

東京都水道局
小河内貯水池建設事務所

正会員 近藤 邦二

1. 基本式

1本の cooling pipe の冷却する範囲は、この pipe (半径 r_1) を中心とする一定距離 (半径 r_2) の円筒形と考える。そして $r = r_1$ および $r_1 = r_2$ 温度をそれぞれ θ_1, θ_2 として熱伝導の定常状態の方程式は、つぎのようになる。

$$\frac{d^2\theta}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\theta}{dr} = 0 \quad \begin{cases} r = r_1 \text{ にて } \theta = \theta_1 \\ r = r_2 \text{ にて } \theta = \theta_2 \end{cases}$$

これを解くと

$$\theta = \theta_1 - \frac{\ln r - \ln r_1}{\ln r_2 - \ln r_1} (\theta_1 - \theta_2) \quad \text{----- (1)}$$

円筒内コンクリートの平均温度を求めると

$$\begin{aligned} \theta_{mean} &= \frac{1}{\pi(r_2^2 - r_1^2)} \int_{r_1}^{r_2} 2\pi r \theta dr \\ &= \alpha \theta_2 \\ \alpha &= \frac{1}{(r_2^2 - r_1^2) \ln \frac{r_2}{r_1}} \left(r_2^2 \left(\ln \frac{r_2}{r_1} - \frac{1}{2} \right) + \frac{1}{2} r_1^2 \right) \quad \text{----- (2)} \end{aligned}$$

内壁よりの流出熱量は、 L = 管長、 K = 熱伝導率、 Q = 流出熱量、 T = 時間

$F = 2\pi r_1 L$ とすれば

$$\begin{aligned} Q &= KF \left(\frac{d\theta}{dr} \right)_{r=r_1} = K \cdot 2\pi r_1 L \frac{\theta_2 - \theta_1}{r_1 (\ln r_2 - \ln r_1)} T \\ &= \frac{\theta_2 - \theta_1}{\frac{1}{K} \frac{1}{2\pi} (\ln r_2 - \ln r_1)} T = \frac{\theta_2 - \theta_1}{r_2} T \quad \text{ただし } r_c = \frac{1}{K} \frac{1}{2\pi} (\ln r_2 - \ln r_1) \quad \text{----- (3)} \end{aligned}$$

外壁の温度 θ_2 は T 時間後に θ_2' となるとし、今 θ_{mean} と θ_{mean}' の中間で定常状態を考えれば、 T 時間中の熱の流出 Q は、 C = 比熱 ρ = 密度 k = 温度拡散率

$$Q = (\theta_{mean} - \theta_{mean}') \pi (r_2^2 - r_1^2) C \rho = \alpha (\theta_2 - \theta_2') \pi r_2^2 C \rho$$

$$\alpha (\theta_2 - \theta_2') \pi r_2^2 C \rho = \left(\frac{\theta_2 + \theta_2'}{2} - \theta_1 \right) \frac{T}{r_c}$$

$\theta_1 = 0$ とすれば

$$\theta_2' = \frac{2S - T}{2S + T} \theta_2 = \beta \theta_2 \quad \text{----- (4)}$$

$$\text{ただし } \beta = \frac{2S - T}{2S + T} \quad S = \frac{1}{2} \frac{r_2^2}{K} (\ln r_2 - \ln r_1) \quad k = \frac{K}{C\rho}$$

$$\begin{array}{ll}
 T \text{ を } 1 \text{ 日とすれば, 最初の日} & \theta_2 \\
 1 \text{ 日後} & \theta_2' = \beta \theta_2 \\
 2 \text{ 日後} & \theta_2'' = \beta \theta_2' = \beta^2 \theta_2 \\
 3 \text{ 日後} & \theta_2''' = \beta \theta_2'' = \beta^3 \theta_2 \\
 \vdots & \vdots \\
 n \text{ 日後} & \theta_2^n = \beta \theta_2^{n-1} = \beta^n \theta_2 \quad \text{----- (5)}
 \end{array}$$

上式は *Semi-log* 方眼紙で表わせば, 直線で表わすことができる。

2. 熱発生を伴う場合

$\Delta\theta$ を T 時間中におけるコンクリートの断熱温度上昇とし, その時間中の冷却を近似的に次のように考える。

$$\text{冷却温度} = (\theta_{\text{mean}} + \Delta t) - \theta'_{\text{mean}}$$

$$\frac{1}{2}(\theta_2 + \Delta\theta + \theta_2') \text{ で定常状態を考える。}$$

前と同様にして

$$(\theta_{\text{mean}} + \Delta\theta - \theta'_{\text{mean}}) \pi r_2^2 c p = (\alpha \theta_2 + \Delta\theta - \alpha \theta_2') \pi r_2^2 c p$$

$$(\alpha \theta_2 + \Delta\theta - \alpha \theta_2') \pi r_2^2 c p = \left(\frac{\theta_2 + \Delta\theta + \theta_2'}{2} - \theta_1 \right) \frac{T}{r_c}$$

$$\theta_1 = 0 \text{ として}$$

$$\theta' = \frac{2S - T}{2S + T} \theta_2 + \frac{\frac{2S}{\alpha} - T}{2S - T} \Delta\theta \quad \text{----- (6)}$$

$$\theta' = \beta \theta_2 + \beta_{\alpha} \Delta\theta$$

$$\beta = \frac{2S - T}{2S + T} \quad \beta_{\alpha} = \frac{\frac{2S}{\alpha} - T}{2S + T}$$

3. Cooling water の温度上昇

管長 dx における *Cooling water* の温度上昇を dy とすれば

$f(x)$ = コンクリートの温度 y = 冷却水の温度 g = 冷却水の流量

$$g dy = \frac{1}{r_c} (f(x) - y) dx \quad \frac{dy}{dx} = \frac{1}{g r_c} (f(x) - y)$$

これを $x=0$ にて $y=u_1$ の条件で解けば

$$y = R e^{-R x} \int_0^x f(x) e^{R x} dx + u_1 e^{-R x} \quad \text{ただし } R = \frac{1}{g r_c} \quad \text{----- (7)}$$

(a) $f(x) = \text{const}$ で θ_0 で表わされ, $u_1 = 0$ なる場合

$$y = \theta_0 (1 - e^{-R x}) \quad \text{----- (8)}$$

(b) $f(x) = a + b x$ で表わされ, $u_1 = 0$ なる場合

$$y = a + b \frac{R x - 1}{R} - (a - b \frac{1}{R}) e^{-R x} \quad \text{----- (9)}$$