A₂O法におけるりん除去安定化対策の検討

横浜市 ○折目 孝子 浅野 卓哉 竹村 伸一

1. はじめに

横浜市では、閉鎖性水域の富栄養化対策として、窒素・りん除去を目的とした高度処理の導入が進められている。 しかし、りん除去性能の不安定性、特に合流式施設における降雨後のりん除去悪化が課題となっており、コストをかけずに安定したりん除去を行う運転方法の確立が急務となっている。

我々は、平成 17 年度に合流式A₂O法施設において、雨天時りん除去悪化対策として「雨天時HRT短縮+循環停止運転」を行うことにより、りん除去悪化が大幅に抑制できることを確認した¹⁾。平成 18 年度は、本対策について引き続き検証を行うと同時に、りん放出・摂取速度について検討を行った。さらに、雨天時HRTの大幅な短縮が窒素・りん除去に与える影響について、活性汚泥モデル²⁾(以下、ASM)を用いて机上検証を行った。

2. 施設概要

本調査は、神奈川水再生センターにおいて実施した。当センターは、合流式下水処理施設で一部 A_2O 法を導入しており、そのうち $1\sim3$ 池を調査対象とした。各池は施設設備、反応槽流入水とも同等である。施設概要を表 1 に、槽配分を図 1 に示した。

3. 調査内容

3-1 実施設での検証

平成 17~18 年にかけて、実施設において「雨天時 HRT短縮+循環停止運転」の検証を行った。対象期間と検証条件を表 2 に示す。各RUN期間中、池ごと

にHRT、槽配分、対策の有無を変えて、処理水T-P、T-N、BOD各濃度を測定した。RUN4 は通常運転のみ行った。また対策期間中において、反応槽各セルの窒素・りん挙動調査を実施し、嫌気槽りん放出濃度 (C_{PAN}) 、嫌気槽りん放出速度 (K_{IJ}) を算出した。

3-2 ASM による検証

雨天時HRT短縮+循環停止運転は、りん除去悪化抑制に有効であるが、 過度のHRT短縮はNH₄-N残存など処 理悪化を招く可能性がある。当施設で

表 1 施設概要

運転条件(通	反応槽流入水質 (H18平均値)		
総容量	3120 m3	BOD	66 mg/L
HRT	6∼8 hr	COD	40 mg/L
MLSS	2000~2500 mg/L	SS	30 mg/L
循環率	100%	T-N	20 mg/L
返送率	50%	NH4-N	13 mg/L
BOD-SS負荷	0.05~0.15 g/g/d	T-P	$2.5 \; \text{mg/L}$
SRT	9 ~ 15 d	有機酸	9.8 mg/L

表 2 対象期間と検証条件および各期間における平均・最大水質(mg/L)

				Run1		Rι	ın2	Run3	Run4	
	期間池		H17 夏		H17 秋		H18 夏	H18 秋	処理目標	
			Α	В	С	D	Е	F	G	(計画放
	対策		×	0	0	×	0	0	×	流水質)
	HRT (hr)	晴天時	l 6	6	8	8	8	7	7	
		雨天時		5.4	5.4		6	5.7		_
!	嫌気槽HRT (hr)	晴天時	0.7	0.7	0.9	0.9	0.9	8.0	0.8	_
		雨天時		3.0	3.7		3.4	3.2		
Γ	槽配分 (嫌気∶無酸素	晴天時	1 ツ・カ・4	2:5:4	2:6:3	2:5:4	2:5:4	2:5:4	2:4:5	_
L	:好気)	雨天時		7:0:4	8:0:3		7:0:4	7:0:4		
Γ	T-P (mg/L)	平均	0.25	0.25	0.16	0.64	0.37	0.33	0.59	-
П		最大	1.2	0.90	0.47	2.0	0.98	0.96	1.9	1.4
	T-N (mg/L)	平均	6.3	7.7	7.3	7.3	7.4	6.7	6.7	-
		最大	7.7	12	10	10	11	9.3	7.2	16
BOD (n	POD (ma/L)	平均	2.7	3.9	5.0	2.8	3.1	4.3	4.1	-
	DOD (IIIg/ L)	最大	4.9	5.7	9.0	4.1	4.7	6.2	5.9	15

は設備的制限によりHRT を 5.4 時間以下に短縮することができず、処理限界の検証ができない。そこでHRT短縮の窒素・りん除去への影響を机上検証することを目的として、当施設のシミュレーションモデルを構築した。モデルは ASM2d²⁾を用い、シミュレーションソフトはAQUASIM³⁾を使用した。有機物分画はSTOWA法に準拠し、H17 年度に収集したデータを用いてキャリブレーションを行った。

4. 結果と考察

4-1 実施設における検証結果

対象期間中の処理水 T-P、T-N、BOD 濃度の最大・平均値と、処理目標値(本市計画放流水質)を表 2にあわせて示した。対策の有無に関わらずT-N、BODは目標値を満足していたが、T-P は対策なしでは降雨の影響で目標値を超過していた。

図 2 に Run1~4 期間中の各池の 処理水 T-P 濃度の推移を示す。通 常運転(A,D,G)では降雨後にりん除 去が悪化しており、特にHRTの長い D,G では 2mg/L 前後まで悪化して いた。一方、対策を実施した B,C,E, Fでは 1mg/L 以下に抑制でき、特に C では期間中 0.5mg/L 以下とりん除 去悪化は大幅に抑制された。なお、 処理水 T-N 濃度は循環停止により 約 2mg/L 上昇していたが、いずれの 期間も目標水質は下回っていた。

4-2 反応槽内でのPO₄-Pの挙動と りん放出・摂取速度の解析

図 3 に各RUN期間中の反応槽 PO₄-P濃度の挙動を示す。通常運転 (A,D)では、降雨後にりん放出がみ られないのに対し、対策を実施した B,C,E,Fでは嫌気槽HRTを大幅に延

長することにより、降雨後でもりん放出が起こっていた。

■降雨量 (mg/L) 30 20 1.5 60 90 30 ____ 150 8/198/248/29 9/3 9/8 9/139/189/239/28 10/13 10/18 10/23 10/28 11/2 ■降水量 Run-4 ■ 隆水量 ♦ G 10 20 降雨量 30 9/5 9/9 9/13 9/17 9/21 9/25 9/29 10/3 11/1 11/8 11/15 11/22 11/29

図 2 各期間における処理水 T-P 濃度の変化 → 8/15 ■ 8/18 ▲ 8/22 × 8/25 * 8/29 *△* 9/8 Run-В C 晴天時 雨天時 10 - 10/13 **■** 10/17 10/20 10/2 - * 10/5 **◆** 10/24 10/31 Run-2 15 Run-3 Ε (mg/L) 10 5 6 O - (セル)

図3 反応槽各セルのPO₄-Pの挙動

次に、 C_{PAN} 、 K_R および K_U をそれぞれ算出し、 $Run1\sim3$ における各池の平均値を表 3 に示した。 K_R は晴天時に大きく雨天時は小さくなるが、これは流入水中の有機酸濃度の変動が影響していると考えられる⁴⁾。対策実施期間中のB,C,E,Fの K_R は $0.9\sim1.6$ mg- $P/(g-SS\cdot hr)$ であり、晴天時($4.8\sim13$ mg- $P/(g-SS\cdot hr)$)よりも大きく低下しているものの、通常運転(A,D)よりは大きかった。この要因としては、流入水中に有機酸がなくても、嫌気槽が大幅に延長されることによって、遅分解性有機物の分解により有機酸が少しずつ供給されるためだと考えられる。

また、 K_U は、 C_{PAN} が高いほど大きく、通常運転では雨天時に K_U は大きく低下した。一方、対策を行った場合は雨天時の K_U の低下は小さかった。Run1のBとCを比べると、Sの除去が良好であったCの方が雨天時のS0が大きかった。

これは、雨天時嫌気槽HRTの長いCの方がC_{PAN}を高くできるためだといえる。

以上のことから、循環停止時の嫌気槽 HRT が長いほど雨天時の好気槽りん摂取能力を維持し、りん除去悪化が抑制されることがわかった。また、雨天時に処理水 T-P 濃度を 0.5mg/L 以下に抑制するには 3.7 時間以上の嫌気槽 HRT を確保する必要があるといえる。

表 3 C_{PAN}、K_RおよびK_Uの平均値

		K _R		C _{PAN}		K _U	
		$(mg-P/g-SS \cdot hr)$		(mg/L)		$(mg-P/g-SS \cdot hr)$	
		晴天	雨天	晴天	雨天	晴天	雨天
	Α	13	0	10	0.7	6.0	8.0
Run1	В	9.3	0.9	6.7	3.7	5.0	2.8
	С	11	1.0	9.0	5.3	7.2	4.2
Run2	D	4.9	0.5	3.7	0.6	2.7	0.5
Runz	Ε	4.8	1.1	4.7	4.0	2.7	2.1
Run3	F	10	1.6	9.0	6.2	3.2	2.7

*K_R、K_Uは最大速度を用いた

4-3 ASM による HRT 短縮の検証

ASMを用いた検証を行うにあたり、構築したASMの再現性を確認するためRun1-Aの1降雨期間についてシミュレーションを行い、実測値と比較した(図 4)。 NH_4 -N、 NO_3 -N濃度の実測値と計算値はほぼ一致していた。 PO_4 -P濃度については、誤差がみられるものの傾向は捉えられており、再現性は概ね良好だった。

次に、HRT短縮の影響の検証結果を図5に示す。上記と同条件において、循環停止とHRT(2~4 時間に短縮)を変化させてシミュレーションを行った。対策なしの場合と比べ、HRT短縮と循環停止によって NH_4 - $N、NO_3$ -N濃度は上昇し、 PO_4 -P濃度は低下した。 NO_3 - $N、PO_4$ -P濃度はHRTによる差はほとんどなかったが、 NH_4 -N濃度は HRTが短いほど上昇傾向がみられ、HRT 2 時間では NH_4 -N 1mg/Lまで上昇していた。このため窒素除去を考えると、HRT 2.5 時間が限界であるといえる。なお、データは非掲載であるが、同条件で水温条件を秋期に変えると、限界はHRT4.0 時間程度であった。

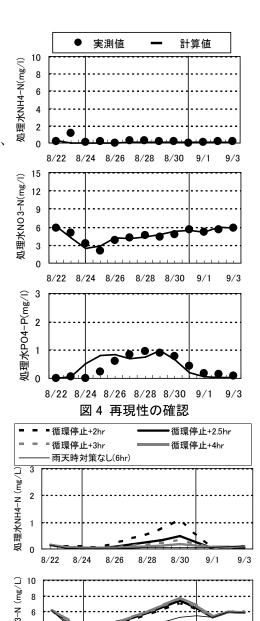
5. まとめ

合流式 A_2 O法の雨天時9ん除去悪化抑制対策として、平成 17 年度に 実施した「雨天時HRT短縮+循環ポンプ停止運転」について、さらに検 討を行い、以下の結果が得られた。

- ・本対策を引き続き行った結果、処理水 T-P 濃度 1mg/L 以下と安定したり ん除去を行うことができた
- ・雨天時に本対策を行った池の K_R は $0.9\sim1.6$ mg- $P/(g-SS\cdot hr)$ であり、雨天時通常運転と比べ高く維持されていた
- ・循環停止時の嫌気槽HRTが長いほどKuを高く維持する効果があった
- ・当施設について ASM を構築し、HRT 短縮運転について机上検証を行った結果、夏期では HRT2.5 時間まで短縮しても窒素・りん除去に問題なかった

既存高度処理施設の設計では雨天時の処理水量増加を想定していなかったが、りん除去においてはむしろ雨天時に水量を増やすことが効果的であった。今後、りん除去安定化や簡易処理水削減のためには、雨天時にHRTを大幅に短縮できる施設を整えていく必要がある。

また、ASMの活用により、実施設での検証ができないケースの机上検証が可能になった。今後、 A_2O 法施設における最適な運転条件の検討等に利用していきたい。



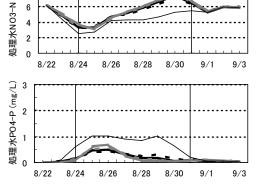


図 5 HRT 短縮時のシミュレーション結果

参考文献

- 1)浅野卓哉、森豊明、小菅博明「合流式A₂O法施設におけるりん除去安定化対策の検討」第 43 回研究発表会講演集 p794 2)味楚俊(訳)(2005)「活性汚泥モデル」環境新聞社
- 3) Reichert, P. (1994) Aquasim-A Tool for Simulation and Data Analysis of Aquatic Systems, Wat. Sci. Tech. 30,21-30
- 4)小川洋平、浅野卓哉「A,O法における嫌気槽滞留時間に関する検討」第42回下水道研究発表会講演集 p780

問合せ先:横浜市環境創造局水再生水質課 〒231-0803 横浜市中区本牧十二天 1-1 TEL 045-621-4343