〈研究発表〉

# 淀川へのセラミック膜ろ過技術の適応研究

村田直樹<sup>1)</sup>,山口太秀<sup>2)</sup>,青木伸浩<sup>3)</sup>

<sup>1)</sup>メタウォーター㈱ 事業戦略本部 R&D センター 環境技術開発部 上水技術開発グループ (〒475-0825 愛知県半田市前潟町1番地 E-mail:murata-naoki@metawater.co.jp)

<sup>2)</sup>メタウォーター(株)事業戦略本部 R&D センター 環境技術開発部
 (〒101-0041 東京都千代田区神田須田町1-25 E-mail:yamaguchi-dabide@metawater.co.jp)
 <sup>3)</sup>メタウォーター(株)事業戦略本部 R&D センター 環境技術開発部

(〒101-0041 東京都千代田区神田須田町1-25 E-mail:aoki-nobuhiro@metawater.co.jp)

#### 概要

本研究では、高度に利用された淀川を対象に、膜ファウリングへの関与が指摘されている水道原 水中のバイオポリマー(高分子量有機物)について、オゾン、凝集といった膜前処理が与える影響 と、1年間にわたる連続セラミック膜ろ過実験について検討した。その結果、バイオポリマーは、 オゾン・凝集処理により低下するが、その傾向は凝集剤の種類によって異なることを確認した。ま た、オゾン・凝集処理を膜ろ過前段に配置したセラミック膜ろ過実験では、膜ろ過流束5m<sup>3</sup>/m<sup>2</sup>/d という高い流束で膜ろ過処理が可能であることを確認した。

**キーワード**:オゾン, 膜, ファウリング, 有機物 原稿受付 2016.7.6

EICA: 21(2 · 3) 85-89

# 1. はじめに

近年、国内外の大規模事業体において膜ろ過技術の 導入実績が増加している。膜ろ過処理は砂ろ過法と比 較して高い固液分離能力を有するため、耐塩素性病原 性微生物の確実な除去を目的に、欧米諸国では1980 年代から、日本では1993年度から中小規模浄水場を 中心に導入1)が始まった。近年では、膜ろ過設備費の コストダウンが進んだことや維持管理性の向上により、 100,000 m<sup>3</sup>/d を超える大規模浄水場でも導入され運 用されている。一般的に、膜ろ過処理を行っていると 膜の目詰まり(膜ファウリング)が生じ、膜の透過性 能を低下させるので、逆圧洗浄やエアバブリングと いった物理逆洗(物理的逆流洗浄)を定期的に実施す る。物理洗浄によって膜透過性能を回復できない膜 ファウリングを不可逆的膜ファウリング<sup>2)</sup>といい,膜 透過性能の回復は薬品洗浄によって行う。この薬品洗 浄は膜処理施設のランニングコストを増加させるので、 膜ろ過処理を長期間安定的に行うには不可逆的膜ファ ウリングの抑制が重要な課題である。

一方,大阪市水道局では現行施設の老朽化に伴う大 規模施設更新が迫っており,施設更新時においては, 既存の浄水処理技術に加えて,今後の給水量の減少も 視野に入れて検討する必要がある。大阪市の水源であ る淀川は,台風やゲリラ豪雨による濁度等の水質変動 が大きく,かつ,高度に利活用された表流水であるため, 膜ろ過技術の研究実績や導入実績が乏しいのが実情で ある。そこで、大阪市水道局とメタウォーターは、「淀 川を原水とした浄水処理への膜ろ過技術の適用可能性 に関する共同研究」を実施し、現行高度浄水処理設備 (中・後オゾンおよび粒状活性炭処理)の活用を考慮し ながら、凝集沈殿池や急速ろ過池を代替更新できる最 適な膜ろ過技術の導入手法について研究を進めている。

本論文では淀川表流水を対象に,近年,膜ファウリ ングへの関与が指摘されている水道原水中のバイオポ リマー<sup>3,4)</sup>(生体由来の高分子量有機物)について, オゾン,凝集といった膜前処理が与える影響と,1年 間にわたり検討したセラミック膜ろ過実験結果につい て報告する。

# 2. 実 験 方 法

### 2.1 水質分析方法

原水および膜ろ過水中のバイオポリマー濃度の測定 は、DOC-LABOR 社製の液体クロマトグラフィー有 機炭素測定装置(LC-OCD)を使用し、LC-OCDで 保持時間 30分付近の紫外線吸収のない有機高分子物 質のピークをバイオポリマーとした。その他の水質分 析は上水試験方法に準じて行った。

### 2.2 使用原水

原水は淀川を水源としている柴島浄水場着水井から 硫酸により pH7.0 に調整されたものを連続的に取水 した。**Table 1** に 2015 年 5 月~2016 年 5 月まで月 1 回の頻度で13回行った水質分析結果を示した。

#### 2.3 実験方法

実験は、現行フローの中オゾン処理を前オゾン処理 として活用できる Fig.1 に示す実験フロー<sup>5)</sup>で検討し た。図のように実験装置は、オゾン接触槽、セラミッ ク膜モジュール、物理洗浄水槽等から構成されている。 実験に使用したセラミック膜の仕様を Table 2 に示 した。純水透過流束は、45 m<sup>3</sup>/m<sup>2</sup>/d at 25℃,100 kPa であり、一般的な浄水膜に比べて高く、低動力での膜 ろ過処理が可能である。Fig.2 に示すように、膜ろ過 の流れは、原水を膜ろ過セルに供給し、分離層、支持 層を通り、膜ろ過水を膜外壁側に得る。内圧式である が、膜ろ過セル径が 2.5 mm と大きいことや強力な逆

Table 1	Raw water	quality (	May	2015-May	2016)
---------	-----------	-----------	-----	----------	-------

Analysis item		Ave	Min	Max	
$_{\rm pH}$	—	7.2	7.0	7.3	
Turbidity	degree	12.2	3.7	59.4	
Color	degree	4.7	2.1	16.4	
Total - Fe	mg/L	0.38	0.16	1.73	
Soluble - Fe	mg/L	0.06	0.03	0.22	
Total - Mn	mg/L	0.072	0.029	0.200	
Soluble - Mn	mg/L	0.010	$0.002 \\ 0.03$	$0.040 \\ 1.00$	
Total - Al	mg/L	0.26			
Soluble - Al	mg/L	0.05	0.01	0.21	
M-alkalinity	mg/L	27.8	21.8	31.5	
TOC	mg/L	1.7	1.3	3.1	
DOC	mg/L	1.4	1.1	1.9	
UV260	cm <sup>-1</sup>	0.037	0.025	0.109	
Bromide ion	mg/L	0.03	0.02	0.04	
THMFPs	mg/L	0.031	0.049	0.190	
Chlorine demand	mg/L	0.8	0.5	1.7	
NH <sub>4</sub> -N	mg/L	0.05	< 0.05	0.1	
Number of general bacteria	CFU/mL	10,700	310	91,000	
Chlorophyll a	μg/L	4.4	1.3	7.8	



Polyaluminum chloride (Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 10 %, Basicity 50, 70 %) Aluminium sulfide (Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 8 %)

Fig. 1 Experiment system

流洗浄とブロー工程により, 圧密化された濁質成分や 藻類などを効率良く剥離, 膜モジュール外に排出して 膜ろ過セル内の流路閉塞を防止している。

実験条件を **Table 3** に示した。膜前処理がバイオポ リマーに与える影響調査では、前オゾン注入率 0, 0.5, 0.8, 1.2 mg/L で 4 min 接触後、凝集剤注入率 0, 0.66, 1.32 mg-Al/L で凝集処理後、セラミック膜ろ過を行 い、水質分析を行った。なお、凝集剤はポリ塩化アル ミニウム-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 10%・塩基度 50%(以下 PACI-50 とする)と、近年、膜ファウリング抑制効果が確認さ れているポリ塩化アルミニウム-Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 10%・塩基度 70%(以下 PACI-70 とする)<sup>6</sup>、硫酸 ばん ど -8% (以下ばんどとする)の 3 種類を用いた。

連続膜ろ過実験は、淀川原水を Table 3 に示す条件 で前オゾン処理後、PACI-50 による凝集処理を行い、 形成したマイクロフロックを全量膜ろ過した。物理洗 浄間隔は 3 Hr で、膜ろ過水による逆圧洗浄とエアブ ローを実施して、長期的な膜ろ過差圧の推移を評価し た。PACI-50 の注入率は、柴島浄水場の注入率を参

 Table 2
 Membrane specifications

Membrane type	ceramic MF			
Nominal pore size	0.1 µm			
Length / Diameter	1000 mm / 30 mm			
Channels per membrane	55			
Channel diameter	2.5 mm			
Membrane area	$0.4 \text{ m}^2$			
Pure water flux	45 m³/m²/d at 25°C, 100 kPa			



Fig. 2 Ceramic membrane

Table 3 Experiment conditions

Pre-ozone injection rate	0 - 2 [mg/L]				
Ozone contact time	4.0 [min]				
Ozone contact system	Counterflow type				
Coagulant dose	0, 0.66, 1.3 [mg-Al/L]				
Kind of coagulant	Polyaluminum chloride (Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> ·10%, Basicity 50, 70%) Aluminum sulfide (Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> ·8%)				
Membrane filtration flux	$5 [m^3/m^2/d]$				
Physical cleaning time intervals	3 [Hr]				
Physical cleaning pressure	Combined backwash:<500 and Air blow:<200 [kPa]				

考に短期間の連続膜ろ過による予備実験の結果から 1.33 mg-Al/Lとした。化学的強化逆洗(以下 CEB と する)は、膜ろ過状況に応じて適時実施した。CEB 工程は、pH 2 以下に調整した希硫酸を膜モジュール 内の原水側(一次側)膜表面に接触させ 10 min 浸漬 後、物理洗浄によりモジュール外に排出した。

### 3. 結果と考察

### 3.1 膜前処理が膜ファウリング抑制に与える影響 (1) 膜前処理がバイオポリマー濃度に与える影響

Fig.3に前オゾン注入率とバイオポリマー濃度の関係を示した。前オゾン処理によりバイオポリマー濃度 は増加し、UV260は減少した。これはDOCの減少が 認められないことから、オゾン処理による低分子化に よって見かけ上増加したと考えられる。Fig.4に凝集 剤注入率とバイオポリマー濃度の関係を示した。 PACI-50とばんどにおけるバイオポリマー濃度は、 凝集剤注入率に依存する傾向を示した。一方、PACI-70におけるバイオポリマーの濃度は、注入率 0.66 mg-Al/L で他の凝集剤の注入率 1.3 mg-Al/L と変わ



Fig. 3 Effects of pre-ozone injection rate



Fig. 4 Effects of coagulant dose

らなく, 注入率 1/2 で同等の効果が得られることがわ かった。このように凝集剤の種類によってバイオポリ マーの除去性が異なることを確認した。

前オゾン処理との組み合わせでは、凝集処理単独と 前オゾン処理、凝集処理併用(オゾン処理によるバイ オポリマー増加分を加味)を比べると、凝集剤注入率 0.66 mg-Al/L におけるバイオポリマー濃度の除去性 は PACI-50, PACI-70, ばんどのいずれも前オゾン処 理を併用した方が低い値となった。これらから,前オ ゾン処理と凝集処理に組み合わせることで,より効果 的に膜ファウリングを抑制できる可能性が示唆された。 (2) 前オゾン処理が膜ろ過性に与える影響

**Fig.5**に PACl-50 を使った凝集膜ろ過と前オゾン 凝集膜ろ過における膜差圧の推移を示した。System B の前オゾン注入率は  $1.2 \text{ mg-O}_3/L$ ,接触時間は 4 min, 凝集剤注入率は System A, B ともに 1.3 mg-Al/L,膜 ろ過流束は System A で 4 m<sup>3</sup>/m<sup>2</sup>/d, System B で 5 m<sup>3</sup>/m<sup>2</sup>/d で運転した。なお、System B の膜ろ過水中 に溶存オゾンはほとんど検出されなかった。System B の膜差圧は図に示すように低い値で推移しており,前 オゾン処理と凝集処理により安定した膜ろ過運転が行 えることを確認した。

### 3.2 長期膜ろ過実験結果

2015年6月から2016年5月までの1年間における 前オゾン・凝集セラミック膜ろ過処理結果を Fig. 6,



Fig. 5 Changes in transmembrane pressure



Fig. 6 Changes in raw water turbidity (Online measurement)



Fig. 7 Changes in raw pre-ozone in jection rate and dissolved ozone



Fig. 8 Changes in transmembrane pressure

7,8に示した。Fig.6はオンライン計測における原水 濁度を, Fig.7 は前オゾン注入率および簡易分析 (ハック社製ポケットオゾン計を使用)における膜ろ 過水中の溶存オゾン濃度を, Fig.8 は物理洗浄後の 25℃水温補正膜差圧の推移を表している。Fig.8の図 中①に示す膜差圧上昇は、2015年7月に西日本へ大 雨をもたらした台風11号の影響によるものである。 Fig.6に示すように原水濁度は7月18日午前7時に 最大 393 度に達した。この時、高濁時の膜ろ過性を把 握するため、膜ろ過流束5m<sup>3</sup>/m<sup>2</sup>/dで膜ろ過を継続 した。膜差圧の急激な上昇が見られたが、原水濁度の 低下により膜差圧が回復することを確認した。Fig.8 に示す図中②の膜差圧上昇は, 逆洗弁故障による逆 洗未実施が原因であるが逆洗弁の交換により、すぐに 膜差圧が回復することを確認した。なお、膜差圧回復 促進効果を把握するため、①,③で CEB を数回実施 した。④では前オゾン注入率を増加させて、オゾン による膜差圧回復を確認した。8月下旬以降,安定運 転を継続し、⑤、⑥、⑦で CEB を適用したが、2016 年 5月まで薬品洗浄を実施する必要は無かった。

### 3.3 水質分析結果

2015年5月~2016年5月まで月1回の頻度で合計 13回行った原水および膜ろ過水の水質分析結果を

Table 4 Water quality (May 2015-May 2016)

Analysis item		Raw water		Filtrate			
		Ave.	Max	Min	Ave.	Max	Min
Turbidity	Turbidity degree		59.4	3.7	< 0.1	< 0.1	< 0.1
Color	degree	4.7	16.4	2.1	< 0.5	< 0.5	< 0.1
Total - Fe	mg/L	0.38	1.73	0.16	< 0.03	< 0.03	< 0.03
Souluble - Fe	mg/L	0.06	0.22	0.03	—	-	—
Total - Mn	mg/L	0.072	0.200	0.029	0.007	0.013	0.003
Souble - Mn	mg/L	0.010	0.040	0.002	—	—	—
Total - Al	mg/L	0.26	1.00	0.03	0.03	0.04	0.01
Souble - Al	mg/L	0.05	0.21	0.01	_	_	_
TOC	mg/L	1.7	3.1	1.3	1.1	1.3	0.8
DOC	mg/L	1.4	1.9	1.1	_	_	_
UV260	$\mathrm{cm}^{\cdot 1}$	0.037	0109	0.025	0.007	0.012	0.005
Bromide ion	mg/L	0.03	0.04	0.02	0.03	0.05	0.02
Bromic acid	mg/L	< 0.001	< 0.001	< 0.001	0.002	0.004	< 0.001
THMFPs	mg/L	0.031	0.049	0.019	0.015	0.030	0.008
Chlorophyll a µg/L		4.4	7.8	1.3	<1	<1	<1

Table 4 に示した。膜ろ過水中の濁度,色度,鉄は検 出下限値以下であった。アルミニウムは平均 0.03 mg/L,マンガンは平均 0.007 mg/L で原水濃度を超 えることは無かった。DOC の除去率は 20%程度で あった。UV260 は 80%程度低下しており,オゾン処 理により低分子化が進んだと考えられる。また,オゾ ン処理の消毒副生成物である臭素酸イオンは平均で 0.002 mg/L 検出されたが,水質基準値の 1/5 以下で あり実用上問題ないと考えられる。

# 4. おわりに

本研究では, 膜前処理がバイオポリマーに与える影響と, 1年にわたる連続膜ろ過実験を行った。その結 果, 淀川表流水へのセラミック膜ろ過技術の適用が可 能であることを明らかにできた。今後, 膜ろ過処理の 後段となる後オゾン・粒状活性炭処理を活用した実験 を実施し, トータルシステムとしての適用可能性の評 価等を行う。さらに, 詳細なコスト比較も検討し, 浄 水システムとして全体的な導入評価を行っていく予定 である。

### 謝 辞

本研究は、大阪市水道局とメタウォーターとの共同 研究で得られた成果の一部である。本研究にご協力い ただいた大阪市水道局工務部柴島浄水場(技術調査) の皆さまをはじめとする職員の方々に深く感謝する。

#### 参考文献

 J-M. Laine, C. Campos, I. Baudin, M-L. Janex : Understanding membrane fouling : A Review of over decade of research, Proceedings of Membrane Drinking and Industrial Water Production, pp. 351-361. (2002)

- 2) 木村克輝, 羽根康史, 渡部義公:河川水 UF 膜ろ過における 不可逆的膜ファウリングに及ぼす前凝集沈殿の影響, 土木学 会第58回年次学術講演会講演集, pp. 249-250. (2003)
- 3) 田中 健,木村克輝,渡部義公:膜ファウリングの発生と水道 原水中バイオポリマー濃度の相関,第48回日本水環境学会年 会講演集,p.89. (2014)
- 4) 安藤菜子,木村克輝:水道原水中のバイオポリマー・ナノ粒 子の凝集除去性,第49回日本水環境学会年会講演集,p.380.

(2015)

- 5) 村田直樹,米川均,青木伸浩,伊藤和徳:前オゾン処理を適 用した凝集セラミック膜ろ過処理,第57回全国水道研究発表 会講演集,pp.214-215. (2006)
- 6) 加藤絵美,村田直樹,川瀬優治,青木伸浩,松井佳彦:高塩 基ポリ塩化アルミニウム適用によるセラ膜ろ過性能の向上, 第61回全国水道研究発表会講演集,pp.248-249. (2010)