

東北大学 正員 工博 松本順一郎  
東北大学 学生員 工修 大沼正郎

### 1. 緒言

本研究は曝気槽が次のようない状態である時に亘り活性汚泥法の淨化指標うち曝気時間, MLSS, BOD<sub>500</sub>, BOD負荷, 汚泥日令を中心とりあげ検討を加える。(1) 曝気槽内に充分な酸素供給があり、充分な攪拌があることである。(2) 曝気槽内ごく有機物と活性汚泥の流動状態は同じとする。(3) 曝気槽内ごく流動状態は完全混合している。(4) 曝気槽内ごく有機物除去は一次反応とする。(5) 運転時における有機物濃度および水量の変化がない。(6) 基底は屎尿消化槽脱離液とする。

### 2. 有機物除去

流入水 BOD<sub>0</sub>, 曝気槽流出水 BOD<sub>Ct</sub>, 放流水 BOD<sub>Ce</sub>, 一日平均流入水量 Q, 曝気槽容積 V, 遠送汚泥比を T, 遠送汚泥の BOD 濃度と曝気槽流出水 BOD 濃度と同じと考え、微少時間 dt における物質収支を考える。

$$\begin{aligned} dC_t &= C_0 \frac{Q}{V} dt + rC_t \frac{Q}{V} dt - (1+r) C_t \frac{Q}{V} dt - K_2 C_t V dt \\ \therefore \frac{dC_t}{dt} &= \frac{(C_0 - C_e)}{T} - K_2 C_t \quad (1) \quad \left( \frac{1}{T} = \frac{Q}{V} \right) \end{aligned}$$

曝気槽内が定常状態になると、(1)式の左辺は 0 となり、(2)式が得られる。

$$C_0 = (1 + K_2 C_e) C_t \quad \dots \dots \dots \quad (2)$$

### 3. 実験装置および実験方法

実験装置および実験方法は前報<sup>(1)</sup>のとおり省略する。

### 4. 実験結果と考察

#### 4-1 曝気時間と MLSS

固分試験の結果得られた BOD 除去速度定数<sup>(1)</sup>を用いて計算し、(3)式が得られる。

$$C_0 = (1 + 0.15 \times 5 \times 10^{-3} T) \times C_t \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

BOD 除去率を f とすると、f は(3)式のよりして得たとある。

$$f = (1 - \frac{C_t}{C_0}) \times 100 \quad \dots \dots \dots \quad (4)$$

図より、縦軸に BOD 除去率、横軸に SC をとり示したのが図-1 である。図-1 中のプロットは(1)式の実験結果の平均値である。

この結果、BOD 除去率は SC から一義的にきまることがわかる。屎尿消化槽脱離液を活性汚泥法で処理するすれば、BOD 除去率 90%

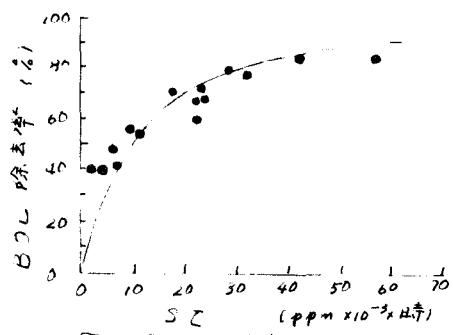


図-1 BOD 除去率と SC

以上を期待するには MLSS が 2000 ~ 3000 ppm

範囲では、曝気時間が 33 ~ 24 時間、必要となる。

ここで  $\text{BOD}_{\text{入}} - \text{BOD}_{\text{出}}$  を流入水 BOD<sub>入</sub>(ppm) とし、  
縦軸に流出水 BOD、横軸に SCV をとり、图-2  
とする。この結果流出水 BOD が 30 ppm 以下となる  
には、流入水 BOD が 350 ppm 以下では MLSS  
が 2000 ~ 3000 ppm の範囲で 11 時間に、曝気時間が  
40 ~ 27 時間にすれば 5 時間。流出水 BOD が  
一定値に近づくことを  $\text{BOD}_{\text{入}} / \text{BOD}_{\text{出}}$  と表すと  
それが大きくなる。この値を限界 BOD<sub>入</sub> とする  
と、限界 BOD<sub>入</sub> は 10 ppm 前後となる。同時に SCV  
が大きい場合には流入水 BOD<sub>入</sub> が高くても、流出  
水は比較的の安定となる。

#### 4-2 $\text{BOD}_{\text{SS}}$ と $\text{BOD}$ 負荷

MLSS 濃度を 0 とする。  $\text{BOD}_{\text{SS}} = C_0 Q_{\text{SS}} \sigma$   
と仮定して計算する。この結果  $\text{BOD}$  除去率は  
 $\text{BOD}_{\text{SS}}$  が 0 一極的にならざらず、流入水  $\text{BOD}$   
濃度がも拘らずともとがかる。图-2 と  
图-3 とすると、 $\text{BOD}_{\text{SS}}$  が高くなるほど  
BOD<sub>入</sub> と  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  と  $\text{BOD}$  除去率の関係  
が图-3 と示す。  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  が高くなるほど  
BOD<sub>入</sub> と  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  と  $\text{BOD}$  除去率の分布幅はせまくなる。 $\text{BOD}$  除去率 90% 以  
上となるのは  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  が 4.8 g/l 以下、また流出水  $\text{BOD}$  が 30 ppm 以下となるのは  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  が 1.8 g/l  
以下、とする必要がある。  $\text{BOD}$  負荷は Imhoff<sup>(2)</sup> 重要な指標におけるとがるが流入水  $\text{BOD}$  濃度と ML  
SS の比をパラメータとしてとりあるから為にむづかしいが適当な指標とはいえない。

#### 4-3 汚泥日量

汚泥日量は曝気槽内の活性汚泥の維持管理をする前の重要な指標といわれる。汚泥日量は流入水 SS  
を  $S_i$  とすると(5)式のように示される。

$$S_A = \frac{V}{Q} S_i \quad \dots \dots \dots \quad (5)$$

式(5)  $S_A = \frac{(C_0)(S_i)}{\text{BOD}} \times t$  となり、  $S_A$  は  $\text{BOD}_{\text{SS}}$  と  $t$  が比例する。筆者等の実験で  
 $C_0 = 0.27 S_i$  となる。したがって图-2 の結果を参考して  $\text{BOD}$  除去率 90% 以上必要な場合に 12 汚泥日  
量以上、また放流水  $\text{BOD}$  が 30 ppm 以下となるのは 15 汚泥日量以上が必要となる。

#### 参考文献

1. 松本順一郎、大庭正郎、活性汚泥法の淨化構造について、第3回微生物研究討論会講演論文  
集、8~16頁、(OB. 4. 11.)

2. Imhoff K. Taschenbuch der Stadtwasserung S. 65~278. Oldenbourg, (1962)

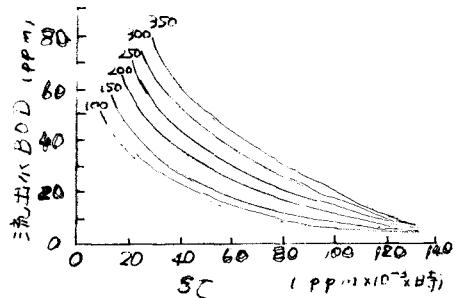


图-2 流出水  $\text{BOD} \leq \text{SCV}$

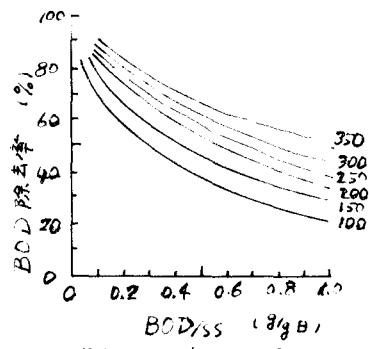


图-3  $\text{BOD}$  除去率と  $\text{BOD}_{\text{SS}}$