

相間移動反応によるアセトンと塩化プレニルから6-メチル-5-ヘプテン-2-オンの合成

Synthesis of 6-Methyl-5-hepten-2-one from Acetone and Prenyl Chloride by Phase Transfer Reaction

木瀬秀夫*・金子良夫*・佐藤竜**・妹尾学*

Hideo KISE, Yoshiro KANEKO, Tōru SATŌ and Manabu SENŌ

1. はじめに

相間移動触媒(Phase transfer catalyst, PTC)は、液一液または固一液の二相に分離存在する分子の一方を、主にイオン対の形成により他相に可溶化することにより、これらの分子間の反応を促進する物質である。PTCとしては四級アンモニウムまたはホスホニウム塩あるいはヘテロ大環状化合物(クラウンエーテルやクリプテート)が用いられるが、後者の場合にはアルカリ金属イオンと錯体を形成して対アニオンのキャリヤーとなる。PTCを用いる反応では、カルバニオン、カルベノンまたはイリド等の不安定中間体をアルカリ水溶液を用いて発生させることができ、特に炭素-炭素結合の生成反応を比較的温和な条件下で、また湿気のしゃ断を必要とせず行えるところに利点がある。

著者らはPTC系の反応でアセトンと塩化プレニル(1-クロロ-3-メチルブテン-2)から6-メチル-5-ヘプテン-2-オン(MH)の合成を試みた。MHはリナロール型およびラバンジュロール型テルペンアルコール、またビタミンEおよびKの合成中間体として用いられる物質で、工業的にはアセトンとアセチレンの反応で得られるジメチルエチニルカルボノールを半還元したのち、ジケテンとの反応、Carroll転位を経て合成する方法や、アセトンと塩化プレニルの縮合をDMSOなどの極性非プロトン溶媒中で行う方法などが知られている。

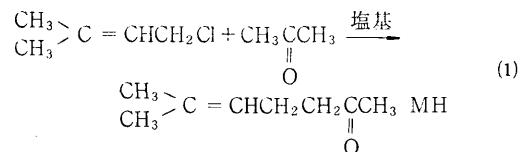
2. 実験

塩化プレニルは文献にしたがってイソブレンと濃塩酸から合成した¹⁾。四ツ口フラスコ中に所定量の塩化プレニル、アセトン、触媒およびベンゼンを加え、これに46~50%NaOH水溶液を滴下する。反応溶液は水相と有機相の二相から成り、界面を片羽根型攪拌器で攪拌した(約600 rpm)。一定時間ごとに有機相をサンプリングしてガスクロマトグラムを測定し、ベンゼンを内部標準

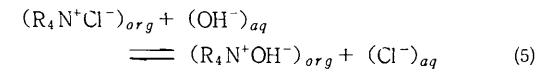
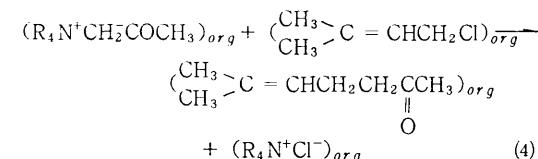
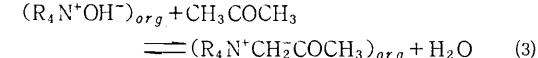
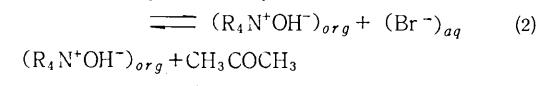
として塩化プレニルの減少量とMHの生成量を求めた。クラウンエーテルを用いた同一液相間反応では、ベンゼン中に粉末状KOHまたはNaOH、アセトン、塩化プレニルおよびクラウンエーテルを加え、所定温度で攪拌しながら上と同様にガスクロマトグラフィーにより反応を追跡した。ガスクロマトグラフは日立023、カラムは内径4 mm、長さ1 m、充填剤はCelite 545-SE 30(20%)を用いた。

3. 結果と考察

アセトンと塩化プレニルからMHの生成は(1)式で表さ



れる。PTC系での代表的な実験結果を表1にまとめた。たとえばR₄N⁺Br⁻をPTCとする二液相間反応では、触媒は大部分有機相中にあると考えられるが、これが界面において対イオンのBr⁻を水相のOH⁻と交換して、アンモニウムヒドロキシドを生成する(2式)。これが有機相中において塩基として働き、アセトンと塩化プレニン(R₄N⁺Br⁻)_{org} + (OH⁻)_{aq}



の縮合が進み(4式)、生成するCl⁻はR₄N⁺Cl⁻として界面まで運ばれ、水相中のOH⁻と交換してR₄N⁺OH⁻が再生される(5式)。界面または水相中でOH⁻とアセト

* 東京大学生産技術研究所 第4部

**神奈川県工業試験所

表1 アセトンと塩化ブレニルから6-メチル-5-ヘプテン-2-オノン(MH)の合成¹⁾

触媒(mol)	アセトン(mol)	NaOH(mol)	反応時間(hr)	MH収率(%)
(n-C ₄ H ₉) ₄ NBr	0.004	0.2	0.2	6 16.5
"	0.004	2.0	0.4	6 52.0
"	0.004	0.4	0.4 ²⁾	4 44.5
(n-C ₄ H ₉) ₄ NI	0.004	0.4	0.4	4 29.4
(n-C ₄ H ₉) ₄ PBr	0.004	0.4	0.4	4 28.0
CPy Br ³⁾	0.004	0.4	0.4	4 ~0
15-Crown-5	0.004	0.4	0.4	4 ~0
18-Crown-6 ⁴⁾	0.004	0.4	0.4	4 ~0
" ⁵⁾	0.020	1.0	0.4	1 40.0
Dibenzo-18-Crown-6 ⁵⁾	0.002	1.0	0.4	5 36.5

1) 60°C, 45~50% NaOH水溶液, ベンゼン10ml, 触媒0.004 mol

2) 46% NaOH水溶液(0.4 mol) 2 hr 間隔で2回に分けて使用

3) 吳化セチルピリジニウム

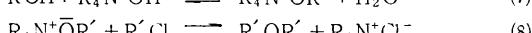
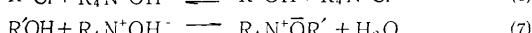
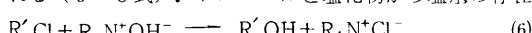
4) 50% KOH水溶液を使用

5) 固体 KOH - 有機相反応

ンの直接の反応によりカルバニオンが生成する可能性もあるが、それが有機相中に十分可溶化されるためには触媒が必要であり、このことは触媒なしではMHがほとんど生成しないことから明らかである。

また、この反応系では、最初予想したようなアセトンの二量体ジアセトンアルコールおよびアルドール縮合生成物の不飽和ケトンは、反応の過程でも最終的にほとんど生成しないことが見出された。このことはカルバニオンが主に界面または有機相中で生成し、その求核反応がアセトンに対してよりも塩化ブレニルに対して優先的におこるためと考えられる。

反応生成物はMHの他に数種類の高沸点化合物を含み、そのうち一種類のみを蒸留で単離した。IRおよびNMRから、この化合物はエーテル結合を含むことが明らかにされ、ブレニルエーテルと推定した。この生成機構は、まず塩化ブレニルが有機相中でR₄N⁺OH⁻の水酸イオンの求核攻撃を受けてブレニルアルコールが生成し、それから生じたアルコキシドイオンがもう1分子の塩化ブレニルと反応してブレニルエーテルを生ずると考えられる(6~8式)。アルコールと塩化物から塩基の存在



下でエーテルが生成する反応はWilliamson合成法として知られ、四級アンモニウム塩をPTCとしてNaOH水

溶液を用いる二相反応系で効率良く進むことがすでに報告されている²⁾。すなわち本実験における反応系では、MHの生成反応と塩化ブレニルの加水分解およびエーテル化が競争的に進行し、したがって、たとえば図1および図2に示すように、触媒濃度を上げてもMHの収率はほとんど変らず、またアルカリの使用量を増加しても、MHの生成速度が増加するだけで、最終的な収率はあま

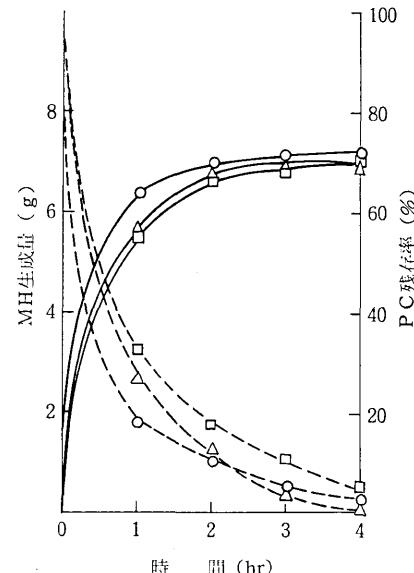


図1 反応時間とMH生成量(実線)および塩化ブレニル(PC)の残存率(破線)の関係

PC 0.2 mol, アセトン 0.4 mol, NaOH 0.4 mol
ベンゼン 10ml, 60°C
触媒量: ○ 0.004 mol, △ 0.007 mol, □ 0.01 mol

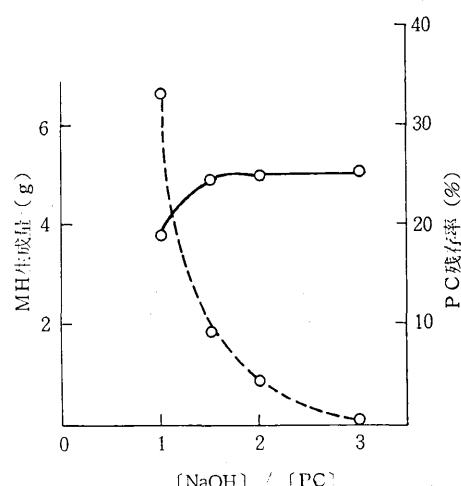


図2 [NaOH] / [PC] 比の効果

PC 0.2 mol, アセトン 0.2 mol, 46% NaOH水溶液
ベンゼン 7ml, 60°C, 6 hr
実線 MH生成量, 破線 PC残存率

研究速報

り向上しない。

活性メチレン化合物のアルキル化反応をPTC系で行った例は、これまで多数報告されている³⁾。これらの場合、アルキル化されるのは、(9)式に示すように2個の活性基



$\text{Y}, \text{Z} = -\text{Ph}, >\text{C}=\text{O}, >\text{SO}_2, >\text{P}=\text{O}$,

$- \text{CN}, -\text{S}-$

にはさまれたメチレンまたはメチングループに限られていた。すなわち、十分大きい酸性度を有するプロトンを持つ炭素のみが、効率良くアルキル化されることを示しているが、本研究に示したように、単純ケトンのアルキル化も適当な条件下では可能であることがわかる。

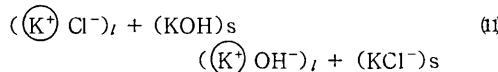
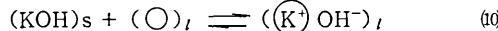
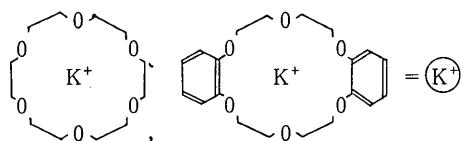


表1に示したように、18-クラウン-6および15-クラウン-5は、KOHまたはNaOH水溶液を用いる二液

相間反応では、ほとんど触媒効果を示さないが、固体KOH一有機相間反応では有効な触媒として作用する。この場合には、クラウンエーテルのカリウムイオン錯体(上図)が、アンモニウムイオンと同様な作用を行い、(3)および(4)と類似の反応を行い、最終的には(11)式の反応でサイクルを完成するものと推定される。

以上にのべたように、比較的安価なアセトンおよびイソブレンを原料として、温和な条件下でMHを合成することが可能であることが示されたが、先にのべたような副反応の抑制による収率の向上が残された課題である。また、ケトンのアルキル化には、従来n-BuLi, NaNH₂, NaH等の強塩基が用いられ、したがって湿気のしゃ断が必要とされていたが、一般にNaOH水溶液を用いるPTC反応が可能であれば、合成上便利な方法になると考えられるため、さらに一般的な反応への応用を検討している。

(1977年3月23日受理)

参考文献

- 1) 田中順太郎, 片桐孝夫, 山田恵敏, 日化誌, 87, 877 (1966)
- 2) H. H. Freedman, R. A. Dubois, Tetrahedron Lett., 3251 (1975)
- 3) M. Makosza, Tetrahedron, 24, 175 (1968); M. Makosza, *ibid*, 30, 3723 (1974)

(continued from p. 21)

(25ページよりつづく)

References

- 1) T. Kawai, 'A New Discrete Model for Analysis of Solid Mechanics Problems', *Seisan Kenkyu*, Vol. 29, No. 4 (April, 1977)
- 2) T. Kawai and K. Kondou, 'New Beam and Plate Bending Elements in Finite Element Analysis', *Seisan Kenkyu*, Vol. 28, No. 9 (September, 1976)
- 3) T. Kawai and Y. Toi, 'A New Element in Discrete Analysis of Plane Strain Problems', *Seisan Kenkyu*, Vol. 29, No. 4 (April, 1977)
- 4) W. Flügge, 'Viscoelasticity', Blaisdell Publishing Company (1967)
- 5) Y. Yamada, 'Plasticity and Viscoelasticity', Baifukan (1972) (in Japanese)
- 6) O. C. Zienkiewicz and I. C. Cormeau, 'Visco-Plasticity - Plasticity and Creep in Elastic Solids - A Unified Numerical Solution Approach', Int. J. for Num. Meth. in Eng., Vol. 8, 821-845 (1974)
- 7) F. K. G. Odqvist and J. Hult, 'Kriechfestigkeit Metallischer Werkstoffe', Springer-Verlag (1962)

参考文献

- 1) Kurz, W.; Sahn, P. R.; Gerichtet erstarrte eutektische Werkstoffe, Springer-Verlag, 1975
- 2) Mollard, F. R.; Flemings, M. C.; Trans. Met. Soc. A.I.M.E., 239, 1967, 1534
- 3) Cahoon, J. R.; Paxton, H. W.; Trans. Met. Soc. A.I.M.E., 245, 1969, 1401
- 4) Rinaldi, M. D.; Sharp, R. M.; Flemings, M. C.; Met. Trans., 3, 12, 1972
- 5) Schulz, L. G.; J. Appl. Phys., 20, 10, 1949
- 6) Elwood, E. C.; Bayley, K. Q.; J. Inst. Metals, 76, 1949, 631~42; Takahashi, N.: J. Apply. Phys., 1960, 31, 7, 1287~90; Mehl, R. F.; Barrett, C. S.; Rhines F N Trans A.I.M.E., 1932, 99, 203~33
- 7) Kraft, R. W.; Trans. A.I.M.E., 224, 2, 1962
- 8) Garmong, G.; Met. Trans., 6A, 7, 1965, 1335~43; Double, D. D.; Hellawell, A.; Phil. Mag. 19 (1969) 1299; Cantor, B.; Chadwick, G. A.; J. Cryst. Growth, 23, 1, 1974, 12~20