

## II-27 貯水池の水質管理—N, P量と藻類量の関数関係について

北海道大学工学部 正会員 丹保 寛仁  
 北海道公害防止研究所 正会員 奥山 秀樹  
 北海道大学工学部 正会員 鶴井 翼

## 1. はじめに

貯水池の建設なしに水資源の開発が考えにくい現況である。貯水池水の利用のいくつかの問題点のうち、最も複雑な対応を要するものが富栄養化の制御である。水中にある濃度レベル以上の栄養塩類(Ca, Mg, Na, K, N, P, C, Fe, その他)が存在すると独立栄養的微生物(無機物のみ上栄養源として光合成により増殖できる藻類など)の著しい増殖をみる。通常の陸水ではNとPがあるレベルに達すれば藻類等の増殖が盛んになることから、従来一般にN, P以外の成分はほぼ微生物増殖の必要量を満たしていると考えられている。そこで富栄養化が生ずるレベルを湖沼では  $N > 0.15 \sim 0.20 \text{ mg/l}$ ,  $P > 0.02 \text{ mg/l}$  としている例が多い。

上述のような富栄養化レベルを考えられている栄養塩濃縮レベルになると、水温や照度が藻増殖に適した状態にあれば、貯水の表層に多量の藻類が発生し、いわゆる水の華となる。このような藻類の大増殖が起ると (1) 藻類に由来する毒性的出現、(2) 藻類の分解による臭気の発生、(3) 分解による溶存酸素の欠乏、(4) 水域の景観の阻害等の好ましくない障害を引き起す。

このような富栄養化による障害の発生は天然湖沼のような水の入れ替わりがきわめてゆるやかにしか行なわれない端々顯著に発現する。すなわち微量ながら年々、湖沼に流入する栄養塩が夏期、藻類として固定され沈積して蓄積し、春、秋の循環期に再浮上して再び生物増殖に寄与し蓄積をくり返す。

それに対して、現今の中間にダムを築造することによって造り出された河道貯水池を対象に現象を考える場合には年間10回にも及ぶ水の入れ替わりがあるのが普通で、在来の天然湖沼と同じ扱いをするわけにはいかない。特に北海道のような融雪時の半月足らずうちに貯水池水がほぼ完全に何回か入れ替わるような場合には、累年の蓄積は天然湖沼に比べてきわめて小さい。従って、単年度收支を中心としたよりきめ細かい動力学的な検討をしておかなければならず、ただ単にP, Nの閾値を挙げて富栄養化を論することはできない。

従つて筆者等は (1) 富栄養化による障害が生ずるレベルの判定を容易に行うための試験法の検討、(2) 藻類の増殖速度と最大増殖量と栄養塩濃度(特にNとP)の関数として表現すること、(3) その結果を用いて実貯水の藻類増殖量との対比による検討を行い、計画中の貯水池に対する予測を試みることなどを目的としてこの研究を行った。

II-27: 水質誌422号, pp 37~44 (昭和44)

## 2. 試水の藻類潜在生産力試験

水中の窒素、リンの濃度レベルによって、どの程度の藻類量が発現するかということは、通常試水に適当な藻類を接種したのと照度、水温などの条件を一定にして藻類が最大増殖量に達するまで培養を行って評価している。しかしながら、この方法は (1) どのような藻類を接種すべきか、(2) あるいは特定の藻類を接種して得られる結果と、混合微生物が存在する自然系の場合との程度異なるかという問題点の他、(3) あらかじめ各種の藻類を培養準備しておく必要もあり、簡単かつ確実的な試験方法とはいい難い。

そこで試水に活性汚泥処理法による下水処理場の最終沈殿池上澄水を1% (体積) 加えるといつ非常に簡単な方法(これを混合微生物種種法と称することとする)を併用しどの程度、試水の藻類潜在生産力を評価し得るかというのを通常の特定藻類を用いた試験法と比較検討することとした。①丹保監修水の自浄能力調査報告書、土壤会, p164-176 (1975)

2. 1. 藻類潜在生産力試験の実験方法 混合微生物種種法と特定藻類種種法の両試験とも表1に示した諸条件で窒素、リンの濃度を様々な組み合わせて培養実験を行なった。混合微生物種種法においては、300ml容

量のフラスコと50ml容量びん、特定藻類試験法においては30ml容量のL字管を培養容器として用いた。なお、特定藻類試験の場合には窒素、リンを添加した試水をオートクレーブで滅菌したのち、表1に示したような各種の藻を植種した。

藻類量は一定量の試水を0.45mmのメッシュでレンチ+ルターピング別後、乳ばちで粉碎し、照度水温

90%アセトンで抽出を行い、蛍光光度法によ

ってクロロフィルaとして表示した。ただし、特定藻類試験の場合680nmにおける吸光度を測定し、別に作成した吸光度(680nm)とクロロフィルaの被量線からクロロフィルa濃度を読み取った。

### 3. 藻類増殖量の等濃度線表示

貯水池、自然の湖沼においては窒素、リンは複合して存在しており、単独の成分個々に考えられる閾値以上であっても、両成分の効果を合成した際に藻増殖に至り得ない場合が多くある。従って、前述の藻類潜在生産力試験の結果を統合的に把握するためには、初期リン濃度と初期窒素濃度をX-Y軸にとる2次元平面上で、藻類増殖量を示すクロロフィルaの等濃度線を描いて考察することにした。その一例として混合微生物植種法による藻類増殖試験の結果(45日目)の等濃度線を図1に示す。図から、リンと窒素がそれぞれ相互に影響しあい、藻類増殖量を定める領域と一方のみの不足が他の濃度に関係なく藻増殖を制御するというレベルが存在することがわかる。

従来、窒素0.2(mg/l)、リン0.02(mg/l)程度を富栄養化の閾値とする例が多い。図からこれらの数値は、窒素、リンがそれぞれ独立の要素として藻増殖を抑制する数値ともいふことができる。従って、各々が閾値以上であっても複合的な効果を考えると、リンが0.1(mg/l)で窒素が1(mg/l)以下の濃度である場合とか、窒素が5(mg/l)であってもリンが0.05(mg/l)以下の場合には藻類増殖が強く抑制されることになる。

### 4. 藻類最大増殖量とN, P量との関数表示

一般に藻類増殖量(クロロフィルa量)に関係する因子として、窒素、リン等の栄養塩の他に水温、照度、滞留時間などが考えられ、藻類量(クロロフィルa量表示)を次式のような形で一般式として表現できよう。

$$Chl.-a = f(N, P, T, t, Lux) \quad (1)$$

ここで、N: 窒素、P: リン、T: 水温、t: 滞留時間、Lux: 照度

他の条件を固定して、藻類最大増殖量を窒素、リンの初期濃度の関数で表やすならば式(2)のようになる。しばしば用いられるように開数型主指数関数の結合で表現して、増殖の特性値をその反応定数k、指數x、yとして表現することを試みる。

$$Chl.-a, max = f(N, P) \quad (2)$$

$$Chl.-a, max = k N^x P^y \quad (3)$$

N, Pの各濃度レベルの組み合わせ実験で得られた結果を最小二乗法により整理し、k, x, yを決定すると混合微生物植種法の場合には式(4)のようになる。

$$Chl.-a, max (\mu g/l) = 150 N^{0.3} (mg/l) \cdot P^{1.3} (mg/l) \quad (4)$$

同様にして特定藻類を植種する單藻培養法の場合には、富栄養化現象でよく問題となる代表的な藻について次

表1 藻類潜在生産力試験の実験条件

	混合微生物植種法	特定藻類植種法
ベースとなる試水	札幌市水、河川水(沙流川上流)	河川水(流流川上流)
添加した窒素	$NH_4Cl$	$NH_4Cl$
添加したリン	$KH_2PO_4$	$KH_2PO_4$
添加微生物	下水放流水1%(体積)	<i>Anabaena Sp.</i> <i>Selenastrum capricornutum</i> <i>Microcystis aeruginosa</i> $50 \times 10^3 / ml$ (細胞数)
照度	3,500 Lux(昼夜点灯法)	3,500 Lux(昼夜点灯法)
水温	25°C	25°C

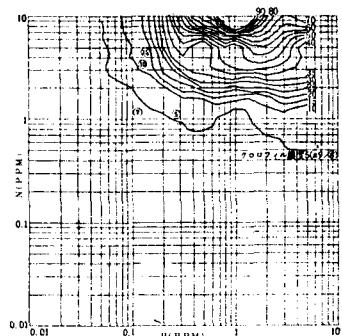


図1 45日後のクロロフィルaの発現濃度( $\mu g/l$ )とN,P濃度との関係

のような関係が成立した。

$$Anabaena \text{ sp. の場合, } Chl-a, \max (\mu\text{g/l}) = 33 N^{0.6} P^{0.2} \quad (5)$$

$$Selenastrum capricornutum の場合, Chl-a, \max (\mu\text{g/l}) = 51 N^{0.45} P^{0.45} \quad (6)$$

$$Microcystis aeruginosa の場合, Chl-a, \max (\mu\text{g/l}) = 52 N^{0.24} P^{0.33} \quad (7)$$

混合微生物種種法によて得られた式(4)と特定藻類種種(单藻培養)法によて得られた式(5)~(7)を比較することにより、自然系に近い前者ではリンが制御因子としての重みが大きく、後者の特定藻類種種法では、リンの指數は窒素と同等近くか、それより低い値であることを知る。従って特定藻類種種法で得られた結果から混合微生物系である実際の貯水池、湖沼等における藻類増殖量とN, Pの関係を結びつけるに際しては、扱いを慎重にしなければならない。

### 5. 藻類増殖速度とN, Pの関数表示

貯水池の平均滞留時間が藻類最大増殖に至る時間より短いような系では、池内での藻類の発生を論するに際して増殖時間と増殖量の関係を評価する必要がある。中途で栄養塩の補給のないようす押出し流れ型の反応における藻類増殖のパターンを考えれば、次式のような形の Logistic 曲線型の速度式を仮定することができる。

$$\frac{dC}{dt} = \mu C (K - C) \quad (8)$$

ここで、C: 藻類量(クロロフィルa表示), t: 時間(日), K: 藻類の最大増殖量,  $\mu$ : 比増殖速度  
(8)式と積分すると(9)式が得られる。

$$C = \frac{K}{1 + e^{-\mu t}} \quad (9)$$

ここで、2: 積分定数

2は積分定数ではあるが、 $\mu$ 及びKと同様に窒素、リンの2つの変数値によって支配されると考えると、

$$2 = g(N, P) \quad (10)$$

$$\mu = h(N, P) \quad (11)$$

2,  $\mu$ もべき関数で表現できることを仮定すれば、

$$2 = \gamma_1 N^{\alpha_1} P^{\beta_1} \quad (12)$$

$$\mu = \gamma_2 N^{\alpha_2} P^{\beta_2} \quad (13)$$

ここで、 $\alpha_1, \alpha_2, \beta_1, \beta_2, \gamma_1, \gamma_2$ : 係数

以上の仮定が実際の現象をどの程度表現しうるかという点を特定の藻類を用いた増殖実験結果を例として確認してみよう。

Anabaena sp. を用いた培養実験結果を図2~5に、 Selenastrum capricornutum を用いた結果を図6~8に、 Microcystis aeruginosa を用いた結果を図9~11に示す。以上のような培養実験のデータより式(12), (13)の諸係数を最小二乗法

によった決定すると

Anabaena の場合、

$$2 = 1.32 N^{0.3} P^{0.4} \times 10^{-3} \quad (14)$$

$$\mu = 0.41 N^{0.2} P^{-0.02} \quad (15)$$

Selenastrum の場合、

$$2 = 6.2 N^{-0.038} P^{-0.024} \quad (16)$$

$$\mu = 0.64 N^{-0.064} P^{-0.051} \quad (17)$$

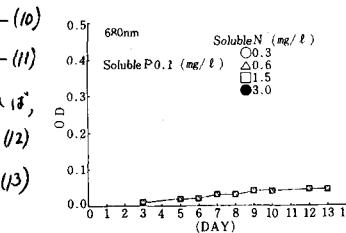


図2 リン初濃度0.01mg/lの場合の濃度の推移

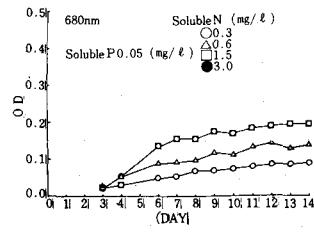


図3 リン初濃度0.05mg/lの場合の濃度の推移

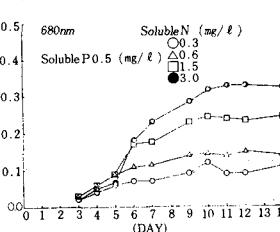


図4 リン初濃度0.05mg/lの場合の濃度の推移

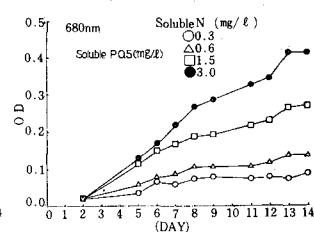


図5 リン初濃度0.5mg/lの場合の濃度の推移

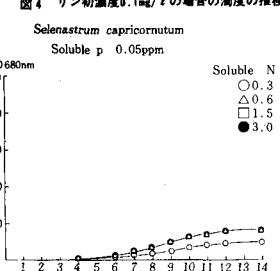


図6 リン初濃度0.05mg/lの場合の濃度の推移

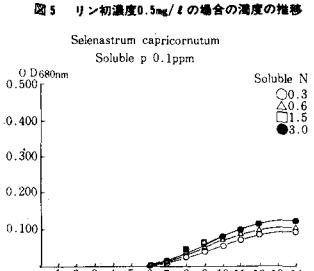


図7 リン初濃度0.1mg/lの場合の濃度の推移

*Microcystis* の場合,

$$2 = 7.0 N^{0.0097} P^{4.3 \times 10^{-4}} \quad (18)$$

$$\mu = 0.73 N^{0.065} P^{9.2 \times 10^{-3}} \quad (19)$$

以上のようならべき関数を含む(9)式で示される

Logistic 曲線と実験値を融合したところ、図12 に示すように指數関数による速度式の係数表示が可能なことが明らかとなつた。

これらの  $\alpha$ ,  $\mu$  の値を用いて(9)式より、藻類増殖過程を計算した結果を図13~18 に示す。図から明らかなように実験値と計算値は良い適合を示し、先に述べた平衡状態の場合と同様に、増殖過程を窒素、リン濃度を指標とする動力学式により表現し得ることとなる。このようにして池へ流入する時点の窒素、リン濃度を既知であれば、池底との物質交換を無視しうるよ

うな貯水池では（成層期のほとんどの場合）たゞ貯水池の平均滞留時間と考え、任意の平均滞留時間における藻類量を知ることが可能である。

## 6. 貯水池における藻類増殖量予測への応用

ダム貯水池における蓄積養化を考慮した場合に、栄養塩の様々移動、経路における平衡と速度について検証する必要がある。産業廃水、都市廃水による栄養塩の水槽への負荷は水處理によって、流出過程を制御することが可能である。しかし、農地、牧野、林地などからの面的な流出につい

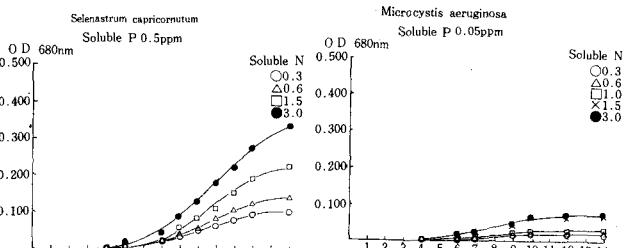


図8 リン初濃度0.5mg/lの場合の濁度の推移

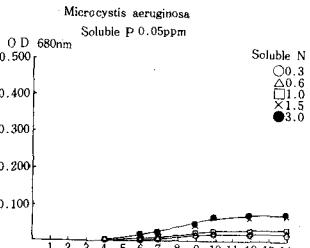


図9 リン初濃度0.05mg/lの場合の濁度の推移

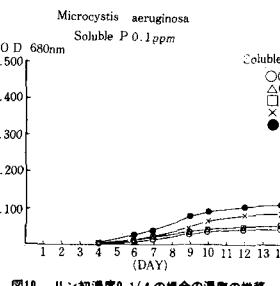


図10 リン初濃度0.1mg/lの場合の濁度の推移

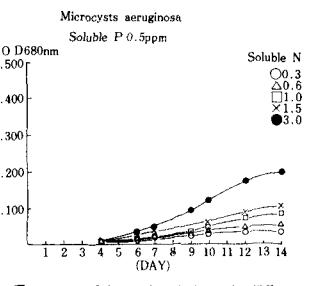


図11 リン初濃度0.5mg/lの場合の濁度の推移

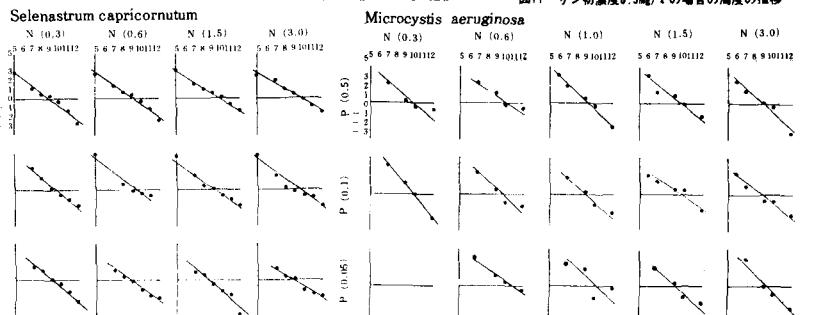


図12 式(9);  $C = \frac{K}{1 + e^{-\mu t}}$  を変形して  $\log(\frac{K}{C} - 1) = a - \mu t$  とした場合について、各培養時間における  $\log(\frac{K}{C} - 1)$  をプロットしたものである。実線はそれぞれの窒素リン濃度における  $a$ ,  $\mu$  の値を式(6)の如くにしたがって算出して求めた回帰直線である。図から、実測値と計算値が良く適合していることがわかる。(注) 直線の傾きは  $\mu$ 、Y 軸との切片 ( $t = 0$ ) は  $a$  の値となるが、X 軸は  $t = 5 \sim 12$  のみをとっている。

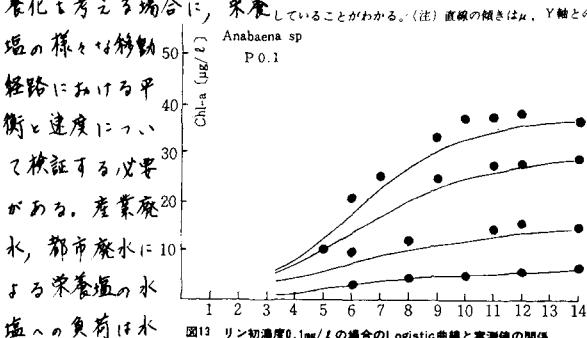


図13 リン初濃度0.1mg/lの場合のLogistic曲線と実測値の関係

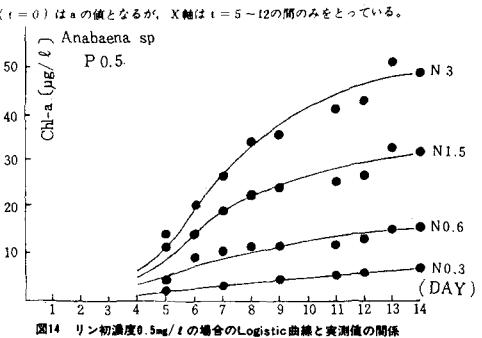


図14 リン初濃度0.5mg/lの場合のLogistic曲線と実測値の関係

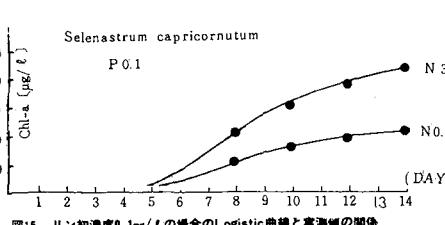


図15 リン初濃度0.1mg/lの場合のLogistic曲線と実測値の関係

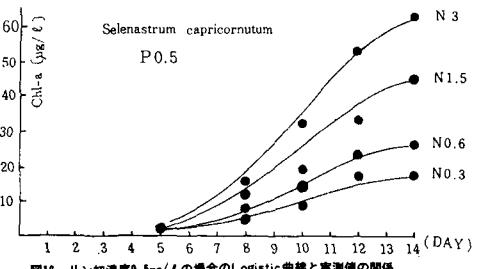


図16 リン初濃度0.5mg/lの場合のLogistic曲線と実測値の関係

では具体的な判

御手段がない。

このようないふた場合

には人工湖の中

で藻類の増殖を

見ると至る栄養

塩と藻類の湖内

での動きと湖外

Microcystis aeruginosa  
P0.1

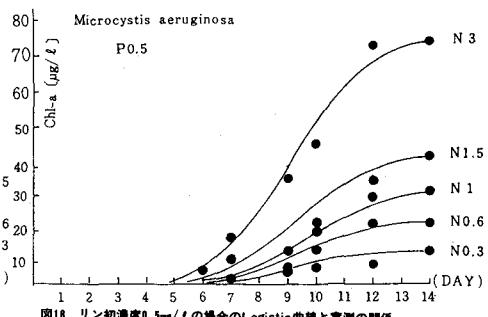


図17 リン初濃度 $0.1\text{mg/l}$ の場合のLogistic曲線と実測値の関係

図18 リン初濃度 $0.5\text{mg/l}$ の場合のLogistic曲線と実測の関係

への流出経路を明らかにし、自然湖沼に比して一般にはるかに短い滞留時間と操作性の高い時留であることを利用した貯水池の流動状態や滞留時間制御を積極的に行わなければならない。ここで制御された水循環における水質変化のパターンについての理解が富栄養化の予測のために必要である。

### 6. 1. 栄養塩のフロー 人工湖における

ける栄養塩のフローを大略描いてみると図19

のようになる。そこで、富栄養化の予測を行う

と可れば、①成層の生成を含めた貯水池の混合状態、滞留時間等の水理状態の把握、②流入してくるリン、

窒素の量と形態、③貯水池へ流入したリン、窒素の内、主

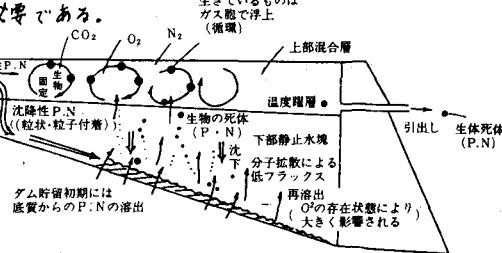


図19 人工湖における栄養塩のフロー

す溶解性のリン、窒素については生物への取り込み速度(生物の増殖量との関連)と、沈降性のリン、窒素については沈降して底層へ移動し無効化する分と途中で溶出して再利用される成分の評価、④底部に沈積死滅した微生物および底泥からの栄養塩の再溶出と拡散上昇速度、⑤その外に懸濁微生物体の沈降速度、再溶解速度などの検討が必要となる。しかしながら、実際の貯水池の形状、操作法によつては上述の各項の重みの程度も大きく異つてくる。特に藻類増殖量に影響を与える因子は表2に示すように、①貯水池の水深と②貯水池の平均滞留時間に対する底質からのリンの蓄積の程度は貯水池の水深が深い場合は好気層が厚いので、嫌気的条件下で底質から溶出するリンは随伴する鉄、マンガンが空気層に触れて再び酸化する際に同時に凝集し、再び底質に戻り上層部に存在する藻類に利用されない。また、藻類が最大増殖量に達する時間よりも貯水池の平均滞留時間が短い場合には底質の藻類増殖量は少ないことになる。そこで以下のように貯水池の流れ状態の検討が必要である。

6. 2. 貯水池の流れ状態の検討 貯水池の水理状態を判断する指標として次のようないふたもののが考えられてゐる。

$$\alpha = \frac{\text{貯水池年間総流入量}}{\text{貯水池総容量}}$$

この $\alpha$ 値は貯水池における温度成層の発生の有無に関するもので、 $\alpha < 10$ 程度であると安定した成層を作り、 $\alpha > 20$ 程度であると上下方向に全層混合していることになる。成層を生ずる形の実験回数の小さな貯水池であっても、一洪水で貯水全量が入れ替わるような場合で、しかも濁度が高く成層下部に流入水が潜り込むと、成層が破壊されて全層混合を生ずる。しかし、洪水流入量がダム貯水量よりもはるかに少い場合には、流入してくる高濁度の洪水は貯水池底に匍匐流入して池の成層に影響を与えない。このような場合、成層の発生の有無は次のようないふた値で判定される。 $\beta = \frac{\text{一洪水総流入量}}{\text{貯水池総容量}}$

$\beta < 1$ の場合は成層に影響せず、 $\beta > 1$ となると全層混合を生ずる。水温、照度が藻類増殖に十分な夏期の貯水池について、 $\alpha$ 、 $\beta$ 値を計算し、成層の有無を判定し、平均滞留時間と藻類の増殖日数としてその水域の平均水質から藻類の増殖量の予測を行うこととする。より具体的には池内水流をコンピューターシミュレーションによって求め、上述の速度式と合成して藻類増殖量を求めることがここでは略算について論ずるに止める。

### 6. 3. 貯水池における藻類発生量予測

藻類発生量予測の例として、日高沙流川水系に建設予定である

ニ風谷ダムと平取ダム、及び既に貯水されている札幌豊平峡ダムについて考えてみる。10年間のデータに基いて沙流川ダム調査事業所が計算した結果によると、ニ風谷ダムの $\alpha$ 値は平均で約60、最大73、最小46で表3に示すように混合型の貯水池と考えてよく、成層を形成することなく通年にわたって全層混合状態にある貯水池と考えうことができる。そして、その平均滞留時間は溝水年で1週間程度である。一方、平取ダムへの値は10年平均で約5、最大65、最小4.1であり成層を生ずる貯水池である。また、1976年までの35年の合計7回の洪水について $\beta$ 値を求めたところ、ニ風谷ダムでは $\beta=2\sim 8$ 、平取ダムは $\beta=0.2\sim 0.5$ であった。従って、ニ風谷ダムは $\alpha$ 値、 $\beta$ 値両方から見て常に全層混合を受けているダムと考るべきであり、平取ダムは $\alpha$ 値、 $\beta$ 値の両方から見て成層型の貯水池と見ることができ、図20に示すようにダム貯水の成層上部を押し出し流れと見て平均滞留時間を計算してよい。また、いずれの貯水池においても底質からの栄養塩、とりわけリンの漏出が上層部の藻類増殖に与える影響は小さいと考えられる。両ダム立地点での溶解性リン、窒素の値は表4に示すようである。懸濁性リン、窒素の濃度は低く、かつ溶解性リンへの影響率は好条件下でもわずかであるので、表に示した数値を用いて藻類生産量を算出することとする。ニ風谷ダムの場合には、増殖日数として溝水時の最长平均滞留時間の9日をとり、計算してみると、発生する藻類をAnabaenaとして式(14)、(15)より $\alpha$ と $\mu$ を求めると、 $\alpha=0.67$ 、 $\mu=0.28$ となる。次に式(15)より最大増殖量 $K$ を求めると $K=4.0$ となる。これらの値を式(9)に代入すると、 $C=C_{chl}-\alpha=3.1(\mu g/l)$ この値は单藻培養の実験結果から導いた式より求まるものであり、諸条件が藻類増殖に最も適している場合の藻増殖量であると考えることができる。平取ダムの場合、最大80日程度の滞留時間を考る必要があるので藻の増殖量は最大増殖量で評価する。有りむち式(5)に各数値を代入すると、 $C=C_{chl}-\alpha=0.5(\mu g/l)$ 次に実在のダムの場合にあてはめて予測するため、豊平川水系豊平峡ダムを例にとって。図21は9月中旬における豊平峡ダムの垂直方向における水温と溶解酸素の分布図である。図からわかるように成層下部は無酸素状態になっており、底質からのリンの漏出を許しやすい条件になってしまっている。しかしながら前述のように上層部の好気層の存在のために表5に札幌市水道局との合同調査の結果が示すように上層までは再溶出の影響が及んでいない。図22は平均滞留時間のグラフである。図からみると平均滞留時間は6月~9月にかけて最大で70日となっている。従って藻類の増殖は最大増殖量として検討しなくてはならない。豊平峡ダム復期の平均的な水質は溶解性リンで $0.015(mg/l)$ 、溶解性窒素で $0.05(mg/l)$ である。これらを式(4)に代入すると、 $C_{chl}-\alpha_{max}=0.3(\mu g/l)$ となり実測値の $0.5(\mu g/l)$ と良い適合を示している。

**7. 結語** 単藻培養実験、及び簡単な混合微生物培養実験により藻類の最大増殖量を $N$ 、 $P$ のべき関数で表現できることを明かにした。また、増殖速度をLogistic曲線型の増殖と仮定し計算した結果、実験値と良い一致を示し、Logistic式の諸係数も $N$ 、 $P$ のべき関数として表現できることが明かとなった。この結果に基いて、藻類の増殖日数をダムの平均滞留時間とし平均水質から実際の貯水池における藻増殖量を推測し、実測値と良い一致を示した。(3) 実測: 貯水池流動形態によるシミュレーション実験結果(1976年8月~10月)、伊勢山、篠井、丹波: 流通研究所報誌、pp100~121(1980)

建設予定のダム	現存のダム		
	ニ風谷ダム 平取ダム		豊平峡ダム
	成層状態	全層混合	成層形成
	1週間	最大80日	最大70日

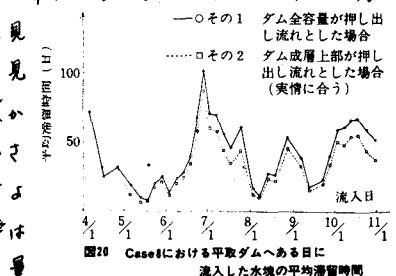


図20 Case1における平取ダムへある日に流入した水塊の平均滞留時間

表4 二風谷ダム、平取ダム地点におけるN、P濃度

	溶解性リン(mg/l)	溶解性窒素(mg/l)
ニ風谷ダム流水	0.018	0.11
平取ダム流水	0.010~0.020	0.10

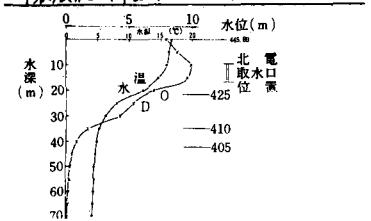


図21 豊平峡ダム貯水池 水温、DO濃度、垂直分布  
測定地点 潜別流入点直上河心部(St.1)貯水位44.88  
測定日時 昭和54年8月13日 11時~12時  
使用計器船水科学研究所製DOメーター(コード100m)

表5 水質試験結果 調査日 1979.9.13

測定項目	水深(m)	5	10	15	20
水温(°C)	16.8	14.6	8.2	6.2	
溶解性リン(mg/l)	8.8	4.8	9.6	6.9	
無機性窒素(mg/l)	0.02	0.03	0.03	0.14	
リン酸化物(mg/l)	0.015	0.009	0.008	0.009	

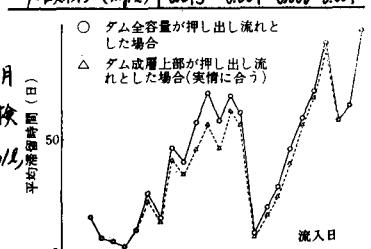


図22 豊平峡ダムへある日に流入した水塊の平均滞留時間