

乱れの構造に関する研究(第2報)(討議)

九州大学 植田 哲也
・ 粟谷 陽一

原因が解らなくても結果の性質は解るというアプローチの仕方を避け、現象を物理的に解明して行こうとする、つまり絶括移動係数 $k_L a$ と曝氣槽内の乱流構造とを結びつけようとするアプローチの仕方を採用したこの研究は非常に興味深いものと思います。乱流構造を調べるために熱線流速計は恐らく汚泥中では使いにくく、プロペラ式流速計を使用されたことと思いますが、たしかにこの研究のネックでしょう。汚泥に比較的強いと言われる hot film を使用されたら如何でしょうか。また汚泥フロックと酸素の消費速度との関係を求める場合、汚泥フロック内の水の滲透も次の step で考えられてはと思います。つぎに内容に関する若干の問題点と思われるところなどを述べてみます。

1) $k_L a$ と乱流構造を結びつける場合、汚泥フロックと same order あるいは minimum scale の渦に着目しなければならないと思われますが、プロペラ式流速計の scale が cm の order では若干大きすぎるのではないかどうか。(測定された最小渦も、 $\bar{U} = 20 \text{ cm/sec}$, $n = 2.47/\text{sec}$ とすると求めうる渦の scale は約 8 cm となり、汚泥フロックのサイズよりもかなり大きくなる。

2) 空気量を多くすると水流に与えられる energy が大となり、一般的な乱流の場合 micro scale は小さくなるのに、逆に大きくなっているのは何故でしょうか。また、本文中でも述べられているように、energy spectrum の再現性が少ないと、micro scale を 0.01 の位まで求めることは無理ではないでしょうか。

3) energy spectrum が負になること、またさらに正に転じる意味はよくわかりませんが、その値によって使われる data が少し変るせいか、相関より求めるどとかくおかしい結果ができることがあるようです。私共の経験では單純にフーリエ変換した方がよい様に思います。

4) η を計算するときに使われた $\bar{\eta}$ はどのようにして求められたのでしょうか。0.2 秒あるいは 0.5 秒あきの data では意味がうすい様に思われます。

5) MLSS が $k_L a$ に与える影響が MLSS の性質によってちがうこととは、非常に興味がもたれます。おそらく見かけ粘度を測られたら、何かの関係が見出されるのではないかどうか。SS の形状もされることながら、もうちょっとマクロな見かけ粘度あたりが支配的かのようにも思えます。

6) 図-13 は F/M で整理するか基質濃度で整理するか、たしかに微妙な問題だと思います。酸素消費を計測する時間中ににおける平均の基質濃度を用いると言うような考えは如何なものでしょうか。

非常に興味深いところをねらつておられるご研究で、測定方法にもうひとくふう加えられ、さらに発展されます様期待します。