エアレーション装置の経済比較

Economic Evaluation of Aerator Systems

環境装置事業部 技術部神戸G 村 義 Yoshio Takamura

Aeration equipment should be effective and economical. The mechanics of the aeration, oxygen transport, and oxygen utilization systems must each be considered when selecting equipment.

The SP JET System developed by Shinko-Pfaudler is an economical aeration system that achieves a high dispersion of air in the treated liquid with a low energy consumption.

汚水処理設備の省エネルギー対策の一つに, エアレーシ ョン設備に消費される電力量の削減があげられる。

本稿では、当社が開発し販売している省エネルギー型ば っ気装置「SPジェット」を種々のエアレーション装置と 比較紹介するとともに、省エネ比較検討例を報告する。

1. まえがき

近年, オイルショックを契機として電力料金が高騰し, 多方面の分野で省エネルギー,省資源の対策が実施されて きている。

汚水処理の分野もその例外ではなく, 水処理設備や汚泥 処理設備における省エネルギー化が検討実施されている。 例えば、公共下水道の各設備における電力構成の調査結果 によると、エアレーション設備(散気方式が主流)におけ る消費電力量は,処理場全体の消費電力量の約40%(処理 水量が10,000m³/d以下では、約50%を超える)を占める と報告されている。1)

当社は、このエアレーション装置の省エネルギー化に着 目し,水深5mの水槽を用いて種々の実験を繰返し、省エ ネルギー型のエアレーション装置として「SPジェット」 を開発し、家庭下水や工場廃水の処理設備に販売提供して いる。

本稿では、当社の「SPジェット」をはじめとして、種 々の散気装置を簡単に説明するとともに, これらの省エネ 比較例を紹介する。

2. 各種エアレーション装置

エアレーション装置は、散気式、機械式および併用式に 大別される。

いずれの方式を採用するかは、処理場の規模、処理方 式、エアレーションタンクの形状、維持管理上の諸条件を 考慮して決定するが、通常は操作の簡便さ、故障や騒音の 少なさ、自動運転の容易さなどから散気式が多く用いられ ている。

2. 1 散気式エアレーション装置

一般的によく用いられており、次の様に分類される。

2. 1. 1 粗大気泡型

エアレーションタンクの片側に設置し、旋回流をおこす 形式で用いる。発生気泡径が大きいため気液接触効率が悪 く,酸素の溶解効率が低い。そのため,ブロワーの設備容 量が大きくなる。

このタイプに属するものとしては、 (第1図参照)

- 1) スパージャー
- 2) ディスクディフューザー
 - 3) ノンクロッグディフューザ
 - 4) スタティックエアレーター
 - 5) シャーフューザー
 - 6) ボックスエアレーター などがある。

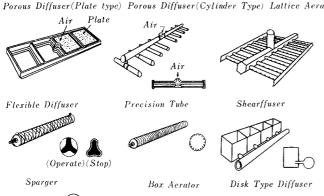
2. 1. 2 微細気泡型

粗大気泡型と同様、エアレーシ ョンタンクの片側に設置し,旋回 流をおこす形式で用いる。発生す る気泡は粗大気泡型に比べて小さ く,酸素溶解効率が高いためにプ ロワー容量は小さくできる。発生 気泡径を小さくするために散気孔 が 400 μ 前後であるため 目詰りの 対策を考慮する必要がある。この タイプに属するものとしては**,(第**

1 図参照)

1) 散気筒





第1図 散気装置

Fig. 1 Gas dispersing devices



Nonclog Type Diffuser

- 2) 散気板
- 3) エアレーション格子
- 4) サラン巻き散気管

などがある。

2. 1. 3 超微細気泡型

この散気装置は、省エネ型として下水処理分野で最近注目されてきているもので、エアレーションタンクの底部に均等に多数の散気部を配置し、全面ばっ気の形式をとっている。微細気泡型に比べ発生気泡径が小さい($2\,\mathrm{mm}$)ことを特長としており、酸素の溶解効率は高いが、散気孔が $200\,\mu$ 前後と微細構造であるため目詰りの可能性が極めて高い。

2. 2 機械式エアレーション装置

機械式エアレーション装置は次の様に大別される。

2. 2. 1 縦 軸 式

本方式には固定式とフローティング式のものがあり、固定式には、水中部にドラフトチューブを有するものと無いものとがある。最近では、小規模下水処理用として注目されているオキシデーションディッチ法用のエアレーターとしても使用されている。当社のオキシデーションディッチシステム(シグマディッチ)では、縦軸式のシグマエアレーターを使用している。

2. 2. 2 横 軸 式

本方式はケスナブラシに代表されるもので、改良型のエアレーターはオキシデーションディッチに 利用 されている。

第 1 表 散気装置比較表

Table 1 Comparison of gas dispersing devices

名			称	散	戾	板	散	気	筒	ディスク	フューザー
概	跅	各	Ø	本ルグ		散気板			Š.	A CONTRACTOR OF THE PARTY OF TH	
形も	F• 7	ナ 法	mm	300W×	300 L	×30 t	外径 75¢>	内径 <50¢>	< 500 L	円形を	ディスク
材			質	多孔質(1	合成樹 セラミ	脂又は) ック	同		左	非多孔質	(鋳鉄又は) 塩ビ製
標道	隼 追	灵鱼	、量	(80ℓ/min-	~ 100 <i>e</i>	?/min) 個	(120ℓ/mi	n ∼ 150	ℓ/min)個	(200ℓ/min~	~400ℓ/min)個
酸素溶解効率 (水深1 m 20°C 大気圧)				気泡径が細かく散気板 全面より通気が均一で 酸素溶解効率が高い。 4.5% (100 ℓ/min)		円形のため散気筒上部からの通気密度が高くなるため、溶解効率は散気板に比べ同様かやや劣る。 4.5% $(100\ell/\text{min})$			気泡が大きいために、 左記の二者に比べて酸 素溶解が劣る。 2% (200ℓ/min)		
通	気 抵 抗		160~230mmAq (100ℓ/min時)		240mmAq (150ℓ/min 時)			約120 mmAq			
最	大	П	径		400 μ		$450~\mu$				
取	付	位	置	エアレー の底面よ mm 上け 付ける。	り500	~1,000	の底面。	より50 げた位	ンタンク 0~1,000 置に取り	同	左
詣			b	空 デ 大 ま の の の の の の の の の の の の の	一浮遊牧 りかな Aq程 見加する 風機収	物質等に あり、毎年 まの通る。その	同		左	ほとんど無	音に比べれば 無し,フィル けなくてよ

2. 2. 3 そ の 他

その他としては,タービンスパージャーがある。

2. 3 併用式エアレーション装置

散気式と機械式の併用型で、散気式に比べて送風量を減少することが可能で、トータルエネルギーを小さくすることを目的とする。この方式のものとしては、

- 1) ジェットエアレーション
- 2) 水中エアレーター

などがある。

以上簡単に紹介したもののうち,通常よく用いられる散気式について第1表に比較表を,第1図に形状を示す。

3. SPジェット

3. 1 SPジェットエアレーションシステム

当社が開発したSPジェットは、エアレーション装置としては併用式に属する。

エアレーションシステムは**第2回**に示す様に、①循環水用ポンプ (渦巻きポンプまたは、水中ポンプを使用し、エアレーションタンク内の混合液を循環するのに用いる)②プロワー③SPジェット④液体用配管と⑤空気用配管の5つから構成される。

3. 2 SPジェットのエアレーション機能

エアレーターの型式をとわずエアレーション機能としては、①必要酸素量の効率的な供給機能と②撹拌混合機能の両者が要求される。

第3図にSPジェットのエアレーション機能の模式図を示す。

3. 2. 1 必要酸素量の供給機能

第1表に示した散気板、散気筒 やディスクフューザーに代表され る従来型の散気装置では

- 1) 散気孔から放出される気泡 の上昇力に起因するエアーリ フト効果による気液接触作用
- 2) エアレーションタンク内の 気泡の滞留

といった 2 つの作用に依存しているが、これに対して、SP ジェットのエアレーション方式では、第 3 図に示したように、

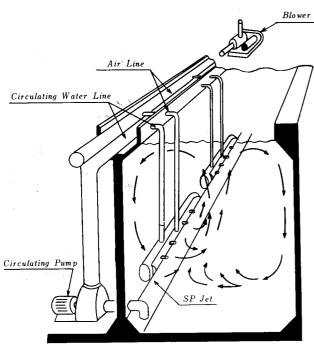
- 1) SPジェットの気液混合室 内における激しい気液接触作 用(第3図A)
- 2) 気液界面のせん断効果による気泡の微細化(第3図B)
- 3) 気液ノズルから水平方向に 噴出するジェット流による周 辺液の巻き込み作用と同伴作 用に起因する気液界面の更新 と気液接触(第3図C)
- 4) 微細気泡(2mm以下)の エアーリフト効果による気液 接触と微細気泡なるがゆえの 気液接触面積の増大とエアレ

ーションタンク内の長期滞留(第3図D)

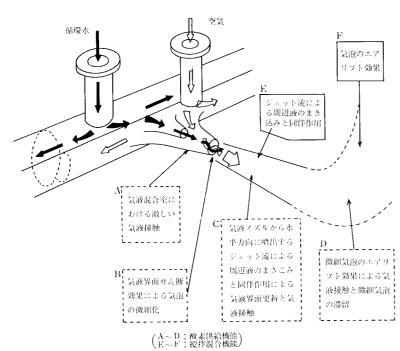
という 4 つの作用に依存している。この様に従来の散気方式とは、1) \sim 3)の点で異なっており、4)についても微細気泡(2mm以下)の点で異なっている。

3. 2. 2 撹拌混合機能

従来の散気方式では, 散気部から発生する気泡のエアー



第2図 SPジェットエアレーションシステム **Fig. 2** SP Jet aeration system



第3図 SPジェットのエアレーション機能

Fig. 3 Function of SP Jet aerator

リフト効果に起因する旋回流にのみ依存しているが**、SP** ジェットエアレーション方式では、

- 1) 循環水ポンプに起因するジェット流による撹拌混合 作用(**第3図E**)
- 2) 発生気泡の エアーリフト 効果による 撹拌 混合作用 (第3図F)

の2つに依存しており、1)の点で異なっている。

この1)の作用は、ジェット流の流速が槽内周辺液の流速に比べて速いために周辺液を巻き込み、同伴する効果から生じるものであり本エアレーション方式の特長の1つといえる。

4. 各種散気装置の省エネ比較

2, 3 項で通常よく 用いる 散気式 エアレーション 装置 と, 当社が 開発した SP ジェットについて 簡単に 説明した。

エアレーション装置を決定する際には、対象とする汚水のBOD濃度やエアレーションタンクのMLSS濃度や、汚水中の NH_3 -Nの濃度等を考慮する必要がある。

ところが、対象汚水の種類は、下水、し尿、産業廃水とさまざまであり、各汚水によりBOD濃度や、MLSS濃度が異なるため特定の汚水性状を想定してエアレーション装置を比較することは容易ではない。

しかしながら,エアレーション装置を決定する場合,汚水を処理する上で要求される酸素量を基本とすることは共通している。そこで,特定の汚水性状を想定せずに,必要とする酸素量 を $1,000~\mathrm{kg-O_2/H}$ と仮定して各種の散気装置を比較した結果を**第 2 表**に示す。

第2表の比較に用いた散気装置は、①SPジェット②全面ばっ気(超微細気泡型ディフューザー)③微細気泡型デ

ィフューザー(円筒型旋回流方式)④粗大気泡型ディフューザー(ノンクロッグ型旋回流方式)と⑤粗大気泡型(スタティックエアレーターの一種)の5種類である。

4. 1 設備動力

第2表に示す様に設備動力を比べた場合,S P ジェット が 33 kW と最小であり,全面ばっ気,微細気泡型,スタティックエアレーター,粗大気泡型の順に高くなる。

一般には、散気部から発生する気泡径が小さい程酸素吸収効率が高くなり必要酸素量の供給 が効率よく行なえる。

第2表 で比較した 種々の 散気装置の 発生気 泡径を比べるとSPジェットや全面ばっ気で2mm前後,微細気泡型から粗大気泡型の順に大 きくなる。すなわち,設備動力の大小は気泡径 の大小と関連していることになる。

4. 2 軸 動 力

軸動力については第2表に示す様に、設備動力と同一傾向がみられ、SPジェットや全面ばっ気が小さい値となる。この両者を比べてみると、SPジェットは約 $26\sim28$ kW、全面ばっ気は約28 kW となり、運転条件によればSPジェットの方がより小さい軸動力で済む。

第2表 散気装置の比較データー

Table 2 Comparative data of gas dispersing devices

Туре	Jet a	erater	Fine bubble diffuser (total floor coverage)	Fine bubble diffuser (single side aeration)	Coarse bubble diffuser (single side aeration)	Coarse bubble aerator
Item Device	SP Jet	aerator	Porous disk or Porous plate	Porous diffuser (Cylinder type)	Disk type diffuser	Static aerator
Oxygen requirement (kg-O ₂ /D)	1,000	1,000	1,000	1.000	1,000	1.000
Water depth (m)	5. 0	5. 0	5. 0	5. 0	5. 0	5. 0
Diffuser depth (m)	4.6	4. 6	4.8	4. 5	4. 5	4.8
DO in aeration tank (mg/ℓ)	2. 0	2. 0	2. 0	2. 0	2. 0	2. 0
Water temperature (°C)	20	20	20	20	20	20
Oxygen absorption at 20°C (%)	27. 5	23	20	10	6. 0	8. 5
Operating condition (gas volume/circulating water volume)	1. 5	3. 0			_	
Blower	13. 1 m³/min ×0. 5 kg/cm² ×18. 5 kW	15. 7 m³/min ×0. 5 kg/cm² ×22 kW	20. 2 m ³ /min ×0. 6 kg/cm ² ×37 kW	40. 6 m ³ /min ×0. 5 kg/cm ² ×55 kW	$63.6\mathrm{m^3/min} \ imes 0.55\mathrm{kg/cm^2} \ imes 110\mathrm{kW}$	44. 8 m³/min ×0. 55 kg/cm² ×75kW
Circulating pump	8. 7 m ³ /min ×7 m×15 kW	$5.2\mathrm{m}^3/\mathrm{min} \\ \times 7\mathrm{m} \times 11\mathrm{kW}$			_	
Installation power (kW)	33. 5	33	37	55	110	75
Motor shaft power(kW)	28. 5	26. 3	27.8	47. 8	81. 3	57. 3
Oxygenation efficiency (kWh/kg-O ₂)	0. 68	0. 63	0. 67	1. 15	1. 95	1. 38

4. 3 単位動力

各種散気装置の省エネ比較を、必要酸素量1kg当りの動力量 $(kWh/kg-O_2)$ に換算したものを第2表に示す。

SP ジェットは $0.63\sim0.68$ kWh/kg- O_2 であり、微細気 泡型に比べて約 $40\sim45\%$ 、粗大気泡型に比べるとそれ以上 の省エネ化が可能である。

一方、全面ばっ気は $0.67 \, \mathrm{kWh/kg-O_2}$ であり、 SP ジェットとほぼ同程度であるが、 散気孔が $200 \, \mu$ 前後と小さく目詰りの可能性があることや、エアレーションタンクの 底部に固定するため散気部の交換時に槽内を空にする必要があるなど維持管理面での問題がある。

この様な維持管理の面を考慮するとSPジェットの方が優れていると考える。

5. むすび

エアレーションタンク設備の中心となる各種の散気装置や、当社のSPジェットの概要を説明するとともに、これらの省エネルギー比較結果を紹介した。

簡単な説明ではあるが、SPジェットの省エネ性を理解いただけたものと考える。

次の機会には、本誌の紙面を借りて実装置の運転データーを紹介したい。

〔参考文献〕

- 1)日本下水道協会「下水道施設の省資源、省エネルギー化に関する調査報告書」1983年1月
- 2) 下水道施設設計指針と解説 社団法人日本下水道協会編