

散水が床における酸素吸収について

東北大学工学部 長谷川 信夫

東北大学工学部 渡谷 恭男

1 緒 言

好気性処理法の一つである散水濾床法において、その処理する汚水の酸素吸収は活性汚泥法のそれが人工的であるのと異なり自然的である。濾床内を流れる汚水中へ空気中の酸素が拡散するために酸素吸収が起こると言われている。勿論、濾床内の空気量はろ床内外の温度差によつて生ずる。このような自然通風の場合、濾床における酸素吸収が生物膜の有無、散水負荷、BOD負荷および濾床厚などによつてどのように影響されるかについて実験したので報告する。

2 実験装置および方法

実験装置として図-1に示す実験用散水濾床を用いた。濾材として径3~8cmの花崗岩の碎石を用いた。その時の濾床の空隙率は約46%であり、濾材1畳当たりの全表面積は8.2m²であつた。

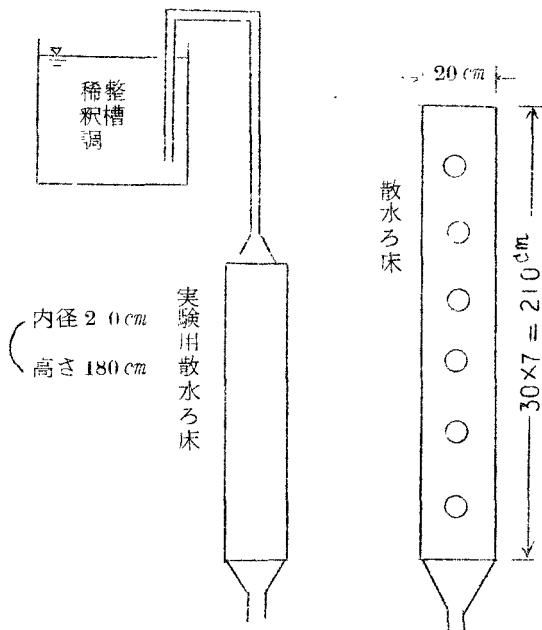
試料として白石市し尿消
化処理場の脱離液を用いた。

実験に際して脱離液を水
道水で適当に稀釀し、それ
を流入下水としてこの溶存
酸素を流出水中の溶存酸素
とを比較した。

3 生物膜のない場合 の酸素吸収

一般に、散水濾床において汚水に吸収された溶存酸素は生物膜中に生長する微生物によつて消費されるの

図-1 実験用散水ろ床



で、まず生物膜のない場合、いいかえれば吸収された溶存酸素それ自身であり、微生物に利用されない場合について次のような実験を行なつた。

3-1 水道水による実験

試料として水道水を用いた時、散水開始してから時間の経過につれての濾床流出水の溶存酸素の変化について実験した結果の一例を図-2に示す。図-2より流出水の溶存酸素は時間的にはほとんど変化しないことが示される。

後でのべるよう图一

图において脱離液を稀釈

した場合にも同様の結果

が示された。

次に、散水負荷を5～
 $3.5 \text{ m}^3/\text{m}^2\text{日}$ と変化させ
た場合の流入水と流出水
の溶存酸素の飽和度を図
-3に示す。図-3より

流入水の溶存酸素の飽
和度はほど10%であつた
が、流出水の溶存酸素の

飽和度はいずれの場合も
9.0～10.0%と溶存酸
素からは十分な増加が認
められた。

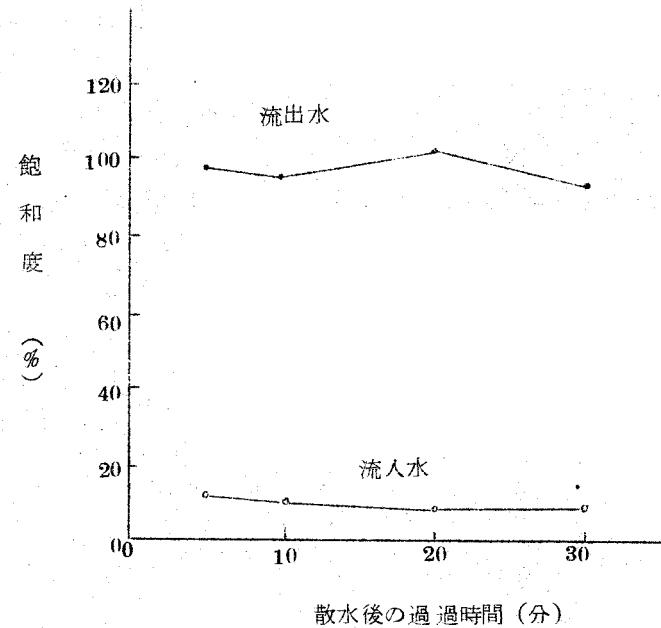


図-2 経過時間と溶存酸素の飽和度との関係
(散水負荷: $2.5 \text{ m}^3/\text{m}^2\text{日}$)

3-2 脱離液による実験

試料として、し尿消化処理場の脱離液を用い、使用に際しては適当に水道水で稀釈した。散水開始してから時間の経過につれての濾床流出水の溶存酸素の変化について実験した結果の一部を図-4に示す。

図-4より流出水の溶存酸素は時間的にはほとんど変化しないことが示される。その上流水の溶

存酸素の飽和度は高くて

100%以上になつてお
り、好気性処理における
溶存酸素量としては十分
満足されうる量であろう
と推察された。

BOD負荷を $2\text{kg/m}^3\text{日}$
と一定にして、散水負
荷を $5 \sim 35\text{m}^3/\text{m}^2\text{日}$ と
変化させた場合の流入水
と流出水における溶存
酸素の飽和度を図-5に
示す。図-5より散水負
荷が変化しても流出水中
の溶存酸素はほとんど変
わらず、ほぼ100%～

110%となつていたこ
とが認められた。気体と
液体とが平衡状態である
場合には飽和度が100%
%になり、酸素の分圧が
気液それぞれでつり合
へンリーの法則が成立し
ている。ところがここで
示されたように飽和度が
流出水中で100%以上
になつているのは次の理

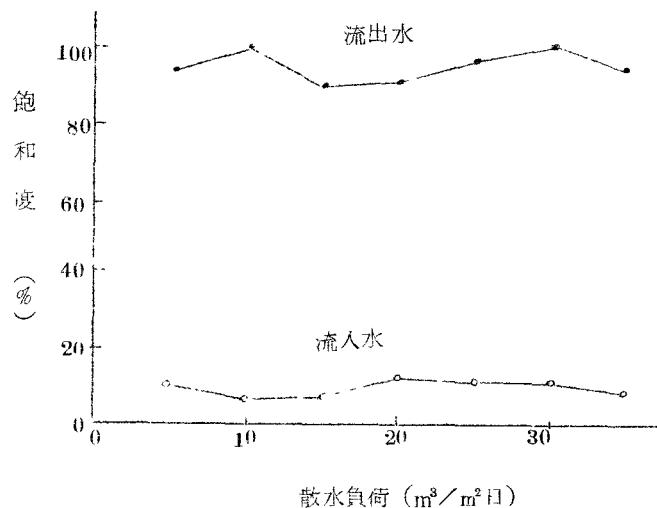


図-3 散水負荷と溶存酸素の飽和度との関係

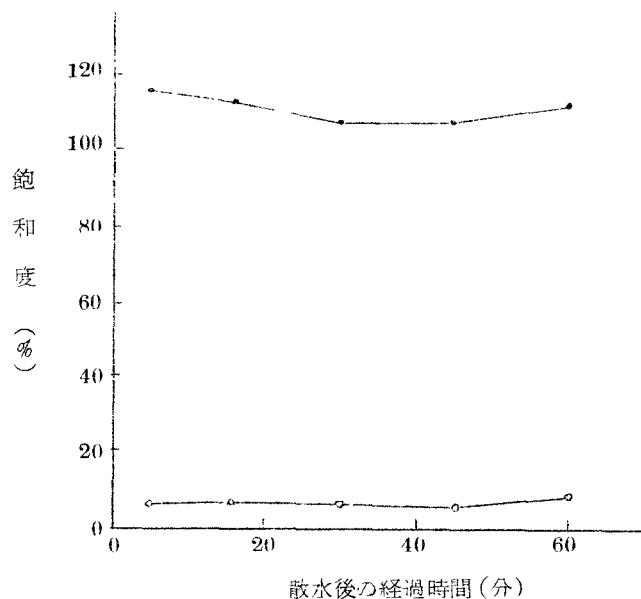


図-4 経過時間と溶存酸素の飽和度との関係
(散水負荷: $2.5\text{m}^3/\text{m}^2\text{日}$)

由によると推察された。濾材表面を流れる水が完全な層流であれば、流出水の溶存酸素の飽和度は最高で 100% であると考えられる。ところが濾材として碎石を用いたので流水は層流とはならず部分的に流れは乱れて酸素が多くとけこみ結果的に過飽和になるとわかった。

次に散水負荷を $20 \text{ m}^3/\text{m}^2\text{日}$ と一定にして BOD 負荷を約 $2 \sim 8 \text{ Kg/m}^3\text{日}$ と変化させた場合の流入水と流出

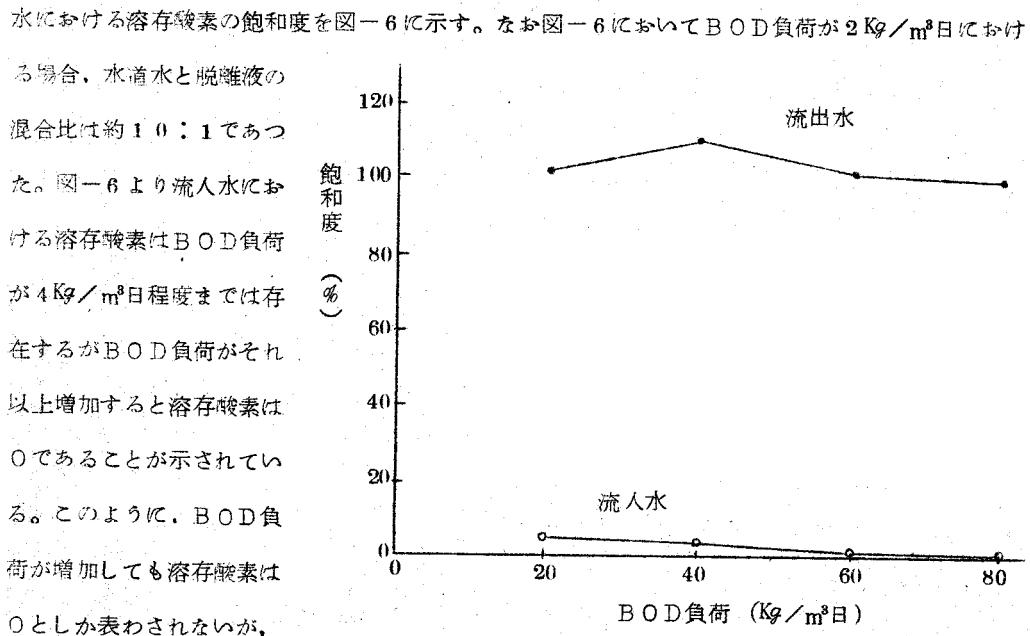


図-5 散水負荷と溶存酸素の飽和度との関係

図-6 BOD 負荷と溶存酸素の飽和度との関係
(散水負荷: $20 \text{ m}^3/\text{m}^2\text{日}$)

図においてBOD負荷が $6\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$ と $8\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$ においては共に溶存酸素は0であるが、脱離液が屎尿の嫌気的消化による上澄液であることを考慮すると、後者での稀釈脱離液は嫌気的であろうと推察される。流出水の溶存酸素についてみると、飽和度はBOD負荷の変化に対して無関係に100%～110%程度であつた。このことから種々の溶存酸素の汚水流しても流出水では飽和溶存酸素の点までは比較的簡単に到達すると考えられる。

4 生物膜のある場合の酸素吸収

すでに述べたように汚水中に吸収された溶存酸素が生物膜中に生棲する微生物によつて消費される。この消費される溶存酸素量が流出水中の溶存酸素におよぼす影響について考察した。

BOD負荷を $4\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$ と一定にし、散水負荷を $5\sim 35\text{ m}^3/\text{m}^2\text{ 日}$ まで変化させて実験したところ図-7のような結果がえられた。図-7より生物膜の有無に限らず散水負荷とは無関係に溶存酸素の飽和度は100%～110%であつた。このことから汚水中に吸収された溶存酸素が生物膜中に生棲する微生物によつて消費されるがこの消費される溶存酸素は流出水中にそれに対してもほとんど影響をおよぼさないことがわかる。

次に、汙床の厚さを3.0～21.0cmと変化させて実験した結果を図-8と図-9で示す。図-8はBOD負荷を $2\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$ と一定にして散水負荷を $1.5\sim 3.0\text{ m}^3/\text{m}^2\text{ 日}$ と変化させた実験結果であり、図-9は散水負荷を $2.0\text{ m}^3/\text{m}^2\text{ 日}$ と一定にしてBOD負荷を $2\sim 6\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$ と変化させた実験結果である。これらの図から汙床厚が9.0cm位までは酸素の吸収量は急激に増加

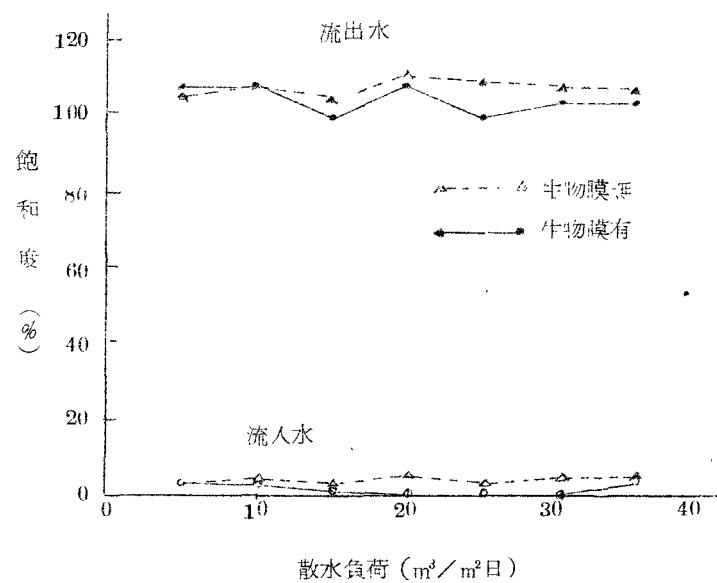


図-7 散水負荷と溶存酸素の飽和度との関係
(BOD負荷: $4\text{ Kg/m}^3\text{ 日}$)

するが、それ以上の濾床厚では酸素の吸収量は急激に減少することが認められる。そして流出水中の溶存酸素の飽和度は散水負荷やBOD負荷とは無関係に90%~110%であつた。

5 総括および

結論

実験用散水濾床を用いて、し尿消化槽脱離液と水道水との混合液における酸素吸収について実験したところ次のようない結果が得られた。

散水負荷を5~

$3.5 \text{ m}^3/\text{m}^2\text{日}$ 、BOD負荷を $2 \sim 8 \text{ kg}/\text{m}^3$

日と変化させた実験範囲内では、濾床流出水中の溶存酸素の飽和度はいずれの場合にも100%~110%であり、濾床における浄化に十分な程好気的状態を維持できると推察された。

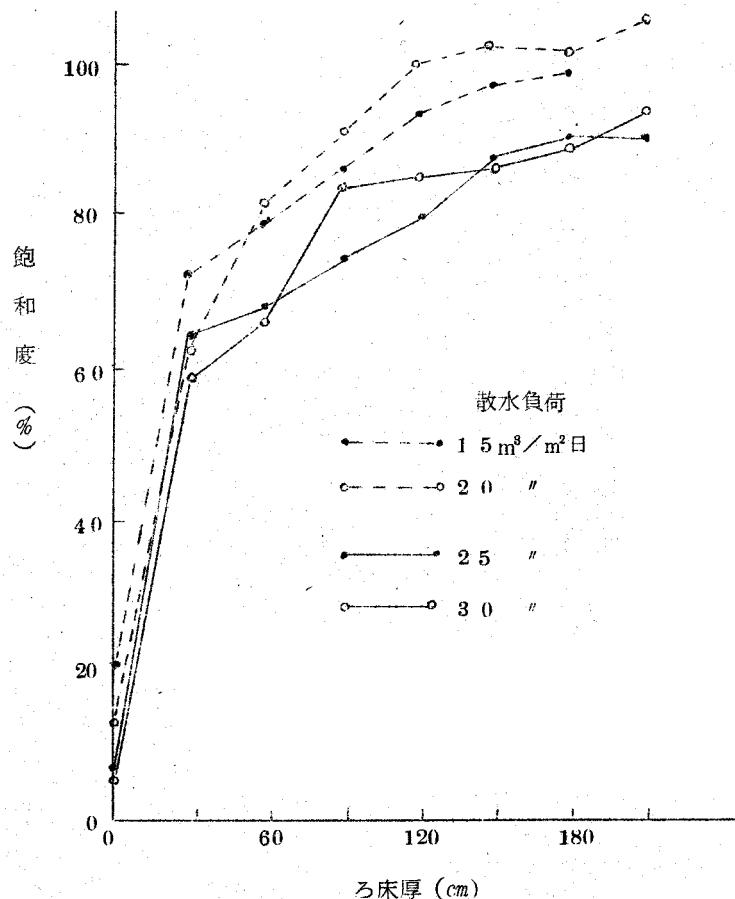


図-8 ろ床厚と溶存酸素の飽和度との関係

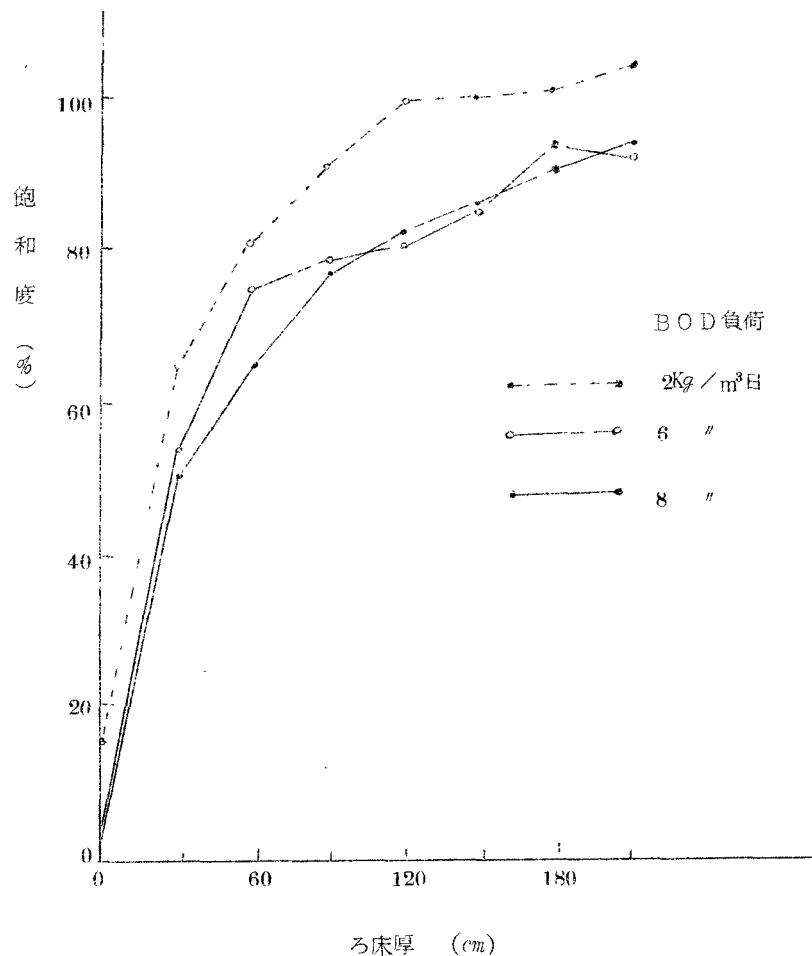


図-9 ろ床厚と溶存酸素の飽和度との関係