

宮崎大学工学部 正会員 石黒政儀
 宮崎大学工学部 正会員 渡辺義公
 宮崎大学工学部 学生員 ○福元一政

1はじめに 水域の富栄養化防止を目的とした脱リン法としては既設の下水処理場の最初沈殿池、最終沈殿池の前に鉄塩、アルミニウム塩を添加し、リンを不溶化させ沈殿除去するのが最も一般的である。その他としては曝気槽への凝集剤の直接添加や三次処理として独立に凝集剤添加、沈殿、砂済過といったプロセスを設ける方法がある。上記いずれの方法を用いるにしても脱リン効果は ①PH, AEP比, 揚拌などの凝集条件と ②沈殿池や済過池での固液分離によって決められる。特に固液分離が不完全な場合には不溶化されたリンがすべて系外に流出することもありうるので、不溶性リンの沈降性の向上を図るために多量の凝集剤が必要であったり、ポリマーの併用を検討しなければならないなどの問題が残されている。筆者らは回転円板法のすぐれたけん濃物吸着力に着目して硝化用好気性回転円板装置へ直接凝集剤を添加する脱リン法について検討している。この方法は不溶性リンを重力により沈殿させる必要がないため次のような長所を持っている。
 ①脱リン効果は不溶性リンの沈降性(粒径etc.)とは無関係であり不溶化しうるぎりぎりの量の凝集剤を添加すれば良い。
 ②単位接触時間当りの不溶性リンの吸着量はほぼ一定なので、流量変動があってもかなり安定した脱リン率が得られる。
 ③硝化によるアルカリ度の消費によりPHの調整なしに系のPHがAEP塩の最適PHに近づく。
 その反面、リンの再溶出、不溶性リンの吸着による硝化作用の阻害などが考えられる。本文では上記諸点の確認のための実験結果について報告する。

2基礎的考察 水中の溶解性正リン(PO_4^{3-} と記す)はアルミニウムイオンと結合して不溶性のリン酸アルミニウムを生成する。 $\text{Al}^{3+} + \text{PO}_4^{3-} \rightarrow \text{AlPO}_4 \dots \text{(1)}$
 式-(1)より、理論的にはAl:Pのモル比(AEP)が1:1で反応が進行することが知られるが、実際には水中のアルカリ度と Al^{3+} の一部が反応するので理論値よりも多量の Al^{3+} を必要とする。また式-(1)の反応の進行度はPHの関数であり、図-1、表-1のような関係が得られている。図-1より不溶性 AlPO_4 の最適生成PHは6付近であることがわかる。これらの確認のために回転円板法三次処理水を原水として予備実験を行った。凝集後のPHが6付近になるように0.1-N NaOHでPH調整した後、硫酸アルミニウムを凝集剤としてAEPが1, 2, 3となるように添加してジャー試験を行った。実験条件は5分間の急速混和(150r.p.m), 10分間の緩速攪拌(40r.p.m), 30分間の静置沈殿の後、上澄水中の PO_4^{3-} 濃度を測定した。その結果が図-2である。当然のことながら PO_4^{3-} 濃度が約4mg/lの低い領域では PO_4^{3-} 除去率はAEPにほとんど無関係で低い値となったしかし、 PO_4^{3-} 濃度が増加するにつれてAEPが PO_4^{3-} 除去率を支配する傾向が顕著になるが、20mg/l以上ではAEPと PO_4^{3-} 除去率との関連が薄くなり除去率も100%近くなる。ところでAEPが低くとも0.8μmのフィルターで済過すると PO_4^{3-} 除去率は向上し、その傾向は PO_4^{3-} 濃度が低い程著しい(図-3)。これはAEPが低くとも30分の沈殿では沈降できない微小な AlPO_4 のフロックが相当量生成してい

PH	AlPO_4 Solubility (mg/l)
5	0.03
6	0.01
7	0.30

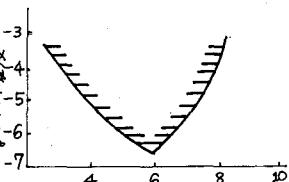
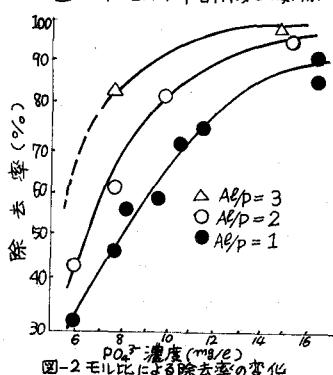
図-1 PHと AlPO_4 溶解度との関係

図-2 モル比による除去率の変化

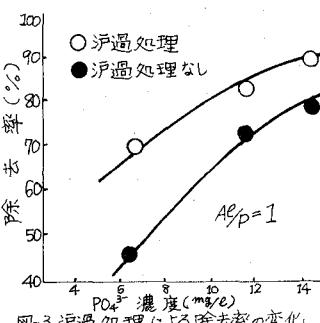


図-3 済過処理による除去率の変化

る事を示しており、凝聚沈殿で脱リンを行ふ場合にはリンの precipitates の沈降性を高めるためにかなりの量の凝集剤が必要なことを示唆している。

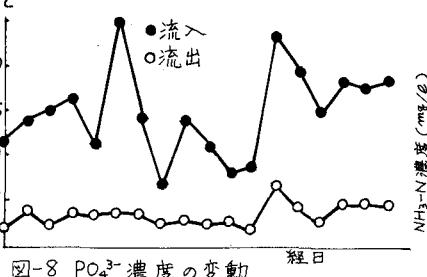
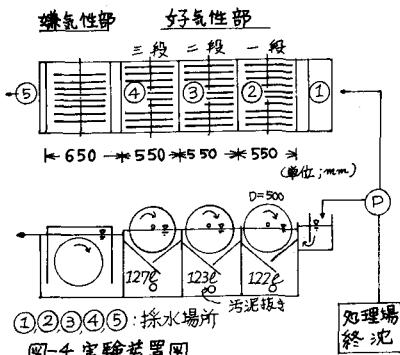
3 実験結果 予備実験で判明したように AfP が低くても沈降しないフロックが生成している。これを回転円板の吸着力を利用して除去し、かつ硝化へ及ぼす影響を調べる目的で既設の回転円板法三次処理装置(図-4)に硫酸アルミニウム(Alumと記す)を直接添加した。

3-1 リンの除去効率 Alum の添加量は図(5)～(7)に示した AfP で注入し、一、二、三段の各段ごとに注入して接觸時間(一段当り)1時間と2時間で実験を行った。そのため流入の PO_4^{3-} 濃度に応じて AfP も変化した。また回転円板は攪拌能力が大きいため混和槽は設けなかった。図(5)～(7)でわかるようにどの段に注入しても 60～85% の高除去率を得た。しかし原水のアルカリ度が 150～300 mg/L 存在するので一段注入の際はかなりの Alum がアルカリ度と反応すると思われるが、それでも 60% 以上の高除去率を得た。二、三段では硝化の進行のためアルカリ度が 50～80 mg/L まで落ちているので一段注入よりやや高い除去率を得た。また図-(8)に示したように本実験中には吸着除去された不溶解性リンの再溶出は認められなかつた。

3-2 硝化への影響 実験が冬期であったため水温が低く硝化には悪条件であったが顕著な悪影響はみられなかつた(図-9)。ただ実験の後半異常に寒冷な天候が続いたためやや硝化が悪かつた。

4 おわりに 回転円板法の吸着力を利用したリン除去は予想通りに良好な結果を得た。

まだ問題点であった硝化への影響とリンの再溶出は本実験を通じてみられなかつた。これらの問題点については実験を継続中である。除去効果としては良好な結果が得られたものの硝化の進行に伴う pH の低下が 6.8 前後にとどまり最適 pH まで下がらなかつた。今後はさらに後段に脱リン用の円板槽を設けて最適 pH に調整して実験を行ふ予定である。



参考文献：1)石黒,渡辺,増田：回転円板法による下水深度処理に関する研究(1)下水道協会誌 1977,1 (予定) 2)Process Design Manual for Phosphorus Removal, U.S., E.P.A. Technology Transfer, April 1976 pp3-3, 3)Stumm, Morgan : Aquatic Chemistry, Wiley Interscience pp.522.

