氷床上を流れるカタバ風の流速および温度の測定実験

Experimental study on measurement of flow velocity and temperature distribution of katabatic wind flowing on the ice floor

(Takashi Sumida)	角田尭史	○学生会員	北海道大学大学院工学院
(Takashi Hasegawa)	長谷川貴士	学生会員	北海道大学工学部環境社会工学系
(Norihiro Izumi)	泉典洋	正会員	北海道大学大学院工学研究院教授
(Miwa Yokokawa)	横川美和	正会員	大阪工業大学情報科学部教授
(Tomohito Yamada)	山田朋人	正会員	北海道大学大学院工学研究院准教授

1. はじめに

結氷河川の河氷の裏側に現れるリップル構造 ¹⁾や氷河 の融解流によるステップ地形など,氷と流体との境界面 に地形が形成される例が確認されている.南極氷床上に 発達するメガデューン ²⁾や火星北極氷冠上に発達するス パイラルトラフ ³⁾も氷と流体の境界面に形成される地形 の例であるが,これらはカタバ風と呼ばれる空気の流れ が氷床上に発生することによって形成される.カタバ風 は氷床上で放射冷却された空気の塊が,密度増加のため に斜面を滑降することによって発生する.特に火星北極 冠上では,カタバ風はトラフに直交して吹いていること が確認されている⁴⁾.

氷と密度流との境界面に界面波が形成されることは筆 者らの実験的研究で示されている.すなわち,氷の底面 温度と大気温との温度差が大きい時,氷表面に融解が生 じ,氷が厚くなりながら界面波が形成された⁵(図-1).

また、タンク上面が充分冷却された後に下流端付近を観 察すると、周囲よりわずかに白い空気の流れが下流端か ら流れ出ている様子が目視で確認された.界面波の形成 過程や形状を議論する上で氷上を流れるカタバ風の流速 や温度は重要なパラメータであるが、測定が困難である ため実験データは得られていない.本研究では、空気は 冷却されることによって発生する密度流を可視化するこ とによる流速の測定、その時の温度の測定を行い、氷床 上を流れるカタバ風の流動特性に基礎的な知見を与える ことを目的とする.本実験では、温度の影響によって発 生する密度流を簡潔に説明するため平坦床を対象とした.

2. 実験方法

(1) 実験装置

実験装置はアルミニウム製のタンクと、液体の温度を コントロールしながらタンク内に液体を循環させられる 低温循環装置からなる(図-2(a)). アルミニウム製タンク は長さ 200 cm,幅 10 cm,高さ 10 cmである. アクリル 板(長さ 200 cm,幅 2 cm,高さ 10 cm)2枚を 2 cmの幅 でタンク上面に設置することで、タンク上面に長さ 200 cm,幅 2 cmの水路を生成した.タンクのその他の面は スタイロフォームで覆った.

低温循環装置によって冷却されたアルコールをタンク 内に循環させることで、タンクの上面が冷却された.こ れにより氷床を再現した.さらに、タンク上面付近で冷 却された空気は密度を増し、タンク上面に沿って滑降す ることで密度流が発生した.タンク上面に水蒸気が着霜 し氷となるが、その表面形状が平坦な状態で実験を行っ た.以後、上流端からの流下方向の距離を x、タンク上 面からの高さを z と定義する.

(2) 流速と温度の測定方法

タンク上面に流れる密度流の可視化のために線香を用いた.タンクの上面が充分に冷却された状態で火をつけた線香をタンク上面に可能な限り近づけた.線香から出る煙が空気の流れに沿って下流方向に流れることで密度流が可視化された.線香の煙によって可視化された密度流を側面から撮影し,その画像から流速を測定した.写真は1秒間に30枚の時間間隔で撮影することができ,x = 20,60,100,140,180 cm 地点で撮影した.



図-1 筆者らの実験⁵⁾でアルミニウムタンク上面に形成された界面波.黒線は氷表面の概形を表す.水路勾配は実験 1,2では15°,実験3では4°,実験4では9.8°である.アルミニウムタンクの上面温度は実験1-4全てで -20℃程度であり,室温は実験1では12.9℃,実験2および3,4は25℃程度である.実験1では界面波は形 成されず,実験2および3,4ではタンク上面に3-4個の界面波が形成されている.

タンク上面を流れるカタバ風の温度を計測するために 熱電対を用いた. タンク上面から鉛直方向にプローブを z=0 cmからz=10 cmまで 0.5 cm 間隔で設置し,その 地点の温度を測定した. 10 秒間で 100 個のデータを採 取し,その平均値をその地点での温度として扱った.測 定はx=20, 60, 100, 140, 180 cm 地点で行った.

(3) 実験条件

実験は北海道大学工学研究院の実験室で行われた.実 験室内の室温を可能な限り高い状態に、タンク上面の温 度を可能な限り低い状態にして行った.これは、角田ほ かの実験において室温とタンク上面の温度との温度差が 大きい時に界面波が形成された⁵⁵ため、その条件に従っ たものである.なお、タンク上面の温度はタンク内を循 環するアルコールの温度を低温循環装置で操作すること で調整できる.アルコールの温度は-37℃程度だった. 水路勾配を 3°,10.2°,20°の3ケースに設定して実 験を行った.室温とタンク上面温度(上流端と下流端)の 温度を測定するために温度計を設置した.流速測定実験 の実験条件を表-1に、温度測定実験の実験条件を表-2 に示す.ここで、水路勾配を θ 、室温を T_a 、水路上流端 でのタンク上面温度を T_{su} 、水路下流端でのタンク上面 温度を7





図-2 (a) 実験装置全景と(b) カタバ風の概念図.実 験装置は①アルミニウムタンク,②低温循環 装置,からなる.(b)ではタンク上面に流れる カタバ風の流速分布(左)と温度分布(右)を概 念的に示す.

(4) 流速分布と温度分布

図-2(b)にタンク上面を流れるカタバ風の流速分布と温 度分布の概念図を示す.本論文では,底面(タンク表面) からカタバ風の流速が最大となる地点までを境界層と定 義する.カタバ風の流速が最大となる地点では流速勾配 がゼロとなるため,渦動粘性係数は小さくなる.乱流に よる温度拡散係数が渦動粘性係数とほぼ等しいとすると, 境界層上端では乱流温度拡散係数もほぼゼロとなるため, 熱フラックスの連続から温度勾配が非常に大きくならな ければならない.したがって,図-2(b)のように境界層の 上端で温度は急激に変化することになる.

3.実験結果と考察

(1) 密度流の流速

タンク上面付近の空気が密度を増すことで発生する密 度流を,線香の煙を供給することで可視化することがで きた.実験1,2 および3 で,水路最上流部(x = 20 cm 付近)では線香の煙の多くが鉛直方向上向きに流れ,下 流方向に流れる煙を撮影することができなかったため, 水路最上流部における流速の測定はできなかった(図-3). x = 60 cm 地点より下流側では下流方向へ流れる煙を撮 影することができ,撮影した写真で煙の位置を追跡する ことで各地点における流速を測定した(図-4).各地点で

表-1 流速測定実験の実験条件

実験	水路勾配	室温	タンク上面温度	
番号	θ	T_a	T _{su}	T_{sd}
1	3	23.2	-21.8	-23.6
2	10.2	22.4	-21.6	-22.6
3	20	22.3	-22.1	-23.2

実験	水路勾配	室温	タンク上面温度	
番号	θ	T_a	T _{su}	T_{sd}
4	3	22.6	-22.3	-22.9
5	10.2	23.1	-21.8	-22.9
6	20	22.2	-22.0	-23.1



表-2 温度測定実験の実験条件



位置を示す. 鉛直方向上向きに煙が流れた.

煙の位置の追跡を8通り行い,その平均値を流速として 扱った(表-3). 実験1,2および3において密度流は下流 方向へ流れるにつれて流速が増加する傾向が見られた.



図-4 実験2のx = 180 cm 地点における線香の煙の 流れを示した写真.上から順に0.2 秒毎の写 真である.線香の煙によって密度流を可視化 することができ,煙の位置を追跡することに よって流速を測定した.青の矢印はタンク上 面の位置を,白の矢印は追跡した煙の位置を 表す.

表-3 流速の測定結果(単位はcm/s)

実験		x		
番号	60	100	140	180
1	5.10	9.21	19.11	20.66
2	6.92	13.14	13.58	14.52
3	8.13	10.34	13.16	21.21

角田ほかの実験⁵ではカタバ風が氷上を流れていること を直接的に示す結果を得られず,カタバ風の存在に関し て定性的に述べるにとどまっていた.本実験では,線香 の煙によってタンク上面付近の空気が冷却されて発生す る密度流の動きを可視化し,流速を測ることができた.

また,氷とカタバ風との境界面に界面波が形成される 現象にとって,氷上を流れる密度流の流速のデータは重 要であるため,流速の測定方法,測定された流速の一つ の例を提示することができたといえる.室温やタンク上 面温度を変えることで流速がどのように変化するか,ま た図-2(b)に示すように流速が最大になる位置がどこに現 れるのかを観察することは今後の課題となる.



図-5 実験 4, 5 および 6 における温度の測定値の鉛 直分布を示したグラフ. 横軸はT(℃), 縦軸は z(cm)である. ここで, Tは温度の測定値であ る. 一つのグラフに x = 20, 60, 100, 140, 180 cm における鉛直分布を示している.

(2) 密度流の温度の鉛直分布

熱電対を使用して, x 方向の各地点において鉛直方向 への温度の値を測定した(図-5).

実験 4,5 および6において,z = 0 cm からz = 1 cm の領域はタンク上面に接近しており,タンク上面に近ければ近いほど空気の温度は低くなるため,温度勾配が急であった.z = 1 cm からz = 4 cm までは温度は緩やかに変化しているが,温度勾配が再び急になる領域がz = 4 cm からz = 5 cm の範囲で現れた.水路勾配が大きいほどその傾向は顕著である.その後,z が大きくなるにつれて温度勾配は緩くなり,室温に近い値を取った.また,一つの実験の上下流方向での温度分布の違いは,水路勾配が大きいほど顕著になった.

氷床面で空気が冷却されることによって密度流が流れることは目視で確認されていた⁵が,その時の水路内の温度分布やタンク上面の影響を受けて形成される境界層の厚さなどのデータはこれまで得られていなかった.本実験で図-5のような温度の鉛直分布を示すことで水路内の空気に温度変化が生じ,その影響で密度流が発生していることを表す結果となった.また,本実験のような条件における温度の鉛直分布の一例を示す結果となった.図-2(b)に示すような温度分布の境界層上端付近での温度勾配はカタバ風の流動特性を把握するために重要であるため,温度の測定を本実験よりも短い距離間隔で行う必要がある.本実験では熱電対のプローブを鉛直方向に0.5 cm間隔で設置したが,さらに短い間隔で設置することで温度の鉛直分布をより詳細に測定することが今後の課題となる.

4. 結論

本研究では、冷却されたアルミニウムタンク上面に流 れるカタバ風を可視化し、その流速を測定した.また、 熱電対によってタンク上面から鉛直方向に温度を測定す ることでカタバ風の温度分布を求めた.その結果次のこ とが明らかになった.

・タンク上面付近の空気が冷却されて密度が増し,密度 流となって下流方向に流れることが線香の煙による可視 化によって示された.

・密度流は下流方向に進むにつれて流速が増加する傾向 が見られた.

・密度流の温度はタンク上面付近, z = 4 cm からz = 5 cm の領域で大きく変化した.また,水路勾配が大きい ほど上下流方向で温度の鉛直分布の違いが大きくなった.

参考文献

1) Carey, K. L.: Observed configuration and computed roughness of the underside of river ice, St. Croix River, Wisconsin. US Geological Survey Prof. Paper, B192-B198, 1966.

2) Fahnestock, M. A., Scambos, T. A., Shuman, C. A., Arthern, R. J., Winebrenner, D. P., and Kwok, R.: Snow megadune fields on the East Antarctic Plateau: Extreme atmosphere - ice interaction, *Geophysical research letters*, 27(22), 3719-3722, 2000.

3) Smith, I.B., Holt, J.W.: Onset and migration of spiral troughs on Mars revealed by orbital radar, *Nature*, 465.7297: 450-453, 2010.

4) Howard, A.D.: The role of eolian processes in forming surface features of the Martian polar layered deposits, *Icarus*, 144.2: 267-288, 2000.

5) 角田尭史,泉典洋,横川美和,山田朋人:カタバ風 によって氷床上に形成される界面波,水工学論文集 Vol.60, 2016(受理).