

## 1. きえき

水底に設けた散気装置に圧縮空気を送ると、上昇する気泡群に誘起されて、流体の上昇流が生ずる。この現象の消波工への応用は、古くから検討され、我国においては、栗原を中心とする九大応力研水文研究委員会の一連の研究<sup>1)</sup>がある。その後、さらに理論上の検討が加えられ<sup>2)</sup>、たとえば水質改善等の多方面への応用が種々検討されている。本研究は、その一応用として考えられている遮閉幕としての利用価値について、すなわち、ある水域に沈澱している汚濁物質が、他の水域へ拡がってゆくこうとする時に、この曝気水脈によって遮断できな<sup>4)</sup>いかとの技術的な問題について検討しようとするものであり、その第一段階として、非常に理想的な状態について若干の計算を行なったのでここに報告する。

## 2. 曝気水脈による拡散の理論

図-1の様に、散気装置の片側断面だけに存在する汚濁物質が、曝気水脈によってまき上げられ、水中に拡散している状態を取り扱う。解析的には、気泡がきわめて小さくて上昇流に対する気泡群の相対速度が無視でき、さらに汚濁物質と流体の密度差も無視できるような理想的な場合について検討する。この場合 Schmidt による熱対流の理論および実験結果<sup>3)</sup>が利用できる。いま噴流に伴う乱れの拡散係数を  $K$ 、単位体積中の気泡群の体積(気泡密度)を  $g$ 、単位体積中の汚濁物質量(濃度)を  $C$  とすると、運動量、空気量、流体質量および汚濁物質量の保存則は

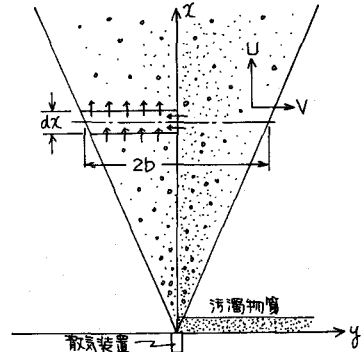


図-1

$$U \frac{\partial U}{\partial x} + V \frac{\partial U}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} (K \frac{\partial U}{\partial y}) + g g \quad \text{---(1)} \quad U \frac{\partial g}{\partial x} + V \frac{\partial g}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} (K \frac{\partial g}{\partial y}) \quad \text{---(2)}$$

$$\frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial V}{\partial y} = 0 \quad \text{---(3)} \quad U \frac{\partial C}{\partial x} + V \frac{\partial C}{\partial y} = \frac{\partial}{\partial y} (K \frac{\partial C}{\partial y}) \quad \text{---(4)}$$

また式-1~4の微分方程式を解くに当っての補助条件として

$$\int_{-\infty}^{\infty} U^2 dy = \int_0^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} g g dx dy \quad \text{---(5)}, \quad \int_{-\infty}^{\infty} g U dy = Q \quad (\text{単位長さ当りに放出される空気量}) \quad \text{---(6)}$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} C U dy = Q_C \quad (\text{単位長さ当りにまき上げれる汚濁物質の量}) \quad \text{---(7)}, \quad -K \left( \frac{\partial C}{\partial y} \right)_{y=0} = \left( \frac{\partial (C U)}{\partial x} \right)_{y=0} - \left( \frac{\partial}{\partial x} (K \frac{\partial C}{\partial x}) \right)_{y=0} \quad \text{---(8)}$$

式-1~4を解くにあたって similarity の仮定を用いる。すなわち散気装置から上方に十分離れた断面の噴流域内においては、周囲から噴流域内への流体の吸込が主要な要素になっていて、全この断面について相似的状态が生ずるものとする。また拡散係数については、Schmidt によれば、運動量と気泡密度については Prandtl の混合距離の仮定  $K = \sqrt{V^2} \cdot l = \beta^2 U_0 b / |u(\eta)|$  を用いている<sup>6)</sup>。濃度については、鉛直軸 ( $x$  軸) 上においても物質の交換が行なわれるものと考え、Prandtl の仮説  $K = \alpha b U_0$  を用いる。まず式-1~3の解は

$$\psi = 1.13982 \eta_1 - 0.377124 \eta_1^{5/2} + 0.063323 \eta_1^4 - \dots \quad \text{---(9)}, \quad \Theta_2 = 1.10746326 \eta_1^{3/2} + 0.446487 \eta_1^3 - 0.1154235 \eta_1^{5/2} + \dots \quad \text{---(10)}$$

$$\left. \begin{aligned} \eta &= y/b, \quad b = r x, \quad l = \beta b, \quad g = f(\alpha) \Theta(\eta), \quad f(\alpha) = R/b, \quad U = U_0 u(\eta), \quad V = r U_0 v(\eta) \\ \Phi &= b U_0 \psi(\eta), \quad u(\eta) = \psi', \quad v(\eta) = -\psi + \eta \psi', \quad \Theta_2 = (2 \beta^2 / r)^{1/2} g R' / r U_0^2 \Theta, \quad \eta_1 = (r / \beta^2)^{1/2} \eta = \alpha \eta \end{aligned} \right\} \quad \text{---(11)}$$

次に式4に於いて Schmidt と同手法で解く。  $C = S(x) \cdot D(\eta)$  とおくと、補助条件式7より  $S(x) = R^2/b$  式4に式(11)を代入して整理すると  $D'(\eta) + (2\beta^2 r^2)^{1/3} / R \cdot \eta \cdot D(\eta) = D'(0)$  となり、

$$D(\eta) = \left\{ D'(0) \int_0^\eta e^{\int_0^{\eta_1} \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \eta_1 d\eta_1} d\eta_1 + D(0) \right\} / e^{\int_0^\eta \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \eta d\eta} \quad (12)$$

また  $D'(0)$  については、図-1に示す幅  $\Delta x$  の水平断面での汚濁物質の保存則を考え、式8において、右辺第2項を第1項に比べて無視できるとすると、式12を式8に代入して

$$D'(0) = -D(0) \int_0^\infty \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \cdot e^{-\int_0^\eta \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \eta_1 d\eta_1} d\eta_1 / \left\{ 1 + \int_0^\infty \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \cdot e^{-\int_0^\eta \frac{(2\beta^2 r^2)^{1/3}}{R} \eta_1 d\eta_1} d\eta_1 \right\} \quad (13)$$

### 3. 算定結果

式1,2と式4の拡散係数の値が同程度であると考えて  $R$  の値を求めると、  $R = \alpha \beta^2 |u(\eta)|$  である。  $\alpha$  は定数  $\alpha \beta^2$  の値は Schmidt の実験結果より  $\alpha \beta^2 = 0.038$  であり、  $u(\eta)$  は式9より図-2の様に算出できる。いま水平断面内において、  $R$  を一定するならば拡散係数を一定として式12,13の計算を行なえば、算定結果は図-3,4のようになる。また図-2中の鉛直軸付近に示した水平直線の範囲内だけ一定とし、その外側では混合距離理論に従うとすると、算定結果は図-3,5のようになる。濃度分布(図-4,5)は、両図とも負の濃度があらわれており、この点について、さらに検討を必要とすると考えている。

### 4. おわりに

本研究を進めるにあたって、九州大学名誉教授・元九条大教授栗原先生より終始親切なる御指導を受けた。ここに記して深く謝意を表する。また本研究は文部省科学研究費(研究代表者山口大中西教授)の補助を受けた。ここに記して関係各位に感謝する。

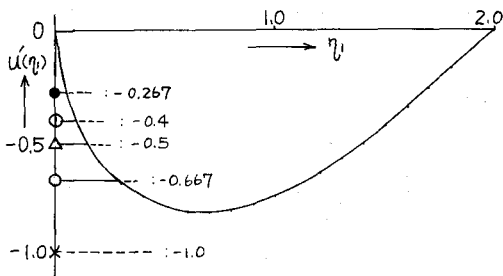


図-2

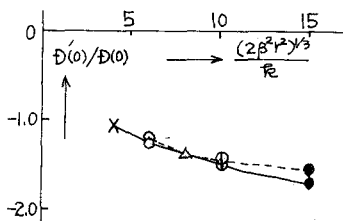


図-3

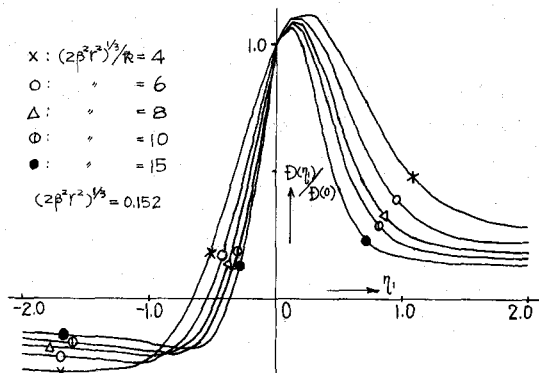


図-4 ( $R = \text{一定}$ )

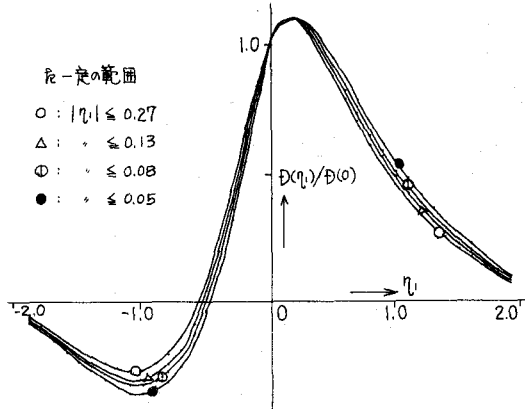


図-5

### 参考文献

- 1) 応用力学研究所水文研究委員会: 空気防波堤の研究に就いて I ~ VII, 九州大応用力学研究所所報, B8和29年~B8和35年。
- 2) 北野・田中・栗谷: 静水中における気泡噴流の性質, 土木学会論文報告集, No. 253, 1976年9月。
- 3) 中村・三万・森野: DO改善を目的としたエアバブルカーテンの設計, 第23回海洋工学講演会論文集, B8和51年11月。
- 4) 古本・武政・谷口・切通: 気泡噴流帯の魚肉効果に関する実験的研究, B8和49年 西部支那研究委員会論文集, B8和50年2月。
- 5) Schmidt: Turbulente Ausbreitung eines Stromes erhitzter Luft, Z. angew. Math. Mech. Bd. 21, Nr. 5, Okt. 1941。
- 6) 日野: 流体力学, 朝倉書店, 理工学基礎講座16, B8和49年3月。