>: 生成する結合の解離エネルギー *a=exp*(0.0190Q) Q=反応熟 また。この計算に用いた結合解離エネルギーおよび





生成熟は実測値<sup>40040350</sup>および Benson 5<sup>51353</sup>, Errede 5<sup>510</sup>の方法による推定値を用いた。Table III に示した 反応の活性化エネルギー推定値, この推定に用いた結 合解離エネルギーおよび生成熱を Table VI, WIおよび WIC示した。

これらの位を用いて K I および K I に対応する見か けの活性化エネルギー E I および E I を求めると次の ようになつた。但し、 E 25 辛 E 31 の関係を用いた。

Table VI Estimated activation energies (kcal/ mole)

Reaction	Heat of reaction	Activation energy
(1)	- 46.0	46.0
(23)	- 6.4	19.3
(24)	12.1	14.3
(25)	19.5	10.3
(26)	- 19.5	29.8
(30)	- 0.7	24.4
(31)	-20.2	30.4
(33)		0
(34)		0
(35)		0

Table VII Bond dissociation energies (kcal/ mole)

Bond	Dissociation energy
C <sub>6</sub> H <sub>3</sub> CH <sub>2</sub> -H	85
(CH <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> COH-H	91.5
(CH₃)₂CHO-H	103
C6H3CH2-NO2	46
C <sup>6</sup> H <sub>5</sub> CHNO <sub>2</sub> -H	71.3
C <sub>6</sub> H <sub>3</sub> C(-H)HNO <sub>2</sub>	72
O2N-NO2	12.9

<u> — 245 —</u>

Table VIII Heats of fofmation(kcal/mole)

Molecule or radical	Heat of formation
(CH <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> CHOH	-65.2
(CH <sub>3</sub> ) <sub>2</sub> COH	-25.8
C <sub>6</sub> H <sub>5</sub> CH <sub>2</sub> NO <sub>2</sub>	6.9
C6H3CHNO2	26.8
C <sub>6</sub> H <sub>5</sub> CHNO <sub>2</sub> H	7.6
C <sub>6</sub> H <sub>5</sub> CH <sub>3</sub>	11.9
C <sub>6</sub> H <sub>5</sub> CH <sub>2</sub>	45
NOz	7.9
N2O4	2.7
H·	52.1

 $E_1 = E_{23} + \frac{1}{2}E_1 - \frac{1}{2}E_{34} = 10.3 + 23 - 0 = 33.3$ kcal

 $E_{II} = E_{23} + E_{30} + \frac{1}{2}E_1 - \frac{1}{2}E_{34} - E_{31} = 10.3 + 24.4 + 23$ -0 - 30.4 = 28.3 kcal

実験精度,推定精度が十分に高いとは言えないので 実測値と推定値の一致は完全なものではないが,近い 値を示している。

5. パラメーター推定のプログラム

当研究では、実験データの解析とバラメーターの推 定を電子計算機を用いて行なつた。用いたプログラム を以下に示す。

5-1 n次反応を仮定した時の k, n の推定

反応が  $-dx/dt = kx_n$  で示される n 次反応であると 仮定した場合の最適の k, n を求める。 n=0.0~4.0の 各 n について積分式から S= $\Sigma(x_{eate} - x_{obs})^2$  が最小に



Fig. 6 Estimation of  $k_1$  and  $k_2$  in KEST 2,3 and 4  $S=\Sigma(x_{obs}-x_{ealc})^2$ or  $S=\Sigma(t_{obs}-t_{ealc})^2$ 

Vol. 32, No. 3, 1971

なるkを求める。また,それらの組合わせのうちで3 が最小のnを選ぶ。最適化の方法としてはFig.6に示 した方法を用いた。図中の番号は計算順序である。YK 11 はKの初期値である。全プログラムは Program 1 に示した。プログラム言語は FORTRAN IV<sup>43)</sup>であ る。

# Program 1 DIMENSION Y(4), T(50), A(50), X(50) 1 CALL YOM15(N, YK10, T, A, X) DO 2 NO=1,41 XN=0.1\*(FLOAT(NO)-1.0) WRITE(6,10) XN 10 FORMAT(1HO, F5.1, 17 HTH ORDER RE-ACTION) YK = YK10YKO=0.0 NI=0SMIN=10000000.0 3 DYK=0.25\*(YK-YKO) DO 4 I=1,4 Y(I)=YK-DYK\*(FLOAT(I)-1.0) SI = 0.0YI = Y(I)DO 6 K=1, N TK = T(K)AK = A(K)CALL EOK 2 (YI, TK, AK, NO, XC) XK=X(K)/AK

- SI=SI+(XK-XC)\*\*2
- 6 CONTINUE IF(SI.LT.SMIN) GO TO 8 GO TO 4
- 8 SMIN=SI YMIN=Y(I)
- 4 CONTINUE SSMIN=SQRT(SMIN/FLOAT(N)) NI=NI+1 IF(NI.GE.8) GO TO 5 GO TO 7
- 5 WRITE(6, 100) YMIN, SSMIN
- 100 FORMAT(1H, 3HK =F15.10, 10X, 20HST-ANDARD DEVIATION=, F15.10)

7 IF(NI.EQ.10) GO TO 2 YK=YMIN+DYK YKO=YMIN-DYK GO TO 3

- 246 -

2	CONTINUE
	GO TO 1
	END
	SUBROUTINE YOMI 5 (N, Y, TI, A, X)
	DIMENSION TI(50), A(50), X(50)
1	READ(5, 100) N
100	FORMAT(15)
	READ(5, 101) Y
101	FORMAT(2F10.0)
	READ(5, 102)(TI(K), A(K), X(K), K=1, N)
102	FORMAT(3F10.0)
	WRITE(6, 109)
109	FORMAT(1H0, 10X, 10HINPUT DATA)
	WRITE(6,200) N
200	FORMAT(1H, 27HNUMBER OF OBSER-
	VED POINTS = $,13$ )
	WRITTE(6,201) Y
201	FORMAT(1H ,35HINITIAL VALUE OF
	RATE CONSTANT $K = , F8, 3$ )
	WRITE(6, 110)(TI(K), A(K), X(K), K = 1, N)
110	FORMAT(1H ,9F12.7)
	RETURN
	END
	SUBROUTINE EQK2(Y, T, A, NO, XC)
	XN=0.1*(FLOAT(NO)-1.0)
	RO=XN-1.0
	IF(RO.EQ.0.0) GO TO 1
	AC = RO * ALOG(A)
	AO = EXP(AC)
4	B = Y * T * RO * AO + 1.0
	IF(B.LT.0.0) GO TO 3
	XL = -ALOG(B)/RO
	XC = EXP(XL)
	GO TO 2
3	B=-B
	XL = -ALOG(B)/RO
	XC = -EXP(XL)
	GO TO 2
I	XC = A * EXP(-Y * T)
2	RETURN
	END

Program 2

DIMEKSION TI(20, 10), A(20), X(20, 10), N

1D(10), XL(1000), Y1(4), Y2(4), T(4, 4, 10),

2SSX(4,4), TQ(20,100), XC(20,10), S(4,4)

1 CALL YOMI(N, YK1, YK2, TI, A, X, ND)

# YK10=0.000 YK20 = 0.000YL = 1.0ZL = 1.0N1=0WRITE(6, 104) 104 FORMAT(IH ,17HCOARSE ESTIMATION) 1000 DYK1=0.25+(YK1-YK10) DYK2=0.25+(YK2-YK20) DO 10 I=1,4 $Y_{1}(1) = YK_{1} - DYK_{1} + (FLOA(1) - 1.0)$ 10 CONTINUE DO 20 J=1,4 $Y_2(J) = YK_2 - DYK_2 + (FLOAT(J) - 1.0)$ 20 CONTINUE NM = ND(1)AK = A(1)DO 50 K=1, NMXK = X(1, K)DO 30 I=1.4 $Y_{11} = Y_{1}(I)$ DO 40 J=1,4 $Y_{22} = Y_{2}(J)$ CALL EQKIN(Y11, Y22, AK, XK, TC) T(I,J,K) = TC40 CONTINUE 30 CONTINUE 50 CONTINUE DO 70 I=1,4 DO 80 J=1,4 S(I, J) = 0.0DO 60 K=1, NM S(I, J)=S(I, J)+(TI(1, K)-T(I, J, K)\*\*2.0/1000.0 60 CONTINUE **80 CONTINUE** 70 CONTINUE SMIN=100000.0 DO 90 I=1,4 DO 95 J=1,4 IF(S(I, J), LT.SMIN) GO TO 210 GO TO 95 210 SMIN=S(I, J)Y = Y1(I)Z = Y2(J)95 CONTINUE 90 CONTINUE

SSMIN=SORT(SMIN/FLOAT(NM)) WRITE(6, 121) Y,Z,SSMIN 121 FORMAT(1H, 4HK1 = F15.10, 10X, 4HK2 = .F15. 10, 10X, 20HSTANDARD DEVIA-TI  $ION = F_{15.10}$ DY = ABS(YL - Y)/YDZ = ABS(ZL-Z)/ZIF(DY.LT.0.1) GO TO 108 GO TO 107 108 IF(DZ.LT.0.1) GO TO 110 107 YL=Y ZL = ZN1=N1+1 IF(N1.EQ.20) GO TO 110 YK1 = Y + DYK1YK2=Z+DYK2 YK20=Z-DYK2 GO TO 1000 110 DO 111 L=1,100 XL(L) = 1.0-0.01\*(FLOAT(L)-1.0)111 CONTINUE WRITE(6,130) 130 FORMAT(1H, 15HFINE ESTIMATION) SSMIN=100.0 DO 112 I=1, N NM = ND(I)DO 113 K=1.NM X(I,K) = X(I,K)/A(I)113 CONTINUE 112 CONTINUE YK10=0.0 YK20=0.0 NI=0YK1=2.0\*Y YK2=2.0\*Z YL=1.0 ZL=1.0 120 DYK1=0.25\*(YK1-YK10) DYK2=0.25\*(YK2-YK20) DO 114 I=1.4 Y1(I) = YK1 - DYK1 \* (FLOAT(I) - 1.0)DO 115 J=1.4 SX = 0.0 $Y_2(J) = YK_2 - DYK_2 + (FLOAT(J) - 1.0)$ DO 116 K=1, N NK = 1AK = A(K)

NM = ND(K)DO 129 M=1, NM DO 117 L=NK, 100 XK=XL(L)\*AK  $Y_{1I}=Y_{1(I)}$  $Y_{2J}=Y_{2}(J)$ CALL EQKIN(Y1I, Y2J, AK, XK, TIJL) DTIJL=TIJL-TI(K,M) IF(DTIJL) 117,118,118 117 CONTINUE 118 XC(K, M) = XL(L)SX=SX+(X(K,M)-XC(K,M))\*\*2NK=L 129 CONTINUE 116 CONTINUE SSX(I,J) = SXIF(SSX(I, J).LT.SSMIN) GO TO 119 GO TO 115 119 SSMIN=SSX(I, J) Y = Y1(I)Z = Y2(J)115 CONTINUE 114 CONTINUE NNM=0 DO 128 I=1,N 128 NNM=ND(I)+NNM STMIN=SQRT(SSMIN/FLOAT(NNM)) WRITE(6,131) Y.Z.STMIN 131 FORMAT(1H ,4HK1 =, F15.10, 10X,4HK2 =,F15.10, 10X, 20HSTANDARD DEVIATI  $10N = F_{15.10}$ DY = ABS(YL-Y)/YDZ = ABS(ZL-Z)/ZIF(DY.LT.0.01) GO TO 132 GO TO 134 132 IF(DZ.LT.0.01) GO TO 133 134 YK1=Y+DYK1 YK10 = Y-DYK1YK2 = Z + DYK2YK20 = Z - DYK2YL = YZL = ZNI=NI+1 IF(NI.GE.10) GO TO 133 GO TO 120 133 WRITE(6,135) Y,Z,STMIN,NI 135 FORMAT(1H0,4HK1 =, F15.10, 10X, 4HK2

- 248 -

工業火薬協会誌

1

END SUBROUTINE EQKIN(Y1, Y2, AK, XK, T) V = Y2/Y1R = SQRT(V)XKS=SQRT(XK) RXKS=R\*XKS ARXS=ATAN(RXKS) RARX=R\*ARXS RXS = 1.0/XKSAC = SQRT(AK)P = AC RPA = ATAN(P)RPA=R\*PA RAC=1.0/AC L=2.0/YI\*(RARX+RXS-RPA-RAC)RETURN END 5-2 2 パラメーターの推定 例として速度式 -bx/dt=K1x<sup>1,3</sup>+K11x<sup>2,3</sup> を仮定 した場合の K<sub>I</sub>, K<sub>I</sub> 推定のプログラムを Program 2 に示した。 上の速度式を積分型に直して計算を行なう。  $t-t_0 = \frac{2}{K_{\Pi}} \left\{ \sqrt{\frac{K_{\Pi}}{K_{\Pi}}} tan^{-1} \left( \sqrt{\frac{K_{\Pi}x}{K_{\Pi}}} \right) + \frac{1}{\sqrt{x}} \right\}$ 

5HYK2 = , 2X, F10.6)

WRITE (6, 110) (TI(I, K), A(I), X(I, K),

DO 2 I=1, N NM=ND(I)

1K = 1, NM) 2 CONTINUE

RETURN

110 FORMAT(1H .9F12.7)

$$-\sqrt{\frac{K_{\Pi}}{K_{\Pi}}} tan^{-1} \left(\sqrt{\frac{K_{\Pi} x_{0}}{K_{\Pi}}}\right) - \frac{1}{\sqrt{x_{0}}} \right\}$$

ここに, 4, x, は基準の時間と決度, 1, x は測定時間と対応する反応物の決度である。

a) 粗推定, K<sub>1</sub>, K<sub>I</sub> を変動させ, x<sub>0</sub>, t<sub>0</sub>, x を 代入して Tcalc を求め, S(Tcalc-Tobs)<sup>2</sup> が最小にな るような K<sub>1</sub>, K<sub>I</sub> を選ぶ (Fig.6)

b) 精密推定, 一般には xo, to, t は比較的精度よ く測定できるが, x の誤差は避けられない。したがつ て a) の方法で求めた K<sub>1</sub>, K<sub>1</sub> は粗推定値である。 したがつて, a) で得られたK<sub>1</sub>, K<sub>1</sub>の2倍を初期値 としてつぎの推定を行なう。

K1, K1を変動させ、それらの値に対して x/xoを 1.00 から 0.01 まで 0.01きざみで変化させる。Tcalc-



Fig. 7 Estimation of k in a n-th order approximation

Tobs の符号が正から負に変る時の x の値 X<sub>cale</sub> につ いて S= $\Sigma(X_{cale}-X_{obs})^2$  が最小になるような K<sub>1</sub>, K<sub>II</sub>を選ぶ。さらに当プラグラムは遠ばれた K<sub>1</sub>,K<sub>II</sub> について計算された渡度時間曲線を与える。

実際の計算は東京大学大型計算機センターの HITA C 5021 を用いて行なつた。

献

文

- 1) H.A. Taylor and V.V. Vesselovsky. J. phys. Chem., 39, 1095 (1935)
- 2) C. Frejaques, Compt. rend., 231, 1061 (1950)
- L. J. Hillenbrand and M. L. Kilpatrick, J. Phys. Chem., 19, 381 (1951)
- L. J. Hillenbrand and M. L. Kilpatrick, ibid., 21, 525 (1953)
- 5) T.L.Cottrell, T.B.Graham and T. Y. Reid, Trans. Faraday Soc., 47, 584 (1951)
- P.Gray, A. D. Yoffe and L. Roselaar, ibid., 51, 1489 (1955)
- 7) K.H. Mueller, J. Am. Chem. Soc., 77, 3459 (1955)
- A. Makovky and T. B. Gruenwald, Trans, Faraday Soc., 55, 925 (1959)
- H. Hiraoka and R. Hardwick, J. Chem. Phys., 39, 2361 (1963)
- 10) K.A.Wilde, Ind. Eng. Chem., 48, 763 (1956)
- J. N. Bradley, Trans. Faraday Soc., 57, 1750 (1961)
- 12) A.A.Barisov and S. M. Kogarko, Kinatika i Kataliz, 7, 589 (1966)
- 13) C.G.Crawforth and D.J.Waddington, J. Phys.

Chem., 74, 2793 (1970)

- 14) C.G.Crawforth and D.J.Waddington, Trans, Faraday Soc., 65, 1334 (1969)
- 15) K.A.Wilde. J.Phys. Chem., 61, 385 (1957)
- A.Hermoni (Makovky) and T.B. Gruenwald, Tetrahedron, 20, Suppl. 1, 225 (1964)
- T.L. Cottrell, T. E. Graham and T. J. Reid, Trans. Faraday Soc., 47, 1089 (1951)
- 18) G. Geisler and H. Reinhardt, Z. Elektrochem.,61, 296 (1957)
- 19) G.N.Spokes and S.W.Benson, J. Am. Soc., 89, 6030 (1967)
- 20) T.E.Smith and J.G.Calvert, J.Phys. Chem.,63, 1306 (1959)
- 21) A. G. Whittaker, Rev. Sci. Instruments, 28, 360 (1957)
- 22) J.M.Flournoy. J.Chem. Phys., 36, 1107(1962)
- J. M. Sullivan and A. E. Axworthy, J. Phys. Chem., 70, 3366 (1966)
- 24) H. P. Marshall, F.G. Borgardt and P. Noble, J. Phys. Chem., 69, 25 (1965)
- 25) 吉田, 田村, 磁波, 工火協, 27, 242 (1966)
- 26) 吉田, 田村, 難波, ibid, 28, 103 (1967)
- 27) 立石, 東大燃料工学, 卒業論文 (1968)
- 28) D.E. Holcomb and D. L. Dorsey, Ind. Eng. Chem., 41, 2788 (1949)
- 29) R.C. Cass, S.E. Flether, C.T. Mortimer, P. C.Ouicey and H.D.Springall. J.Chem. Soc., 1958, 958
- 30) P.Gray, R.Shaw, J.C.J.Thyne, "Progress in Reaction kinetics," Vol. 4, Pergamon Press, Oxford, 1967, p. 163
- 31) L.A.Errede. J.Phys. Chem., 64, 1031 (1960)
- 32) Y. Ogata, Y. Sawaki, F. Matsunaga and H. Tezuka, Tetrahedron, 22, 2655 (1966)
- 33) L. Batt, Batt, B.G. Gowenlock, Trans. Faraday Soc., 56, 682 (1960)
- 34) M.I.Christic, Gilbert, M.A.Voisey, J.Chem. Soc., 1964 3147
- 35) T. G. Bonner and R. A. Hancock, J. Chem. Soc., 1970(B), 519
- Y. Ogata and H. Tezuka, J. Am. Chem. Soc.,
   89, 5428 (1967)
- 37) 吉田,小沢,田村,難波,工化,70,1367(1967)
- 38) M. I. Christie, J. F. Frost, M. A. Voisey, Trans. Faraday Soc., 61, 674 (1965)
- 39) T. F. Redmond and B. B. Waylad, J. Phys,

工業火薬協会誌

Chem. 72, 1626 (1968)

- D. Husain and R.G. W. Nosrish, F. R.S., Proc. Roy. Soc., A. 273 165 (1963)
- 41) P.G.Ashmore and B.J.Tyler, J.Chem. Soc., 1961, 1017
- 42) J. R. Buchholz and R. E. Powell, J. Am. Chem. Soc., 87, 2350 (1965)
- 43) 森口, "JIS FÕRRTRAN 入門" 東京大学出版会, 1969
- 44) M.G.Evans and M.Polanyi, Trans, Faraday Soc., 34, 11 (1938)
- 45) H. S. Johnston and C. Parr, J. Am. Chem. Soc., 85, 2544 (1963)
- 46) R.A. Marcus, J. Phys. Chem., 72, 891 (1968)

- 47) T. Kagiya, Y. Sumida, T. Inoue and F.S. Dyachkovskii, Bull. Chem. Soc. Japan, 42, 1812 (1969)
- 48) S.W. Benson, J. Chem. Educ., 42, 502 (1965)
- 49) J.A.Keer, Chem. Rev., 66, 465 (1966)
- 50) D.M.Golden and S.W.Benson, ibid., 69, 125 (1969)
- 51) S.W.Benson and J.H.Buss, J.Chem. Phem. Phys, 29, 546 (1958)
- 52) S.W.Benson, F.R.Cruichshank, D.M.Golden, G.R.Haugen, H.E.O'neal, A.S.Rodgers, R. Shaw and R. Walssh, Chem. Rev., 69, 279 (1969)

# The Thermal Decomposition of Phenylnitromethane in 2-Propanol

by Y.Suzuki, T.Yoshida and K.Namba

The thermal decomposition of phenylnitromethane has been studied in 2-propanol over the temperature range 125-180°C. The detected decomposition products were benzalddehyde, benzaldehyde oxime, 2-propyl benzoate and benzhydroxamic acid with small amounts of toluene and pinacol. The kinetic data were fitted best to the foljowing kinetic equation:

 $-d[PhCH_2NO_2]/dt = K_1[PhCH_2NO_2]^{1.3} + K_1[PhCH^2NO^2]^{2.3}$ The experimental results were explained by a radical chain scheme. (University of Tokyo, Hongo, Bunkyo-ku, Tokyo, Japan)