

京都大学 正。○松岡 譲
京都大学 正。岩井重久
京都大学 学 清水嘉彦

びわ湖における水質汚濁の問題は、從来より種々の分野において取り上げられてきたが、1972年に制定された総合開発特別措置法を一つの契機として、その端点は、湖面低下を伴う湖水の量的開発、質的保全の拮抗にかかわるものになってきた。この観点から本研究は水位低下による水量、水質の変化について、特に流動特性といふ点から數値解析を中心に検討を進めていた。

1. 基礎式

びわ湖南部に関する既往の研究によれば、本湖においては、その近似として、Navier-Stokesの運動方程式、連続式を鉛直方向に積分した、いわゆる一層の浅水方程式を採用してよいとされている。そこで、本研究においても、とりあえす、これを踏襲することにし、次式系を基礎式系として採用した。

$$\frac{\partial M}{\partial t} + \left| \frac{r_s^2}{H+\eta} \sqrt{U^2 + V^2} + 2 \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial V}{\partial y} + \frac{U}{H+\eta} \frac{\partial (H+\eta)}{\partial x} \right| M + \left| -f_c + \frac{\partial U}{\partial y} + \frac{U}{H+\eta} \frac{\partial (H+\eta)}{\partial y} \right| N + g(H+\eta) \frac{\partial \eta}{\partial x} - \delta \frac{\rho_a}{\rho} r_s^2 Q_x |Q| = 0$$

$$\frac{\partial N}{\partial t} + \left| f_c + \frac{\partial V}{\partial x} + \frac{V}{H+\eta} \frac{\partial (H+\eta)}{\partial x} \right| M + \left| \frac{r_s^2}{H+\eta} \sqrt{U^2 + V^2} + 2 \frac{\partial V}{\partial y} + \frac{\partial U}{\partial x} + \frac{V}{H+\eta} \frac{\partial (H+\eta)}{\partial y} \right| N + g(H+\eta) \frac{\partial \eta}{\partial y} - \delta \frac{\rho_a}{\rho} r_s^2 Q_y |Q| = 0$$

$$\frac{\partial \eta}{\partial t} + \frac{\partial M}{\partial x} + \frac{\partial N}{\partial y} = 0, \quad \frac{\partial B}{\partial t} + U \frac{\partial B}{\partial x} + V \frac{\partial B}{\partial y} = \frac{1}{h} \frac{\partial}{\partial x} h D_x \frac{\partial B}{\partial x} + \frac{1}{h} \frac{\partial}{\partial y} h D_y \frac{\partial B}{\partial y} - k B, \quad h = H + \eta$$

ただし、 $M = U(H+\eta)$, $N = V(H+\eta)$ はおのおの x , y 方向(東, 北方向)の流量, U, V は深さ方向の平均流速, η は基準水面よりの水位, H は水深, Q_x, Q_y は x, y 方向の風速成分, $Q = \sqrt{Q_x^2 + Q_y^2}$, δ は重力加速度, f_c は Celioli 係数, ρ_a, ρ は空気と水の密度, δ は 1~1.5 の補正係数, r_s^2 は水底水面における摩擦係数であり、おのおの 0.0026, 0.0013 を採用している。また B は水質濃度, D は拡散係数であり $10 \text{ m}^2/\text{s}$ としている。上式系を解析する方法としては差分法、有限要素法など種々の方法が考えられるが、ここでは、地形変化、境界条件の取扱いなどにおいて有利とされる有限要素法を

図-1. N VELOCITY (SS2, 9, 20, 12)

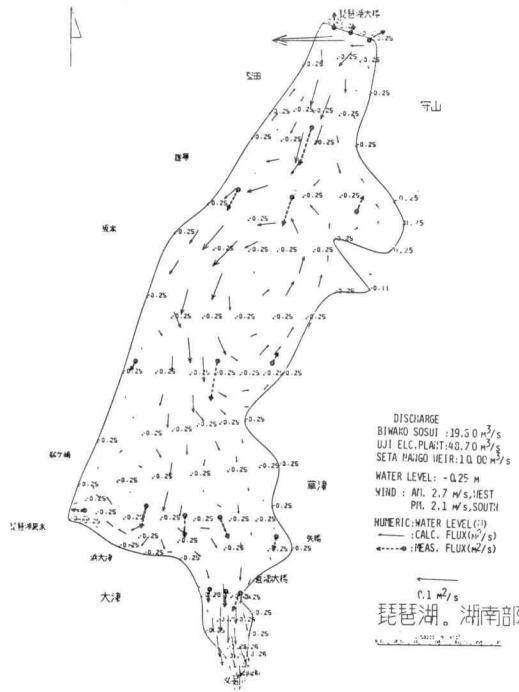
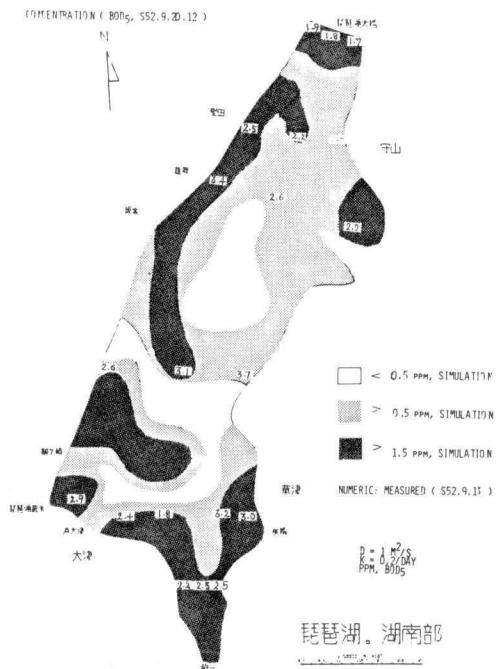


図-2.



利用した。このいきる複数の形状関数としては一次多項式を、要素としては三角形として、Galerkin法により算定を試みた。さらに非線型項については、各時間ステップ毎に逐次近似法を繰り返し使用している。境界条件としては琵琶湖大橋の水位を、瀬田川、疏水及び他の流入河口(全18河川)には観測流量をあたえ、その他の境界については $M=N=0$ として、またドクトリ下に伴う流動変化は考慮していない。

2. 観測結果との比較

図-1,2は昭和52年9月において実測された流速及び濃度値と、それらの計算値との比較をおこなった例である。この際、濃度計算に関する境界条件としては各流入河川に水質負荷(観測値)として、北端には濃度値として設定している。また計算は、初期条件の影響を除去するため、目的とする時刻より1~2ヶ月前より計算の開始をしている。このように、またここに示さない他の例においても、実測値、計算値間に、ある程度の適合を見たが、いっぽう、一観測中に風向、風速、さらには流向、流速がさわめて多く変化する場合もあり、本モデルで採用した全湖一様風速では明らかに差異が見えていた。

3. 湖面低下に伴う流動状況の変化

湖面低下に伴う水質状況の変化については、ここで取り扱うところ流動状況のマクロ的な変化に、湖底からの汚染物の再揚上などの問題もあり、種々の見地からの検討が必要であることは論をまないが、ここでは特に湖面が平均より-1.5m低下(TP.829m)した際の湖水運動、湖水質の滞留状況の変化に焦点を絞る。検討は各種の風向、風速及び放流量下における流動パターン及び水質変化特性について考察した。流動パターンについては若干のケースにおいて、図3,4に認められるような環流パターンの変化が見られたが、総体的にはそれほど変化はしておらず、水深減少に伴う南向恒流成分の増加が認められる程度である。また水質の変化特性については現況の利水、汚水負荷放流状況から数点の仮想的な放流量及び取水点(水質観測点)を設定し、その水質を答出線の変化について検討している。図-5は、天神川河口を放流点とした場合の各代表的な排水場所に対する水質を答の例であるが、低水時ににおける環流の水質捕捉の効果がよくあらわれている。いのちにこの傾向についても各水理、気象条件を通じて検討しているわけではなく、現段階では一概に論ずることはできないよう思われる。

4. おわりに

びわ湖南岸における湖面水位低下に因して、各種の水理・気象条件のもとで湖水運動に対する影響を検討した。その結果、マクロ的な流動状況に対しては大きな影響を及ぼすことはないことが示唆された。しかしに局部的には変化することも示され、これらの点については現在検討中である。なお、本研究は、京都大学佐々木助教授の指導を受け、観測においては水道研究所各氏の助力を得た。

図-3.

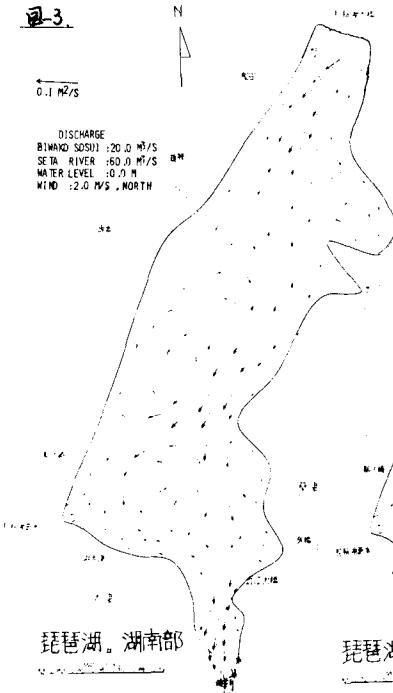


図-4.

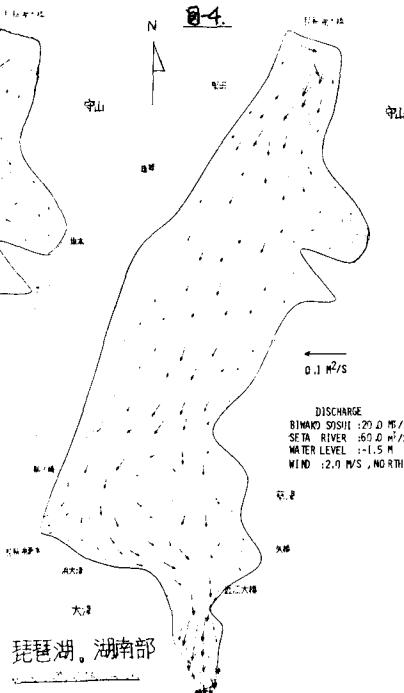


図-5.

