.....

### オゾンー触媒複合系における

## VOC 分解に有効な活性酸素種の検討

### 齋藤圭市\*\*\*, 尾形 敦\*,1, 金賢 夏\*, 二9村 森\*, 有谷博文\*\*, 永長久寬\*\*\* (2007年10月9日受付:2007年12月24日受理)

# Reactivity of Oxygen Species on an Ozonolysis Catalyst for VOC Decomposition with Ozone

### Keiichi SAITO\*, \*\*, Atsushi OGATA\*,<sup>1</sup>, Hyun-Ha KIM\*, Shigeru FUTAMURA\*,

#### Hirofumi ARITANI\*\* and Hisahiro EINAGA\*\*\*

(Received October 9, 2007; Accepted December 24, 2007)

In the catalyzed decomposition of VOCs, it was known that reactivity was enhanced by the combination with ozone at low temperature. We carried out the decomposition of toluene and dichloromethane on a Ba-CuO-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> catalyst by ozone in a range of 100 to  $400^{\circ}$ C. In order to clarify the role of ozone and other oxygen species, we investigated three types of oxidation methods, i.e., by gas phase ozone alone (R1), the catalyst alone (R2), and the catalyst with ozone (R3). The performance in the gas phase ozone was equal to or higher than that on the catalyst alone. However, it was shown that the performance on the catalyst was enhanced with ozone in a range of 100 to 200°C. In other words, the active oxygen species on the catalyst derived from ozone, O<sub>ads</sub>, were effective for VOCs decomposition even at low temperature. The utilization factor of ozone for VOCs, which is defined as a ratio of removed VOC and consumed ozone, was investigated in R3. The lower the reaction temperature, the higher the utilization factor was. It seems that O<sub>ads</sub> was consumed for not only the removal of VOC but also the recombination into oxygen at high temperature.

1. はじめに

揮発性有機化合物 (VOC) は、光化学オキシダントや浮遊 粒子物質の原因の一つと考えられており、日本国内では平成 18 年から規制及び自主的取り組みによる排出抑制対策が推 進されることとなった(ベストミックス)<sup>1)</sup>. VOC 対策とし

キーワード:オゾン, 触媒, 活性酸素種, 揮発性有機化合物, VOC

產業技術総合研究所環境管理技術研究部門(305-8569 茨城県つくば市小野川 16-1) National Institute of Advanced Industrial Science and Technology (AIST), 16-1 Onogawa, Tsukuba, Ibaraki 305-8569, Japan \*\* 埼玉工業大学工学部(369-0293 埼玉県深谷市普済寺 1690)

Saitama Institute of Technology, 1690 Fusaiji, Fukaya, Saitama 369-0293, Japan

\*\*\* 九州大学大学院総合理工学研究院(816-8580 福岡県春 日市春日公園 6-1) Kyushu University, 6-1 Kasugakoen, Kasuga, Fukuoka 816-8580, Japan

<sup>1</sup>atsushi-ogata@aist.go.jp

てすでに、燃焼法、吸着法、生物処理法等の技術が開発され、 実際,多くの導入実績がある.このうち,直接(蓄熱)燃焼 法や触媒酸化法は、規制対象となっている高濃度 VOC 対策 技術として,既に大規模発生源に導入が進んでいる.しかし, 中小事業所では、設置場所や設置後のコスト面で適当な技術 がないことから、対策が遅れている.これらを背景に、中小 事業所を対象とした光触媒、低温プラズマ、オゾンなどを利 用した新たな促進酸化技術が検討されている<sup>2)</sup>.

低温プラズマ法は、低濃度の揮発性有機物質に対して、従 来型の分解法よりもコストを低く抑えられ、多くの化学物質 を分解できる方法として知られている.特に,分解能力を高 めるために触媒との複合化が進められ、相乗効果についても 多くの報告がなされている<sup>3)</sup>.

相乗効果は、プラズマによる発光、オゾン生成、触媒の活 性化などに起因すると考えられている 4. その中でも、オゾ ン触媒分解法で知られるように 5, 共存させる触媒に適当な オゾン分解能があり、かつプラズマ反応器内で充分なオゾン

が得られる場合,オゾンが VOC 分解に果たす役割は極めて 重要となる.実際に,Gervasini らは,アクリロニトリル,メ タノール,スチレン,トルエン,1,2-ジクロロエタン,塩化 ビニル<sup>67)</sup>を対象にプラズマ分解を試みており,プラズマ反応 器とその後段にBa-CuO-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>触媒を配することによっ て(二段式),さらに高い VOC 分解効率が得られることを報 告している.彼らは前段のプラズマ分解に加えて,後段では オゾンにより未分解 VOC ならびに分解副生成物の酸化反応 がさらに加速すると考えている.しかし,反応中のオゾン濃 度変化については検討されておらず,VOC 分解に対する実際 のオゾンの貢献度,すなわち気相や固体表面でのオゾンの有 効利用率などはわかっていない.

今回, 我々は VOC 分解におけるオゾンの効果,特にオゾ ンの濃度変化に着目し,多くの VOC 分解に有効であること が知られている Ba-CuO-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>触媒を用いて,トルエン とジクロロメタンの分解反応を行った.同時に,オゾンー触 媒複合系で反応に関与すると考えられる気相中の活性酸素種 と固体表面上の活性酸素種を分類し,100~400℃の各温度領 域における(1)気相オゾン,(2)熱的に活性化した固体触媒 表面,並びに(3)オゾンから生じた固体表面上の酸素活性種 が,VOC 分解に果たす役割について検討を行った.

#### 2. 実験

気相オゾンによる熱分解法 (R1), 従来型(熱) 触媒分解法 (R2), オゾン触媒分解法 (R3) の流路図を Fig.1 に示す. R1 では, VOC と N<sub>2</sub> を混合させたガスに, プラズマ反応器



- 図 1 VOC の気相オゾン分解 (R1), 触媒分解 (R2), オゾン触媒分解 (R3) 法の流路図
- Fig.1 Flow chart of VOC decomposition: (R1) ozonolysis, (R2) catalysis, and (R3) ozonolysis assisted by catalyst.

内で発生させたオゾン  $(O_3)$  を 100°Cのオーブン内で混合さ せ, さらに温度コントロールされた空筒の石英製反応器に導 入した (200 ppm-VOC, 1600 ppm-O\_3, 20 %-O\_2, N<sub>2</sub>バランス). R2 では, VOC と N<sub>2</sub>の混合ガスに,酸素を 100°Cのオーブン 内で混合させ,触媒反応器に導入した (200 ppm-VOC, 20 %O<sub>2</sub>, N<sub>2</sub>バランス). R3 では, VOC と N<sub>2</sub>を混合させたガスに,酸 素をプラズマ反応器内で発生させたオゾンを 100°Cのオーブ ン内で混合させ,触媒反応器に導入した.

ガス分析は、2.4m 長光路セル(Infrared Analysis 社製)を備 えた FT-IR (BioRad 社製: FTS-135)を用い、オンラインで定 性・定量を行った.赤外スペクトルは、分解能 0.5 cm<sup>-1</sup>、積算 回数 64 回で測定した.トルエン、ジクロロメタンを気相オゾ ンによって反応温度 350℃で分解を試みたときに得られた赤 外スペクトルを Fig.2 の(a)と(b)にそれぞれ示す.トルエン、 ジクロロメタン、CO、CO<sub>2</sub>、ギ酸 (HCOOH)、ホスゲン (COCl<sub>2</sub>) の定量分析には、主に 729 cm<sup>-1</sup>、1268 cm<sup>-1</sup>、2103 cm<sup>-1</sup>、2274 cm<sup>-1</sup>、



- 図2 反応温度350℃でのVOCの気相オゾン分解法による 反応前後の赤外スペクトル:(a)トルエン,(b)ジクロ ロメタン
- Fig.2 Infrared spectra on the decomposition of (a) toluene and (b) dichloromethane by R1 method.

Table 1 Selectivity of products and material balance of carbon in three reaction systems										
	Toluene					Dichloromethane				
	Temp. / °C	Selectivity in products / %			Material	Selectivity in products / %			Material	
		CO	$CO_2$	HCOOH	Balance / %	CO	$CO_2$	COCl <sub>2</sub>	Balance / %	
R1 -	100°C	0	78	22	15	_	_	_	_	
	200°C	32	56	12	48	_	_	_	_	
	300°C	51	45	4	73	100	0	<1	86	
	350°C	49	49	2	79	92	4	4	91	
R2 -	100°C	_	_	_	_	—	_	—	_	
	200°C	0	100	0	13	—	—	—	—	
	300°C	0	100	0	120	5	95	0	166	
	400°C	0	100	0	106	3	96	0	123	
R3 -	100°C	16	83	1	81	59	38	0	91	
	200°C	12	88	0	88	44	56	0	103	
	300°C	1	99	0	100	18	83	0	119	
	400°C	1	99	0	102	11	89	0	92	

表1 各種手法によるトルエン及びジクロロメタン分解後の生成物分布と炭素の物質収支

1103 cm<sup>-1</sup>, 860 cm<sup>-1</sup>の吸収ピークを用いた. なお, COCl<sub>2</sub>は 標準ガスによる検量線が得られないため, データベース (Infrared Analysis 社製: QA-SOFT)を用いて定量を行った. オゾンは紫外線吸収式オゾン濃度計(荏原実業社製:モデル HARE PG640)を用いて定量を行った. サンプリングは触媒反 応器を 100℃から 400℃まで任意の反応温度に設定し, 30 分 経過したのち行った. したがって, いずれも初期活性値を示 す.

トルエンは 5°Cに保持した液体試薬(和光純薬,特級)を N<sub>2</sub>でバブリングさせ発生させた.ジクロロメタンは N<sub>2</sub>との 混合ガス(高千穂化学工業,CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>=1,060 ppm)を用いた.こ れらをさらに N<sub>2</sub> と O<sub>2</sub>(および O<sub>3</sub>)で希釈し,全流量が 500 cm<sup>3</sup>/min になるよう調製した.



図 3 各温度におけるトルエンの分解挙動:(R1)気相オ ゾンによる熱分解法,(R2)触媒分解法,(R3)オゾン 触媒分解法.

Fig.3 Conversion of toluene as a function of temperature: (R1) ozonolysis, (R2) catalysis, and (R3) ozonolysis assisted by catalyst.

オゾンは、小田らによって提案されているコイル型沿面放 電型プラズマ反応器により発生させた<sup>8)</sup>.反応器は、石英管 の外周に塗布した銀ペーストを接地極に、内壁にコイル状に 密着させた白金ワイヤー(0.4 mm)を放電極とした構造になっ ている.純酸素(高千穂化学)100 mL/min をプラズマ反応器 に流通し、交流高電圧(8.3 kV、周波数1 kHz)を印加するこ とにより、8,000 ppm のオゾンを得た.混合ガスの組成は前 出の通り.

触媒は、エヌ・イー・ケムキャット社製、Cu-1230E(組成比: Ba=5.4 %, Cu=23.2%, Cr=21.9%)を用い、予め 150℃のオー ブンで充分乾燥させた後、反応に供した. なお、同触媒の表 面積は、ベルソープ社製の吸着装置 (BELSORP 18) を用い、 BET 法により 125 m<sup>2</sup>/g と求められた.

#### 3. 結果と考察

#### 3.1 トルエン(C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>: TOL)の分解

Fig.3 に各種分解法(R1, R2, R3)を用いた場合の100~400℃における C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>の分解挙動を示す.100~150℃では R1 と R2 で分解率にほとんど差が見られず,175~300℃では R1 の方が R2 よりもやや高い分解率を示した.しかし,R2 は 350℃以上で R1 を上回り,ほぼ 100%の分解率が得られた. 一方,R3 では 100℃においても 50%の分解率を示し,常に R2,R3 よりも高い分解性能を示すことがわかった.

主生成物とその選択率を Table 1 に示す.表中の選択率は, [各生成物量]/[検出された全生成物量]の比率として表す. R1 では  $CO_2 \sim 0$ 選択率が 350°Cで 50%程度なのに対し, R2 では 200°C以上の温度でほぼ 100%に達した. R2 では炭素の 物質収支が 100%を超える結果も得られており,これらは触 媒上に吸着した  $C_6H_5CH_3$ またはその中間体が分解・脱離した ものに起因すると考えられる. R3 では, 100°Cにおいて既に CO2選択率は83%に達しており、さらに温度上昇と共に選択率の向上がみられた.

一方, R1 で HCOOH の生成がみられたが, R2, R3 ではほ とんど観測されなかった.

**3.2** ジクロロメタン(CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub> : DCM)の分解

Fig.4 に各種分解法 (R1, R2, R3)を用いた場合の 100~ 400℃の温度領域における CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>の分解挙動を示す. R1 では 250℃以下で CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub> はほとんど分解しなかった. しかし, 300℃を超えると CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub> は急激に分解し始め, 350℃で分解率 は55%に達した. R2 でも 200℃以下ではほとんど分解しなか ったが, 250℃以上では温度上昇とともに分解率が向上し, 400℃で 55%の分解率が得られた. R3 では, 100℃において も 20%程度の分解率が得られ, 温度上昇とともに緩やかに分 解率が増大し, 300℃では 40%に達した. さらにそれ以上の 温度では, 急激に分解率が増大し, 400℃において分解率は 84%に達した.

主生成物である CO と CO<sub>2</sub>の選択率を Table 1 に示す. R1 では、生成物のほとんどが CO であった. これと対照的に、 R2 ではほとんどが CO<sub>2</sub>に分解・酸化された. 物質収支も 100% を超える値を示していることから、CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>の場合も C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub> と同様に触媒に吸着していた CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>, あるいはその反応中間 体が温度の上昇と共に分解・脱離してきたものと考えられる. R3 では、100℃において CO<sub>2</sub>選択率は 38%であったが、温度 の上昇と共に向上した.

なお、COCl<sub>2</sub>が R1 で 300℃のときに観測されたが、触媒を 用いること(R2, R3)で、この生成を抑制できることが明ら



図4 各温度における DCM の分解挙動:(R1)気相オゾン による熱分解法,(R2)触媒分解法,(R3)オゾン触媒分 解法.

Fig.4 Conversion of DCM as a function of temperature: (R1) ozonolysis, (R2) catalysis, and (R3) ozonolysis assisted by catalyst. かになった.また,いずれの系でも 300℃以上で HCl が観測 された (Fig.2(b)).

#### 3.3 活性酸素種の検討

以上の反応結果,並びに以下で示す O<sub>3</sub>濃度変化の結果をも とに,各反応系における VOC 分解に対する各種酸素活性種 の反応性について検討を行った.

#### **3.3.1** 気相中の活性酸素種

まず, R1 と R3 における気相 O<sub>3</sub> の濃度の変化から, これ らの反応系における活性酸素種の反応特性を調べた. Fig.5 と Fig.6 に R1 と R3 における VOC (C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>, CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>)分解時, 並びに VOC 非存在下での気相中の O<sub>3</sub> 濃度を示す.

Fig.5 より,共存する C<sub>6</sub>H<sub>3</sub>CH<sub>3</sub>や CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>によって,気相 O<sub>3</sub> の減少傾向が異なることがわかる.後者ではその傾向が気相 O<sub>3</sub>の熱分解とほぼ一致しているのに対し,前者ではそれより も低い温度で O<sub>3</sub>が消費されていることがわかる.250°C以下 の温度領域において, C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>は分解し CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>はほとんど分 解していないことから,気相 VOC に対する直接的な O<sub>3</sub>の反 応性の違いが確認できた.C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>は,100°Cにおいても分解 が起こっていることから,気相 O<sub>3</sub> との直接的な反応が示唆さ れる.これに対して,CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>の場合,気相中の O<sub>3</sub>分解 (O<sub>3</sub> → O<sub>2</sub>+O·<sub>gas</sub>)が急激に促進される250°C以上の温度域で反応が 始まっており,O・<sub>gas</sub>との反応が主反応と考えられる.事実, O・<sub>gas</sub>とCH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>との反応速度定数は,この温度以上で大きく なることが知られている<sup>9</sup>.以上のことから,C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>の場 合,200°C以下の主な活性酸素種は気相 O<sub>3</sub>そのものと考える



図5 VOC-気相オゾン分解法における反応温度と気相オ ゾン濃度の関係:(R1-TOL)トルエン,(R1-DCM) ジク ロロメタン,(R1-O3) VOC なし

Fig.5 Ozone concentration in the downstream as a function of temperature on pyrolysis of ozone (R1-O3), and on ozonolysis of (R1-TOL) toluene and (R1-DCM) dichloromethane. (R1-O3)

ことができ、250<sup>°</sup>C以上になると O<sub>3</sub>の熱分解から生じた原子 状酸素(O· $_{gas}$ )が C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>のみならず CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>の分解を促進 すると考えられた.

#### 3.3.2 固体表面上の活性酸素種

いずれの温度域でも R3 は R1 や R2 よりも高い分解活性を 示した.高温域 (250℃以上) では O3の熱分解が促進される ため, R3 においても前節同様の気相中の活性酸素種が反応に 寄与している可能性がある.そこで,その影響が少なく触媒 の効果がわかりやすい 100~250℃の低温域について,はじめ に検討を行った.

オゾン触媒分解法の反応機構として一般的な「固体触媒上 の $O_3$ から生じた\* $O_{ads}$ が VOC を分解する」反応機構に基づい て考察を行った<sup>5</sup>. Fig.6 からも明らかなように、 $O_3$ 分解が低 温域から始まっており、\* $O_{ads}$ の生成が期待される.

$O_3 + * \rightarrow O_2 + *O_{ads}$	(1)
$O_{ads} + VOC \rightarrow COx + H_2O + *$	(2)

#### \*:触媒活性点,\*Oads:触媒上に生じた活性酸素

Fig.7 に気相 O<sub>3</sub>が共存する系における,触媒の有・無の違い、VOCの違いによるO<sub>3</sub>消費量とVOC分解量の関係を示す. 比較のため,気相 O<sub>3</sub>による C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>の分解の結果もプロットした. C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>CH<sub>3</sub>の分解量は消費される O<sub>3</sub>量と良い相関があることがわかる.ただし,前節で述べたように気相 O<sub>3</sub>による CH<sub>2</sub>Cl<sub>2</sub>の分解は起こらない.一方,R3 も VOC の種類に依らず良い相関が見られることがわかる.ただし,その傾き(O<sub>3</sub>



図 6 VOC-オゾン触媒分解法における反応温度と気 相オゾン濃度の関係: (R3-TOL) トルエン, (R3-DCM) ジクロロメタン, (R3-O3) VOC なし.

Fig. 6 Ozone concentration in the downstream as a function of temperature on ozonolysis assisted by catalyst of (R3-TOL) toluene and (R3-DCM) dichloromethane, and on (R3-O3) the decomposition of ozone by the catalyst. 消費量に対する VOC 分解量の関係) は R1 とは明らかに異なっており, R3 において O<sub>3</sub>から得られた触媒上の\*O<sub>ab</sub>の働きを特徴づけるものになっている.ただし,次節で考察するが,消費された多くの O<sub>3</sub>は必ずしも VOC 分解に用いられていないことも明らかになった.

R2 の熱触媒系では、格子酸素あるいは気相  $O_2$ 由来の活性酸素種が触媒上で酸化反応を促進すると考えられる.しかし、 Fig.3 と Fig.4 より、ほとんどの温度領域で、R2 は R1 より分解活性が低い、本実験条件では VOC の分解に有効な活性酸素種が触媒だけでは充分得られないか、その反応性が  $O_3$  や $O \cdot_{sas}$ よりも低いことを示している.

次に、R3の250℃以上における反応活性の向上効果につい て検討を行った.  $C_6H_5CH_3$ ,  $CH_2Cl_2$ とも、低温域の分解活性 に加え、R1とR2の影響を強く受けているように見える.Fig.3 とFig.4の反応温度に対する分解活性は250℃前後を境に発現 しており、相乗効果がどちらの影響によるものかは単純に判 断できない.しかし、R1はCO選択率が高く、R2はCO2選 択率が高いという生成物分布に特徴的な違いがある.R3の生 成物中の選択率から判断すると、R2の関与が強く示唆された. いずれにせよR3の300℃以上の反応にはCO酸化反応も含め、 格子酸素あるいは気相 O2 由来の活性酸素種の関与があるこ とは確かである.

#### 3.4 R3のオゾン利用効率向上のための指針

R3 は VOC 分解に有効であることが示されたが、O3の利用 効率が低いため、さらに性能を高められる可能性がある.これらが低い理由としては、触媒による O3から O2への反応、



- 図7 R1 と R3 におけるオゾン消費量と VOC 分解量の関係 (100~250℃)
- Fig.7 Relationship between decomposed VOC and consumed ozone on R1 and R3 (100 to 250°C).

すなわち VOC 分解に寄与しない\*O<sub>ads</sub>(O<sub>3</sub>吸着サイト)が存在することを指摘できる.

$$2^* \mathcal{O}_{ads} \to \mathcal{O}_2 + 2^* \tag{3}$$

実際に, Fig.6 の 100℃のデータからも VOC が存在する方 が, O<sub>3</sub>の分解が抑制されていることがわかっており, これら は VOC の吸着サイトと O<sub>3</sub>の吸着サイトが競合するため, O<sub>3</sub> の分解が抑えられることを示唆している.

Fig.7 において、O<sub>3</sub> 消費量の小さい実験結果は低温側で得られたものを反映していることから、反応温度が低温になる ほど O<sub>3</sub> 利用効率が高いことが明らかになった.ただし、 Table.1 でも明らかなように、温度が低くなると反応前後の炭 素の物質収支や CO<sub>2</sub>選択率が低下する可能性があるため、R3 では VOC の種類ごとに温度設定の最適化が必要になると考 えられる.

#### 4. まとめ

気相オゾンは 100~400℃の温度域で Ba-CuO-Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 触媒と同等かそれ以上の分解能力を示した.一方,気相オゾ ンと触媒を組み合わせた複合系では、それらよりもさらに高 い VOC 分解活性を示した.また,触媒上で得られた活性酸 素種(\*O<sub>ads</sub>)は,気相オゾンやオゾンからの熱分解により生じ た原子状酸素 (O·gas)よりも,より低い温度で VOC 分解反 応に有効であることが明らかになった.さらに,同触媒を用 いてオゾン利用効率を上げるためには,反応温度を低くする ことが有効であることを指摘した.

#### 参考文献

- 1) 環境白書 平成 18 年度版 環境省
- 2) 金賢夏, 永長久寛, 尾形敦: 環境管理, 40 (2004) 1109
- C. M. Nunez, G. H. Ramsey, W.H. Ponder, J. H. Abbott, L.E. Hamel and P.H. Kariher: Air Waste, 43 (1993) 242
- 4) 尾形敦: エアロゾル研究, 21 (2006) 215
- 5) 永長久寛: クリーンテクノロジー, 16 (2006) 6
- A. Gervasini, G. C. Vezzoli and V. Ragaini: Catal. Today, 29 (1996) 449
- 7) A. Gervasini and V. Ragaini: Catal. Today, 60 (2000) 129
- T. Oda, T. Takahashi, K. Tada: IEEE Trans. Ind. Appl., 35(1999) 373
- 9) J. T. Herron: J. Phys. Chem. Ref., Data, 17 (1988) 967