

千代田化工建設(株) 正員 三瀬達朗

1. えりがき 浮屋根タンクの雪害対策として浮屋根散水方式、浮屋根加温方式等がある。ここでは浮屋根加温方式に対して検討を行う。従来、融雪のための所要熱容量は融雪量、単位融雪所要熱量、融雪効率から算定されている。従来の計算では所要熱容量は求まるが、時間あたりの所要熱容量、融雪時間は求められない。時間あたりの所要熱容量、融雪時間を把握することは浮屋根加温方式による雪害対策上、重要である。

2. 解析モデル Fig. 1 の様に浮屋根タンクのデッキ上に積雪があり、これをヒーターによって融雪しようとする場合の融雪時間並求めめる。この問題に対し、ステファン問題の理論解を用いて、融雪時間を算定する。雪柱とFig. 2 に示す様に単位体積重量比により、等価な氷柱とみなす。すなわち、一様なヒーター上に氷柱があり、これが加温とともに固相から液相に変化していくと考える。実現象としては氷が 0°C の水になると、この水はある層を保持すると考えられる。氷が融け、水の部分の高さが増加し、ある高さ、すなわち、水の境界層として保持される高さまで成長した時の解析モデルをFig. 3 に示す。さらにFig. 4 に示す様に氷柱の融解にとどまない、氷柱の高さが水の境界層厚 $\delta_i = r_i h$ (r_i :氷と水の単位体積重量比、 h :氷の境界層厚に相当する水の層の厚さ) まで成長したとするとこの量の水が一挙に排除され、氷柱高さは初期氷柱高さ H_0 から、 $(H_0 - \delta_i)$ に変化し、この状態で再び、氷柱の高さが成長していくと考える。

3. 解析方法

3.1 水柱の熱方程式 時刻 t' における座標 x の水柱の温度を $U(x, t')$ とする。この U は熱方程式、式(1)を満足する。(Fig. 5)

$$\frac{\partial U}{\partial t} = \frac{k_w}{C_w \cdot T_w} \cdot \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} = \frac{k_w}{C_w} \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} = \alpha_w \frac{\partial^2 U}{\partial x^2} \quad (1)$$

ここで α_w : 水の導電伝導率($\text{kcal}/\text{mhr}^{\circ}\text{C}$)、添字 w は水であることを示す。

k_w : 水の熱伝導率($\text{kcal}/\text{mhr}^{\circ}\text{C}$)、 C_w : 水の定圧比熱($\text{kcal}/\text{kg}^{\circ}\text{C}$)、 T_w : 水の単位体積重量(kg/m^3)、 C_w : 水の体積比熱($\text{kcal}/\text{m}^3\text{C}$)

3.2 水柱の境界条件 水柱の両端面では境界条件式(2),(3)が成り立つ。
 $U(0, t') = T \quad (2), \quad U(\delta_i(t'), t') = 0 \quad (3)$

ここで $\delta_i(t')$: 時刻 t' における氷柱の高さ(m)、 T : ヒーター温度($^{\circ}\text{C}$)

3.3 水柱と氷柱の接する面での熱量の平衡条件 境界 $x = \delta_i(t')$ では dt 時間にその境界にたどりつく熱量 $-k_w \frac{\partial U}{\partial x} dt |_{x=\delta_i(t')}$ は dt 時間に $d\delta_i$ の氷を融かすのに必要な潜熱に等しい。これをステファン条件とよぶ。

$$\lambda_i \frac{d\delta_i}{dt} = -k_w \frac{\partial U}{\partial x} \quad (4) \quad \text{ここで } \lambda_i : \text{氷の単位体積あたりの潜熱} (\text{kcal}/\text{m}^3) \\ \text{添字 } i \text{ は氷であることを示す。}$$

dt 時間に $d\delta_i$ (氷柱の高さ) が $d\delta_i$ (氷柱の高さ) になる。

$$d\delta_i = \frac{d\delta}{r} = \frac{T_w}{T_i} d\delta \quad (5)$$

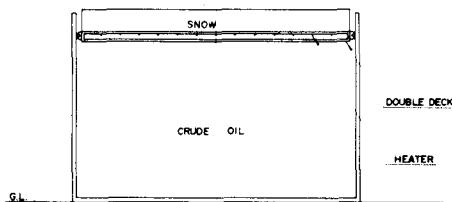


Fig. 1 MELTING SNOW ON DOUBLE DECK OF TANK

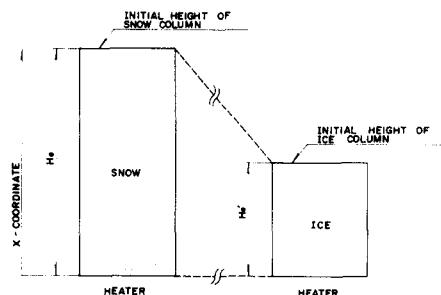


Fig. 2 ANALYTICAL MODEL (INITIAL STATE)

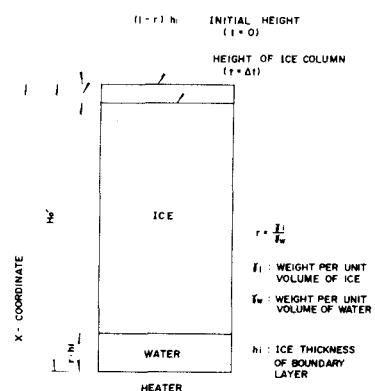


Fig. 3 ANALYTICAL MODEL

ここで γ_w : 水の単位体積重量(kg/m³), γ_i : 氷の単位体積重量(kg/m³)

式(5)を式(4)に代入する。 $\frac{\lambda_i d\bar{z}}{\gamma_i dt} = - \frac{k_w \partial U}{\gamma_w \partial X} \quad (6)$

氷の単位体積あたりの潜熱と水の単位重量あたりの潜熱の関係を示す。 $\lambda_i = \lambda_i' \cdot \gamma_i \quad (7)$

ここで λ_i' : 氷の単位重量あたりの潜熱(kcal/kg)

式(7)を式(6)に代入する。 $\frac{\lambda_i d\bar{z}}{dt} = - \frac{k_w \partial U}{\gamma_w \partial X} \quad (8)$

3.4 融解時間の算定 式(1)と境界条件(2)(3)および、平衡条件式(8)のもとに解を求める。一般解は式(9)と書ける。

$$U(X, t') = A \int_{-\infty}^X e^{-x^2} dz \quad (A, \alpha > 0) \quad (9)$$

ここで A, α は 2 個の未知パラメータ, $[A] = [^\circ C]$, α は無次元量
式(9)は $\frac{\partial U}{2\sqrt{\alpha_w t'}} = \alpha$ となる点 (X, t') で式(3)を満足する。これより

氷柱高さ $X = Y(t')$ は $Y(t') = 2\alpha \sqrt{\alpha_w t'} \quad (10)$

式(10)より、 $\frac{dy}{dt'}$ を算定する。式(9)より、 $\frac{\partial U}{\partial X}$ を算定する。

$$\frac{dy}{dt'} = \frac{\alpha \sqrt{\alpha_w}}{\sqrt{t'}} \quad (11), \quad \frac{\partial U}{\partial X} = - \frac{A}{2\sqrt{\alpha_w t'}} e^{-x^2} \quad (12)$$

式(11)と式(12)を式(8)に代入する。 $\frac{\lambda_i' \alpha \sqrt{\alpha_w}}{\sqrt{t'}} = \frac{k_w A}{2\sqrt{\alpha_w t'}} e^{-x^2} \quad (13)$

式(9)を式(13)に代入する。 $U(0, t') = T = A \int_0^X e^{-z^2} dz \quad (14)$

式(14)を式(13)に代入して、未知パラメータ A を消去する。

$$\alpha e^{\alpha^2} \int_0^X e^{-z^2} dz = \frac{T k_w}{2 \lambda_i' \gamma_w \alpha_w} = \frac{T C_w}{2 \lambda_i' \gamma_w} \quad (15)$$

ここで $\alpha_w = k_w / C_w = k_w / C_p w \cdot \gamma_w$

式(7)を式(15)に代入する。 $\alpha e^{\alpha^2} \int_0^X e^{-z^2} dz = \frac{T C_w \gamma_i}{2 \lambda_i' \gamma_w} \quad (16)$

式(16)より、最初に α を算定し、式(10)より、氷が融けて水の境界層厚 h_w まで変化する時間を算定する。

4. 数値解析例
- 1) 初期積雪高さ $H_0 = 1.35 m$
 - 2) 各種単位体積重量 $\gamma_w = 1000 \text{ kg/m}^3$, $\gamma_i = 1000 \text{ kg/m}^3$, $\gamma_s = 200 \text{ kg/m}^3$, 添字 S は雪であることを示す。従って初期氷柱高さ $H_0' = 0.27 m$
 - 3) 水の単位重量あたりの潜熱 80 kcal/kg
 - 4) ヒーター温度 $T = \bar{T} = 11^\circ C$, ここで \bar{T} : デッキ上面平均温度
 - 5) 水の体積比熱 $C_w = 1000 \text{ kcal/m}^3 \cdot ^\circ C$
 - 6) 水の熱伝導率 $k_w = 0.5 \text{ kcal/m hr}^\circ C$
 - 7) 平均霧囲気温度 $T_f = 0^\circ C$

5. 解析結果 本解析法に基づいて単位高さあたりの初期氷柱高さの融解時間 t_a / H_0' とヒーター温度 T との関連を Fig. 6 に示す。ここで水の境界層厚 h_w とヒーター温度 T は実験より設定した。初期氷柱高さ H_0' を融解する時間 t_a を算定する。

$$t_a = 146 \times H_0' = 39.4 \text{ (hr)}$$

従って、浮遊根タンクのデッキ上面鋼板温度を $11^\circ C$ に保つことができればデッキ上の $1.35 m$ の雪を 39.4 時間で融解することができる。ただし、ここでは安全側の値として、水の境界層厚 $h_w = 2 \text{ cm}$ を採用した。

参考文献 1) 山口・野木, ステップ問題, 教理解析とその周辺 / 7 産業図書 2) 新防雪工学ハンドブック, 日本建設機械化協会

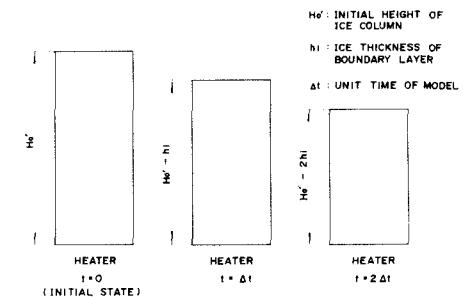


Fig. 4 MELTING ICE STATE

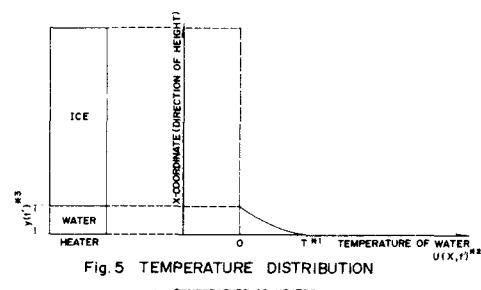


Fig. 5 TEMPERATURE DISTRIBUTION
H1: TEMPERATURE OF HEATER
X2: $U(X, t')$, $X = Y(t')$
X3: HEIGHT OF WATER COLUMN ($t=t'$, $0 \leq t \leq \Delta t$)

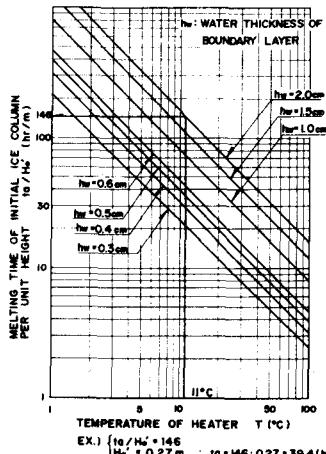


Fig. 6 MELTING TIME OF INITIAL ICE COLUMN t_a