研 究 谏

UDC 678.745.32-13

542.92:543.544.25

共重合体執分解生成物のガスクロマトグラフ 質量分析による同定

Determination of Pyrolysis Product of Copolymers by using Gas chromatograph-Mass Spectrometry

学*•矢次 浅原 照三*・妹 尾 Teruzo ASAHARA, Manabu SENO and Shigeru YATSUGI

1. 緒

一般に多くの成分を含む反応生成物の同定は困難であ り、その同定の一般的な方法としては精密分留により単 一成分を取り出し、赤外線吸収スペクトル,核磁気共鳴, 質量分析計などで同定が行なわれている. さらに微量成 分は分取ガスクロマトグラフィーなどで純物質として取 り出すこともできるが、その操作は非常に繁雑で時間が かかる. 最近、ガスクロマトグラフィー(GC)-質量分析 計 (MS) 連動により、混合物の迅速同定法が開発された ので, それを熱分解生成物の同定に応用した結果を報告 する.

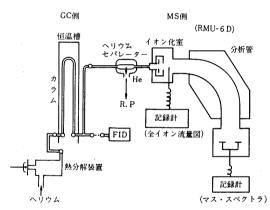


図 1 GC-MS 連動装置概略図

2. 実

熱分解-GC-MS 連動装置の概略を図1に示す。GC カ ラムの直前に熱分解装置があり、分解管内を約 10 分間 ヘリウム置換してから、試料を挿入する. ピペッターは 市販のものをそのまま用い, 試料形態は粉末で約 1 mg である. 6 秒間熱分解を行なうが分解生成物は生成され ると同時に、キャリヤーガスであるヘリウムにより GC のカラムに入る. カラムで各成分に分離され, ヘリウム セパレーターでヘリウムは除去される. 各成分ガスは質 量分析計のイオン化室に入りイオン化され、一部のイオ ンは全イオンモニターにより検出され、イオン量が記録 される. この全イオン流量図はガスクロのパターンと相 関関係にあるが、その面積比、保持時間などは等しくな

い、すなわち、GC の水素炎検出器による記録は各成分 のモル数と面積比が相関関係を持つが、全イオン流量図 では、モル数ではなく、イオン化されやすいもの、フラ グメントイオンができやすいもの程、面積が大きくなる からである. 大部分のイオンは質量分析管に入り、ここ で質量数により各成分のピークが記録される. 分析に要 する時間は 40 分位である.

最も普诵に用いた分析条件を次に示す.

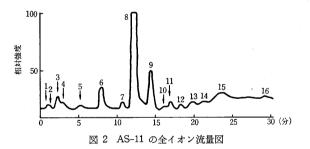
熱分解:分解温度 550℃ 分解時間 6 秒間

GC側:アピエーゾングリースL

定温槽温度 50°C~250°C (7.5°C/min) キャリヤーガス ヘリウム $1.5 \,\mathrm{kg/cm^2}$

MS側: 真空度 2×10-6mmHg イオン化電圧 80 eV

励磁電流 80 μA



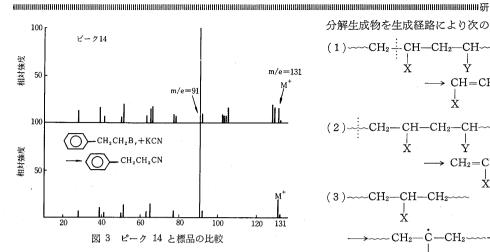
3. 結果と考察

(1) AS 共重合体の熱分解生成物の同定.

初めにアクリロニトリル-スチレン共重合体(AS 共重 合体) について分析した結果を示す. 図2はアクリロニ トリル含量 52% の AS 共重合体の熱分解生成物の全 イオン流量図である.

図2で示されたピークで、1はエチレンなどの低沸点 炭化水素、2は青酸、3はアセトニトリルとアクリロニ トリルの混合ピーク、4はメタクリロニトリル、5はべ ンゼンとメタリルシアナイドの混合ピークである. 5は 標品として合成したメタリルシアナイドのパターンと一 致したことから同定した. 6 はトルエン, 7 はエチルベ ンゼン、8はスチレン、9は α-メチルスチレン、10 は

^{*} 東京大学生産技術研究所 第4部



β-メチルスチレン, 11 は インデン. 12 および 15 は ポリスチレンの熱分解においても生成する成分であるが 同定されていない. 13 は m/e=129 が親ピークを示 すが、14 との関連でまだ未確認である。14 は親ピーク が m/e=131 であり、ベースピークが m/e=91 である こと、および合成した標品のパターンとよく一致してい ることなどから、図3に示した生成物であると考えられ る. なお図3では14 に標品にはないピークがあるが、 これは 13 ピークの残留ピークである.

以上の熱分解牛成物の牛成推定経路としては、 種々の 場合が考えられるが、代表的な経路を示すと図4のよう になる.

(2) その他の共重合体の熱分解生成物の同定

その他の共軍合体として、アクリロニトリル-β-メチ ルスチレン(AMS)共重合体, アクリロニトリル-2-ビニ ルピリジン(AVP)共重合体、アクリロニトリル-ブタジ エン(NBR)共重合体, ポリスチレン(PSt), ポリアクリ ロニトリル(PAN)について分析した結果を次に示す.

図 4

究 谏 報

$$(3) \longrightarrow CH_2 - CH - CH_2 \longrightarrow X$$

$$X$$

$$\longrightarrow CH_2 - \dot{C} - CH_2 \longrightarrow CH_3 - C = CH_3$$

$$X$$

$$X$$

表 1 各種共重合体熱分解生成物の比較

分類	PSt	AS	AMS	AVP	PAN	NBR
(1)	St(v.s)	St(v.s) AN(w)	β-MS(w) AN (v. w)	VP(v.s) AN (v.w)	AN(v.s)	BD(v.s)
(2)			St(v.s) CN (v.w)			
(3)	α-MS (w)	α-MS(w) MAN (v. w)	α-MS (v. w) MAN(trace)	(trace)	MAN (w)	IP MAN
(4)	T(m)	T(m) AcN (v. w)	T(m) AcN (v. w)	MP(trace) AcN	AcN (v.w)	
I	B(w)	B(v.w) HCN(v.w)	B (v.w) HCN(v.w)	HCN(trace)	HCN (v.w)	
(5) II	EB (v.w)	EB(trace)	EB(trace)	EB(trace)		BuT
	DPhP (trace)		DPhP(trace)	EVP(trace)		
(6)	Indene (trace)	Inden DPhE MACN PhCH=CHCN PhCH ₂ CH ₂ CN		2- cyanomethyl Pyridine MACN	MACN (trace)	Stおよ び誘導 体
	-				1	

但し、MS (メチルスチレン)、T (トルエン)、B (ベンゼ ン), EB(エチルベンゼン), DPhP(1,3-ジフェニルプロ パン), DPhE(1,2-ジフェニルエタン), MAN(メタクリ ロニトリル), AcN(アセトニトリル), MACN(メタリル シアナイド), CN(クロトニトリル), VP (2-ビニルピ リジン), α -MVP(α -メチル-2-ビニルピリジン), MP (2-メチルピリジン), EP(2-エチルピリジン), $EVP(\beta-$ エチル-2-ビニルピリジン), BD(ブタジエン), IP (イソ プレン), BuT(ブテン)

$$(4) \cdot CH - CH_2 - CH \longrightarrow$$

$$X \qquad Y$$

$$CH_2 - CH - \dot{C} \longrightarrow CH_3X$$

$$X \qquad Y$$

- (5) I) HX, HY, II) モノマー水添 物, Ⅲ) その他
- (6) 二次分解生成物

上記各種共重合体について、このような

p. 35 へつづく

報

過剰の Ca イオンは存在しないことから、"Small Port" 化の原因としてはモルデナイトの 12 員環によって形成 されるトンネル構造の一部に陽イオンが偏在することに よって、吸着分子が空孔内部に入れないために、ベンゼ ンなどの大きな分子を吸着しえないと考えるのが妥当で あろう.

(3) 加熱処理による構造および表面積変化

図3に加熱処理試料の粉末線回折図形の一部を示す. 合成モルデナイトも天然モルデナイトの場合と同様に、 その交換性陽イオンの種類によって加熱処理による構造 変化は異なる. NH₄-型は最も安定であって、900℃処理 によってもすべての回折線は明瞭に残っている. これに 対して Na-, Ca-型では 900℃ でわずかにモルデナイ トの回折線が認められるが、その強度は非常に弱い. し かしながら天然モルデナイトにくらべると合成モルデナ イトはわずかに耐熱性が高いことが認められる.

加熱処理試料の BET 法によって求めた表面積の結果 を図4に示す. 加熱処理による表面積の変化は天然モル デナイトの場合と同様に、NH4-型がその構造変化と対 応し、処理温度の上昇とともにわずかに表面積は減少し ている. これに対して Na-型では 800℃ 処理において モルデナイトの構造が完全に残っているのにもかかわら ず、表面積は非常に小さくなり、細孔が完全にふさがれ ていることが認められる. Na-型では細孔内部で部分的 なシンターリングを起こすため、窒素をまったく吸着し なくなるものと考えられる. Ca-型の場合には水蒸気吸 着の場合と同様に他の陽イオンの型のモルデナイトにく らべて表面積は小さい. これはベンゼン吸着のところで

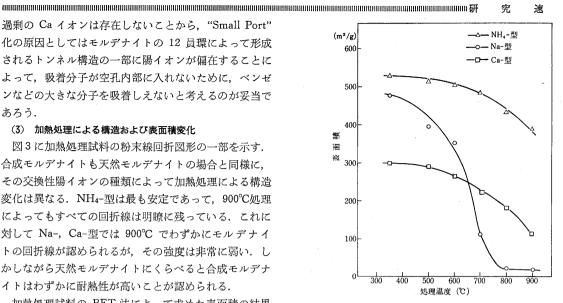


図 4 加熱処理モルデナイトの表面積変化

述べたように、細孔内部において Ca イオンが偏在する ためと考えられる. (1969年4月25日受理)

文

- 高橋, 西村, 生産研究. 20, 466 (1968)
- A. H. Keough, L. B. Sand, J. Am. Chem. Soc., 83, 3536 (1961)
- P.E. Eberly, Jr., J. Phys. Chem., 67, 2404 (1963)
- D. Domine, J. Quobex, Preprint of Moleculer Sieve Symposium held at London 1964 年 4 月, p. 70.
- R. M. Barrer, D L. Peterson, Proc. Roy. Soc., (A) 280 466 (1964)
- 6) V. J. Frilette, M. K. Rubin, J. Cat., 4, 310 (1965)

p. 41 よりつづく

分類をした場合の結果を表1に示す.

いずれも主生成物は構成モノマーであり、他の生成物 は微量であった.なお、NBR については構成モノマー であるアクリロニトリルが生成されていないが、これは 生成したアクリロニトリルが、ブタジェンなどの反応性 の高い不飽和結合と反応して消費されてしまうためであ ろう.

4. 総 括

以上の結果、熱分解生成物のように非常に多くの生成

物を含む混合物の同定には、GC-MS 連動分析が有効で あることが示された. しかしながら, 一成分のみが非常 に多量に含まれ、他の成分は微量しか含まれていないよ うな混合物では、質量分析計の感度以下になったり、バ ックグランドが大きすぎたりして同定には困難な点が多 い. また、ヘリウムセパレーター部分にもバイパスをつ けるとか、コックをつけて多量成分を排気するとかの改 良が必要であることが明らかになった.

(1969年4月25日受理)