

## 樹枝状組織の研究(その2)

正員 岡 本 但 夫\*

### A STUDY ON RAMIFIED STRUCTURE (Report No. 2)

Tadao Okamoto C. E. Member

**Synopsis;** In the study previously reported (Report No. 1), Model I was worked out for the investigation on moving to the outside the elements existing in a given area with the least resistance, on the assumption that the resistance is dependent solely upon the concentration of the elements and that the condition of various points on the ground surface is uniform.

As a matter of fact, however, there are ups and downs on the ground surface and geological aspects are different in different places, which means that, as in the case of rivers, the form of ramified structure is varied and that an ideal one cannot be expected. Moreover, among tributaries there are very large ones such as the Kinu in relation to the Tone, of which the idea of trunk and branch lines in Model I will be of no use for explanation.

This fact indicates that the idea of what are commonly called main and tributary courses of rivers does not always coincide with the idea of the trunk and branch lines in Model I. From the view-point of Model I, the relation between the Tone and the Kinu is not the one between the trunk and branch lines but running against each other of two rivers of nearly equal importance.

Two streams running side by side and emptying into the same sea sometimes run far apart from, and sometimes draw close to, each other according to the ups and downs of the ground surface; they even run against each other. The collision results in a conflux, where ordinarily the larger one is called the main course and the smaller the tributary course. Such phenomena are very often experienced.

For analysing these phenomena, Model II was worked out on a principle which was quite different from that of Model I, and investigations were started chiefly by means of this new model.

#### は し が き

前稿「樹枝状構造の研究その一」においてある区域内に存在する要素を最小抵抗を以て外部に出す事を研究する為模形その一を考へた。但し此場合抵抗は専ら要素の集中のみに関係し、その他は地表の各点の条件は全然均一と考えられた。

しかし実際には一例を河川に取るも地表は起伏及び地質を異にし、樹枝状組織の形もこれに応じて変貌し決して理想通りには行かない。此外支流の中には利根川における鬼怒川の如く模形その一における幹支線の観念を以てしては到底説明出来ぬ最大なものが存在する。

これは俗に言う本支川の観念が模形その一における幹支の観念と必ずしも一致しない事を示すもので、模形

その一の観念を以てすれば利根川・鬼怒川の場合は幹支に非ずして略対等の二流の衝突と考えられるのである。同じ海に注ぐ平行な二流は地表の起伏に従つてあるいは離れ、あるいは近づきはては衝突する。衝突すれば合流が行はれ、此場合普通比較的大なる方を本流、小なる方を支流と呼ぶのを慣習としている。かゝる現象は世に頗る多い。よつてこれ等を解析する為模形その一とは全然異つた観念に立つて模形その二を考えこれを中心に研究を進める事にした。註・第1報に於ては「樹枝状構造」としたが今後は「樹枝状組織」と改める。

#### 第1章 模形その2の定義

##### (1) 平行2流の衝突

1. 模形その1においては地表の形が均一なりとの仮定の下に幹支線の分岐数を研究した。これによると同級の流はある間隔を置きつつ平行に流れて上級幹線に注ぐ事になつている。然るに実際には地表の勾配の為あるいは左、あるいは右に屈曲して幹線に達する迄には各流とも複雑な曲線を書いて進む。かゝる場合屢々起るのは二

\* 東海科学専門学校教授

流の衝突, すなわち合流である。しからば平行二流は一般にどの位流下したら合流するであろうか?。模形その2の目的はすなわちこれを求むるにある。

2. 模形その2は地表面に起伏を有し乍ら一様に一方に傾いた面上に存在する要素(河流の場合には雨水)が地表面の凹処(谷)を点綴しつゝ流れ・山(突起部)に当つてあるいは左・あるいは右へと曲折しつゝ流下するものとする。此場合隣接二流が近づいて衝突が起る事もまた離れて起らぬ事もあらう。本模形の主眼とする所はある与へられた距離を隔てた二流は分れた儘どの位流下してから合流する場合が確率最大なるかを算出するにあり, これすなわち二流が別々に流れる平均の長さを求める事に外ならない。

3. 模形その1に於ては抵抗と集中量との間には下の如き関係を仮定した。

$$R = Q^p, \quad \text{但し } R: \text{抵抗} \quad Q: \text{要素の集中量} \quad p: 1 \text{より小なる正数}$$

しかし模形その2においては抵抗の観念は直接推理の上に乗られて来ないので此仮定は有つても無くても差支え無い。唯衝突すれば合流して一体となる現象を事実と認めて下の如く定義しよう。

仮定1 要素は出遭へば合流し, 一度合流したものは再び分流しない。しかして此間の数量的関係には特に定つた公式的關係は持たない。

右の仮定は例へば平野に出でからの河川の如く分流する場合には明に不適當である。しかし一般に河川の分流傾向は下流部の極一部に限られ, しかも数量的には合流する場合に比し比較にならない程少いから一応右の仮定は普通の河川流域の大部分に適合するものと考えられる。

## (2) 模形その2

以上(1), (2)節で記した如き要求を満たすべく次の如き模形を取扱おう。

### 模形その2

仮定1 略一様な小起伏を有し, 全体としてある一方向に傾いた地域内に生ずる要素(例えば雨による水)が地表各点の勾配に従つて流れ下るものとする。

仮定2 起伏は完全に不規則である。よつて近似的に龜の甲形地塊の集りを見做し(蜂窩形)各六角形内(丘部)に生じた要素(河水の場合には雨水の水)は一応六角形の各辺に当る谷底部に集り, 爾後此線に沿つてのみ流れる。

仮定3 流れは出合へば合流し, 一度合流したものは再び分流しない。かくて流路は次第に集つて太りつゝ勾配に従つて下つて行く。

仮定4 流れは龜の甲辺にに沿つて移動するも最急勾配に直角な方向に対しては左右に對し機會均等である。しかして最急勾配の方向に対しては不斷前進のみあつて退転は無い。

以上模形その2においてある一点を出発した要素は流路を通つて他の要素と合流し乍ら最急勾配の方向に下る。しかしこれに直角な方向に対しては所により隨時勝手に彷徨するであろうから図-3に示す如き不規則な流路を取る事となる。

更にもつと全体を大観すれば図-4の如き形が得られるであろう。

本模形の目的はこれ等不規則なる流路がどの点で合流するかを求むるにある。すなわち一つの流れ(之は不斷小流を合せつゝ流下する)が自分と對等の大きさを持つ別の流と合流する迄にはどの位の長さを要するかといふ問題である。

之は勿論所により千差万別であらうがその中で最も確率の大なるものを求めるのが本問題の目的である。

しかして一般には流路が所によつては反つて逆行する様な部分を生じ得るであろうが(図-5の如き), 此場合は取扱が可成面倒故本模形においては仮定4によりかゝる場合を除外した。

## (3) 本模形の狙い

本模形の特徴とする所は流路が完全に地表の地形に支配せられる所にある。実際の河川においては流路となつた所は浸蝕が進んで深堀をなし, これが周囲の小流を誘引し, 更に河谷同志の争奪が行はれて逐次樹枝状組織の姿を変へて行く。かくて向ふべき最後の理想形こそ模形その1の狙つ

図-1

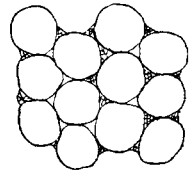


図-2

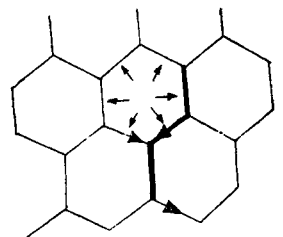
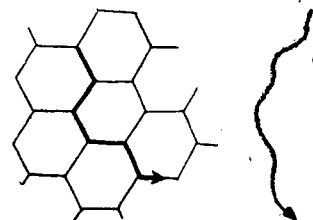


図-3

図-4

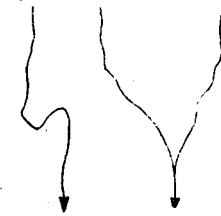


た抵抗最小の形である。これに対し模形その2は浸蝕の影響が全然無い、完全に地表の原形に従つたいは最初の姿いつてよからう。すなわち理想的な原始準平原(一方に傾いた)上の河流の流れを示す事となる。此場合流路は最小抵抗の線では無く専ら地表の地形、すなわち各地点における流れの進む方向は偶然が支配する(勾配最急の方向には特に優越し、之に直角な方向に対しては機会均等、反対の方向に対しては皆無)。

実際の河系においてはかくの如く一度隆起準平原面上において(模形その2が表徴する)流路の系が出来上つて後に浸蝕が始つて河谷の争奪が始まり、此処に始めて模形その1が示す終末理想系に向つて一步を踏出す事となる。かくて模形その2はその1が表わす終末理想形に対し始原形を表わすとゆうべく、すなわち各がその両極端を表わし、実際の流路の状態はその中間の種々の段階にあり複雑である。

註 模形その1を終末理想形として終末形と書かなかつたのは現実の河谷においては最初の形が可成強く終末迄影響して終末においても中々理想の抵抗極小形にはならないと考えられる節があるからである。

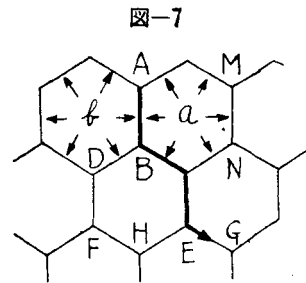
図-5 図-6



第2章 任意の2点を出発する流路

(1) 梗概

先ず突起部(丘部)に生じた要素(河水の場合には降つた雨)は先ず龜の甲形の各辺に集中する。かくて図-7のa及びbに生じた要素の一部は辺ABに集中して勾配に従つてBの方向に流下を始めるであろう。しかしB点に到ると仮定3により分流が許されない以上C方向に向ふかD方向に向ふか何れかを選ばねばならない。しかるにC方向及びD方向に向ふ確率は仮定4により各1/2である(機会均等故)。

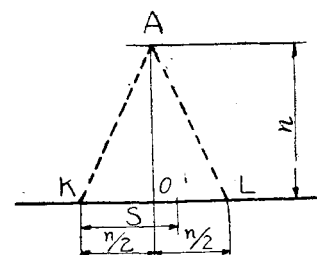


今BにおいてはCの方に流れたとする。これはCに到つてMN方面から来た流れと合流し(あるいはMNから来る流はN点でNP方面へ向つてCには来ぬ場合もある。)E方向に流れ、Eに到つてEG又はEHの何れかの方向を選ばなければならない。此場合もEG及びEH方向を選ぶ確率に何れも1/2である。

かくて龜の甲を一行下るごとに横の方向に半こまづつの移動が行われる。しかしその方向は一定せず左右に各向う確率は1/2である。

よつて今Aを出発した要素が最急勾配方向へ龜の甲n列だけ進んだ時には横の方向には最大限AO線(最急勾配方向に引いた線)よりn/2こまだけ左右に移動する事が可能である。

図-8



今最左端AK線を基準として考ふればこれは常に左へ左へと流れた場合の極限の場合である。図-7 B, C, E等の角において左又は右へ流れるごとに半こま宛移動する。之はAK線に対しては常に不動かこま右へ動くかといふ事と同じである。しかし一回右へ動く確率は1/2であるから今AK線よりSこまの距離に流れが来る為には確率1/2なる事象がS回だけ起らねばならない事になる。よつてかゝる事の起る確率は

$$p = \left(\frac{1}{2}\right)^n \frac{n!}{(n-s)!s!} \dots\dots\dots(1)$$

但し p: 確率

(2) 任意の2点を出発する流路

かの問題に入る。

図-9においてAとUとは高さ等しく(位置のエネルギーの等しい事を意味する)相互に龜の甲aこまだけ離れた2点とする。

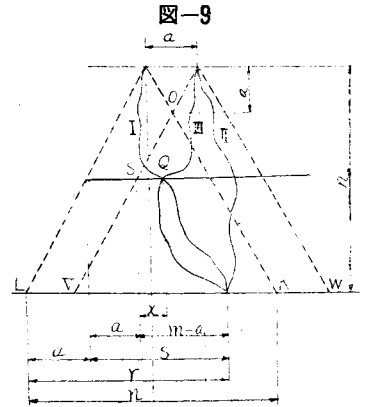
今Aを出発した流れとUを出発した流れとがP点において始めて出合い合流したとする。

此時AUに平行してPを通る直線LPWを引き、AL, AK, UV, UWとの交点をそれぞれL, K, V, Wとし、且つAKとUVとの交点をOとし、直線LWとAUとの距離を龜の甲nこまとする。

しかる時は(1)の1節に記した所により

$\overline{LK} = n$  こま,  $\overline{VW} = n$  こま,  
 更にP及びQ点については  
 $\overline{LP} = r$  こま,  $\overline{VP} = s$  こま  
 と書く。

先ずAを出発した流路(例えば図-9 I)は常に  $\overline{AL}$ ,  $\overline{AK}$  に夾まれた区域内に限定せられる。よつて今Aより出発したものと, Uより出発したものが合流するとすればその合流点は必ず  $\overline{OV}$ ,  $\overline{OK}$  に夾まれた区域でなければならない。今P点において始めて合流するものとする。此事は図-9のQの如き途中の会合点が存在しない事を意味する。よつて問題は次の二段階に分れる。



- イ, 両流は直線  $\overline{LPW}$  の上において会合する。
- ロ, 図-9のQ点の如く途中には会合点はない。

1, イの場合 A点を出発した流がP点に来る確率は前項の(1)式より

$$\left(\frac{1}{2}\right)^n \frac{n!}{(n-r)!r!}$$

U点を出発したP流がP点に来る確率は

$$\left(\frac{1}{2}\right)^n \frac{n!}{\{n-(r-a)\}!(r-a)!}$$

上の両流がP点において合流する, すなわち上の両現象が同時に起る確率は双方の積である。此場合の確率を  $w_1$  とすれば

$$w_1 = \left(\frac{1}{2}\right)^{2n} \frac{n!}{(n-r)!r!} \times \frac{n!}{\{n-(r-a)\}!(r-a)!} \dots\dots\dots(2)$$

しかしてかゝる事象が可能なのはP点がVよりK迄の区間の何れかの位置にある時である。よつて上の事象が線分  $\overline{VK}$  内のどこかで起る確率は  $w_1$  の値を  $\overline{VK}$  全域について積算したものとなる。此場合の確率を  $w_2$  と書けば

$$w_2 = \sum_{r=a}^{r=n} \left(\frac{1}{2}\right)^{2n} \frac{(n!)^2}{(n-r)!r!\{n-(r-a)\}!(r-a)!} \dots\dots\dots(3)$$

2, ロの場合 次にQ点の存在せぬ確率を求めるに, 先ずかゝる事が起つた場合を考ふれば図-9の流路IとIIとは先に記した如く何れも三角形  $\overline{OVK}$  の中になければならない。

よつて今Qが直線  $\overline{ST}$  上で起つたとし, かゝる現象の起る確率を求めよう。

$\overline{ST}$  は  $\overline{AU}$  に平行で且  $\overline{AU}$  より龜の甲  $m$  こまの距離にある直線である。よつて

$$\overline{ST} = m \text{ こま}, \quad \overline{SQ} = x \text{ こま}$$

Qの起る確率(A, U二点より発した流路がQ点で出合う確率)を  $g_1$  とすれば(図-9 参照)

$$g_1 = \left(\frac{1}{2}\right)^{2m} \frac{(m!)^2}{(m-x)!x!\{m-(a+x)\}!(a+x)!} \dots\dots\dots(4)$$

Qが  $\overline{ST}$  線分上の何れかにおいて起る確率は

$$g_2 = \sum_a^{a+m} g_1 = \sum_a^{a+m} \frac{(m!)^2}{2^{2m}(m-x)!x!\{m-(a+x)\}!(a+x)!}$$

よつてかゝる事象の起らない確率は

$$1 - g_2 = 1 - \sum_a^{a+m} \frac{(m!)^2}{2^{2m}(m-x)!x!\{m-(a+x)\}!(a+x)!} \dots\dots\dots(5)$$

Qが流れがPに到る迄すなわち第  $n$  こまの線に到る迄存在せぬ為には, 三角形の頂点Oより底辺  $\overline{LPW}$  に到る間の各こまにつきQが一度も存在せぬ事象が同時に起らなければならない。よつてかゝる確率を  $w_3$  とすれば

$$w_3 = \prod_{m=p}^n (1 - g_2) = \prod_{m=a}^n \left\{ 1 - \sum_a^{a+m} \frac{(m!)^2}{2^{2m}(m-x)!x!\{m-(a+x)\}!(a+x)!} \right\} \dots\dots\dots(6)$$

3, 依つてイとロとの双方の場合が同時に満足せられる確率は

$$w = w_1 w_2 = \left\{ \sum_{r=a}^{r=n} \frac{(n!)^2}{2^{2n}(n-r)!r!\{n-(r-a)\}!(r-a)!} \right\} \times \prod_{m=a}^n \left\{ 1 - \sum_{x=a}^{a+m} \frac{(m!)^2}{2^{2m}(m-x)!x!\{m-(a+x)\}!(a+x)!} \right\} \dots\dots\dots(7)$$

4, しかして実際に起り得る形はもとより千差万別であるがその中で最も確率大なるものを求めれば本問題の目的は達せられる訳である。之が為には  $w$  の値を  $n$  で微分して零と置くのも一方法であるが此微分は運算が甚だ厄介で、むしろ与へられた値について  $w$  を直接求め、その確率最大の点を plott した方が簡単に求められる様である。

実際計算に当つては(7)式の右辺の各級数の一般項の和を簡単に求める事が困難である為計算には相当労力が入用である。

今与へられた若干の  $a$  の値に対応する  $n$  の値を算出すれば下表の如くなる。

$a$ の値	3	4	5	6	8	10
$n$ の値	8	12	18	24	40	66

(3)  $a$  が大なる場合

1. 概ね  $a$  が大なる場合には必然的に  $n$  が大なる場合を取扱はねばならない。

既に第2章(1)節の(1)式により(図-8参照), 原点Aを出発した流れが  $n$  こまだけ下流に下つた場合に横方向の位置として、流れが一端Kより  $S$  番目のこまに現われる確率は

$$p = \left(\frac{1}{2}\right)^n \frac{n!}{(n-s)!s!} \dots\dots\dots(8)$$

右は即ち2項分布の式に外ならない。

右関係は  $n$  がどれだけ大きくなつても少しも変わらないから  $n \rightarrow \infty$  の極限に於ては所謂正規分布となる。

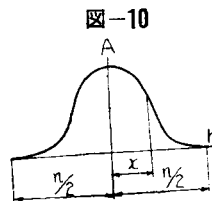
今一端Lより  $n/2$  こまの所を原点に取れば、原点より  $x$  なる距離に於ける  $p$  の値は統計学の公式により

$$p = \frac{1}{\sigma\sqrt{2\pi}} e^{-\frac{x^2}{2\sigma^2}} \dots\dots\dots(9)$$

但し  $\sigma$ : 標準偏差

標準偏差  $\sigma$  は統計学の公式により

$$\sigma = \sqrt{n\left(\frac{1}{2}\right)\left(\frac{1}{2}\right)} = \frac{\sqrt{n}}{2} \dots\dots\dots(10)$$



よつて

$$p = \sqrt{\frac{2}{n\pi}} e^{-\frac{2x^2}{n}} \dots\dots\dots(11)$$

2. 二点A, Bより(図-11)各発した流れが A-A' 線より  $x$  なる距離にある点Cに於て合流したとする。

Aを發した流れがC点に到る確率は

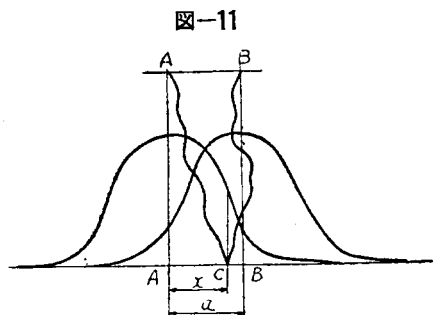
$$p_A = \sqrt{\frac{2}{n\pi}} e^{-\frac{2x^2}{n}}$$

Bを發した流れがC点に到る確率は

$$p_B = \sqrt{\frac{2}{n\pi}} e^{-\frac{2(a-x)^2}{n}}$$

C点において右両流が合流する。すなわち上の両事象が同時に起る確率は

$$p_C = p_A p_B = \frac{2}{n\pi} e^{-\frac{n}{2}[x^2 + (a-x)^2]} \dots\dots\dots(12)$$



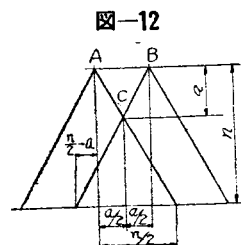
しかして本章(1)節に記した所により A, B 両起点より

發した流れがこれ等より  $n$  なる距離にある直線 L-W 上において合流し得る範囲は V-K 間(図-12)である。よつて V-K 間のどの一点かにおいて合流の起る確率はその總でなければ

ならない。これを  $w_1$  で表わせば

$$w_1 = \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} p_C dx = \frac{2}{n\pi} \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{n}{2}[x^2 + (a-x)^2]} dx \dots\dots\dots(13)$$

註 V点の座標;  $a - \frac{n}{2}$ , K点の座標;  $\frac{n}{2}$



3. 次に図-13のQ点の如くC点以前に於て合流の起らぬ確率を求めなくて

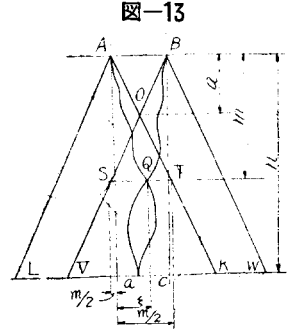
はならない。

Q 点の存在し得る範囲は先に本章(2節)に記した如く△OVK の内部である。今 Q 点を A-B 線より m なる距離にあるとし、Q を含み A-B に平行な直線が △OVK の辺  $\overline{OV}$ ,  $\overline{OK}$ , と交る点を S, T とすれば

$$\begin{aligned} \text{O 点の横座標} & \quad \frac{a}{2} \\ \text{S 点} \quad \quad \quad & \quad \frac{a}{2} - \left(\frac{m-a}{2}\right) = a - \frac{m}{2} \\ \text{T 点} \quad \quad \quad & \quad \frac{a}{2} + \left(\frac{m-a}{2}\right) = \frac{m}{2} \end{aligned}$$

よつて線分 ST 上に Q 点の存在する確率は、2節の  $w_1$  の推論と同様にして

$$\begin{aligned} \frac{2}{m\pi} \int_{a-\frac{m}{2}}^{\frac{m}{2}} e^{-\frac{2}{m}[\xi^2+(n-\xi)^2]} d\xi \quad \text{よつて Q の起らぬ確率は} \\ 1 - \frac{2}{m\pi} \int_{a-\frac{m}{2}}^{\frac{m}{2}} e^{-\frac{2}{m}[\xi^2+(a-\xi)^2]} d\xi \end{aligned}$$



かゝる事象が A-B 線より n なる距離に到る全区間を通じて成立しなければならない。その確率はこれ等の総乗積である。すなわち之を  $w_2$  とすれば

$$w_2 = \prod_{m=a}^n \left\{ 1 - \frac{2}{m\pi} \int_{a-\frac{m}{2}}^{\frac{m}{2}} e^{-\frac{2}{m}[\xi^2+(a-\xi)^2]} d\xi \right\} \quad \dots\dots\dots(14)$$

4. よつて会合Cが VK 線上において始めて起る、すなわち VK 線上で必ず起り、それ以前には決して走らぬ確率はその両者の相乗積でなければならない。今之を w と置けば

$$w = w_1 w_2 = \left[ \frac{2}{n\pi} \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{2}{n}[x^2+(a-x)^2]} dx \right] \times \prod_{m=a}^n \left\{ 1 - \frac{2}{m\pi} \int_{a-\frac{m}{2}}^{\frac{m}{2}} e^{-\frac{2}{m}[\xi^2+(a-\xi)^2]} d\xi \right\} \quad \dots\dots\dots(15)$$

此 w が最大になる様な n の値を求める為、w を n で微分して零と置けば

$$\begin{aligned} w &= w_1 w_2 \\ \frac{\partial w}{\partial n} &= w_1 \frac{\partial w_2}{\partial n} + w_2 \frac{\partial w_1}{\partial n} = 0 \quad \dots\dots\dots(16) \end{aligned}$$

$w_2 \neq 0$  であるから ( $w_2$  は確率である故 0 ではない)

$$w_1 \frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} + \frac{\partial w_1}{\partial n} = 0 \quad \dots\dots\dots(16)_1$$

今積分  $\int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{2}{n}[x^2+(a-x)^2]} dx$  を  $I(n)$  と表わせば、(13) 式より

$$w_1 = \frac{2}{n\pi} I(n) \quad \dots\dots\dots(17)$$

$$w_2 = \prod_{m=a}^n \left\{ 1 - \frac{2}{m\pi} I(m) \right\} \quad \dots\dots\dots(18)$$

$$\therefore \frac{\partial w_1}{\partial n} = -\frac{2}{\pi n} I(n) + \frac{2}{n\pi} \frac{\partial I(n)}{\partial n} \quad \dots\dots\dots(19)$$

今  $Z = \log w_2 = \sum_{m=a}^n \log \left\{ 1 - \frac{2}{m\pi} I(m) \right\}$  と置けば

$$\frac{\partial Z}{\partial n} = \log \left\{ 1 - \frac{1}{n\pi} I(n) \right\},$$

又は  $\frac{\partial Z}{\partial n} = \frac{\partial Z}{\partial w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} = \frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n}$

$$\therefore \frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} = \log \left\{ 1 - \frac{2}{n\pi} I(n) \right\} = -\frac{2}{n\pi} I(n) - \frac{1}{2} \left( \frac{2}{n\pi} \right)^2 \{I(n)\}^2 \dots\dots$$

一般に  $\frac{2}{n\pi} I(n)$  は 1 より著しく小さい数故二乗以下を省略して

$$\frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} = -\frac{2}{n\pi} I(n) \dots\dots\dots(20)$$

次に 
$$I(n) = \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{n}{2}[x^2+(a-x)^2]} dx = e^{-\frac{a^2}{n}} \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx$$

を今少し都合のよい形に変形して置こう。今下の定積分から出発する。

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{4}{n}\xi^2} d\xi = \frac{\sqrt{\pi n}}{2} \dots\dots\dots(21)$$

$\xi = x - \frac{a}{2}$  として変形すれば

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{4}{n}\xi^2} d\xi = \int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx = \int_{-\infty}^{a-\frac{n}{2}} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx + \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx + \int_{\frac{n}{2}}^{\infty} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx \dots\dots(22)$$

上の積分の被積分項を吟味するにその指数  $-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2$  は  $x$  が  $-\infty$  より  $+\infty$  に到る間において  $x = \frac{a}{2}$  で 0 になり、その減少振は極めて迅速である。すなわち

$$\frac{n}{2} \text{ の所では指数は } -\frac{4}{n} \left( \frac{n}{2} - \frac{a}{2} \right)^2 = \frac{1}{n} (n-a)^2$$

$$a - \frac{n}{2} \text{ の所では } -\frac{4}{n} \left( a - \frac{n}{2} - \frac{a}{2} \right)^2 = -\frac{1}{n} (n-a)^2$$

すなわち双方等値となり、 $e^{-\frac{1}{n}(n-a)^2}$  の絶対値は甚だ小となる。今例として  $a=20, n=200$  の場合を取れば、  
指数

$$-\frac{1}{200}(180)^2 = -162, e^{-162} = 4.15 \times 10^{-71}$$

となり問題にならない数となる。

よつて (22) の右辺の第 1, 第 3 項は省略せられて殆んど

$$\int_{-\infty}^{\infty} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx = \int_{a-\frac{n}{2}}^{\frac{n}{2}} e^{-\frac{4}{n}(x-\frac{a}{2})^2} dx = \frac{\sqrt{\pi n}}{2}$$

となり

$$I(n) = e^{-\frac{a^2}{n}} \frac{\sqrt{\pi n}}{2} \dots\dots\dots(23)$$

これより

$$\frac{\partial I}{\partial n} = \left( \frac{\sqrt{\pi}}{4\sqrt{n}} + \frac{a^2\sqrt{\pi n}}{2n^2} \right) e^{-\frac{a^2}{n}} \dots\dots\dots(24)$$

(23), (24) を (19) 及び (20) に代入すれば

$$\frac{\partial w_1}{\partial n} = \frac{1}{\sqrt{n\pi}} \left[ \frac{a^2}{n^2} - \frac{1}{2n} \right] e^{-\frac{a^2}{n}},$$

$$w_1 \frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} = -\frac{1}{n\pi} e^{-\frac{2a^2}{n}}$$

(16) により

$$w_1 \frac{1}{w_2} \frac{\partial w_2}{\partial n} + \frac{\partial w_1}{\partial n} = -\frac{1}{n\pi} e^{-\frac{2a^2}{n}} + \frac{1}{\sqrt{n\pi}} \left[ \frac{a^2}{n^2} - \frac{1}{2n} \right] e^{-\frac{a^2}{n}} = 0$$

$$\therefore \frac{\sqrt{n}}{\sqrt{\pi}} e^{-\frac{a^2}{n}} - \left( \frac{a^2}{n} - \frac{1}{2} \right) = 0 \dots\dots\dots(25)$$

此式より  $a$  と  $n$  との関係が求められる。

$a$	10	20	40	100	200	1000	2000
$n$	66	218	728	3663	12620	233800	835000

(4) 結論

以上各節においてある距離を隔てた二点より出発した流れが合流する迄に流下する距離を求めた。これによれば一般に  $n$  は  $a$  の一乗より高い次数、すなわち二点間の距離の増加に比し合流点迄の距離は遙に急速に遠くなる事を示して居る。よつて右二点の間にある流れは遙か手前で合流してしまふ。

今図-14 A, B 二点の中間の  $c_1, c_2, \dots, c_8, \dots$  なる各点より発した流れを考うれば、之等は逐次隣接するもの同志適宜合流して  $d_1, d_2, \dots, d_4, \dots$  各流となり、更に  $e_1, e_2$  各流となり遂に  $\overline{AA'}, \overline{BB'}$  の両流に合流する。此最後に  $\overline{AA'}$  及び  $\overline{BB'}$  に合流するに到る距離はA, Bより最遠の点、すなわちA, Bより各  $a/2$  なる距離より流れた流れが合流する迄の距離で、前節(3)の(25)式に  $a$  の代りに  $a/2$  を入れて  $n$  を求むれば得られる。今此長さを  $h$  とすれば、先に記した如く  $h$  は  $n/2$  より遙に短い。よつて一旦 AB 線上の流れが一応整理せられて後 ( $h$  なる距離内に整理せられる)。また同様の形の整理が繰返される。同様な事が  $\overline{AA'}, \overline{BB'}$  両流が合流する迄有限回繰返されるであろう。これは勿論整数とは限らない。端数の場合には未だ1本にならぬ儘で本流に直接合流するであろう。

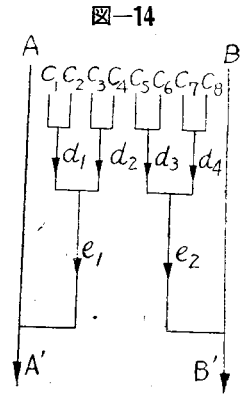


図-14

(図-15 参照)

そこで  $h$  と  $n$  との関係であるがこれは一般に  $a$  によつて異なる。しかし大しては変らない。今前節(25)式から出した表から求むれば

$a=20$	の時の $n$ の数 ( $n$ )	218
$a=10$	の時の $n$ の数 ( $h$ )	66
その比 $= n/h = 3.3$		
$a=200$	の時の $n$ の数 ( $n$ )	12620
$a=100$	の時の $n$ の数 ( $h$ )	3663
その比 3.45		
$a=2000$	の時の $n$ の数 ( $n$ )	835000
$a=1000$	の時の $n$ の数 ( $h$ )	233800
その比 3.58		

すなわち吾人の実用範囲においては大凡 3.3 乃至 3.58 の程度の間となる。

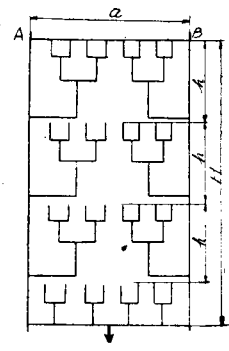


図-15