高温重合によるマクロモノマーの合成とその反応性

UFO開発研究所

河合道弘

200 以上の高温での連続塊状重合によって合成されたPolyBA(ポリアクリル酸プチルエステル)は、末端に不飽 和結合を有することが分かった。高分子鎖1本あたりの不飽和結合数は約0.9であり、高温重合によってマクロモノマ ーを合成できることを見出した。PolyBAのラジカル分解を行うと200 から高分子の切断が起こり不飽和結合数が増 加することから、末端不飽和結合の生成機構は主鎖からの水素引き抜き 切断の分解反応であると推定された。 BAを主成分としてMMA(メタクリル酸メチルエステル) AA(アクリル酸)やGMA(メタクリル酸グリシジルエス テル)を共重合して種々のマクロモノマーを合成したが、どれも末端2重結合数は高く、マクロモノマー主鎖への官 能基の導入が容易にできることが確認された。マクロモノマーの共重合性については、 位が水素であるアクリル酸 エステル類、St (スチレン) AN (アクリロニトリル)と共重合可能なことが確認され、一方、MMAのような 位に 置換基をもつモノマーとは共重合しにくいことがわかった。

1 緒 言

高分子材料の高性能化・高機能化を目的に、リビングラジカ ル重合を始めとした高分子構造を制御する重合方法の研究・開 発が盛んに行われている。その中で、マクロモノマーによる高分 子構造の制御は、特殊な技術を必要とせず、一般のラジカル重 合で比較的容易に誰でも取り扱うことができる点で工業的に意 義深い。マクロモノマーおよびそれを利用したグラフトポリマー に関する研究・開発は古くから行われており、マクロモノマ - の 製法も様々な方法が提案され、工業的にも多くのマクロモノマ ーやグラフトポリマーが製品化されている。

Milkovichら²⁾は、リビングアニオン重合でポリスチリルアニオ ンを合成し、エチレンオキサイドに続いてメタクリル酸クロライ ドを反応させメタクリル酸エステル末端のスチレンマクロモノマ ーを合成した。Asamiら³⁾は、ポリスチリルアニオンを4-ビニルベ ンジルクロリドでクエンチしスチリル末端のポリスチレンマクロ モノマーを合成している。アニオン重合法によって合成されるマ クロモノマーはサートマー社によって 'Macromer " の商標で工業 化された。アニオン重合法は分子量分布等の分子構造を制御で き、末端二重結合導入率が高いという利点を持つが、モノマー の精製、開始剤、末端変性化合物にコストがかかり、またリビン グ末端を失活させるのでマクロモノマー鎖中に官能基を導入しに くい等の欠点を有する。

Yamashitaらいはチオグリコール酸存在下にMMAをラジカル重 合し、連鎖移動反応によって高分子末端にカルボン酸をもつプ レポリマーを合成し、続いてGMAとプレポリマー末端を反応さ せることにより末端メタクリル酸エステル型のポリMMAマクロ モノマーを合成した。東亞合成(株)によってラジカル連鎖移動 反応によるマクロモノマーは製品化された。このようなラジカル 重合によるマクロモノマーの製法は、アニオン重合に比べて低コ ストになる点が特徴である。しかし、依然としてカルボン酸やカ ルボン酸と反応しやすい官能基を主鎖中に導入できない点、連 鎖移動剤の耐候性への影響、重合と末端変性の2段工程からくる コスト高等の難点を有する。

近年、付加開裂反応を利用したマクロモノマーの製法が報告 されている。Cacioli 4)らは触媒的連鎖移動剤で知られるCo錯体 存在下にMMAをラジカル重合しビニリデン型の末端二重結合を 有するPoly MMAマクロモノマー (1)を合成し、New マクロ モノマーと報告した。



Cacioliら4)、Rizzardoら5)、6)はそのマクロモノマーの反応性につ いても調べ、単独重合性はないが、St、アクリル酸エステル類、 メタクリル酸エステル類等の各種モノマーとの共重合性があるこ とを報告した。Yamadaら⁷⁾は ブロモメチルアクリル酸エステル 存在下にMMAを始めとする各種モノマーをラジカル重合し付加 開裂反応によって末端ビニリデン型マクロモノマーを合成した。 付加開裂反応を利用したマクロモノマーの製法は、付加開裂型連 鎖移動剤に成長ラジカルが付加した際に開裂反応によってポリマ ー末端に不飽和結合が導入されるため、重合工程で同時にマクロ モノマーが製造される。また、後反応工程が無いので種々の官能 基も比較的自由に導入できる点で優れている。しかし、付加開裂 型連鎖移動剤が高価であることや着色や性能上の問題から連鎖移 動剤残査の除去が必要となる場合があるのが欠点である

Suyamaら⁸⁾は連鎖移動剤として知られる メチルスチレンメ チルスチレンダイマー(AMSD)存在下にStを重合し、その連鎖 移動反応機構が付加開裂型連鎖移動反応であることをを明らか にし、合成されたポリSt末端にビニリデン型の不飽和結合が導入 されることを示した。

AMSDは安価な連鎖移動剤であるが連鎖移動定数が高くなく、 末端二重結合導入率を高くするにはAMSD添加量を多くする必 要がありAMSD残査が残るという欠点を有する。

筆者らは、高温でのラジカル重合によって連鎖移動剤等を一 切用いずビニリデン型の末端2重結合を有するマクロモノマーの 合成方法を見出し⁹、その反応性についても調べたのでその結果 を報告する。

2 実 験

2.1 試薬

すべてのモノマー、ラジカル開始剤、有機溶剤は工業製品を 精製せず、購入品をそのまま利用した。

<モノマ->

アクリル酸プチル(BA) アクリル酸エチル(EA) スチレン (St) メタクリル酸メチル(MMA) アクリロニトリル(AN) メタクリル酸グリシジル(GMA)

< ラジカル開始剤 > ジ-t-ブチルパーオキサイド(DTBP)、t-ブチ ルハイドロパーオキサイド(PBH)、アゾビスイソブチロニトリ ル(AIBN)、アゾビスイソバレロニトリル(AIVN)

< 有機溶剤 > メチルエチルケトン(MEK) ジメチルホルムアミド(DMF) プチルアセテート(BAC)

2.2 実験装置

2.2.1 高温連続重合装置および重合方法

高温重合装置にはFig.1のような連続攪拌槽型反応器(CSTR) を使用した。反応器は約1LのSUS316製の耐圧容器で、オイル ジャケットを有し最高4.0MPa・sの圧力、350 までの温度で使 用できる。重合はFeedタンクに調整されたモノマー液をポンプで 反応器へ連続的に供給することで行われる。重合液は反応器中 の液面が一定になるように制御されながら、反応器から連続的、 一定流量で抜き出される。引き続き、重合液は蒸発器に送液さ れ、ポリマーと揮発成分に分離される。重合率は、供給したモノ マー量と得られたポリマー重量から求めた。





2.2.2 封管反応 (バッチ反応)

OD.10mmのSUS316製の反応管に脱気された所定の試料を仕込 み、Swage Lok社のキャップで封をし、所定温度のOILバスへ投 入する。所定時間後、引き上げて開封し試料を取り出す。

2.2.3 セミバッチ反応

コンデンサー付き1Lのガラス製フラスコに、N₂置換後に有機 溶剤、マクロモノマーの所定量を仕込み、所定温度に昇温した のち開始剤、共重合モノマー、有機溶剤をポンプで定量的にフ ィードし共重合を行った。反応中、窒素雰囲気を保つために小 流量のN₂を反応器中に流した。

2.2.4 分子量測定(GPC)

GPC装置は、東ソー製 HLC-8120GPCを使用。GPCカラムは 東ソー製TSK gel Multipore HXL-MMIを4本使用し、溶離液は THFを使用した。較正曲線には標準ポリスチレン(PSt)と標準 ポリアクリル酸ブチル(PBA)をもちい、試料がPBAの場合は PBA較正曲線を用い、他の試料の場合はPSt較正曲線を使用し分 子量を較正した。

2.2.6 核磁気共鳴(NMR)

核磁気共鳴(NMR)スペクトルは、日本電子社製JNM-EX270 型(270MHz)核磁気共鳴測定装置を用いて測定した。溶媒に は、重クロロホルムまたは重アセトンを使用した。

2.2.7 MALDI-TOF-MS(Matrix Assisted Laser Desorption Ionization Time of Flight Mass Spectrometry)

装置はApplied Biosystems社製 Voyager-DE-RP型質量分析計を 使用した。マトリクスにはDithranol、イオン化助剤にはNalを使 用し測定した。

3 理 論

3.1 ラジカル重合素反応

ー般にラジカル重合素反応式は下記の開始反応、生長反応、 停止反応、連鎖移動反応からなる。本系では無溶剤での重合の み取り扱うので、連鎖移動反応としてはモノマーとポリマーへの 連鎖移動反応のみ記す。

閉始反応	1	kd	Rc *
王王	Rc * + M	kdc	<i>P</i> ₁ *
生長反応	$P_n^* + M$	kp	P _{n+1} *
停止后应	$P_i * + P_j *$	ktc	P _{i+j}
ГГШХИО	$P_{i}^{*} + P_{j}^{*}$	ktd	$P_i + P_j$

連鎖移動反応	$P_i^* + M$	kfm	$P_i + M *$
再開始反応	$P_i * + P_j$ M * + M	kfp kp	P _i + P _j * P ₂ *

分岐反応

$$P_{j}^{*} + M$$
 kp^{*} P_{j+1}^{*}

ここでI:開始剤、M:モノマー、R:開始剤ラジカル、P:ポリマー、 *:ラジカル、添え字i,j,n:重合度、kd:分解速度定数、kp:生長速度 定数、ktc:再結合反応速度定数、ktd:不均化停止反応速度定数、 kf:連鎖移動反応定数、kp*:分岐反応速度定数を表す。

3.2 CSTRプロセスでの速度式

CSTRプロセスの場合、反応系が平衡に達すると、各々の反応 速度式は平均滞留時間 を用いて下式のように表せる。

$$[I] = \frac{[I]_0}{1 + kd^*} \dots (1)$$
$$[R^*] = \left(\frac{2fkd[I]}{kt}\right)^{0.5} \dots (2)$$
$$[M] = \frac{[M]_0}{1 + kp[R^*]} \dots (3)$$

ここで、[I]₀、[M]₀は供給液の開始剤濃度、モノマー濃度、[I]、 [M]は反応器内の平衡開始剤濃度、平衡モノマー濃度、[R*]はラ ジカル濃度、fは開始剤効率を表す。

数平均重合度は、下式のように表せる。一般にポリマーへの連 鎖移動反応はポリマー数を変化させないのでモノマーへの連鎖移 動反応のみを考慮する。

$$\frac{1}{Pn} = \frac{(ktc/2 + ktd)[R^*]}{kp[M]} + \frac{kfm}{kp} \dots (4)$$

4 結果と考察

4.1 BAの高温連続塊状重合

230、250、270、290 の高温下、開始剤にDTBPを用い、平均 滞留時間は12分と一定にし、種々の開始剤濃度でBAの連続塊状 重合を行った。Fig. 2にBAの転化率を示す。反応時間は12分と 短いが、すべての重合実験で85%以上の転化率となった。

得られたPoly BAの数平均分子量 MnとDTBP濃度の関係を Fig.3に示す。CSTRでは、数平均重合度は式 4)のように表せる が、十分に開始剤の分解率が高い場合(kd >>1) かつ重合率が 高い場合(kp[R*] >>1)は、式 4)は式 4')に近似できる。塊状重 合では[M]。はほぼ一定なので数平均重合度Pnの逆数は開始剤濃 度に比例する。

$$[I] \quad \tilde{=} \quad \frac{[I]_0}{kd} \quad \dots \quad (1')$$

$$[M] \stackrel{\sim}{=} \frac{[M]_0}{kp[R^*]} \dots (3')$$

$$\frac{1}{Pn} \stackrel{\sim}{=} \frac{2\int ktd + ktc/2 \int J_0}{(ktc + ktd) \int M_0} + \frac{kfm}{kp} \dots (4')$$

実験で用いたDTBPの分解速度定数は

Kd = 3.68 × 10¹⁵ × exp(-33400/RT) [min⁻¹] であるので、式(1)からDTBPの分解率を計算すると230 以上 では99%以上の分解率と見積もられる。





また、BAの重合率はFig. 2 に示すように85%以上と高いため、 数平均分子量の逆数は式(4)のように開始剤濃度に比例関係に なるはずである。しかし、Fig. 3 に示されたように230~290 で 重合されたPoly BAの数平均分子量は開始剤濃度に対してほとん ど依存しない結果となった。このことは連鎖移動項が数平均分 子量を決める支配的因子となっていることを示す。



Fig.3 High temperature bulk polymerization of BA in a CSTR at different initiator conc. DTBP conc. vs. Mn. Residence time is 12min. Mns were calibrated with poly BA standard polymers.

Fig. 4 に250 、DTBP濃度0.1wt%で合成したPoly BAの'H-NMR 測定結果を示す。重アセトン溶媒中で測定した結果、5.61ppmと 6.14ppmにオレフィンに由来するスペクトルが観察された。DEPT とC-H COSYの測定も行い、この不飽和結合が内部オレフィンで はなく、Poly BAの末端に位置する末端不飽和結合のプロトンで あると帰属された。また、4.0ppmのスペクトルは、BAのプチルエ ステル基の 位のプロトンを示す。この積分値と末端不飽和結合 の積分値の比と数平均分子量(Mn)から高分子鎖1本当たりの末端 2重結合数f(ファンクショナリティ)を求めるとf=0.88となった。 つまり。平均して88%のポリマー鎖が末端に1つの不飽和結合を 有することが示され、マクロモノマーの存在が示唆された。





Fig. 5 にPoly BAのMALDI-TOF-MSのスペクトルを示す。

MALDI-TOF-MSは、近年、高分子末端の解析の手法として注 目されている方法で、マトリクスを利用してイオン化するため高 分子鎖のフラグメンテーションを抑制し高分子の分子量を精度 良く測定できる分析法である。Fig.5中の中央のピークはBAの8 量体に関連するもので3つのピークから成り立っていることが分 かる。3つのピークはBAモノマーの分子量である128毎にスペク トル全体にわたって繰り返されており、3つのピークの分子量差 が末端構造の違いを示す。



Fig.5 MALDI TOF MS spectrum of polybutyl acrylate prepared in a CSTR at 250 , DTBP=0.1 wt%

Fig. 5 中の左端のピークAは分子量が1012で図中の上部に示す 構造式(A) ピークBは分子量が1024で構造式(B) ピ-クCは 分子量1036で構造式(C)と推定された。MALDI-TOF-MSの結果 はNMRによって推定された末端構造式と良く一致している。ま た、片末端に不飽和結合をもつPoly BAが最も多く存在するが、 同時に両末端に不飽和結合をもつテレケリック成分と不飽和結 合をもたない成分の存在も示唆した。

さらに、開始剤としてDTBPを用いているが、DTBPから発生

するt-ブトキシラジカルやメチルラジカルが付加したスペクトル は観察されなかった。このことからも開始剤以外の因子によって 分子量が支配的に決定されることが確認された。

ここで、高温重合で分子量を支配する因子について考える。数 平均重合度を表す速度式(4)から考えると、モノマーへの連鎖 移動反応が主に分子量を決定する因子と考えられる。その場合、 末端構造解析の結果を踏まえると、BAの 位の水素が引き抜か れることになる。しかし、活性なアクリロイルの2重結合に優先 して 位の水素が引き抜かれるとは極めて考えにくい。また、 Fig. 5のA成分の存在については、モノマーへの連鎖移動反応で は説明がつかない。

ー方、ポリアクリレートの熱分解の研究は古くより行われてお り、Haken^{10,11)}ら、Tsuge¹²⁾らはポリメチルアクリレート(PMA) を980 、510 まで昇温して熱分解し、(2)の構造のTrimerが多 く発生することを報告している。



Haken¹⁰⁾らは、Trimerを発生させる熱分解の機構として、 Homolyticな切断から発生したポリマー末端ラジカルが前々末端 ユニットの 位の水素を引き抜くBack biting反応(1,5hydrogen abstruction)を起こし3級ラジカルを生成し、 切断を経て末端2 重結合が生成するという機構を提案している。その機構図をFig. 6に示す。



Fig.6 Intramolecular Cleavage Reaction

HakenやTsugeらの熱分解実験ではラジカル源がHomolyticな切 断によるので、効率のよいラジカル発生のためには300 以上の 高温が必要であるが、ラジカル重合では開始剤によってラジカル が一定量供給されるので300 以下でも水素引き抜き反応 切 断という分解反応が起こり分子量を低下させると予想される。こ れを確かめるために末端に2重結合をほとんど持たないPoly BAを 合成し、ラジカル発生剤であるDTBPやPBHの存在下、120、160、 200、230 でラジカル分解が起こるかどうかを調べた。その結果 をTable-1に示す。

分解時間はラジカル発生量が等しくなるよう開始剤の分解速 度定数から計算して決めた。結果、120、160 では、重量平 均分子量は増大し、高分子量側へのみ分子量分布が広がること が分かった。主鎖中の水素引き抜き反応 3級ラジカル同士の再 結合からMwが増大すると考えられる。一方、200 以上では高 分子量側へのシフトはなく、低分子量側のみ増大した。また、 'H-NMRの結果からも末端2重結合のピークが増大することが確 認され、約200 以上で 切断が起こり、分子量が低下すること が確認された。

Run Decomp. No. Temp. (°C)	Poly BA (phr)	Solv.	Initiator		- +2	GPC		¹ H NMR	
		MEK (phr)	IEK DTBP PBH ohr) (phr) (phr)	(min)	Mw (×10 ³)	Mn (×10 ³)	Ester *3 TDB		
Original ^{*1}		-	-	-	-	-	22.7	7.4	291
TD-1	120	100	-	0.1	-	1440	47.0	10.4	363
TD-2	160	100	-	0.1	-	30	34.0	8.4	502
TD-3	200	100	-		0.07	120	19.2	6.3	147
TD-4	230	100	-	-	0.07	30	17.8	5.2	71

Table-1 Radical decomposition of Poly BA

*3: Ratio of Ester (4.1ppm) to TDB(terminal double bond 6.1ppm and 5.5ppm)

以上のように300 以下でも 切断がおこることが確認された。 BAの高温重合における分子量の支配因子は開始剤やモノマーへ の連鎖移動反応でなくポリマーからの水素引き抜き反応と引き 続いて起こる 切断による高分子鎖の分解反応であると考えら れる。ただし、速度論的には高分子の切断が数平均分子量を決 める主要因になっても、切断頻度はラジカル濃度に依存すると 考えられる。つまり、依然、数平均分子量は開始剤濃度に影響 されるはずであり、Fig.3に示された開始剤濃度に対するMnの 鈍感性を完全には説明できておらず、今後の課題といえる。

また、MALDI-TOF-MSで示された(A)成分、(C)成分の存 在については次のように考察する。水素引き抜き反応は2種類に 分けられる。1つはBack Biting反応のような1分子反応。もうひと つはポリマー濃度が高い場合に起こりやすくなる2分子間での水 素引き抜き反応である。具体的には開始剤ラジカルの高分子主 鎖からの水素引き抜き反応である。



Fig.7 Intermolecular Cleavage Reaction

1分子水素引き抜き反応のみしか起こらない場合は、機構的に 片末端2重結合成分((B)成分)しか生成できない。2分子間での 水素引き抜き反応のみ起こる場合は確率的に1:2:1の割合で末端2 重結合を持たない(A)成分、片末端2重結合の(B)成分、両末 端2重結合成の(C)成分が生成する。一般的に、1分子反応の方 が2分子間反応に比べて速いけれども、高分子濃度の高くなる連 続塊状重合の場合は2分子間反応も無視できず、構造式(A), (C)成分が生成されたと説明できる。Fig.7に2分子間水素引き 抜き反応機構を示す。

4.2 各種マクロモノマーの合成

BAの高温重合によって、末端に不飽和結合をもつPBAマクロ モノマーが合成できることが分かった。次に種々の組成において もファンクショナリティ-の高いマクロモノマーを合成できるか を調べた。具体的にはBAを中心にMMAとの共重合、官能基を もつAAやGMAとの高温塊状ラジカル共重合を行い、そのファン クショナリティを測定した。全ての共重合体で十分に高いファン クショナリティを示した。Table-2にその結果を示す。

Table-2 Different macromonomers synthesized by high temperature polymerization method .

Sample Name	Co	mposit	ion (w	t%)	** *2	2	e*1
	BA	MMA	GMA	AA	Mw -	Mn -	ŧ.
MM-1	100	-			2600	1300	0.95
	100				3800	2050	0.97
MM-2 10	100				(3520*3)	(1860*3)	(0.87)
MM-3	72	28			3100	1500	0.91
MM-4	56	44			3100	1500	1.02
MM-5	80			20	2600	1400	0.96
MM-6	90		10		2800	1700	0.74

*1: The number of terminal double bond per chain.

*2: Molecular weight by GPC (calibrated with Poly St standard polymer)

*3: Molecular weight by GPC (calibrated with Poly BA standard polymer)

4.3 ラジカル重合性

4.3.1 単独重合性

高温重合によって高いファンクショナリティを持つマクロモノ マーが合成できることが分かった。次にその末端2重結合のラジ カル重合性について調べた。



Fig.8 Homo polymerization of macromonomer. Temp.75 MM / AIVN = 100 / 0.5 wt ratio

Table-2中のMM-2とMM-4について75 での単独重合を行い、 その結果をFig.8に示す。BAの単独重合体であるMM-2は1200分 後にはMwが2.5倍に達し、末端2重結合も60%近く消費され、僅かではあるが単独重合性を示した。一方、BA/MMA=50/50mol% で共重合されたMM-4の単独重合では、ほとんど分子量は増大せず、末端2重結合の転化率も20%程度と低く、ほとんど単独重合 性を示さなかった。

4.3.2 PBAマクロモノマーと各種コモノマーとの

共重合性

PBAマクロモノマーであるMM-1とEAおよびMMAをセミバッ チプロセスで共重合した。その結果をFig. 9とFig. 10に示す。



Fig.9 Time - conversion curve of copolymerization of MM-1 and EA at 80 in MEK.

MMの重合率は末端2重結合を'H-NMRで測定し決定し、EA、 MMAの重合率はGC測定結果から決定した。Fig. 9からEAに対 してMMの末端2重結合はよく共重合することが分かる。最終的 にはほぼ末端2重結合の転化率は100%に達した。





Fig.10 Time - conversion curve of copolymerization of MM-1 and EA at 80 $\,$ in MEK.

一方、MM-1とMMAとの共重合では、MMAの重合率は増大して いくがMMの2重結合の転化率は大きくならず35%にとどまった。 MM-1とAN、Stとの共重合をバッチ反応で行った。その結果を Fig. 11 に示す。末端2重結合の転化率はAN系、St系ともに増大し、AN、StはともにMM-1と共重合することが示された。

以上のようにMM-1はEA, AN, Stに対してよい共重合性を示し、 特にEAとの共重合性は高かった。一方、MMAに対しては、低い 共重合性を示した。



Fig.11 Copolymerization of MM-1 and St, AN

Cacioliら⁴)はCo錯体存在下にMMAを重合し構造式(1)のマ クロモノマーを合成し、そのマクロモノマーがEAに対し60 で 付加開裂型連鎖移動反応を起こすことを報告している。またCo 錯体によって作られたMMAダイマーやトリマーも連鎖移動剤と して働くことが報告されている。^{5,6)}その機構をFig. **12**に示す。



Fig.12 Addition fragmentation reaction

(1)のマクロモノマーにEAの成長ラジカルが付加すると3級ラ ジカルが中間体として生成される。Fig. 12の中段の3級ラジカル を中心に、右側はEAユニットであり左側はMMAユニットである。 EAモノマーが3級ラジカルに付加すれば分岐ポリマーが生成する が、このMMA側の 位の結合は60 でもEAモノマーの付加反応 よりすばやく開裂するために、結果的に連鎖移動反応になる。 MM-1とMMAの共重合の場合、MM-1にMMA成長ラジカルが付 加すると3級ラジカルが中間体として生成する。その中間体は Fig. 12の中間体と同一の構造となる。ここで3級ラジカルにMMA が付加すればグラフトポリマーが生成されるが、Fig. 12の機構か ら考えると、MMAユニット側の 位が開裂すると考えられ、 MM-1は解重合がおきているかのように見かけ上消費されない。 MM-1がMMAと共重合しにくい理由はこのような機構によるた めだと考えられる。一方、MM-1とEA, St, ANとの共重合の場合、 3級ラジカルの両側は 位に置換基を有するユニットがなく開裂 反応よりも3級ラジカルへのモノマーの付加反応の方が先行し、 MM-1はこれらのモノマーと共重合すると考えられる。Table-3 にMM-1とEA, AN, St, との共重合性比を示す。

Table-3 Monomer reactivity ratio of MM-1 with various monomers

4.3.3 マクロモノマー組成の共重合性に対する影響

MMAとBAの共重合体であるMM-3,MM-4、AAとBAの共重合体であるMM-5とEAとの共重合について検討し、結果をTable-4に示す。

Table-4 Copolymerization of MM and EA in MEK at 80

Run No.		MM	Con	v.(%)	Mw		
	MM No.	Methacrylate ratio (mol%)	ММ	EA	(×10 ³)	Mw/Mn	
GP-5	MM-3	33	97	86	1600	60.0	
GP-6	MM-4	50	91	84	87	14.5	
GP-7	MM-5	0	98	90	353	24.5	

Conditions : Initial comp:MM/MEK/AIBN=100/100/0.1wt ratio, Feed comp. EA/MEK/AIBN=100/100/0.4wt ratio, Feed time:3hr, Aging Time:1hr, Temp.=80°C



Initial comp:MM-4/MEK/AIBN=100/100/0.1wt ratio, Feed comp. EA/MEK/AIBN=100/100/0.4wt ratio, Feed time:3hr, Aging Time:1hr,

Fig.13 Time - conversion curve of copolymerization of MM-4 and EA at 80 in MEK.

3つの系ともにEAとの共重合性は高く、末端2重結合の転化率は 90%以上に達した。Fig.13にMM-4とEAの共重合のTime-Conversion Curveを示す。MM-4の組成がBA/MMA=50/50molでも MM-1と比較EAとの共重合性は差がなく、よく共重合すること が示され、末端2重結合の転化率は最終的に91%に達した。 Fig.14にGPCチャートを示す。GPCチャートからMM-4のほとん どが高分子量側にシフトしていることが分かる。GPCの面積から 計算したMM-4の重合率は85%であり、末端2重結合の転化率と 良く一致した。



Fig.14 GPC chart of copolymer (GP-6) of MM-4 and EA

次にMM-3,4,5とEAの共重合体のGPCチャートを比較するため Fig.15にGPCチャートを示す。MM-4とEAの共重合体GP-6に比べ てMM-3、MM-5とEAの共重合体GP-5,7は分子量分布が極めて広 く、明確な違いが観察された。



Fig.15 Comparison of GPC charts of GP-5,6,7

GP-5、7の分子量分布の広さは、MMのもつテレケリック成分 の存在が影響すると考えられる。MALDI-TOF-MSの結果から概 算すると数%のテレケリック成分が存在すると推定でき、テレケ リック成分が架橋構造を形成し分子量分布を広げると考えられ る。一方、GP-6が架橋せずに分子量分布が狭い理由としてGP-6 の前末端構造が起因していると考えた。MM-4の組成は、モル比 でMMA/BA=50/50である。MMAは天井温度が190 付近なので 200 以上の高温重合ではMMAが連続して連なる確率は低くな りMM-4ではBAとMMAが交互に連なっている確率が高いと推定 される。



Fig.16 Mechanism of MM-4 formation

Fig. 16 にMM-4の末端2重結合の生成機構を示す。MMAとBAが 交互に並んだ場合、水素引き抜きはBAの 位からのみ行われる ので末端ユニットはBAとなり前末端基はMMAになる。MM-4と EAとの共重合の機構をFig. 17に示す。MM-4とEAの共重合では、 MM-4末端にEA成長ラジカルが付加し3級ラジカルを生成する。 そしてMM-4側が開裂しEAの成長末端に2重結合は移動する。こ のためMM-4にテレケリック成分があっても、末端2重結合は付 加開裂反応によってポリEAに分散するのでテレケリック成分は 消滅し片末端MMのみとなり、架橋成分として働かない。生成し た片末端MMはメタクリル酸エステル成分を含まないのでEAが グラフトしていく。





 一方、MM-3の場合、33mol%がMMAなので平均のシークエンスは-BA-MMA-BA-BA-MMA-BA-となると推定される。MM-3の 末端2重結合生成過程をFig. 18に示す。MM-3の前末端基はBAになる確率が非常に高い。



Fig.18 Mechanism of MM-3 formation

したがって、MM-3の共重合系では付加開裂反応は起こりにく いのでテレケリック成分は架橋成分として働き、分子量分布が 広くなると考えられる。GP-7で用いたMM-5もメタクリル成分を 含まないので付加開裂反応を起こさず、GP-5と同様にテレケリ ック成分による架橋反応を伴い、分子量分布が広くなると考え られる。

5 結 言

本研究では、200 以上の高温での連続塊状ラジカル重合に関 して調べ、次のことを見出した。

 高温ラジカル重合では、ラジカルによる水素引き抜き反応 高分子鎖の 切断という連鎖移動反応が繰り返し起こり、分子 量を決定する主要因になっている。その結果、高分子鎖末端に2 重結合を持つ。これを利用し、高温重合によって末端2重結合を 有するマクロモノマーを1段反応で合成できることを見出した。
 高温重合法では容易にカルボン酸やグリシジル基等の官能基 をマクロモノマー主鎖に導入できることを確認した。
 高温重合法で得られたマクロモノマーとコモノマーとの反応 性について調べた。 位に置換基をもたないアクリレート、スチ レン、アクリロニトリルとは共重合でき、一方、 位に置換基を もつメタクリレート等とは共重合しにくいことがわかった。
 マクロモノマー末端不飽和結合の前末端基の構造が、共重合 機構に影響を与えることが分かった。マクロモノマーの前末端基

機構に影響を与えることが分かった。マクロモノマーの前未端基 の 位に置換基を持つ場合、そのマクロモノマーは付加開裂性 をもち、2重結合は成長オリゴマー側へ移動しブロックポリマー を生成する。また、前末端基が 位に水素を持つ場合は、グラ フト反応が起こることが示唆された。

以上のように、高温ラジカル重合によるマクロモノマーの製法は 一段の工程で製造できるので究極に安価なマクロモノマー製造法 である。また、官能基を自由に導入できるため工業的価値も高 い。一方で、マクロモノマーの末端2重結合の反応性はマクロモ ノマーの組成やコモノマーの組成に強く影響を受けるので、本マ クロモノマーの共重合系に関する知見の収集と正しい理解が本 マクロモノマー応用のための鍵となると考える。 引用文献

- 1)山下雄也編著,"マクロモノマーの化学と工業", アイピー シー(1989).
- 2) G.Schulz, R. Mikovich, J. Appl. Polym. Sci., 27, 4773 (1982)
- 3) R. Asami, M.Takaki, H.Hanataka, *Macromolecules*, 16, 628 (1983)
- 4) P. Cacioli, D. G. Hawthorne, E. Rizzardo, R. L.
 Laslett, D.HSolomon, *J. Macromol. Sci. Chem.*, A23 (7), p839 (1986)
- 5) E. Rizzardo, D. S. Harrison, R. L. Laslett, G. F. .Meiji, T.
 C.Morton, S. H. Thang, *Progress in Pacific Polymer Science*, p77 (1991)
- 6) C. L. Moad, G. Moad, E. Rizzardo, S. H. Thang, *Progress* in *Pacific Polymer Science*, p77 (1991)
- 7) B. Yamada, S. Kobatake, T. Otsu, Polym. J., 24, p281, (1992)
- 8) Y. Watanabe, H. Ishigaki, H. Okada, S. Suyama, *Chem. Lett.*,p1089 (1993)
- 9) J.D. Campbell, F. Teymore. M. Kaai, *PCT Int. Appl*. WO 9907755
- 10) J. K. Haken, D. K. M. Ho, E. Houghton, *J. Polym. Sci. Chem.*,12, 1163 (1974)
- 11) L. Gunawan, J. K. Haken, J. Polym. Sci. Chem. 23 2539 (1985)
- 12) S. Tsuge, S. Hiramatsu, T. Horibe, M. Yamaoka, T. Takeuchi, *Macromolecules*, 8, 721 (1975)