

多孔質膜利用の水中プラズマ源による芽胞菌の不活 化過程の検討

メタデータ	言語: Japanese
	出版者: 宮崎大学工学部
	公開日: 2020-06-21
	キーワード (Ja):
	キーワード (En): underwater plasma, OH radical, O
	radical, inactivation
	作成者: 堂園, 大雅, 後藤, 弘輝, 迫田, 達也, Dozono, Taiga,
	Goto, Hiroki
	メールアドレス:
	所属:
URL	http://hdl.handle.net/10458/6074

# 多孔質膜利用の水中プラズマ源による芽胞菌の不活化過程の検討

堂園 大雅<sup>a)</sup>·後藤 弘輝<sup>a)</sup>·迫田 達也<sup>b)</sup>

# Study on Inactivation Process of Bacillus subtilis by an Underwater Plasma Source with a Porous Membrane

Taiga DOZONO, Hiroki GOTO, Tatsuya Sakoda

## Abstract

Plasma formation in water is considered to be useful for sterilization because hydroxyl radicals are directly produced; therefore, we proposed an underwater plasma source with a porous membrane which functioned in bubble supply and the formation of gas-liquid interface - discharges. In this study, we examined inactivation of Bacillus subtilis and evaluated the inactivation efficiency in plural reaction areas. The results showed that radicals produced at the gas-liquid interface on a porous membrane made a substantial contribution on decomposition for organic matter such as a methylene blue. However, O<sub>3</sub> rising bubbles from a porous membrane were responsible for inactivating Bacillus subtilis having resistance period.

**Keywords** : underwater plasma, OH radical, O radical, inactivation

#### 1. はじめに

近年,水処理の分野において, O<sub>3</sub>(酸化電位 2.07 V)よ りも高い酸化電位を持つ OH ラジカル(以下 OH:酸化電位 2.81 V)を有効利用した促進酸化処理法(Advanced Oxidation Processes: AOP's)が注目されている。OH は,フッ素(酸化 電位 2.89 V)に次ぐ高い酸化電位を有しており,O<sub>3</sub>では分 解できないフミンや酢酸などの難分解性有機物の分解も可 能と報告されている<sup>(1)(2)</sup>。特に,最近は,エネルギー効率の 観点から放電を用いた方法が盛んに研究されている<sup>(3)(4)</sup>。し かし,促進酸化処理法の有用性を示すデータには難分解性 有機物を被処理対象としたものが多く,排水に含まれる細 菌類に対しての研究は多くない。

著者等は,多孔質膜を誘電体兼気泡生成素子として用い た水中プラズマ装置を提案し<sup>(5)(6)</sup>,液中気泡内で放電を生起 し,生成された活性種によって酢酸の効率的な促進処理が 可能であることを示している<sup>(7)</sup>。加えて,Arガスで水中プラ ズマを生成し,細菌類である芽胞菌の不活化試験を行うこ とで,Arガスを用いた場合には気液界面で生成された OH が主な不活化を担うことを明らかにしている<sup>(8)</sup>。本研究提案 の手法では,水中にパルスパワー等の特殊電源を用いて高 電界の形成によるアーク放電で細菌類を不活化する手法と 異なり,水中で誘電体バリア放電を形成して不活化を試み

a)電気電子工学専攻大学院生 b)工学専攻エネルギー系コース大学院生 b)工学教育研究部教授 ている。さらに、 $O_3$ を含む気相空間が水中を上昇すること により、処理溶液との接触面積を大きくできる条件下での 不活化処理となる。前述のように、短寿命ラジカルを活用し た促進酸化処理が注目されているが、本研究提案のプラズ マ源の場合は処理溶液の多孔質膜近傍が短寿命ラジカルの 生成箇所であり反応域となる。しかし、短寿命ラジカルの反 応域は、半減期の短さゆえに局所的であり、大部分の不活化 は上昇気泡中の $O_3$ が接触する過程において行われている可 能性がある。以上のように、本研究提案の水中プラズマ装置 における不活化過程は、1つの処理容器内において複数の反 応域で行われているため、気液界面近傍の短寿命ラジカル の不活化効率だけでなく、上昇気泡中の $O_3$ による不活化効 率を評価する必要がある。

加えて、我々は、これまでに菌の不活化過程には耐性期な るものが存在し、ある一定の期間、殺菌剤が菌に接触し続け ないと不活化が進行しないことを明らかにしている。耐性 期とは、殺菌剤が分生胞子の持つ細胞壁や細胞膜のジスル フィド結合、SH 基、トリプトファン残基等の易反応結合部 を損傷する<sup>(9)</sup>期間である。これらが破壊された後は、殺菌剤 が細胞内部に侵入し、核酸との反応が進む<sup>(10)</sup>ことで生存す る菌数は指数関数的に減少する。前述のように、本研究提案 のプラズマ源は、短寿命ラジカルの供給源と上昇気泡中の O<sub>3</sub> が存在する反応域がある。耐性期を有するような菌の不 活化を行う場合、どの反応域が大きく貢献するか明らかに する必要がある。

本研究では、まず、原料ガスを O2 とした水中プラズマ源 によりメチレンブルー溶液の分解試験を行い、気液界面の 放電により生成される短寿命ラジカルと、O3 を含む上昇気 泡による分解効率を比較した。次に、原料ガスをO2とした 場合の菌の不活化試験を行い、Ar を原料ガスとした場合の 結果を参照しながら、気液界面近傍で生成される短寿命ラ ジカルによる不活化効率と、O3 を含む上昇気泡による不活 化効率を評価した。これらの結果を基に、液中に存在する菌 に対しての水中プラズマ源の処理方法の最適化に関する指 針を検討した。

#### 2. 実験装置と実験方法

**〈2·1〉実験装置の構成** Fig.1 に実験装置の構成を示す。 実験装置は、反応容器、放電電力測定用コンデンサ、制限抵 抗、高周波高電圧電源から構成される。高周波高電圧電源 (ハイデン研究所, PHF-2K型)は、半値全幅 3.2 µs の正負 パルス群を繰り返し周波数 6 kHz で出力可能である。印加 電圧は2000:1 の高電圧プローブ(日新パルス電子, EP-50k) で、放電電流は CT センサ (Bergoz Instrumentation, CT-C2.5-B) を用いて測定し、デジタルオシロスコープ(Tektronix, DPO-4034)を介してデータを取得した。液相側から排出さ れる排オゾンは,紫外線吸光式のオゾンモニター (EBARA, EG-2001)を用いて測定した。放電スペクトルの観測は、フ ァイバ分光器(Ocean Optics, USB4000)と集光レンズ(焦点距 離100mm)を用いて行い、放電部から集光レンズまでの距離 を 600 mm, 集光レンズからファイバ分光器までの距離を 120mmの位置に固定し、積算時間は10sとした。放電生成 部は多孔質ガラス膜(アルミナ質多孔体, 20×20mm, 厚み 1 mm, 平均細孔径 6.4 µm) と直径 1 mm の SUS 製針電極を 15 本束ねたものを高電圧電極として密着配置して構成し た。放電生成用ガスは高電圧電極側から供給し,液相側で気 泡を生成した。なお、高電圧電極を針状とすることで、電極 /多孔質膜接触点近傍の電界集中による活性種の生成効率向 上に加え、電極/多孔質膜の良好な密着性を保ちつつ気泡の



Fig.1. Schematic diagram of experimental setup.

生成を行えるようにしている。なお、本装置では誘電体バリ ア放電を利用するため、液相及びリアクタの冷却装置は不 要である。

本研究提案の水中プラズマ装置によって起こり得る連鎖 反応式を以下に示す<sup>(11)</sup>。このように、O<sub>2</sub>ガスを用いた反応 は非常に複雑な反応を経てO<sub>3</sub>やH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>等を生成する。また、 後述するが、本研究で用いた OH のスカベンジャーとして 知られるマンニトールの反応速度定数は 10<sup>7</sup>~10<sup>9</sup> M<sup>-1</sup>s<sup>-1</sup> と高 い反応性を示す<sup>(11)</sup>。なお、O<sub>3</sub>/H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>反応による OH の生成が 考えられるが、水中プラズマによって生成される OH との 差別化を図ることは困難であるため今回は考慮しない。

**Chain initiation reaction** 

$O_3 + OH^- \rightarrow O^{2-} + HO_2$	(1)
$HO_2 \leftrightarrow H^+ + O^{2-}$	
Chain transfer reaction	
$O_3 + O^{2-} \rightarrow O_3^- + O_2$	(3)
$O_3^- + H^+ \rightarrow H O_3$	
$\mathrm{H} \mathrm{O}_3 \rightarrow \mathrm{O}_3^- + \mathrm{H}^+$	(5)
$\mathrm{H}\mathrm{O}_3 \mathop{\rightarrow} \mathrm{OH} \mathop{+} \mathrm{O}_2$	
$OH + O_3 \rightarrow O_3 OH$	(7)
$O_3 OH \rightarrow O_2 + HO_2$	
Chai termination reaction	
$O_3 OH + HO_2 \rightarrow O_3 + O_2 + H_2O$	(9)
$OH+OH \rightarrow H_2O_2$	(10)
$H_2O_2 \leftrightarrow HO_2^- + H^+$	(11)
$OH + O^2 \rightarrow OH^2 + O_2$	(12)
$OH + H O_3 \rightarrow H_2O_2 + O_2$	(13)
$H O_3 + H O_3 \rightarrow H_2O_2 + 2O_2$	(14)
$H O_3 + O^{2-} \rightarrow OH^- + 2O_2$	(15)
$O_3 OH+O_3 OH \rightarrow H_2O_2+2O_3$	(16)
$O_3 OH+H O_3 \rightarrow H_2O_2+O_3+O_2$	(17)
$O_3 OH + OH \rightarrow H_2O_2 + O_3$	
$O_3 OH + O^2 \rightarrow OH^- + O_3 + O_2$	(19)
Other reactions	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,
$OH_2^+ O_3 \rightarrow OH^+ O^2^- + O_2$	(20)
	( )

〈2・2〉実験方法 放電生成用のガスは O<sub>2</sub>,供給圧力は 140 kPaとし、針電極に V<sub>pp</sub> = 9.0kV を印加した。Fig.2に、水 中気泡内放電を示す。多孔質膜の細孔を起点として気液界 面まで放電を確認できる。この時の放電電流・放電電圧波形 を Fig.3 に示す。観測される電流は変位電流成分に、誘電体 バリア放電特有のパルス状電流成分が重畳したものになる が、ここではハイパスフィルタにより変位電流成分を除外 している。同図より、第 3 波以降は放電プラズマの生成に寄 与していないことが分かる。

有機物の分解試験においては、被処理物に有機染料であるメチレンブルー(C<sub>16</sub>H<sub>18</sub>N<sub>3</sub>SCl)を用いた。メチレンブルーは 比色分析が可能であり非常に安定した物質であることか ら、放電による分解の対象として多く利用されている。ここ では、導電率 100 μS/cm の滅菌水 500 ml にメチレンブルー を 2.5 mg/L 供試したものとした。処理時間は 20 min とし, 1 min 毎に処理溶液を透過する定点レーザの透過光強度を測 定した。その上で,未処理時の透過光強度を 1 として時間経 過に伴う透過光強度の変化を得た。気液界面放電で短寿命 ラジカルを発生しない場合,すなわち,別の外部オゾナイザ で生成した O3を水中に供給した場合との分解特性を比較す るため,投入電力ではなく排出される O3 濃度を 50 ppm に 統一して試験を行った。メチレンブルーは反応式(1)~(20)を 介して生成される O3, OH, O, H2O2及び反応に伴う UV 光 によって分解される可能性がある。そこで,まず,別の外部 オゾナイザで生成した濃度 50 ppm の O3による分解(以下, O3バブリング)試験を行い,その他の要因を除外した際の分 解試験を試みた。O3 バブリングで得られた結果と,水中プ ラズマ源による試験結果を比較することで本装置における メチレンブルーの分解能力を評価した。

不活化試験においては、被処理物に細菌類である枯草菌 芽胞液 (Mesa Laboratories, Bacillus subtilis: ATCC<sup>(R)</sup>No. 6633) を用いた。芽胞菌は、熱・放射線等による物理的作用や、薬 剤や溶菌酵素等による化学的処理に対して極めて強い耐久 性を示す芽胞殻を形成する。また、比較的扱いやすく、O<sub>3</sub>に よる影響を検討する際の指標菌として用いられる<sup>(11)</sup>。処理 溶液は、導電率 100 μS/cm の滅菌水 100 ml に枯草菌芽胞液 を 50 μl を供試したものとした。処理時間は 10~40 min と



Fig.2. Discharge emission inside a bubble generated by O2 gas.





し、10 min 毎に採取した処理液を寒天平板表面塗抹法によ り培養温度 35℃で 24h 培養した。培養後の芽胞菌コロニー 数はコロニーカウント法により計数し、残存芽胞菌を得た。 各条件の比較は、生残曲線の指数減少期の勾配から生残菌 数が 1/10 に減少する時間(以下 D 値)を求めて評価した<sup>(12)</sup>。 なお、O<sub>3</sub>の溶解能力は排 O<sub>3</sub> 濃度 200 ppm において、処理時 間 30 min でも 0.1 mg/L 程度で、ほとんど溶解しない。また、 本試験においても、O<sub>3</sub> バブリングとの不活化特性を比較す るため、投入電力ではなく排出される O<sub>3</sub> 濃度を 200 ppm に 統一して試験を行った。

O2ガスを用いた水中プラズマにおける芽胞菌はO3,OH, O, H2O2によって不活化される可能性がある。まず,別の外 部オゾナイザで生成した濃度 200 ppm の O3 バブリングを行 い、その他の不活化要因を除外した際の芽胞菌の不活化を 試みた。次に、OH のスカベンジャーであるマンニトールを 処理溶液に添加し、OH 並びに H2O2 による影響を除外して 不活化試験を行った。なお,処理溶液に添加したマンニトー ルの濃度は5g/Lとし、これによる放電電流及び放電電力が 変化しないことを確認した。以上の試験結果と、これまでに 行ってきた水中プラズマによる試験結果を比較することで OH が芽胞菌に与える影響を検討した。また、OH 由来の遷 移発光が不活化に寄与しないことは既に明らかにされてい るが(13)、本装置においても確認が必要であると考え、放電ス ペクトルの観測及び石英試験管を用いた透過光による不活 化を試みた。放電スペクトルの観測はファイバ分光器を用 いて行い、放電発光の積算時間は10sとした。UV光による 不活化試験は、透過率90%の石英試験管内に同じ濃度の処 理溶液を5ml供試し、放電部から5.0mm離れた位置に固定 し 60 min 処理した。石英試験管の設置位置については、放 電が石英管まで届かないことを確認している。

#### 実験結果と考察

〈3・1〉メチレンブルーの分解に活性種が与える影響 Fig.4 に透過光強度と処理時間の関係を示す。透過光強度が最大 に至るまでに要した時間は、O3バブリングで15 min,水中 プラズマで10 min となり、本研究提案装置におけるメチレ ンブルーの基礎的な分解能力を示すことができた。また、 Fig.4 中の①の領域は、水中プラズマを用いた時の最大強度 が得られた10 min においてO3により分解された領域を示 したものであり、49.3%となる。一方、Fig.4 中の②の領域 はO3以外の要因として考えられるO、OH、並びにH2O2、 UV 光により促進された分解された領域を示したものであ り、50.7%となる。このように、本研究提案の水中プラズ マ源においても、O3以外の要因が有機物の分解に有効利用 されている。

ところで、多くの研究においてメチレンブルーは、触媒を 利用した H2O2 と UV 光により効率的な分解が可能になるこ とが報告されているが、触媒を利用せずとも H2O2 と UV 光 によりメチレンブルーは緩やかに分解される。UV 光により 分解されるメチレンブルーは石英試験管を用いた分解試験 により評価可能であろうが、H2O2 により分解されるメチレ ンブルーの反応は気液界面近傍でも行われるため、他の反 応と区別できない。それため、メチレンブルーの分解試験で は、気液界面近傍の反応域及び処理溶液全体の反応域にお いてどの程度分解が行われるか明確にできない。しかし、何 れにせよ上昇する気泡中のO3による分解能力は、O, OH, 並びに H2O2、UV 光によるものと同程度であることが分か った。

(3・2) UV 光が芽胞菌に与える影響 Fig.5 に、O<sub>2</sub> ガスを 用いた水中プラズマによる放電スペクトルの観測を行った 結果を示す。309 nm 付近に OH のバンドスペクトル (A<sup>2</sup> $\Sigma$ →X<sup>2</sup> $\Pi$ ) が観測された。また、O (777.4 nm, 844.6 nm), H<sub>a</sub> (656.3 nm), H<sub>β</sub> (486.1 nm) の発光が顕著であり、OH 遷 移発光は O 遷移発光の約 20 %程度であった。しかし、DNA 破壊を起こすことが知られている 260 nm - 280 nm の波長は 観測されず、Ar ガスを用いた場合と同様に本装置による UV 光は不活化に寄与しないと考えられる<sup>(7)</sup>。

Fig.6 に、UV 光による殺菌力の検討を行うべく、石英試験 管内の芽胞菌に対して不活化試験を行った結果を示す。60 min 処理後も残存菌数に変化が見られなかったため、本装置 により生成される OH 及び O の遷移発光は芽胞菌に対して 影響を与えないことが確認された。すなわち、芽胞菌の不活 化要因から UV 光の影響は除外できるとした。

〈3・3〉H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>が芽胞菌に与える影響 Fig.7 に、反応容器内のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub> 濃度の時間変化を示す。マンニトール非添加の場合は、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> 濃度は処理時間と共に高くなるが40分経過後で18mg/L程度である。H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>による芽胞菌の不活化では数万mg/L以上の濃度が必要なため<sup>(3)</sup>、水中O<sub>2</sub> プラズマ源で生成されるH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>による芽胞菌への影響は殆どないと考えられる。一方で、Arを用いた場合は40min経過後で3.5mg/L程度観測されていたが<sup>(8)</sup>、今回のO<sub>2</sub>を用いた場合は約5.1倍のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>の生成 濃度が観測された。これは、Arを用いた場合のH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>の生成



Fig.4. Typical waveforms of voltage and current.

過程は反応式(10)に限定されるのに対して, O<sub>2</sub>を用いた場合 は反応式(10) に加えて反応式(14), (16), (17), (18)が加わる ためである。何れの場合も OH 由来であることから, O<sub>2</sub>を 用いた水中プラズマ源では Ar を用いた場合よりも OH が生 成されていることが確認され, OH による不活化効果が十分 に見込めると考えられる。

(3・3)活性種が芽胞菌の不活化に与える影響 Fig.8に, 水中プラズマによる不活化試験時の芽胞菌コロニーの時間 依存性を示す。200 ppm の O<sub>3</sub>バブリングの場合は D 値 = 31.2 min である。マンニトール添加の場合は D 値 = 22.5 min である。この時 Ar を用いた場合と同様に,マンニトールに 捕捉される前の気液界面で生成された OH が不活化に寄与 している可能性がある<sup>(8)</sup>。そのため,マンニトールの添加に よって気液界面の OH の詳細な挙動を明らかにする必要が あると考え,309 nm 近傍の OH 遷移発光強度を測定した。 Fig.9 にその結果を示す。マンニトールの添加により OH 遷 移発光強度は約33%まで低下することが確認された。Ar を 用いた場合は,マンニトールの添加により OH 遷移発光強 度が約50%まで低下し,マンニトール非添加時の2倍の D



Fig.5. Optical emission obtained from the underwater plasma in the case when the operating gas is O<sub>2</sub>.



Fig.6. Temporal variation in CFU when UV light is irradiated by an underwater Plasma.



Fig.7. Variation in H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> concentration with/without mannitol. 値となった。この時,OH以外の殺菌要因が存在しないこと を考えると,O<sub>2</sub>を用いた場合もマンニトールに捕捉された 67%分のOHが不活化に寄与すると考えられる。なお,マン ニトール非添加の場合はD値=20.4 min となった。マンニ トール添加時の 22.5 min との差分 2.1 min が液中のOHによ る影響である。マンニトール添加及び非添加時のD値の差 分 2.1 min が気液界面の 67%分のOHよるものだとすると, 添加時のD値=22.5 min にマンニトールに捕捉される前の OH が与えた影響xは,0.67:0.33 = 2.1 min : x min から x = 1.03 min と推測される。この計算はArを用いた時と同様な 遷移発光強度とD値の相関性が得られると仮定したもので ある。

Fig.8に示した結果から,水中プラズマ装置から得られる 不活化の時間特性は,残存菌数を y,処理時間を t として Table 1 のように求められる。Table 2 中の近似式を用いて, 2 つの近似式に囲まれた面積比によって,水中プラズマによ って生成された殺菌剤が芽胞菌に与えた影響を算出する。 例えば,O<sub>3</sub>バブリングが与えた影響は yo と y1 とで囲まれた 面積(①)とした。積分範囲は,最も処理能力の高いマンニト ール非添加の時の D 値を用いて 0 min < t < 20.4 min とした。 水中プラズマにより生成される各殺菌剤が芽胞菌に与えた 影響を割合で示すと,O<sub>3</sub>: 76.8%,O:(15.4~)17.8%,OH: (~7.50) 5.17%であることが分かった。()内は,マンニトー ル添加時の不活化に気液界面の OH が 1.03 min の影響を与 えると仮定した時の近似式 y2~を用いて算出した。

このように、上昇気泡中の O<sub>3</sub>による不活化効率は全体の 約77%を占める結果となった。これは、上昇気泡中の気相空 間の接触面積が大きいことに加えて、半減期が活性種と比 べて非常に長く、処理溶液中をほとんどの O<sub>3</sub>が自己分解す ることなく通過するためだと考えられる。一方で、短寿命ラ ジカルが芽胞菌に与える影響は全体の約 23%に留まった が、D値で評価すると O<sub>3</sub>のみで不活化した時と比べ 1.53倍 不活化を促進したことになる。この短寿命ラジカルによる 促進の反応域は多孔質膜近傍であることを考えると、短寿 命ラジカルは限られた処理空間において十分な処理能力が 伴っていると判断できる。 ところで、メチレンブルーの分解試験において、水中プラ ズマ源の上昇気泡中のO<sub>3</sub>による分解能力は、O,OH,並び にH<sub>2</sub>O<sub>2</sub>,UV光によるものと同程度であった。一方、芽胞菌 の不活化の場合、H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>,UV光による不活化は見込めないこ とに加えて、短寿命ラジカルによる不活化効率は水中プラ ズマによる不活化領域の25%以下であった。また、被処理 水量は、メチレンブルー分解試験時の1/5にしているため、 上昇する気泡内のO<sub>3</sub>が被処理水から排出するまでの時間は メチレンブルー分解試験時の5倍短く、芽胞菌の不活化に 関しては上昇気泡中のO<sub>3</sub>が大部分の役割を担っていること になる。

我々は、別途、菌の不活化には耐性期なるものが存在し、 ある一定の期間、殺菌剤が菌に接触し続けないと不活化が 進行しないことを明らかにしている<sup>(9)</sup>。本研究提案のプラズ マ源は、メチレンブルーの分解試験で明らかにしたように、 短寿命ラジカルが有機物の分解を促進する。また、原料ガス を Ar とした時は、気液界面の放電により生成された OH が 不活化を主に担うことを明らかにしている<sup>(8)</sup>。しかし、耐性 期を有する菌の不活化を行う場合は、酸化力が高くても短 寿命である活性種は、耐性期を多少短くするに留まり、不活



Fig.8. The number of survivors for each inactivation.



Fig.9. Optical emission intensity around 310 nm due to OH.

化に大きく貢献できない。従って、対象とする菌と O<sub>3</sub>を含 む気泡との接触時間を長くすることが重要であることが明 らかとなった。

Table 1. Approximate expression of the number of the residual bacteria for each sterilization method.

Sterilization method	Approximation
The number of initial bacteria	$y_0 = 10^4$
O3 bubbling	$y_1 = e^{-0.074t + 9.27}$
Underwater plasma with mannitol	$y_2 = e^{-0.102t + 9.27}$
(Underwater plasma with mannitol)	$y_2 - e^{-0.098t + 9.27}$
Underwater water plasma	$y_3 = e^{-0.113t + 9.27}$

## 4. まとめ

多孔質膜利用の水中プラズマ源を用いて細菌類である芽 胞菌の不活化試験を行い,複数の反応域における不活化効 率を比較及び評価した。その結果,メチレンブルーのような 有機物の分解試験においては,O3を含む上昇気泡による分 解能力が,誘電体兼気泡生成素子として用いた多孔質膜の 気液界面近傍で生成されるO,OH,並びにH2O2,UV光に よるものと同程度であった。しかし,耐性期を有するような 芽胞菌の不活化においては,短寿命である活性種は耐性期 を多少短くするに留まり,不活化に大きく貢献しないこと が明らかとなった。すなわち,芽胞菌の不活化に関しては上 昇気泡中のO3が大部分の役割を担っていることを明らかに した。

上記の知見を基に、被処理水に生物界面活性剤を添加し、 水中での気泡径を小さく且つ気泡の上昇速度を遅くして O3 を含む上昇気泡による分解能力を有効活用できるようにし た状態での芽胞菌の不活化を試みている。

#### 参考文献

- (1) F. Fukawa, K. Rokkaku, S. Suzuki, Y. Yazawa, H. Itoh: "Decrease of Absorbance in Humate by Pulsed Discharge in Bubbles", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol.132, No.8,pp.667-668 (2012) 布川史章・六角虎太郎・鈴木 進・矢沢勇樹・伊藤晴雄:「気泡内パル ス放電によるフミン酸塩の吸光度の減少」, 電学論 A, Vol.132, No.8,pp.667-668 (2012)
- (2) T. Miichi, T. Fujimoto, T. Takeda: "Decomposition of Persistent Organic Compounds in Water using Pulsed Discharge on Water", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol.131, No. 10, pp.853-859 (2011) 見市 知昭・藤本 史・武田卓紀:「水上パルス放電プラズマによる 水中難分解性物質の分解」, 電学論 A, Vol.131, No.10, pp.835-859 (2011)
- (3) Y. Miyazaki, K. Satoh, H. Itoh:"Pulsed-discharge Purification of Water Containing Non-degradable Hazardous Substances", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol. 128, No. 4, pp.172-178 (2008) 宮崎 泰至・佐藤 孝紀・伊藤 秀範:「パルス放電による水中の難 分解性化学物質分解」,電学論 A, 128 号, 4 号, pp.172-178(2008)
- (4) T. Ishiguro, K. Yasuoka: "Advanced Oxidation Process by a Combined Ozone/Plasma System using Plasma in Bubbles", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol. 135, No. 3, pp. 175-181 (2015)
  石黒 崇裕・安岡 康一:「気泡内プラズマ/オゾン併用方式の促進酸

化処理」, 電学論 A, 135 巻, 3 号, pp.175-181(2015)

- (5) T. Sakoda, Y. Matsuda, and S. Baba: "Development of Novel Ozonizer Using Micro-Barrier Discharges Formed in Water", *Jpn. J. Appl. Phys.*, Vol.47, No.10, pp.8030-8032 (2008)
- (6) T. Sakoda, Y. Matsuda, and S. Baba: "Ozone Generation Using Micro Barrier Discharge in Water", J. Plasma Fusion Res., Series, Vol.8, pp.623-626(2009)
- (7) E. Shiomitsu, T. Sakoda: "Characteristics of an Underwater Plasma Source with a Porous Glass Membrane", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol.134, No.5, pp.321-326 (2013)
  塩満 栄一, 迫田 達也:「多孔質ガラス膜を用いた水中放電プラズ マ発生装置の特性」, 電学論 A, Vol.134, No.5, pp.321-326 (2013)
- (8) T. Hamada, T. Mine, T. Sakoda: "Examination of B. Subtilis Spore Sterilization by an Underwater - Ar – Plasma", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol. 136, No. 1, pp.64-65 (2015) 濱田 俊之,峰 大樹, 迫田 達也:「多孔質膜利用の水中アルゴン プラズマによる芽胞菌殺菌機構の考察」,電学論 A, Vol.136 No.1 pp.64-65
- (9) Tominaga, T. Tanaka, T. Sakoda, N. Mizoguchi, Y. Kushima:" Study on Ozone Concentration and Process Time Required for Sterilization of Conidiospore of Colletotrichum sp.", IEEJ Transactions on Fundamentals and Materials, Vol.136 No.11 pp.726-727 富永 大,田中 聡之, 迫田 達也, 溝口 則和, 櫛間 義幸:「マ

 留示 人, ロ中 応之, 垣田 達也, (再口 則和, 御同 義辛: 「マ ンゴー炭疽病菌の分生胞子の殺菌に必要なオゾン濃度 および処理 時間に関する研究」, 電学論 A, Vol.136 No.11 pp.726-727

- (10) 中室克彦:環境分野におけるオゾン利用の実際, pp.62-71, 日本医 療環境オゾン研究会 (2007)
- (11) 宗宮 功・日本オゾン協会:オゾンハンドブック, pp.10-12, pp57-58 (2004)
- (12)室克彦・日本医療環境オゾン研究会:環境分野におけるオゾン利用の実際, pp.79-124 (1994)
- (13) 桑畑 秀二・熊澤 栄作・大山 龍一郎・伊藤 淳:「大気圧アル ゴン・プラズマジェットを用いた大腸菌の殺菌」,表面科学, Vol.31, No.12, pp667-672(2010)