

## 2-7-4 凝固時間

Fourier의 열전도방정식  $dQ = -K \cdot A \cdot \frac{dT}{dx} \cdot dt$ 에 의하여 만일  $A=1$ ,  $dt=1$ 이라면

$$dQ = -K \cdot \frac{dT}{dx} [=J] \quad (I-36)$$

이다.

단.  $dQ$  : 열유동량 (Btu),

$J$  : 열유동율 (Btu/hr · ft<sup>2</sup>)

$dx$  : 벽두께 (ft),

$dT$  : 온도차 (°F)

$dt$  : 시간 (hr),

$K$  : 열전도율 (Btu · ft / °F · hr · ft<sup>2</sup>)

Fig. I-106과 같은 주형면 온도가 주탕했을 때 순간적으로  $T_0$ 에서  $T_1$ 으로 상승하여 응고기간 중 그 온도를 유지한다고 가정하자.  $t$ 시간 후 주형면에서  $x$ 인 점의 온도  $T$ 는 Bishop, Brandt, Pellini 등에 의하여 다음과 같이 표시되고 있다.

$$T = T_0 + (T_1 - T_0) \left( 1 - \operatorname{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right)^* \quad (I-37)$$

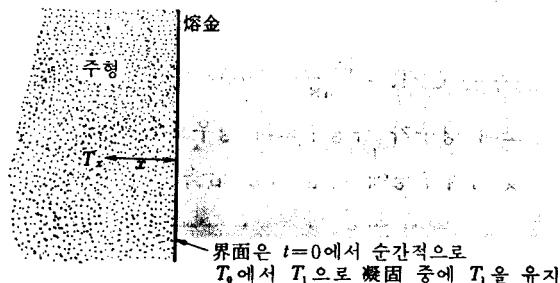


Fig. I-106 砂型에서의 열전도

오차함수(error function)  $\text{erf } x = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left( x - \frac{x^3}{3 \cdot 1!} + \frac{x^5}{5 \cdot 2!} - \frac{x^7}{7 \cdot 3!} \dots \right)$  (I-38)

식 (I-37)로부터

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dx} &= \frac{d}{dx} \left[ T_0 + (T_1 - T_0) \left( 1 - \text{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right) \right] \\ &= \frac{d}{dx} [T_0 + (T_1 - T_0)] - (T_1 - T_0) \cdot \frac{d}{dx} \left( \text{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right) \\ &= -(T_1 - T_0) \cdot \frac{d}{dx} \left( \text{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right) \end{aligned}$$

그런데  $\frac{d}{dx} \left( \text{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right) \approx \frac{d}{dx} \left[ \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left\{ \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} - \frac{1}{3} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right)^3 \right\} \right]$

$$= \frac{2}{\sqrt{\pi}} \left[ \frac{1}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} - \left( \frac{1}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right)^3 \cdot x^2 \right]$$

주형면에서의 热기울기  $\frac{dT}{dx}$  는  $x=0$  일 때 이므로

$$\frac{d}{dx} \left( \text{erf} \frac{x}{2\sqrt{\alpha \cdot t}} \right) = \frac{1}{\sqrt{\pi \cdot \alpha \cdot t}}$$

$$\therefore \frac{dT}{dx} = -\frac{(T_1 - T_0)}{\sqrt{\pi \cdot \alpha \cdot t}}$$
 (I-39)

∴ 식 (I-36)과 식 (I-39)에 의하여

$$J = \frac{K(T_1 - T_0)}{\sqrt{\pi \cdot \alpha \cdot t}}$$
 (I-40)

면적  $A$ 를 통하여 시간  $t=0$ 에서  $t=t$  까지의 열량  $Q$ 는

$$Q = A \int_{t=0}^{t=t} J \cdot dt = A \frac{2K(T_1 - T_0) \sqrt{t}}{\sqrt{\pi \alpha}}$$
 (I-41)

放熱될 면이 큰 板을  $A$ 라 하고 응고시간  $t_s$ 를 구해 본다.

열량  $Q$ 는

$$Q = \text{熔解潜热} + \text{感热}$$

$$\begin{aligned} &= \rho_{\text{metal}} \cdot V \cdot L_{\text{metal}} + \rho_{\text{metal}} \cdot V \cdot C_{\text{metal}} (T_p - T_1) \\ &= \rho_{\text{metal}} \cdot V [L_{\text{metal}} + C_{\text{metal}} (T_p - T_1)] \end{aligned}$$
 (I-42)

단,  $T_p$ : 주입온도,

$T_1$ : 주형면온도,

$C_{\text{metal}}$ : 용금의 비열

$L_{\text{metal}}$ : 용해잠열(Btu/lb),

$V$ : 판용적,

$\rho_{\text{metal}}$ : 금속의 밀도

식 (I-41)과 식 (I-42)를 등치시키고,  $t=t_s$ 로 놓으면

$$\frac{V}{A} = \frac{2K_{\text{mold}} (T_1 - T_0) \sqrt{t_s}}{\rho_{\text{metal}} \sqrt{\pi \alpha_{\text{mold}}} [L_{\text{metal}} + C_{\text{metal}} (T_p - T_1)]}$$
 (I-43)

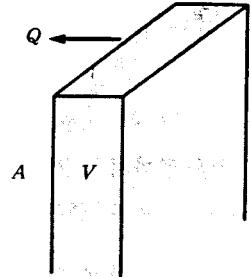


Fig. I-107

$$\left\{ \frac{\rho_{\text{metal}} \sqrt{\pi \alpha_{\text{mold}}} [L_{\text{metal}} + C_{\text{metal}} (T_p - T_i)]}{2 K_{\text{mold}} (T_i - T_0)} \right\}^2 = B \text{로 놓으면}$$

$$t_s = B \left( \frac{V}{A} \right)^2 \quad (I-44)$$

식 (I-44)는 응고시간이  $\left( \frac{\text{용적}}{\text{표면적}} \right)^2$ 에 비례함을 표시하며,  $B$ 를 주형 상수(mold constant)라 한다.

이상의 관계에서 거리  $S$ 까지 응고하는 데 요하는 시간을 구할 수 있다.

예를 들면 용적의  $\frac{1}{2}$ 을 응고하는 데 요하는 시간은

$$\frac{V}{2} \cdot \rho_{\text{metal}} [L_{\text{metal}} + C_{\text{metal}} (T_p - T_i)] = Q' \quad (I-45)$$

\_center부까지의 거리를  $l$ 이라 하면  $\frac{V}{2} = A \cdot l$ 이 된다. 또 표면적  $A$ 를 통하여 방열되는 열량  $Q'$ 는

식 (I-41)에 의하여

$$Q' = A \frac{2 K (T_i - T_0) \sqrt{l}}{\sqrt{\pi \cdot \alpha}} \quad (I-46)$$

식 (I-45)와 식 (I-46)에서

$$t = \left\{ \frac{\rho_{\text{metal}} \sqrt{\pi \alpha_{\text{mold}}} [L_{\text{metal}} + C_{\text{metal}} (T_p - T_i)]}{2 K_{\text{mold}} (T_i - T_0)} \right\}^2 \cdot l_2 = B \cdot l_2 \quad (I-47)$$

응고두께는 경과 시간의 平方根에 비례하는 것도 식 (I-47)에서 알 수 있다.