水中の気ほうの様相

石 神 重 男・玉 利 <u> </u> ー (受理 昭和40年5月31日)

MOVEMENTS OF AIR-BUBBLES IN THE WATER

Shigeo ISHIGAMI, Masakazu TAMARI

The shapes, the deviations and the local velocities of air-bubbles when air was blown into the water minutely examined in the cases where no walls were around them and where 1 vertical wall, 2 and 4 vertical walls were near them respectively in order to observe their movements in each case distinctively.

The results which were thus obtained will give become the basic data for studies on the phenomenon of heat transfer between two phase flow and the wall surface.

1. まえがき

液中に気ほうの混在する状態時の熱伝達は沸騰その 他諸種の化学装置の中の現象として、しばしば見られ ることである.筆者の一人¹⁾²⁾³⁾はさきに水の沸騰のさ いの熱伝達研究の基礎として、垂直平板伝熱面前方の 水中に空気を吹き込んだ場合について、伝熱面負荷と ともに空気吹き込みの位置、ならびに吹込空気量を変 化し、熱伝達係数におよぼすこれらの影響について実 験的に研究し、その結果を報告した.

本報告は上記の影響を生ずる原因としての水中にお ける気ほうのかく乱の様相に着目して,その様相の詳 細を実験的に検討したものである.本実験では熱負荷 は与えず,また空気吹き込み孔は一つとした.

2. 実験装置および方法

実験装置全体を第1図に示す. これは前報¹⁾の実験 に使用した内槽と同じものである. 図中の①が試験槽, ②が伝熱壁面(本実験では熱負荷は与えなかつたので 単なる壁面と考えてよい), ③が空気吹き込み管であ る. 水の深さは静止時 310mm で,水面から 262mm 下方の壁面中央を原点にとり(この点が伝熱面として 使用するときの伝熱面下点中央にあたる), 原点 を通 り壁面に垂直な線を x 軸,壁面にそつて鉛直な線を y 軸,壁面にそつて水平な線を z 軸とする. 空気吹き込 み管を第2図にしめす. 内径 8 mm のガラス管の先を 絞り,ここに図のごとく外径 1.32mm の注射針をとり つけ,その尖端は封じ,尖端から 1.8mm の側面に直 径 0.9mm の孔をあけ,これを空気吹き込み孔とした.







面のほか二面および四面の場合も実験した.その配置 のしかたを第3図にしめす.



空気吹き込み量は 0.21 Ncm³/s から 20.75 Ncm³/s の範囲に変えて実験した.吹き出し孔を出る気ほうの 大きさおよび気ほう発生頻度は第4図の装置により吹 き出し孔より上方 4.5mm のところを気ほうの上昇方 向に垂直なスリットを通る光束で切り,その影絵を回 転ドラム上のフイルムにうつして調べた.気ほうの上 昇速度は気ほう上昇の全過程をx方向,z方向からそ れぞれ一つの視野で8ミリシネにうつし,その写真か ら時間と移動距離を求めて算出した.上昇気ほうは y 軸からある程度それて,x,z方向に動揺しながら上昇 するが,この浮動領域の限界は気ほう上昇の全体をx 方向,z方向から平行光線で照らし,気ほうの影を紙 上に投影し,これを目視しておよそ2分間の包絡線と して求めた.



第4図 気ほう発生様相の撮影装置

3. 実験結果とその検討

(1) 吹き出し孔を離れるときの気ほうの形状

観察した代表的な形を第5図に示す. 図中の(a) 群 は吹き出し孔を離れる直前の形で,(b) 群は離れて直 後の形である. すなわち離れる前は空気流量が少ない ときは,球形または長楕円体に近い形であるが,流量 が多くなると頂部が平か,又はやや中凹みの紡錘体状



第5図 吹き出し孔離脱時の気ほうの形状

になる.流量の多いとき頂部が上記のごとくなるのは 気ほうが急速に上向きに成長しようとするのに対する 水抵抗のためと見られる.吹き出し孔を離れたあとは 偏平な楕円回転体か,大部分は頂部が上に凸になつた 三角形の角を丸めた形の回転体,あるいは茸状笠形や 不定形の気ほうとなる.かように頂部が突出し,底面 が偏平に近くなるのは気ほうが切れるとき,気ほう下 面の総圧力が急に高まり中央部を押し上げるためと考 えられる.

(2) 吹き出すときの気ほう径と頻度

第4図の方法によつて写した写真の一部を第6図に 示す. 図は壁面を除いて (ξ=∞) 空気吹き込み量を変 えて撮つた結果である.図によつてスリットを通る光 束部を通過するときの気ほうの水平断面の直径と気ほ うの発生頻度を知ることが出来る. このような写真多 数をうつし,その直径と頻度とをとつた資料が第7図, 第8図である。前者は壁面のない場合、後者は一壁面 で ξ=5mm の場合である. 図のごとく気ほう直径は 必ずしもある一つの中心値を有する分布傾向とは限ら ない、場合によつては、二つの群あるいは三つの群の 分布をすることが見られる.しかし現象を簡単に表示 するためには, これがそれぞれの吹き出し条件のもと である一つの代表直径で表現されれば、その取扱いは 非常に便利であろう. 一般にこのようなばらつきのあ る粒群を整理するのに代表直径のとりかたとして、i) 中央値 (Median) による, ii) 分布面積平均をとり代 表直径とする, iii) 空気流量と気ほう発生頻度とから 気ほうを同一直径の完全球体としてその直径を算出 し、代表直径とする方法などが考えられる、壁面のな い場合について吹き込み空気量 QNcm³/s と発生頻度 f個/sとの実測値が第9図, Qに対する i)~iii) に よつて求めた気ほう直径が第10図である.第4図の装 置による写真から測定した直径値は光束の切断する面 が固定しているため,空気流量の多いところでは,気



第 6 図 吹き出し孔近傍の気ほうの写真 ($\xi = \infty$)

ほうの最大直径を完全にはとらえていない.すなわち, 気ほうがこの切断面より上方で大きくふくらむことも ありうるからである.よつて $Q \ge f$ から算出した直 径が最も合理的な代表値として採用することができ る.第9図において,fはQの増加とともに増大す ることがわかる.特にQ=5 Ncm³/s 以上ではfは Qとともにほぼ直線的に増大している,いまこの部分 を直線とみなすと

$f \propto Q$

$Q \propto f \cdot d^3$

となることがわかる.

図中に Siemes⁴⁾⁵⁾の測定結果を参考に記入したが, これでは 5 Ncm³/sec 以上で*f* がほぼ一定となつてい る.したがつて,

f=-定∴ $Q \propto d^3$

$\pm t$, $d \approx \sqrt[3]{Q}$

となり, d は Q とともに次第に増大することとなる. しかし実際に気ほうの発生を観察していても, Q が増 加すると, f が増大し, d はさほど大きくならないこ とが明らかである.よつて Siemes の結果は本実験に おける観測位置に関しては成立しない.ただし気ほう が吹き出し孔より相当上昇すると,いくつかが互に合 体して大きな気ほうとなることがある.よつてこのよ うな点で観測すれば Siemes の結果により近ずくであ ろう.(Siemes は電極板法とストロボスコープで観測 している)

壁面に関連する空気吹き込み位置 $\varepsilon を変えた場合の$ 気ほうの直径 (代表値) を第 11 図に, ε の変化に対す る頻度の変化を第 12 図に示す. ε の大きい範囲 では 吹き込み空気量が一定ならば壁面の配置を変えても dも f もほとんど一定であつて, ε が小さくなると dは 減少し, f は増大する. 図は Q=0.96 Ncm³/s で比較 的吹き込み空気量の少くない場合であるが, この程度 では, $\varepsilon \leq 5$ mm で上記の d, fの変化が起つている. これは吹き出し孔が壁面に近ずくと壁面の干渉が気ほ うの分裂を助長するほうに作用することを 現してい る.

(3) 上昇途中の気ほう



第7図 気ほうの分布状態図(壁面なしの場合)

空気吹き出し孔を離れてのち,気ほうは不規則な運動をするが,その間に変形,分裂あるいは合体しなが ら上昇する.この際,水平方向にも,ある領域の中を 浮動する.以下ある水平面内の浮動の巾を"ふれ"と 称する.以上のような気ほうの運動により液の対流は 促進され,もし熱伝達を伴う場合には液体中の温度境 界層,速度境界層などにも変化を与え,熱伝達現象に 影響するわけである.

気ほう上昇の状況を写真に撮つた一例が第13 図で, 吹き込み空気量は一定とし,露出時間を1/8,1/125, 1/1000 秒に変えてとつたものである.この写真からも 気ほうのふれ域,上昇速度,形状などを知ることがで きるが,さらに正確に上昇状況を知るため,8ミリシ ネに撮影した. これからある気ほうの動きを追跡した のが第14図から第16図である. 図の横軸はフイルム のコマ数,したがつて時間,縦軸は気ほうの位置をと つてある. この図から時間と気ほう位置の関係がわか り,これらの微分として気ほうの各位置における速度 を知ることができる.

a. ふれについて

第17図は壁面のない場合の吹き出し孔からの高さ と、その点のふれの関係を示す.ふれは:方向、2方 向とも同じで、したがつてふれ領域の水平断面はふれ 量の半分を半径とする円形になる.ふれははじめ急に 大きくなるが、さらに上昇するとその増加は次第にゆ るやかになり、各空気量ごとにそれぞれ一定のふれに













Q Ncm ^o /s	9.44	9.44	9.44
露出時間 S	1/8	1/125	1/1000
絞 り f	2.8	1.2	1.2
	ANY 12		

第13図 気ほうの上昇時の様相

近づいて行く傾向を示す, 空気量が微量の 場合から 1.87 Ncm³/s 付近までは空気量とともにふれは急に増 大するが, それ以上の空気量になるとふれはさほど増 大しない. これは上昇速度が早くなることを意味する ものである.第18 図は空気量の違いによるふれの変化 図で *Q*=5 Ncm³/s 以上ではふれ巾は各高さで僅かに 増加するのみである.

第19 図は一面の壁があるとき, $Q=9.44 \text{ Ncm}^3/s$ 一定で ε の変化による x 方向, z 方向のふれを示した. $\varepsilon \geq 20$ mm では壁の影響は見られないが, $\varepsilon < 20$ mm に なると x, z 方向でふれが違つてくる. x 方向につい ては $\varepsilon = 10$ mm 付近に最小点がおこり, ε がさらに小 になるとまた増大する. これは $\varepsilon = 100$ mm付 近のとき 壁によつてx 方向のふれが適当に整流されて減少する 最適状態となるためで, これよりさらに接近すると, 壁により反撥されて, かえつてx 方向に大きくふれる ことを示す.

第20図は二面の場合で、ここでも E=20mm 付近

まではx方向, z 方向ともふれは同じで, <<20mm で壁面の影響が現われてくる.この際x方向ふれは最 低点がおこる付近では,すでに両壁面によりふれは限 定され, z 方向のふれのみ増大してゆく.

b. 気ほうの上昇速度

第21 図は壁のない場合の気ほうの上昇時間と位置の関係,第22 図は位置と上昇速度の関係を示す. $\eta=$ 0mm においては速度が0でないのは孔を出るときすでにある速度を持つていることを示している.上昇速度は高さとともに直線的に増大する.Q < 1.87Ncm³/s付近までは速度線の傾きは急で,すなわち上下の速度差があまりないが,この範囲ではQの増加は前項に述べるように,ふれの増加として現れてくる.Q > 1.87Ncm³/sになるとふれの増加は少くなり,そのかわり上昇速度の増加が著しいことがわかる.

第23 図は Q=0.96 Ncm³/s 一定とし,一面,二面, 四面の壁を配置したとき吹込位置 ε と,速度 Uの関係 を高さをパラメータとして示したものである.一面お



石神・玉利:水中の気ほうの様相











よび二面の壁を配置したとき ε=20mm 付近に著るし く上昇速度の高い状態が生ずる. この点はちようど x 方向のふれと, z 方向のふれとが異なりはじめる点に 相当するが,この現象は気ほうの上昇によつて,試験 水槽内全体の対流が現実に最適の状態となることを示 すものであろう. その証拠に四面の壁を配置したとき は対流が水槽の局部に制限されるため,このような傾 向はあらわれない. ε の減少とともに壁による抵抗の ため上昇速度は単に除々に減少するのみである.一面,

二面の場合, *そ***20mm** では*x*方向のふれは減少 するが, *z*方向のふれは増加するため *ε*=20mm 付近 より速度は下つてくる.

4. む す び

水中に空気ほうを吹き込んだ場合の気ほうの形状, 気ほうの上昇時のふれ,上昇の速度などについて壁の ない場合の他,特に一面,二面,四面の壁のある場合 について実験的にその詳細な現象を明らかにした.こ れによつて,気ほうの混在する水と壁との間の熱伝達 を研究する上の有力な手がかりを得ることができた.

5. あとがき

本研究をおこなうにあたり,終始熱心に努力された 学生西郷久生,米倉真一の両君ならびに研究室の上加 世田司郎君,さらに種々御支援をうけた田中義弘,松 村博久氏に謝意を表します.

参考文献

- 王利:日本機械学会第714回講演会(熱●熱力学 部門委員会企画),前刷集(昭38.11.28),137.
- 2) 玉利·西川:九大工学集報, 37-1 (昭 39.3), 52.
- 3) 玉利: 鹿大工学部研究報告, 4 (昭 39.11.20), 7.
- 4) Von Dr. W. Siemes, Chemie-Ing.-Techn., 26, Jahrg, 1954/Nr. 8/9, Teil : 1, 479.
- 5) Von Dr. W. Stemes, Chemie-Ing.-Techn., 26, Jahrg, 1954/Nr. 11, Teil: 11, 614.