# <特集論文>

# オゾン処理における過酸化水素の添加効果におよぼす溶存有機物の影響

The Effects of Hydrogen Peroxide Addition during Ozonation in the Presence of Dissolved Organic Matter

小坂浩司\*1,山田春美2,津野洋2,清水芳久3,松井三郎4

<sup>1</sup>国立保健医療科学院水道工学部,<sup>2</sup>京都大学大学院工学研究科, <sup>3</sup>京都大学大学院工学研究科附属流域圏総合環境質研究センター,<sup>4</sup>京都大学大学院地球環境学堂

Koji Kosaka\*1, Harumi Yamada², Hiroshi Tsuno², Yoshihisa Shimizu³ and Saburo Matsui4

<sup>1</sup>Dep. Water Supply Eng., NIPH, <sup>2</sup>Faculty of Eng., Kyoto Univ., <sup>3</sup>Research Center for Env. Quality Management, Kyoto Univ., and <sup>4</sup>Graduate school of Global Env. Studies, Kyoto Univ.

#### Abstract

The reaction rate constants of dissolved organic matter (DOM) with ozone and hydroxyl radical (HO•) were determined at pH 7.0 (4.5 mM phosphate buffer) using a continuous flow reactor, and the effects of hydrogen peroxide  $(H_2O_2)$  adding during ozonation in the presence of DOM were evaluated. Lake Biwa (LB) water, the Soma river (SR) water, the Suwannee river natural organic mater (SRNOM) and sewage treatment plant (STP) effluent were used as DOM solutions. The kinetics of ozone decomposition could be separated into two phases, i.e., rapid decomposition phase (Site A) and slow decomposition phase (Site B). Initial concentration of Site A per dissolved organic carbon (DOC) of DOM ([Site A]<sub>0</sub>/[DOC]), reaction rate constant of Site A with ozone  $(k_{O3,A})$  and reaction rate constant of Site B with ozone per DOC of DOM  $(k_{O3,B}/[DOC])$ were in the range of  $1.9 \sim 6.8 \,\mu$ mol mgC<sup>-1</sup>,  $9.0 \times 10^4 \sim 1.6 \times 10^5 \, M^{-1} \, s^{-1}$  and  $3.5 \times 10^{-3} \sim 1.1 \times 10^{-2} \, L \, mgC^{-1}$  $s^{-1}$ , respectively. Reaction rate constant of DOM with HO• per DOC of DOM ( $k_{HO,DOM}$ /[DOC]) was in the range of  $1.4 \times 10^4 \sim 2.9 \times 10^4$  L mgC<sup>-1</sup> s<sup>-1</sup>. The effects of H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> addition were observed after the decomposition of Site A. At slow decomposition phase, the ozone decomposition rate linearly increased with  $H_2O_2$  concentration, and the enhancement of ozone decomposition rate was much higher than that expected by multiplying H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> concentration and its reaction rate constant with ozone. The estimate of the ratio of HO  $\cdot$  generated per ozone decomposed ( $\eta$ ) in the absence of  $H_2O_2$  was in the range of  $0.29 \sim 0.63$ , which was also increased with  $H_2O_2$  addition.

KeyWords : Dissolved organic matter, micropollutant, ozone, hydroxyl radical, hydrogen peroxide, reaction rate constant

# 1. はじめに

オゾン/過酸化水素(O<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>)処理は、ヒドロキシルラ ジカル(hydroxyl radical、HO・)の酸化力を利用して水 中の有機物を酸化分解する促進酸化処理法の一つであり 1,2)、例えば、農薬や環境ホルモン様物質等の微量有害化 学物質の分解を目的に浄水処理や排水処理で検討・適用 されている $1^{-4}$ 。オゾンの反応は、オゾン分子による直 接反応と、オゾンの分解によって生成するHO・による反応の2つに分けられる<sup>1)</sup>。前者の反応は選択性が高く、多重結合やフェノール性水酸基を有する化合物と速やかに反応する<sup>1)</sup>。例えば、微量有害化学物質の場合、トリクロロエチレンや17 $\beta$ -エストラジオール等は直接反応によって分解可能である<sup>5,6)</sup>。一方、後者の反応は選択性が低く、化学物質との反応速度定数は概して10<sup>9</sup>~10<sup>10</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>の範囲にあり<sup>7)</sup>、オゾン分子では分解困難な化合物も容易に分解できる。したがって、オゾンを用いた促進酸化処理法とは、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>等のラジカル連鎖反応開始剤を併用することで、HO・による反応を増強させる処理法であると言える<sup>1,2)</sup>。

<sup>\*〒351-0197</sup> 埼玉県和光市南2-3-6

TEL: 048-458-6306 FAX: 048-458-6305

E-mail:kosaka@niph.go.jp

環境水および排水には天然有機物(natural organic matter、NOM)を含む溶存有機物(dissolved organic matter、DOM)が存在し、DOMもオゾンおよびHO・ と反応する。このため、DOM共存下での溶存オゾンの 減少速度は純水中に比べて速やかとなる。HO・による微 量有害化学物質の分解は、DOMが共存する場合には純 水中の場合よりも多量のHO・が必要となる。当然のこと ながらDOMの共存影響の程度はDOMの質および量に 依存する。また、DOMは単にオゾンやHO・と反応する だけでなく、反応する部位によっては、反応の結果それ ぞれ HO・および スーパーオキサイド アニオン (superoxide anion、O<sub>2</sub>)を生成することが知られてい る(式(1)~式(4))<sup>8</sup>。

| $O_3 + M_D \rightarrow M_D'$ $(k_{O3,D} M^{-1} s^{-1})$   | (1) |
|---|-----|
| $O_3 + M_I \rightarrow HO \cdot + M_I'  (k_{O3,I} M^{-1} s^{-1})$   | (2) |
| $\text{HO} \cdot + \text{M}_{\text{S}} \rightarrow \text{M}_{\text{S}}'  (k_{\text{HO},\text{S}} \text{ M}^{-1} \text{s}^{-1})$ | (3) |
| $HO \cdot + M_P \rightarrow O_2 \cdot + M_p'  (k_{HO,P} M^{-1} s^{-1})$   | (4) |

ここで、MDおよびMIは、DOMのうちオゾンとの反応に よってそれぞれHO・を生成しない反応部位、HO・を生 成する反応部位である。MsおよびMPは、DOMのうち HO・との反応によってそれぞれO2<sup>-</sup>を生成しない反応部 位、O2<sup>-</sup>を生成する反応部位である。ko3,DはMDとオゾン の反応速度定数、ko3,IはMIとオゾンの反応速度定数、 kHO,SはMSとHO・の反応速度定数、kHO,PはMPとHO・ の反応速度定数である。O2<sup>-</sup>は、ラジカル連鎖反応を促 進するラジカルで、式(5)に示すように、速やかにオゾン と反応しHO・の前駆物質であるO3<sup>-</sup>へと変わる<sup>90</sup>。

$$O_2^- + O_3 \rightarrow O_3^- + O_2 \ (1.6 \times 10^9 \ M^{-1} s^{-1})$$
 (5)

これまで、微量有害化学物質分解へのDOMの阻害影響の大きさやDOM自身の処理性について把握するため、 様々なDOMを対象に、そのオゾンやHO・との反応速度 定数が測定されてきた $^{10^{-13}}$ 。O<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>処理では、 H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>(その共役塩基であるHO<sub>2</sub>)がオゾンと反応するこ とでラジカル連鎖反応が開始される。このため、オゾン に対するDOMとH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>との競合関係についても把握し O<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>処理の適用範囲について評価する必要があるが、 このような視点からの検討は行われてはいない。また、 DOMの共存影響の程度は、DOMとオゾンやHO・との 反応の結果生成するラジカル種の多少によっても変わっ てくる。特に、O<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>処理を含めた促進酸化処理の場 合、DOMがラジカル連鎖反応を開始・促進するような 性質を持つか持たないかによって、促進酸化処理の適用 効果は大きく影響を受けるため、この視点からの検討も 重要となるが、そのような研究報告はほとんど存在しな い。

本研究では、3種の表流水(あるいは表流水由来の市 販のNOM)および1種の下水二次処理水を用い、DOM のオゾンおよびHO・との反応速度定数を求めた。その結 果を踏まえ、DOMが共存する場合のO<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>処理の適 用効果、すなわち、オゾン処理におけるH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>の添加効果 についてDOMのラジカル連鎖反応への関与も含めて評 価した。

# 2. 実験方法

#### 2.1 試薬および保存溶液

本実験で使用した対象水の水質を Table 1 に示す。 NOM の物理化学的特性の一つである、溶存有機炭素 (dissolved organic carbon、DOC)当たりの紫外部吸 光度(specific ultraviolet absorbance、SUVA L mgC<sup>-1</sup> cm<sup>-1</sup>)とオゾンや HO・との反応性との間には関 連性が見られたとの報告<sup>10,12)</sup>があるため、対象水として 波長 254 nm における SUVA (SUVA<sub>254</sub>) が異なる 3 種の表流水あるいは表流水由来のNOM(琵琶湖水(2001 年 2 月に琵琶湖南湖より採水)、滋賀県野洲川支流のそま 川河川水(2002 年 2 月に採水)、Suwannee 河の NOM(以下 SRNOM、International Humic Substances Society より購入))を用いた。また、排水中の DOM についても検討するため、下水二次処理水(2001 年 8 月に採水)も使用した。採水した対象水は、孔径 1.0µm のろ紙(GF/B、Whatman 製)でろ過した後に

|   |                            | -                  | ,   |              |   |
|---|----------------------------|--------------------|-----|--------------|---|
|   | DOC (mgC L <sup>-1</sup> ) | IC (mgC $L^{-1}$ ) | pН  | IC/DOC       | ${ m SUVA}_{254}({ m L}{ m mgC}^{-1}~{ m s}^{-1})^{ m f}$ |
| LB water <sup>a</sup>   | 1.9                        | 9.0                | 7.2 | 4.7          | 0.010   |
| SR water <sup>b</sup>   | 2.1                        | 8.6                | 7.6 | 4.1          | 0.021   |
| $SRNOM^{c}$   | -                          | -                  | -   | $4.3^{ m e}$ | 0.043   |
| $\operatorname{STP} \operatorname{effluent}^{\operatorname{d}}$ | 5.4                        | 17.8               | 7.2 | 3.3          | 0.016   |

a: Lake Biwa water, b: Soma river water, c: Suwannee river natural organic matter, d: sewage treatment plant effluent, e: value after adjustment with HCO<sub>3</sub> solution, f: specific ultraviolet abcorvance at 254 nm.

実験に使用した。実験に際して、各対象水の pH、DOC および無機炭素(inorganic carbon、IC)と DOC の比 (IC/DOC)は、それぞれ 7.0、1.4 mgC L<sup>-1</sup>および 3.3~ 4.7 の範囲に統一した。このとき、pH はリン酸緩衝液 (4.5 mM)を、DOC は超純水を、IC/DOC は重炭酸イオ ン水をそれぞれ添加することで調整した。IC/DOC を一 定の範囲に統一した理由は、環境水中の IC 成分は DOM 程大きくないが、HO・捕捉剤として作用し、ラジカル連 鎖反応に影響をおよぼすため <sup>7)</sup>、対象水間で IC の影響 の程度を合わせた方が望ましいと考えたためである。 DOM の HO・との反応速度定数は、オゾンとの反応性が 低く、HO・によってのみ分解する物質であるフタル酸ジ -*n*-ブチル(di-*n*-butyl phthalate、DBP)をリファレン ス物質として用いることで求めた。DBP をターゲット 物質として選定した理由は、DBP は、プラスチック添 加剤として広く使用されているフタル酸エステル類の一 つで<sup>14)</sup>、環境水中からの検出事例も多い<sup>15,16)</sup>が、環境 中のバックグラウンドが大きいことにより分析が困難な ため、その処理性についての報告がほとんどないことに よる。本実験では、環境中の DBP の影響を防ぐ目的で DBP-d4(和光純薬製(純度 98%))を用いた。DBP のオゾ ンおよびHO・との反応速度定数は、それぞれ<0.2 およ び 5.3x10<sup>9</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup> である <sup>6)</sup> 。初期 DBP 濃度は 0.04~ 0.19 µM の範囲とした。この濃度範囲は、本実験の場合、 生成した HO・が DBP によって消費される割合は 5%未 満であると推測されるため、その影響は無視できるとし て解析を行った<sup>10~13)</sup>。オゾン水は、高純度酸素ガスを 原料としたオゾンガス発生器(OS-1N、三菱電機製)によ り生成させたオゾンガスを、窒素酸化物除去のため pH 6.0 のリン酸緩衝液(1 mM)に通気させた後、散気管を通 して超純水に送入することで調製した。本実験で用いた 超純水は、水道水を超純水製造装置(CPW-200、 Advantec Toyo 製)により精製した後に、さらに、小型 超純水製造装置(Easypure RF、Barnstead 製)を用い て精製することで作成した。また、試薬は断りのない限 り特級以上のものを使用した。

#### 2.2実験装置

実験は、Fig.1に示す流通式(管型)反応装置により行った<sup>6)</sup>。ウォーターバス中にあるサンプルとオゾン水を、 ダブルプランジャー型のポンプを用いて、それぞれ13.5 および4.5 mL min<sup>-1</sup>の流量で流し、ミキシングチューブ を用いて両溶液を混合させることで反応を開始させた。 このとき、混合溶液の水温が20±1°Cとなるように各溶



Fig.1 Schematic diagram of a continuous flow reactor

液の温度を調整した。溶液が混合した後の反応はテフロ ン製のチューブ(内径1.6 mm)内で進行させ、その出口で 溶存オゾンを除去することで反応を止めた。反応時間は チューブの長さを変えることで変えた(反応時間:2.3~ 26.8 s)。なお、DBPのポンプ内の接液部への吸着によ る損失がないことは確認している。

溶存オゾンの除去は、溶存オゾンを測定する場合には 混合溶液をインジゴ水溶液と混合させることで、DBP を測定する場合にはチオ硫酸ナトリウム水溶液と混合さ せることで、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> 濃度を測定する場合には窒素パージ することで行った。初期溶存オゾン濃度はサンプルの代 わりに超純水を流しオゾン水と混合させたときの濃度と した。また、溶存オゾン濃度を一定に保つため、実験中 オゾンガスはオゾン水へ吹き込み続けた。なお、本実験 における各物質の濃度とは、サンプルとオゾン水とが混 合されたときの濃度をさす。

### 2.3 分析および解析方法

溶存オゾン濃度は、インジゴ(Aldrich製)水溶液を用いた吸光度法により求めた<sup>17)</sup>。サンプル中の $H_2O_2$ 濃度は銅とネオクプロイン(Sigma製)を用いる吸光度法<sup>18,19)</sup>、あるいはペルオキシターゼ(Sigma製)と

N,N-dimethyl-p-phenyle-nediamine (和光純薬製)を 用いる吸光度法により測定した<sup>20)</sup>。DBPは、サンプル 中のDBPをn-ヘキサン(残留農薬試験用、和光純薬製) を用いて液液抽出した後に、ガスクロマトグラフ質量分 析計(QP-5000、島津製作所製)より測定した。DOCおよ びICは全有機炭素計(TOC5000-A、島津製作所製)によ り測定した。DOCは、対象水のpHを2~3に下げ、窒素 パージしてICを除去した後に測定した。

DOM はオゾン、HO・との反応速度が異なる反応部位 の集合体であるため、個々の反応部位について直接反応 速度定数を求めるのは不可能である。反応速度定数を求 める場合、複数の異なる反応部位の各反応速度定数とそ の量の積をグループ化し、各グループを一定と見なすこ ととなるが、グループ化する数は、少ない方が DOM の 影響の大きさを把握しやすく、また、求めた値を活用し やすい。したがって、本研究では、一定と見なすグルー プ数を1つとして反応速度定数を求めることとした。こ のとき、測定条件(DOM がどの程度酸化されるまでの範 囲を対象とするか)によって反応速度定数は異なるが、本 研究では、リファレンス物質である DBP が約 90%分解 するまでの範囲では一定であると定義した。

# 結果および考察

### 3.1DOMのオゾンとの反応速度定数

Figs.2および3に、それぞれtertiary butylalchol (*t*-BuOH、9 mM)が共存しない場合とする場合における 各対象水中のオゾンの残存率の経時変化を示す(初期オ ゾン濃度: 26~30 μM)。t-BuOHはラジカル連鎖反応 を阻害する物質<sup>8)</sup>として知られており、*t*-BuOHが高濃 度で共存している場合、オゾンの分解に対するラジカル 種の影響を無視して解析できる。いずれの対象水におい ても、オゾンは、最初の測定時間(反応時間:2.3 s)以内 に速やかに減少し、その後、緩やかに減少した。このた め、DOMに関する定数は一定とすると定義したが、オ ゾンとの反応については、従来の報告<sup>12)</sup>にあるように、 オゾンと速やかに反応する部位(Site A)と緩やかに反応 する部位(Site B)に分けて解析を進めた。Westerhoff ら12)は、最初の測定時間までで消費されたオゾン量とし てSite Aを評価しているが、本実験では、Site Aは、 DOMの反応部位のうち、オゾンと速やかに反応する部 位がある量([Site A]<sub>0</sub> M)存在していると定義し<sup>21,22)</sup>、そ の反応速度(k<sub>03,A</sub> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>)は、オゾンが過剰に存在する場 合、最初の測定時間(2.3 s)までに分解してしまう速さで あるとした。また、Site Bのオゾンとの反応速度定数 (k<sub>03,B</sub> s<sup>-1</sup>)は、一定であるとした。なお、各値の算出方 法は後述する。

Fig.2より、オゾンの分解速度は対象水ごとに大きく 異なっていることがわかる。反応時間2.3 s以降のオゾン の減少を一次曲線と見なしてその反応速度定数を求める と、SRNOM、下水二次処理水、そま川河川水、琵琶湖 水の順で大きく、それぞれ4.1x10<sup>-2</sup>、2.7x10<sup>-2</sup>、9.2x10<sup>-2</sup>、 6.5x10<sup>-3</sup> s<sup>-1</sup>であった。本実験はDOC濃度を統一してい るため、この結果はDOMの質の違いによるものと言え る。また、*t*BuOHが共存しない場合とする場合の反応 時間2.3 s以降のオゾン分解の一次反応速度定数の比を とると、琵琶湖水、そま川河川水、下水二次処理水、



Time (s)

**Fig.2** Time profiles of ozone residual ratio in DOM solutions in the absence of *t*-BuOH. Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 26 \sim 30 \ \mu\text{M}$ ,  $[\text{DOC}] = 1.4 \ \text{mgC} \ \text{L}^{-1}$ .



**Fig.3** Time profiles of ozone residual ratio in DOM solutions in the presence of *t*-BuOH (9 mM). Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 26 \sim 30 \mu$ M, [DOC] = 1.4 mgC L<sup>-1</sup>.

SRNOMでそれぞれ1.3、1.4、2.4、2.6であった。すな わち、オゾンの分解速度は、琵琶湖水およびそま川河川 水の場合、*t*BuOHの共存によって若干低下し、下水二 次処理水およびSRNOMの場合、*t*BuOHの共存によっ て倍以上も低下していることが示された。Fig.3の結果 は、DOMのオゾンとの反応性の大小によるものである が、Fig.2の結果はそれだけでなく、DOMのオゾンや HO・との反応部位のうち、反応の結果、HO・やO₂<sup>-</sup>を生 成する部位が多いか少ないかということも反映している (式(1)~式(4)参照)。このように、DOM共存下でのオゾ ンの分解速度はDOMのラジカル連鎖反応との係わりに よっても影響を受けるため、オゾンとDOMとの反応性 の大小以上の違いが表れ、本実験で用いたDOMの場合、 オゾン分解速度は最大6倍も異なる結果となった(Fig.2 におけるSRNOMと琵琶湖水との違い)。

次に、*t*BuOH共存下で検討することで、[Site A]<sub>0</sub>、 *k*<sub>03,A</sub>および*k*<sub>03,B</sub>を求めることとした。このとき、オゾ ンの経時変化は式(6)で表すことができる。

 $-d[O_3]/dt = k_{O3,A}[Site A][O_3] + k_{O3,B}[O_3]$ (6)

Site Aについては、その定義から判断すると、[Site A]。 以上のオゾン濃度を与えると、反応時間2.3 sにおける オゾン消費量はその初期濃度によらずほぼ一定となる <sup>21,22)</sup>。Fig.4に、初期オゾン濃度を変化させた場合の、 初期オゾン濃度とそのときの反応時間2.3 sにおけるオ ゾン消費量との関係を示す。反応時間2.3 s後のオゾン 消費量は、初期オゾン濃度の増加にともない若干増加し ているものの、約30 μMでほぼ一定の値に近づいてい る。本研究では、反応速度定数はDBPが90%分解する までの範囲を対象として求めたため、琵琶湖水、そま川 河川水、SRNOMについては初期オゾン濃度26~30 μM、下水二次処理水については初期オゾン濃度47μM を基準に解析した(後述するFig.7を参照)。基準とした 初期オゾン濃度が下水二次処理水の場合のみ高いのは、 下水二次処理水中でのDBPが他の場合より分解しにく かったためである。

まず、*k*o<sub>3,B</sub>は基準とした初期オゾン濃度において、 反時間2.3 s以降を擬一次反応として求めた。[Site A]。



Fig.4 The effects of initial ozone concentrations on the ozone consumptions at initial sampling time. Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 7 \sim 47 \mu M$ ,  $[DOC] = 1.4 \text{ mgC } \text{L}^{-1}$ .

は、ko3,Bを求めた式を時間0まで外挿したときのオゾン 濃度と、初期オゾン濃度との差とした<sup>21,22)</sup>。さらに、 ko3,Aは、式(6)と式(7)の連立微分方程式を数値解析によ って解き、基準とした初期オゾン濃度以外の結果も含め たオゾン濃度の経時変化の実験値を最も満足させる ko3,Aを求め、この値を採用することとした。

 $-d[Site A]/dt = k_{O3,A}[Site A][O_3]$ (7)

Fig.5に琵琶湖水の場合のオゾン濃度の経時変化の実 測値と計算値の比較を示す。これより、実験値と計算値 とがよく一致していることがわかる。また、他の対象水 についても、同様に実験値と計算値とは一致している。

Table 2に、各対象水におけるそれぞれの係数値をま とめた。[Site A]<sub>0</sub>および $k_{03,B}$ については、DOC当たり の値として表記した。本実験で用いたDOMの場合、各 係数ともDOMによって数倍程度異なり、[Site A]<sub>0</sub>/[DOC]は1.9~6.8  $\mu$ mol mgC<sup>-1</sup>、 $k_{03,A}$ は9.0x10<sup>4</sup>~ 1.6x10<sup>5</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>、 $k_{03,B}$ /[DOC]は3.5x10<sup>-3</sup>~1.1x10<sup>-2</sup> L mgC<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>の範囲にあることがわかった。

表流水由来の3種のDOMについて見ると、*k*o3,B/[DOC] は、SRNOM、そま川河川水、琵琶湖水の順に大きかっ た。Site Aについても*k*o3,Aと[Site A]o/[DOC]の積をと ると、同様にSRNOM、そま川河川水、琵琶湖水の順に 大きかった。

これら値の大きさの順序はSUVA<sub>254</sub>の大きさの順と 一致し、また、この傾向はWesterhoffら<sup>12)</sup>の報告と同様



**Fig.5** Time profiles of ozone concentration of the experimental (symbols) and the simulated (lines) results for Lake Biwa water in the presence of t-BuOH (9 mM) in ozonation. Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 7 \sim 26 \ \mu\text{M}$ ,  $[\text{DOC}] = 1.4 \ \text{mgC} \ \text{L}^{-1}$ .

|              | [Site A] <sub>0</sub> /[DOC] | $k_{ m O3,A}$         | $k_{O3,B}/[DOC]$         | $k_{\rm HO,DOM}/[\rm DOC]$ |
|--------------|------------------------------|-----------------------|--------------------------|----------------------------|
|              | (µmol mgC <sup>-1</sup> )    | $(M^{-1}s^{-1})$      | $(L mgC^{-1}s^{-1})$     | $(L mgC^{-1}s^{-1})$       |
| LB water     | 1.9                          | $1.4 \mathrm{x10}^5$  | $3.5 \mathrm{x10}^{-3}$  | $1.4\mathrm{x}10^4$        |
| SR water     | 3.7                          | $9.0 \mathrm{x10}^4$  | $4.6 \mathrm{x10}^{-3}$  | $1.8 \mathrm{x10}^4$       |
| SRNOM        | 6.6                          | $1.6 \mathrm{x} 10^5$ | $1.1 \mathrm{x} 10^{-2}$ | $2.4\mathrm{x10}^4$        |
| STP effluent | 6.8                          | $1.0 \mathrm{x} 10^5$ | $5.4 \mathrm{x10}^{-3}$  | $2.9 \mathrm{x10}^4$       |

**Table 2** Reaction rate constants of DOM with ozone and HO•

であった。SUVA254はDOMのDOC当たりの芳香族含有 量と相関があるとの報告12)があり、オゾンは芳香族のう ち、フェノール性水酸基等の官能基を有する物質とは速 やかに反応する
うことが知られている。したがって、 SRNOM、そま川河川水、琵琶湖水の順でオゾンとの反 応性が高かったのは、この順にDOC当たりのオゾンとの 反応性が高い芳香族の量が高かったことによると推測さ れる。次に、下水二次処理水を含めて4種のDOMで比較 した場合、 $k_{O3,B}$ /[DOC]は、そま川河川水と下水二次処 理水との間では当てはまらなかったが、それ以外につい ては*k*<sub>03,B</sub>/[DOC]が大きい場合にSUVA<sub>254</sub>も大きかった。 一方、*k*<sub>03,A</sub>と[Site A]<sub>0</sub>/[DOC]の積は、その大小と SUVA254の大小とには関連性が見られなかった。例えば、 下水二次処理水のSUVA254は、SRNOMの半分以下であ るにもかかわらずko3.Aと[Site A]<sub>0</sub>/[DOC]の積は同等の 値であった。これは、下水二次処理水のSite Aの成分が 他の3種と大きく異なること、あるいはSite Aであると した成分の中にはDOM以外の無機物等の影響が含まれ ている可能性があることによると考えられるが、本研究 では明確にすることは出来なかった。

#### 3.2DOMのHO・との反応速度定数

オゾンが消費される際に、ある一定の割合η(0<η<1) でHO・へと変換されるとすると、HO・によってのみ分 解するターゲット物質であるDBPの残存率とオゾン消 費量との関係は、生成したHO・が主にDOM等の共存物 質によって消費され、DBPによって消費されるHO・の 割合が小さい場合、式(8)によって表現できる<sup>11~13</sup>。

$$\ln \frac{[\text{DBP}]_t}{[\text{DBP}]_0} = -\eta \frac{k_{\text{HO,DBP}}}{\sum k_i [S_i]} (\Delta O_3)_t$$
(8)

ここで、 $[DBP]_0$  Mは初期DBP濃度、 $[DBP]_t$  Mは時間t経過後のDBP濃度、 $(\Delta O_3)_t$  Mは反応開始時からt時間ま でに消費されたオゾン量、 $\sum k_i [S_i] s^{-1}$ は各溶質 $S_i$ のHO・ との反応速度定数とその濃度の積の総和である。したが って、本実験では、 $\sum k_i [S_i]$ の構成がDOMと炭酸種とす ると、 $\eta$ がわかればオゾン消費量とDBPの残存率の自然 対数値との関係式から $k_{\text{HO,DOM}}$  s<sup>-1</sup>を求めることができる。

これまでの研究において、Hoignéら13)は、nの値とし て経験的に0.5が適当であろうとしている。Haagら11)、 Westerhoffら<sup>12</sup>は、純水中におけるオゾン消費量当た りのHO・の生成量の化学量論からη=0.67を用いている。 ただし、この量論関係はHO・が生成するまでの反応であ り、HO・生成後の反応については考慮してはいない。ま た、当然のことながら、ηは対象水の成分によって異な る。このため、本実験では対象水にH2O2を添加した系で 検討を行うことで $\eta$ を概算し、その上で $k_{\rm HO,DOM}$ を求め ることとした。手順は次のとおりである。すなわち、実 験中、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>濃度が一定と見なせる場合、Site A分解後 のオゾン分解速度は式(9)~式(12)のように表現でき8,23)、 Site A分解後は各係数値(k<sub>03,D</sub>[M<sub>D</sub>]、k<sub>03,I</sub>[M<sub>I</sub>]、  $k_{\rm HO,S}[M_{\rm S}], k_{\rm HO,P}[M_{\rm P}])は一定と見なすとしていること$ から、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>添加量とそのときのオゾンの分解速度 (k<sub>03.obs</sub> s<sup>-1</sup>)との関係式を求めた。なお、式(3)~式(4)に おいて、[M<sub>s</sub>]および[M<sub>p</sub>]は、DOMのHO・との反応部位 としているが、式(9)~式(10)中では、それらに炭酸種の 影響も含まれていることに注意を要する。

 $-d[O_3]/dt = k_{O3,D}[M_D][O_3] + (k_{O3,I}[M_I] + 2k_{O3,H2O2}[H_2O_2])(1+\alpha)[O_3]$ 

 $=\{k_{O3,D}[M_D] + k_{O3,I}[M_I](1+\alpha)\}[O_3] + 2k_{O3,H2O2}[H_2O_2](1+\alpha)[O_3]$  $= k_{O3,obs}[O_3]$ (9)

$$\alpha = -\frac{\sum k_{\rm HO,P}[M_{\rm p}]}{\sum k_{\rm HO,S}[M_{\rm S}]}$$
(10)

$$k_{\text{O3,D}}[M_{\text{D}}] = \beta k_{\text{O3,B}} \qquad (0 \le \beta \le 1) \qquad (11)$$
$$k_{\text{O3,I}}[M_{\text{I}}] = (1 \cdot \beta) k_{\text{O3,B}} \qquad (0 \le \beta \le 1) \qquad (12)$$

ここで、k<sub>03,H202</sub> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>はH<sub>2</sub>O<sub>2</sub> (その共役塩基のHO<sub>2</sub><sup>-</sup>)

$$1 - \eta = \frac{k_{\rm O3,D} [\rm M_{\rm D}]}{k_{\rm O3,obs}}$$
(13)

とオゾンとの反応速度定数( $3.0x10^6 M^{-1}s^{-1}$ )<sup>24)</sup>、 $\beta$ は定数 である。また、 $\eta$ の値は $k_{03,obs}$ を用いると式(13)のように 表現できるため、式(9)~式(12)で表される関係式の切片 および傾きの値から、ある $H_2O_2$ 濃度における $\eta$ の値が求 まる。



**Fig.6** The effects of  $H_2O_2$  dose on the pseudo ozone decomposition rate constants at slow decomposition phase. Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 26 \sim 30 \ \mu\text{M}$  for LB water, SR water and SRNOM and  $46 \sim 47 \ \mu\text{M}$  for STP effluent,  $[\text{DOC}] = 1.4 \ \text{mgC} \ \text{L}^{-1}$ .



**Fig.7** The relationships between ozone consumption  $(\mu M)$ and residual ratios of DBP in  $O_3/H_2O_2$  process. Experimental conditions: pH 7.0,  $[O_3]_0 = 6 \sim 30 \ \mu M$  for LB water, SR water and SRNOM and  $8 \sim 47 \ \mu M$  for STP effluent,  $[DOC] = 1.4 \ mgC \ L^{-1}$ ,  $[DBP]_0 = 0.04 \sim 0.19 \ \mu M$ ,  $H_2O_2$  dose = 20 or 50  $\mu M$ .

Fig.6に、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>添加量と $k_{03,obs}$ との関係を示す(実験前後でのH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>濃度の変化は最大12%であったため、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> 濃度は一定と見なした)。対象水によってその傾きは異な るが、いずれの対象水においても $k_{03,obs}$ はH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>に対して 線形的に増加している。よって、式(9)~式(12)より $\eta$ の 値を求めたところ、その値は本実験のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>添加量の範囲 では、いずれの対象水でも0.8~0.9の間にあった。この ため、統一の値として0.8を採用した。

Fig.7に、このときのオゾン消費量とDBP残存率との

関係を示す。式(8)に示すように、オゾン消費量に対して DBP残存率の対数値は線形的に減少している。なお、下 水二次処理水の場合、ある一定のオゾン消費量までは DBPはほとんど減少していない。反応初期におけるこの 傾向は、下水二次処理水の場合、他の対象水に比べSite A とオゾンとの反応では、式(2)の反応より式(1)の反応が 優先していたためと考えられる。前述したように本研究 では明確にはできなかったが、この原因は、下水二次処 理水中のDOMが表流水由来である他の3つのDOMと構 造が大きく異なっていること、あるいはSite Aであると した成分の中にはDOM以外の無機物等の影響が含まれ ている可能性があることによると推測される。

Fig.7において[Site A]<sub>0</sub>以上のオゾン消費量について のプロットを採用し $\sum k_i$ [S<sub>i</sub>]を求め、そこから炭酸種の影 響を差し引くことで $k_{HO,DOM}$ を求めた(pH 7.0における 炭酸のHO・との見かけの反応速度定数:8.7x10<sup>6</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>)<sup>9</sup>)。結果をTable 2に示す。琵琶湖水、そま川河 川水、SRNOMおよび下水二次処理水それぞれのDOC 当たりの $k_{HO,DOM}$ は、1.4x10<sup>4</sup>、1.8x10<sup>4</sup>、2.4x10<sup>4</sup>およ び2.9x10<sup>4</sup> L mgC<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>であることがわかった。これらの 値は、別のDOMについての値と比較した場合、同じオ ーダーであった<sup>10~13</sup>)。

#### 3.3DOM共存下でのH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>の添加効果

 $O_3/H_2O_2$ 処理での $H_2O_2$ の添加効果は $H_2O_2$ のオゾンと の反応性がDOMのそれと同等以上の場合に表れる。本 実験では、DOMのDOCは既知であるため、Site Aおよ びSite Bについて、オゾンとの反応速度定数とその濃度 の積を求めると、それぞれ $4.3x10^{-1}$ ~ $3.7 s^{-1}$ 、 $6.7x10^{-3}$ ~ $2.9x10^{-2} s^{-1}$ の範囲にあった(SRNOMについては、 DOCは $2 mgC L^{-1}$ として計算)。同様に、 $H_2O_2$ について オゾンとの反応速度定数とその濃度の積を求めると、pH 7.0の場合、 $H_2O_2$ 濃度が0.5~ $5.0 mg L^{-1}$ の範囲で  $2.2x10^{-3}$ ~ $2.2x10^{-2} s^{-1}$ となった( $1 = \mu oH_2O_2$ は $2 = \mu$ のオゾンと反応するため $2k_{03,H2O2}$ [ $H_2O_2$ ]を算出)。これ らの値から、本研究の場合、通常の $O_3/H_2O_2$ 処理で添加 する $H_2O_2$ 濃度範囲では、DOMの質によらず $H_2O_2$ の添 加効果は主にSite A分解後に表れることがわかった。

このとき、 $H_2O_2$ の添加によって期待される効果として は、オゾンの分解速度の増加と $\eta$ の増加がある。以下に それぞれに分けて $H_2O_2$ の添加効果について考察した。

式(9)に示したように、 $H_2O_2$ は1モルで2モルのオゾン と反応するため、その添加によってオゾンの分解速度は  $2k_{O3,H2O2}$ [ $H_2O_2$ ]だけ速くなると予想される。本実験の場 合、Fig.6の直線の傾きを見ると、いずれのDOMにおい ても、 $2k_{03,H202}[H_2O_2]$ に比べて大きく増加しており、そ の範囲は $5.9 \sim 14$ 倍であった。この結果は、式(9) ~式 (12)から考察すると、DOM共存下で $H_2O_2$ を添加するこ とによって、ラジカル連鎖反応も影響を受けるため、  $H_2O_2$ の添加で期待されるオゾンの分解速度より大きな 効果が見込めたためと考えられる。このとき、オゾン分 解速度への促進効果は、ラジカル連鎖反応を促進する成 分が多い場合により大きくなると考えられる。

 $\eta$ について見ると、式(13)より、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>を添加しない場 合のηは、琵琶湖水、そま川河川水、SRNOMおよび下 水二次処理水でそれぞれ0.29、0.32、0.63および0.55 であった。これらの値は、DOMの質によって異なって はいるがHoignéら<sup>13)</sup>の0.5に比較的近い値であった。 $\eta$ が大きくなるのは、式(2)の反応が式(1)の反応より優先 している場合および(あるいは)式(4)の反応が式(3)の反 応より優先している場合である。式(2)の反応を示す物質 の特徴はわかってはいないが、式(4)の反応を示す物質と しては例えば第1級アルコールや糖類が当てはまること が知られている<sup>8)</sup>。したがって、SRNOMや下水二次処 理水中のDOMには、このような構造を持つ物質が多く 含まれている可能性があると推察される。また、いずれ のDOMにおいても、 $\eta$ の値はH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>を添加することで増 加し、14~36 μmol mgC<sup>-1</sup>程度のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>を添加すること で0.8~0.9にまで上昇することが示された。

# 4. まとめ

本研究では、3種の表流水あるいは表流水由来の NOM(琵琶湖水、そま川河川水、SRNOM)および1種の 下水二次処理水を用いて、DOMのオゾンおよびHO・と の反応性、オゾン処理におけるH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>添加効果へのDOM の共存影響について検討した。得られた主な知見は次の とおりである。

- (1)いずれの対象水についても、オゾンの分解速度は、急速反応部位(Site A)と緩速反応部位(Site B)とに分けることで表現できた。[Site A]<sub>0</sub>/[DOC]、*k*<sub>03,A</sub>および*k*<sub>03,B</sub>/[DOC]の値はDOMの質によって異なり、それぞれ1.9~6.8 µmol mgC<sup>-1</sup>、9.0x10<sup>4</sup>~1.6x10<sup>5</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>、3.5x10<sup>-3</sup>~1.1x10<sup>-2</sup> L mgC<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>の範囲であった。また、*k*<sub>H0,DOM</sub>/[DOC]は、1.4x10<sup>4</sup>~2.9x10<sup>4</sup> L mgC<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup>の範囲であった。
- (2)オゾン分解速度に対して、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>の添加効果が表れた のは、DOMの質によらずSite Aが分解した後であっ た。このとき、オゾンの分解速度は添加したH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>濃

度に対して線形的に増加した。また、増加の程度は、 DOMはラジカル連鎖反応に影響をおよぼしているため、オゾンと $H_2O_2$ との反応速度定数と $H_2O_2$ 濃度の積よりも5.9~14倍も大きかった。

(3)Site A分解後において、オゾン処理の場合の $\eta$ は DOMの質によって異なり、 $0.28 \sim 0.63$ の範囲にあっ た。これらの値は、いずれのDOMについても $14 \sim 36$  $\mu$ mol mgC<sup>-1</sup>程度のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>を添加することで、 $0.8 \sim$ 0.9にまで上昇した。

#### [参考文献]

- Hoigné, J.: Chemistry of aqueous ozone and transformation of pollutants by ozonation and advanced oxidation processes, *The Hand Book of Environmental Chemistry Vol. 5 Part C Quality and Treatment of Drinking Water II (ed. by Hrubec, J.)*, (1998).
- Glaze, W. H., Kang, J. W. and Chapin, D. H.: The chemistry of water treatment processes involving ozone, hydrogen peroxide and ultraviolet radiation, *Ozone Sci. Eng.*, 9, 335-352 (1987).
- Camel, V. and Bermond, A.: The use of ozone and associated oxidation processes in drinking water treatment, *Water Res.*, 32(11), 3208-3222 (1998).
- Masten, S. J. and Davies, S. H. R.: The use of ozonation to degrade organic contaminants in wastewaters. *Environ. Sci. Technol.*, 28, 181A-185A (1994).
- Neta, P., Huie, R. E. and Ross, A. B.: Rate constants for reactions of inorganic radicals in aqueous solution, *J. Phys. Chem. Ref. Data*, 17, 1027-1284 (1998).
- 6) 小坂浩司、山田春美、津野洋、清水芳久、松井三郎:フタル酸ジ・mブ チルおよび17βエストラジオールのオゾン、ヒドロキシルラジカルと の反応速度定数の測定、水環境学会誌 26, 215-221 (2003).
- Buxton, G. V., Greenstock, C. L., Helman, W. P. and Ross, A. B.: Critical review of rate constants for reactions hydrated electrons, hydrogen atoms, and hydroxyl radicals (HO/O<sup>-</sup>) in aqueous solution, *J. Phys. Chem. Ref. Data*, 17, 513-886 (1998).
- Staehelin, J. and Hoigné, J.: Decomposition of ozone in water in the presence of organic solutes acting as promoters and inhibitors of radical chain reactions, *Environ. Sci. Technol.*, 19, 1206-1213 (1985).
- Bühler, R. E., Staehelin, J. and Hoigné, J.: Ozone decomposition in water studied by pulse radiolysis 1. HO<sub>2</sub>/O<sub>2</sub><sup>-</sup> and HO<sub>3</sub>/O<sub>3</sub><sup>-</sup> as intermediates, *J. Phys. Chem.*, 88, 2560-2564 (1984).
- 10) Elovitz, M. S. and von Gunten, U.: The effect of DNOM properties on the kinetics of ozone decomposition and hydroxyl radical scavenging, *Proc. 14th Ozone World Congress*, 95-104 (1999).
- Haag, W. and Yao, C. C. D.: Ozonation of U.S. drinking water sources: HO• concentration and oxidation-competition values, *Proc. 11th Ozone World Congress*, S-17-119-S-17-126 (1993).
- 12) Westerhoff, P., Aiken, G., Amy, G. and Debroux, J.: Relationships between the structure of natural organic matter and its reactivity towards molecular ozone and hydroxyl radicals, *Water Res.*, 33, 2265-2276 (1999).
- Hoigné, J. and Bader, H.: Ozonation of water: "Oxidation-competition values" of different types of waters used in Switzerland, *Ozone Sci. Eng.*, 1, 357-372 (1979).
- 14) Staples, C. A., Peterson, D. R., Parkerton, T. F. and Adams, W. J.: The environmental fate of phthalate esters: a literature review, *Chemosphere*, 35(4), 667-749 (1997).

- 15)田中宏明:水環境における内分泌攪乱化学物質の実態調査,水環境学 会誌 22, 629-632, (1999).
- 16)国包章一:内分泌攪乱作用を疑われている化学物質の水道における実 態調査,水環境学会誌 22, 633-635, (1999).
- 17) Bader, H. and Hoigné, J.: Determination of ozone in water by the indigo method. *Water Res.*, 15, 449-456 (1981).
- 18) Baga, A. N., Johnson, G. R. A., Nazhat, N. B. and Saadalla-Nazhat, R. A.: A simple spectrophotometric determination of hydrogen peroxide at low concentrations in aqueous solution. *Anal. Chim. Acta*, 204, 349-353 (1998).
- 19) Kosaka, K., Yamada, H., Matsui, S., Echigo, S. and Shishida, K.: Comparison among the methods for hydrogen peroxide measurements to evaluate advanced oxidation processes: Application of a spectrophotometric method using copper (II) ion and 2,9-dimethyl-1,10-phenanthroline. *Environ. Sci. Technol.*, 32, 3821-3824 (1998).
- 20) Bader, H., Sturzenegger, V. and Hoigné, J.: Photometric method for the determination of low concentrations of hydrogen peroxide by the peroxidase catalyzed oxidation of *N*,*N*-dimethyl-*p*-phenylenediamine (DPD). *Water Res.*, 22, 1109-1115 (1998).
- 21) Qualls, R. G. and Johnson, J. D.: Kinetics of the short-term consumption of chlorine by fulvic acid. *Environ. Sci. Technol.*, 17, 692-693 (1983).
- 22) Echigo, S.: Kinetics and speciation of brominated disinfection by-products during ozonation. *Ph.D. Dissertation*, University of Illinois, (2002).
- 23) Acero, J. L. and von Gunten, U.: Influence of carbonate on the ozone/hydrogen peroxide based advanced oxidation process for drinking water treatment, *Ozone Sci. Eng.*, 22, 305-328 (2000).
- 24) 小坂浩司: 促進酸化処理法による内分泌攪乱化学物質の分解に関する 基礎的研究, 京都大学大学院工学研究科博士論文, (2002).

(受付 2005.4.11)

(受理 2005.5.26)