

氷の ride-up, pile-upに関する基礎的研究

岩手大学 学生員 ○前藤 彰男
： 大村 政義
： 正員 平山 健一

1 はじめに

湖沼・海洋にある氷板の移動は、潮流・風などの摩擦力に起因するが、例えば本研究で最終的な対象とした小川原湖の場合、潮の満干と高瀬川の流れの効果は風力に比べて小さく氷板は冬期の北西季節風、あるいは、強い低気圧による西風によって移動することが確かめられている。このような場合、氷板に働く摩擦力の大きさは $K = C_{10} \rho_a V^2 A$ 、ここで C_{10} : 10 m の高さにおける抗力係数、 ρ_a : 空気の密度 ($= 0.132 \text{ kg} \cdot \text{s}^2 / \text{m}^4$) V : 10 m の高さにおける風速、 A : 吹送面積 (氷板が吹送面積より小さい場合は氷板面積) で表わされ、 C_{10} の値は、0.001~0.004 の範囲が実測されている。従って平坦な大きさ $1000 \times 1000 \text{ m}^2$ の氷板 ($C_{10} = 0.0016$ 位) は 20 m/s の風速により約 84 ton の力を受けることになる。本報告は、湖沼を移動する氷板が湖岸に到達して はい上り (ride-up)、堆積 (pile-up) する場合の状況の観測結果と、この現象についてのいくつかの基礎的な検討について述べてある。以下に小川原湖における pile-up, ride-up の状況を述べ、次に単純化した地形について pile-up 発生のための条件の諸導を行っている。又、現場試験による氷とコンクリート等の摩擦測定の測定結果について述べてある。

2 小川原湖の氷の移動

小川原湖では、完全結氷前の湖央に開水面のある期間及び2月下旬の湖岸より解氷が始まり氷板が劣化する時期は氷の東西への移動は活発であり湖岸の各所に ride-up, pile-up がみられる。図-1は東岸湖水浴場で昭和55年3月9日の 20 m/s をこす強風による pile-up を示しているが、高さ約 2 m で遠浅のため堆積した氷の下面は着底している。同じ風による ride-up の様子は図-2にみられるが、同地点では氷厚は数センチの新しい氷でありコンクリートブロックの護岸を ride-up した氷はすぐその場で折れて小片となり堆積している。氷板の移動速度は標識を氷上に埋め湖岸よりトラニシットで追跡することによりこの移動時に求められたが、 1.2 m/s と 2.1 m/s に達しており氷板の移動速度は意外に速いことがわかった。建設省の調査によれば過去の氷厚の最大値は $60 \sim 90 \text{ cm}$ にも及び、氷の移動に伴う ride-up, pile-up により木製栈橋の崩壊、湖岸の家屋の倒壊、コンクリートアーチの移動などが認められており、pile-up の高さは 5 m に及ぶことが報告されている。

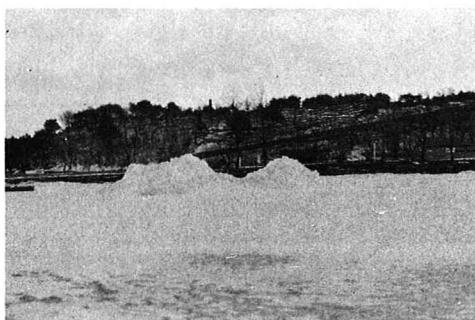


図-1



図-2

3 水板の ride-up, pile-up

移動する水板が湖岸にはい上、てくる現象を ride-up, これから何つかの不安定によって一ヶ所に堆積する現象を pile-up(堆積)と呼ぶ。一定勾配をもつ斜面を ride-up するはい上、高さは水板のもつ初期運動エネルギー K_E と摩擦の大きさにより、で次式のように求められる(図-3 参照)

$$K_E = \frac{1}{8} \pi D^2 t p V^2 \quad D: \text{水板の直径}, t: \text{水厚}, V: \text{移動速度}$$

p : 水の密度

$$U = \int_0^L tb \rho g (\sin \alpha + \mu \cos \alpha) x dx = \frac{1}{2} tb \rho g (\sin \alpha + \mu \cos \alpha) L^2$$

ここで、 b : 水の幅, α : 斜面勾配, μ : 摩擦係数, L : 水の ride-up する斜面長であり ride-up の長さは次式より求められる。

$$\frac{\pi D^2 V^2}{4 b L^2 g (\sin \alpha + \mu \cos \alpha)} > 10$$

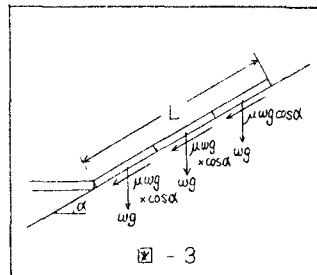


図-3

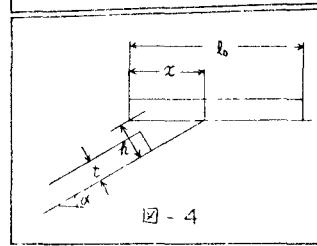


図-4

斜面上部に水平部分がある場合は勾配の変化から最初の水が通過したあと、その後の水片のみへ、たゞ 斜面角度、摩擦係数などによって ride-up を続ける場合、下流がかけして pile-up が発生する場合に分類される。本片の大きさは、水板と一様厚の弾性床上の板と考え方水の曲げ剛度、弾性係数を E_b 、 D とすれば $\ell_0 = -\pi/4B$ $B = \sqrt{E_b/4EI}$ と 基礎係数

[外取の距離]の次元 メートルで導かれれる。図-4を参照して放水の進行方向のまま水平部分を移動するか、押し上げられて裏返しにならかにところと。

$$\theta = \frac{1}{2} \frac{\ell_0 \cos \alpha - t \sin \alpha}{\cos \alpha + \mu \sin \alpha + \mu \cos \alpha} \quad \sin \alpha \quad \mu: \text{水と水の摩擦係数}$$

$\mu: \text{水と斜面の摩擦係数}$

得られる値と水厚とともに載することにより求められる。種々の l_0/t に対するその臨界角度を求めるといつらが得られる。pile-up において最終的な最大高さ及び奥行きは今回の報告では求めることはできなかつた。

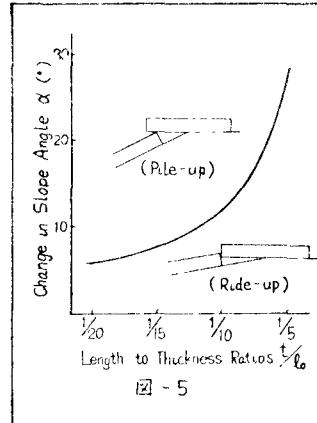


図-5

4 摩擦係数

Pile-up, ride-up を予測する上で水と水、水と湖岸を形成する材料間の摩擦係数(抵抗係数)の値は重要なあるか、過去にあいでも斜面をもつ材料に水の移動抵抗を調べて研究は少い。小川原湖の水を用いて図-6 のような現場試験を行い、かなり多くてはあるか移動抵抗の値を求めて $P = fW$ P : 荷重, W : 重量で表示する場合の f の値について次のようは値を得た。

水-水	{ 動 0.06 静 -	水-コンクリート	{ 動 0.31 静 0.98
水-鉄板	{ 動 0.10 静 0.17		

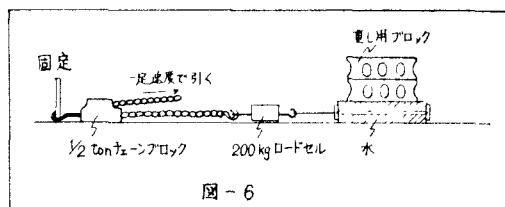


図-6

尚 本研究を行つにあたり建設省東北地方建設局高瀬川総合開拓工事事務所の多大の御援助を得たのでここに記して謝意を表します。