

日本大学 大学院 学生会員 玉澤 直久
日本大学生産工学部 正会員 金井 昌裕

1. はじめに

現在、下水処理場に於ける二次処理には主として活性汚泥法が用いられており、幾々の改良の手が加えられてはいるが、全体としてその処理時間には9時間～12時間が必要とし、この点に於いてよりいい手の改良が望まれていた。本研究は、液体を加圧し、常圧にもどし時に微細な気泡として析出される溶解酸素を、活性汚泥中の微生物に一様に、しかも直接供給する事により曝氣と同様の、もしくは、それ以上の効果をあげる事を目的としており、前年度より継続して行なってきたものである。

2. 実験方法

実験装置には、図1に示す様なシリカーラー部及び、加圧タニク容積1lの加圧浮上分離実験装置を使用した。また、試料には、人工下水(ブドウ糖20.2g、酢酸アンモニウム8.6g、グルタミン酸ナトリウム6.6gを純水2lに溶かして、COD値、約5,000ppmにしたもの)を希釈して、COD値、約120ppmにしたものを使用し、活性汚泥は、習志野下水処理場より採取して来た余剰汚泥を容積10lの曝気槽中に於いて、約2週間貯蔵したものである。

基本的な操作は、まず、人工下水500mlを加圧タニク内へ入らし、4%のまで2分間加圧導入を行ない、3分間静置する。そして、空気抜きを行なう。曝気槽に於いて貯蔵された活性汚泥500mlをシリカーラー内へ入らし、人工下水を3分間で浮上させ、静置する。そして、人工下水と汚泥が完全に分離した後、試料を採取し、COD値を測定する。(なお、COD値は、100℃における過マンガン酸カリウム法による) また、操作上の時間的条件の決定理由については、前年度の講演会の席について発表があるので、ここでは省略する事とする。

今回、汚泥再使用による処理と、反応槽中に於けるMLSS(浮遊物濃度)を、いろいろと変化させた処理を行なって見た。

まず、汚泥再使用による処理とは、前述の如く処理を行ない、発生したスラム(活性汚泥)を再び利用して処理を行なうもので、2段階目まで行なう事とする。また反応槽中に於けるMLSS(浮遊物濃度)をいろいろと変化させた処理とは、曝気槽中に於いて貯蔵した活性汚泥(COD負荷=約3kg/m³・day)を、反応槽内に取りMLSSを変え、それを使用して処理を行ない、それがいつに於て処理への影響を及ぼすかとするものである。なお、細部の手順については、前述と同様である。

3. 実験結果及び考察

3-1 汚泥再使用による処理

汚泥再使用による処理と、通常の加圧浮上法を活用した処理との比較を、グラフ-1、グラフ-2に示す。まず、グラフ-1は、絶縁せた人工下水(処理水)のCOD値を表し、横軸が処理段階を表している。また、グラフ-2は、絶縁せた除去率を表し、横軸が同じく処理段階を表している。なお、浮遊汚泥での処理を実線で、その汚泥を再び使用しての処理を破線で、それそれ表している。二つ目のグラフは、処理水のCOD値の低下状態や、急速に除去されてゆく状態などを示しているが、同時に言える事は、汚泥の再使用、すなはち、通常的に処理をくり返した場合、その処理能力が落ちるという事である。通常の処理場に於いては、一旦汚

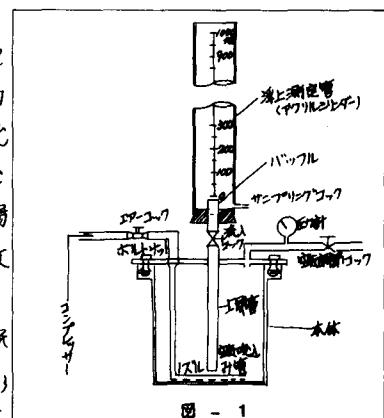


図-1

泥が剥離され、処理が開始されれば、連續処理によってその処理能力が落ちるという事はない。そこで考えなければならない事は、汚泥の処理能力の回復という点である。処理場に於ける全体の処理時間は、冒頭の部分で述べた如く長時間を要する。つまり、この時間内に活性汚泥中の微生物が酵素の供給を受けながら、廃水中の有機物を吸着して、分解、吸収し、また一旦は減少した酵素を、細胞内酵素により合成し、体外酵素を生成して、処理能力の回復が行われるのでないかという事である。

本実験においては、一度反応槽内で使用した活性汚泥を再使用するまでの時間、すなわち、汚泥の処理能力の回復の為の時間ともいべきもののが、ほとんどなかった。もともと、加圧した人工下水を常圧にもどした時に折出される細胞の気泡によって、活性汚泥中の微生物が酵素の供給の一端に受け、また、その細胞の気泡の界面に於ける莫大なエネルギーといべきものが、活性汚泥中に存在している酵素の活性化及び体外酵素の生成を促進させ、吸着、分解、吸収といった一連のプロセスに費やす時間を、大巾に短縮する事ができるのであるから、その処理能力回復の為に要する適正な時間とはすれば、汚泥再使用による処理能力も、当然、剝離汚泥の処理と同様になるのである。

3-2 MLSS(浮遊物濃度)が処理におよぼす影響

反応槽中(シリニギー内)に於いて、MLSSを何種類か変化させてその処理を行ない、その結果をグラフ-3、グラフ-4に、示す。

まず、グラフ-3は、細軸が処理水(人工下水)のCOD値を表めし、横軸が反応槽中のMLSS(浮遊物濃度)を表めている。また、グラフ-4は、細軸がCOD値による除去率を、横軸が反応槽中のMLSSをそれと併せて表めている。これらのグラフより、反応槽中のMLSS、すなわち、活性汚泥の濃度が高い程、その処理効果があるという事がわかる。しかし、活性汚泥の濃度にも限度があり、また、せなざす少しも高濃度であればあるほど処理能力が高いとは言えないと思ふ。今回の場合は、反応槽中のMLSS(浮遊物濃度)が、4000~5000mg/lの時、最も良い処理状態を示したが、これは、グラフ-4の曲線より明らかに、その除去率が、平衡状態に近づいており、MLSSが高濃度になるのに伴なつて、活性汚泥中に存在する酵素の活性化を阻害する何らかの因子が増加していくものではないかと思われる。

本研究に於いて、最も重要なと思われた点の一つは、活性汚泥の剝離という事である。剝離の条件は、 $BOD_{5} \text{負荷} = 3 kg/m^3 day$ 、温度 = 30℃、剝離期間および2週間、曝氣槽内のMLSS(浮遊物濃度)約3,000~10,000mg/l、などと、それらすべてに於いて最適条件であると言ふ。それは、例えば、本実験に於いては、負荷を一度に与えていたが、連續的に与えた場合などについて研究する必要があると思ふ。また、一度使用した汚泥を曝氣槽に戻して平均化を試みた事により、連續処理が可能となるのではないかと思われる。そして、冒頭の部分で述べた如く、細胞の気泡として折出される薄荷空気の界面に存在する酵素や、活性化を促進させる程のエネルギーともいべきものなどから酵素反応を促し、全体として処理時間の大巾な短縮化を行なう事ができるのであるが、これらは、剝離汚泥への酵素の供給の均一化や反応時間の短縮化、そして、これらに関連した事で、酵素の活性化と、再活性化などの現象の解明に於て、より明確となる事である。

