〈研究発表〉

淀川へのセラミック膜ろ過技術の適応研究(V)

村田直樹1),青木伸浩2),本山信行3)

¹⁾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 膜技術開発グループ (〒 451-0045 名古屋市西区名駅二丁目 27番8号 名古屋プライムセントラルタワー E-mail: murata-naoki@metawater.co.jp)

 $^{2)}$ 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)

3)メタウォーター(株)事業戦略本部 知的財産部

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

概要

本報では、水質変動が大きく、かつ高度に利活用された淀川原水への膜ろ過技術の適用性について、大阪市水道局と共同研究を行い、5年にわたって実施した研究結果を報告する。

前・後段にオゾン処理を配置した高度浄水膜ろ過システムは、現行高度浄水処理と同等の水処理性を確保することが可能であった。また、水量変動や停電等の事故時を想定した検証では膜差圧は安定しており、運転維持管理性においても、膜ろ過技術の適用可能性は高いと考えられた。

キーワード: 有機物, オゾン, 膜, ファウリング, バイオポリマー 原稿受付 2020.7.7

EICA: 25(2 · 3) 116-120

1. は じ め に

水源水質の悪化に伴う異臭味やトリハロメタン等の 消毒副生成物対策を目的として、オゾン、活性炭吸着 等の高度浄水処理の導入が進められ効果を上げてい る1)。しかし、現行処理施設は老朽化による更新時期 を迎えており、給水量の減少に伴う収入減、保有高度 浄水施設の有効活用,将来を見据えた処理技術の選択 (現行処理の踏襲もしくは新技術導入) 等の様々な問 題を抱えているのが現状である。これらの問題を解決 する可能性のある処理技術の一つとして膜ろ過処理が 挙げられるが、安心・安全な浄水処理施設として導入 され、かつ、長期間安定して運用するためには、膜ろ 過ユニット数および動力費の削減. いわゆるイニシャ ルおよびランニングコストの低減が重要な課題である。 その処理技術の一つとして膜ろ過処理が挙げられるが、 安心・安全な浄水処理施設として導入され、かつ、長 期間安定して運用するためには、膜ろ過ユニット数お よび動力費の削減、いわゆるイニシャルおよびランニ ングコストの低減が重要な課題である。

そのような中、大阪市水道局とメタウォーター(株)は、現有高度処理施設(オゾン接触池・GAC 吸着池)の有効活用を念頭に、現行処理施設(凝集沈殿池・急速ろ過池)の削減が可能な膜ろ過技術の適用性について明らかにすることを目的として 2015 年度から共同研究を進めている。大阪市水道局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、膜ろ過技術の研究や導入実績が少ないのが現状である。これまで筆者らは、「淀川原水へのセラミック膜ろ過技術の適応研究」として、4報を本研究発表会に報告²⁻⁴⁾してきた。具体的には、ポリ塩化アルミニウムを用いたオゾン+凝集処理による膜ろ過実験検証⁶⁻⁸⁾、硫酸アルミニウム(以下、硫酸ばんどとする)を用いた凝集+オゾン処理による膜前処理適用性検証⁹⁻¹⁰⁾を報告し、小型および大型セラミック膜を用いた実験検証によって、膜ろ過処理が淀川へ適用可能であることを明らかにしてきた。

本報では、前・後段にオゾン処理を配置した大型セラミック膜ろ過装置を用いて、コスト低減と安定した水処理が可能な、高流束かつ低膜差圧膜ろ過処理システムの構築を目指して、5年にわたって実施した研究結果を報告する。

2. 実験方法および装置

2.1 供試原水

淀川を水源としている大阪市水道局柴島浄水場の着 水井でpH 7.0 に調整された原水を本実験に使用した。

2.2 セラミック膜

実験には **Fig.1** に示す膜構造を持つセラミック膜を用いた。セラミック膜はセラミック粒子を焼結させた多孔質体で、中間層の上に分離層を焼結させた膜厚

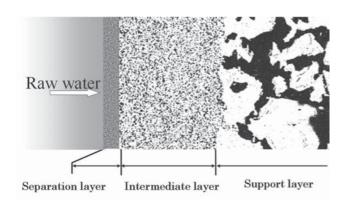


Fig.1 セラミックの膜の構造

Table 1 セラミック膜の仕様

形状・膜種	モノリス型・MF 膜
公称孔径	0.1 μm
膜面積	15 m²/モジュール
外形・長さ	φ180×1000 mmL
純水透過性能	$40 \le \text{m}^3/(\text{m}^2 \cdot \text{d})$, $100 \text{ kPa at } 25 ^{\circ}\text{C}$

方向の構造が異なる非対称膜である¹¹⁾。膜表面(原水側)に分離層を有し、それ以外はほとんど分離に寄与しない多孔質の支持層にすることで通水抵抗を下げている¹¹⁾。セラミック膜の仕様を **Table 1** に示す。表に示すように、純水透過性能が高いため、低動力での膜ろ過処理が可能である。また、膜ろ過セル径が 2.5 mm と大きいことや強力な逆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抑制することができる。

2.3 実証実験方法

2.3.1 実験フローおよび条件

実験は、既往の研究結果²⁻⁵⁾から現行処理の中オゾン施設を膜の前段処理として活用できるよう配置した Fig. 2 に示す実験フローで実施した。図に示すように 実証実験装置は、凝集槽、オゾン接触槽、セラミック

Table 2 実証実験条件

	凝集条件	中オゾン条件		膜ろ過条件		後オゾン条件	
実施 年度	凝集剤注入率 (硫酸ばんど)	注入率	接触時間	膜ろ過流束	目標物理 洗浄間隔	平均 注入率	接触時間
	[mg/L]	[mg/L]	[min]	$[m^3/(m^2 \cdot d)]$	[hr]	[mg/L]	[min]
2016	25-50	0.3-2.0	5	5.0	3.0	0.20	10
2017	25-50	0.3-2.0	10	6.0	4.0	未注入	
2018	30-50	0.3-1.4	10	7.0	4.0	0.12	10
2019	30-50	0.3-1.0	5	7.0	4.0	0.22	10

膜モジュール、物理洗浄水槽等から構成されている。

連続実証実験は、硫酸ばんどを用いて淀川原水を凝集処理し(沈殿処理工程なし)、凝集水全量を中オゾン接触塔でオゾン処理し、形成したマイクロフロックを膜モジュールへ供給して全量膜ろ過処理を行った。 実証実験条件は Table 2 に示す条件で行い、凝集剤および中オゾン注入率は、現行処理(柴島浄水場)の注入率を参考に調整した。

物理洗浄は、膜ろ過水による逆圧逆流洗浄とエアブローを実施し、洗浄間隔は4hrを基本とし、膜差圧による洗浄(差圧逆洗)も併用した。差圧逆洗条件は、物理洗浄後の実膜差圧から20kPa上昇時とした。化学的強化逆洗¹³⁾ (Chemically Enhanced Backwashing、以下CEBとする)の適用頻度は、2018年9月まで膜差圧80kPa程度に達した時点、2018年10月以降は月1回を目安に実施した。CEB工程は、希硫酸をpH2以下に調整し、膜モジュール内の原水側(一次側)膜表面に接触させ10min浸漬、物理洗浄により硫酸をモジュール外に排出した。

高濁時におけるオゾン接触塔および膜モジュールへの流入濁度安定化を目的に、2019年6月より濁度調整槽(滞留時間7min程度)を適用した。また、同年8月よりろ過継続時間の延伸を目的に、差圧逆洗条件を20kPaから25kPaへ変更した。実証実験では、運転期間における膜ろ過差圧の長期的な推移を確認するとともに、原水およびGAC処理水の水質分析を行った。

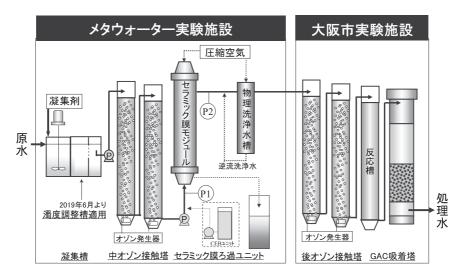


Fig. 2 実験フロー

2.4 異常時における膜ろ過特性評価

2.4.1 処理量変更時における膜ろ過性への影響

災害や浄水場での事故発生時には、浄水処理の継続が困難となり、他浄水場からのバックアップにより市内への給水量を維持しなければならないケースも想定される。この場合、当該浄水場では浄水処理停止を、バックアップを行う浄水場では処理水量の増加を迅速に行う必要がある。現行砂ろ過の運用において、ろ過水濁度の上昇や洗浄不良防止の観点から、処理量の変更幅に上限を設けており、実際池の操作におけるスロースタート・スローダウンの実施等、留意することが重要である。このため、膜ろ過においてもその操作性や特性ついて把握しておく必要があり、処理量変更による影響について評価を実施した。

実験条件を Table 3 に示す。所定の膜ろ過流束で 20 分間運転させた後、膜ろ過流束を低下させて 5 分間膜ろ過運転を行った。その後、再び急激に膜ろ過流束を上昇させて膜ろ過を行い、その間における膜ろ過水濁度および膜差圧の挙動について影響を調査した。

2.4.2 停電・設備故障時における膜ろ過性への影響

停電や薬品設備故障時等の異常時においても可能な限り影響を最小限にすることが望ましく、本調査では想定されるこれらの異常時における膜ろ過への影響度を評価することを目的とした。

①停電による膜ろ過性への影響

瞬時停止を想定し,膜ろ過を1時間継続した後,連 続実験に関わる全て機器類を瞬時に停止し10分間放

Table 3 処理量変更時の影響に関する実験条件

影響調査	実施日	2017年1月12日		
使用凝	集剤	硫酸アルミニウム(8%)		
凝集剤注入率		26.6 mg/L		
中オゾン注入率		$0.5 \text{ mg-O}_3/L$		
オゾン接	触時間	≤5.0 min		
膜ろ渦流束	定格時	$5.0 \text{ m}^3/(\text{m}^2 \cdot \text{d})$		
朕つ迴侃米	水量低下時	$1.0 \mathrm{m}^3/(\mathrm{m}^2 \cdot \mathrm{d})$		
物理洗浄圧力		逆 圧 洗 浄 : 500 kPa エアブロー : 200 kPa		

置した。その後、復電を想定し、全ての機器を同時に稼働し再開した。調査項目は、オンラインによる膜差圧の計測と、復帰後15分の膜ろ過水中の濁度とした。 濁度は微粒子カウンター(日本電色工業㈱NP6000T)により計測した。

②薬品設備故障(凝集剤注入不足)における膜ろ過性への影響

薬品注入設備等の異常を想定し、凝集剤の未注入について実施した。未注入調査は、膜ろ過開始から60分間経過後膜ろ過を継続したまま、注入ポンプ故障を想定して凝集剤を停止した。続いて、凝集剤注入ポンプ停止2時間後で逆洗を実施した。調査項目は、オンラインによる膜差圧の計測と、実験中の膜ろ過水中の濁度とした。停電および薬品設備故障ともに2016年10月20日に実施した。

3. 結果と考察

3.1 実証実験結果

2016年9月より膜ろ過流束5 m³/(m²·d) で開始 し、2017年6月より6m³/(m²·d) に、2018年3月 末より7m3/(m2・d) に変更して、実証実験を継続し ている。Fig. 3-5 に 2018 年 4 月からの実証実験結果 を示した。Fig. 3 の膜差圧の結果に示すように膜ろ過 流東 $7 \,\mathrm{m}^3/(\mathrm{m}^2 \cdot \mathrm{d})$ の高流東運転においても、低い膜 差圧を維持しながら安定運転を継続することができた。 CEB を月に1回程度、適切な頻度で実施することで、 Fig. 4 に物理洗浄間隔の結果を示す。淀川で藻類が発 生する 7~8 月において, 昨年度, 平均 2.3 hr まで短 縮したが、差圧逆洗条件を変更した今年度は、概ね4 hr を確保できた。Fig. 5 にオゾン注入率の結果を示 す。中オゾンの年間平均注入率は、2018年度、2019 年度ともに 0.9 mg/L 程度であった。一方、最大注入 率は、2018年度 1.4 mg/L であったのに対し、2019 年度 1.0 mg/L での運転が可能であった。この要因と して、定期的な CEB 実施により、低い膜差圧での運

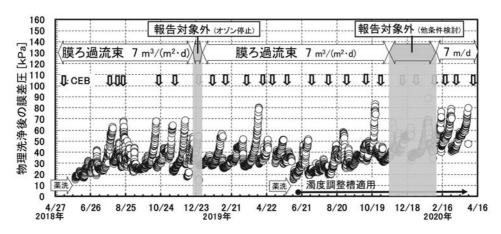


Fig. 3 膜差圧の結果

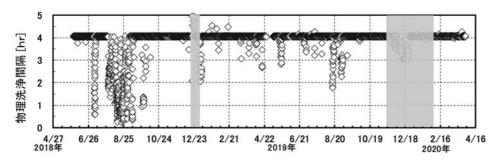


Fig. 4 ろ過継続時間の結果

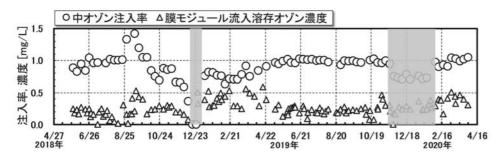


Fig. 5 オゾン注入率の結果

Table 4 2019 年度の水質結果 (平均値)

	原水		現行 GAC		膜ろ過 GAC	
		n	処理水	n	処理水	n
度	4.88	68	0.004	68	0.004	68
度	6.9	35	0.19	35	0.19	35
mg/L	1.54	34	0.80	34	0.88	31
mg/L	0.048	35	0.001	35	0.001	32
abs	0.036	35	0.005	35	0.007	32
mg/L	_	ı	0.002	6	0.001	3
	度 mg/L mg/L abs	度 4.88 度 6.9 mg/L 1.54 mg/L 0.048 abs 0.036	度 4.88 68 度 6.9 35 mg/L 1.54 34 mg/L 0.048 35 abs 0.036 35	度 4.88 68 0.004 度 6.9 35 0.19 mg/L 1.54 34 0.80 mg/L 0.048 35 0.001 abs 0.036 35 0.005	度 4.88 68 0.004 68 度 6.9 35 0.19 35 mg/L 1.54 34 0.80 34 mg/L 0.048 35 0.001 35 abs 0.036 35 0.005 35	度 4.88 68 0.004 68 0.004 度 6.9 35 0.19 35 0.19 mg/L 1.54 34 0.80 34 0.88 mg/L 0.048 35 0.001 35 0.001 abs 0.036 35 0.005 35 0.007

転を維持でき、その結果、 膜ファウリング抑制に必定 ためと考えている。Fig.3、Fig.5 に示すように、CEB を月1回定期的に実施した 2018年10 月以降、中概 注入率1.0 mg/L で、膜 差圧50 kPa 以下でのた。とは、オッととを可能であったととを意ったととを意ったととをでいる。 最大とといいである。 最大とといいでのには、で、でのには、などをでは、でいるでは、でいる。 で、でいるでは、でいるでは、でいるでは、できれた。

水質結果の一例として, **Table 4** に 2019 年度の水質 結果を示す (n は測定回数)。 各水質項目ともに現行処理 と概ね同等であり, 2018 年 度¹⁴⁾と同様, 高流束の運転条

件下でも水処理性を十分確保できることが分かった。

流入濁度安定化については,2019年10月12日に 上陸した台風19号により,原水濁度が200度を超過 (最大320度)した状態が8hr継続したが,常に濁度 調整槽出口濁度は200度以下であることを確認した。

3.2 異常時における膜ろ過特性評価

3.2.1 処理量変更時における膜ろ過性への影響

Fig. 6 に処理水変動調査を示す。処理量変更時において、濁度及び膜差圧に影響がない結果となった。現

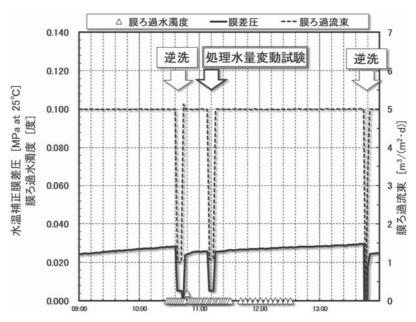


Fig. 6 処理量変更調査の結果

行の砂ろ過処理では、ろ過水濁度の上昇やろ層の不陸 発生防止の観点から、処理量の変更幅に制限を設けて いるが、膜ろ過では制限を設けることなく瞬時に変更 できることが確認された。

3.2.3 停電・設備故障時における膜ろ過性への影響

凝集剤未注入試験の結果, ろ過水の最大濁度は, 並行して影響調査を行った現行処理では 0.318 度まで上昇したのに対して, 膜ろ過では 0.005 度以下であった。また, 膜差圧にも大きな影響がなかったことから, 当該異常時においては, 現行処理よりも影響を低減できることが確認できた。

4. ま と め

本研究では、淀川原水を用いて前・後段にオゾン処理を配置した高度浄水膜ろ過システムを適用し、5年以上に渡って連続実験検証を行った結果、以下のことがわかった。

- ➤ 原水水質や膜差圧の状況に応じて、月に1回程度 適切な頻度で CEB を行うことにより、低い膜差圧 での運転継続と最大オゾン注入率の低減が可能で あった。
- ➤ 膜ろ過流束 7 m³/(m²·d) の運転条件下でも,物 理洗浄条件を適切にすることで,概ね 4 hr のろ過 継続が可能であるとともに,現行の高度浄水処理 と概ね同等の水処理性を確保することができた。
- ▶ 膜ろ過流束の向上および運転動力の低減により、 イニシャル・ランニング両面でのコスト削減が期 待できることが分かった。

5. お わ り に

今後は、トータルシステムとしての適用可能性の評価等を進めていく。また、維持管理性も含めたより総合的なコスト評価を行い、最適な導入技術として向上させていきたいと考えている。

謝辞

本研究は、大阪市水道局とメタウォーター(株)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

- 1) 厚生労働省:水道事業における高度浄水処理の導入実態及び 導入検討に等に関する技術資料. (2009)
- 2) 村田直樹,山口太秀,青木伸浩:淀川原水へのセラミック膜 ろ過技術の適応研究,環境システム計測制御学会誌 21 (2/3), pp. 85-89, (2016)
- 3) 村田直樹,山口太秀,青木伸浩,李 富生:淀川原水へのセラミック膜ろ過技術の適応研究(Ⅱ),環境システム計測制御学会誌22 (2/3),pp.20-26,(2017)
- 4) 村田直樹,本山信行,青木伸浩:淀川原水へのセラミック膜 ろ過技術の適応研究(Ⅲ),環境システム計測制御学会誌 23 (2/3), pp. 25-29, (2018)
- 5) 村田直樹,青木伸浩,本山信行:淀川原水へのセラミック膜 ろ過技術の適応研究(IV),環境システム計測制御学会誌 24 (2/3),pp.88-91,(2019)
- 6) 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)
- 7) 村田直樹,山口太秀,青木伸浩,柏原利行,田川克弘:淀川原水への浄水セラミック膜ろ過技術の適用について,平成28年度全国会議(水道研究発表会)講演集,pp.374-375 (2016)
- 8) 村田直樹,山口太秀,本山信行,李 富生:凝集およびオゾン処理が高度に利活用された水道原水中のバイオポリマーへ 与える影響,土木学会論文集 G (環境) 73 巻 7 号 pp. III_ 323-III_328, (2017)
- 9) 村田直樹,山口太秀,青木伸浩:淀川原水を用いたオゾン・セラミック膜ろ過技術の研究,日本オゾン協会 第26回年次研究講演会講演集,pp.73-76,(2017)
- 10) 村田直樹,山口太秀,青木伸浩,柏原利行,田川克弘:淀川原水への浄水セラミック膜ろ過技術の適用(Ⅱ),平成29年度全国会議(水道研究発表会)講演集,pp.244-245 (2017)
- 11) 米川均: 浄水処理用モノリス型セラミック膜システムのろ過 特性関する研究, 学位論文, 北海道大学, pp. 12, (2005)
- 12) 技報堂出版: 浄水膜 (第2版), pp. 65
- 13) 村田直樹,青木伸浩,本山信行,李 富生:微粉末活性炭と 化学的強化逆洗を組合せた膜ろ過処理における異臭味物質と トリハロメタン前駆物質の除去性能の向上,土木学会論文集 G (環境),70巻7号,pp.III_81-III_94,(2014)
- 14) 田川克弘, 中村菜美子, 村田直樹: 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調査 (Ⅲ), 令和元年度全国会議(水道研究発表会)講演集, pp. 300-301 (2019)