

(168) 鋼板温度モデルについて

三菱電機(株) 荒谷三郎
〃 小林健三

§1 緒論 ホットストリップミル、プレートミル その他の熱間圧延機のプロセス計算機による自動圧延は、三菱電機を始め各方面で実施されており、圧延中の鋼板の温度を予測計算する簡単な「鋼板温度モデル」については、既に大野らによって提案がなされている[1]。文献[2]では単に輻射・対流雰囲気に於て適用出来るモデルについて述べているだけであるが、以下に冷却水をかけてホットストリップ圧延中や、ランアウトスプレーリング中にも適用出来るモデルに拡張して述べる。

§2 輻射雰囲気中のモデル 厚さ $2d$ の無限大の広さの鋼板の温度分布は次式の解で与えられる。

$$\frac{\partial T}{\partial t} = K \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} \quad K: \text{温度伝達率} \quad (1)$$

(1) 式は一定雰囲気中の短い時間間隔後の温度変化を問題にする場合、簡単な形に解ける。(2)式)

$$T(x, t) = -\frac{Q}{2kd} x^2 - \frac{Q}{Cpd} t + C_2 \quad (2)$$

但し、 Q は放散熱量。 (2) 式から平均温度 T_{AV} と表面温度 T_s の差 ΔT_{AV-S} は次式で与えられる。

$$\Delta T_{AV-S} = (d/3k) \cdot Q \quad (3)$$

今、厚さ $= 0$ の鋼板試料を加熱後、自然空冷状態に放置して時々刻々の温度変化を記録し、その冷却曲線から厚さ $= 0$ の鋼板に対する実効輻射率 ϵ'_o が次式により求められる。

$$\epsilon'_o (T_{AV}, H=0) = -\frac{CPH}{2\alpha T_{AV}} \frac{\Delta T_{AV}}{\Delta t} \quad (4)$$

(4) 式に (3) 式の平均温度と表面温度の関係を代入すると任意の板厚温度の実効輻射率が求められる。

$$\Delta T_{AV} = -\frac{2\sigma}{CPH} \epsilon'(T_{AV}, H) T_{AV}^4 \times \Delta t \quad (5)$$

$$\epsilon'(T_{AV}, H) = \epsilon'_o \left(1 - \frac{2H}{3k} \epsilon_o T_{AV}^2 \right) \quad (6)$$

Dr. SCHULTZ [2] の実験に基づき、板厚 $= 0$ の輻射率 ϵ'_o を求め (6) 式より $H = 100 \text{ mm}$ の実効輻射率を計算し、実験値と良く合致することを確認した。

§3 水冷中のモデル 田中ら[3]によると、スプレーリングの効果は鋼板温度に關係なく、流量密度 $F (\text{l}/\text{min} \cdot \text{mm})$ を与えると (7) 式で与えられる。

$$Q_w = 5.4 \times 10^3 F^{0.7} \text{ kcal}/\text{m}^2 \text{ hr} \quad (7)$$

厚さ $= 0$ の鋼板に対する水冷時の実効輻射率は (4) 式の ϵ'_o を修正して (8) 式で求められる。

$$\epsilon'_{w} (T_{AV}, H=0) = \epsilon'_o (T_{AV}) \times \left(1 + Q_w / \sigma \epsilon T_{AV}^4 \right) \quad (8)$$

又 (3) 式から平均温度と表面温度との差 ΔT_{AV-Sw} は

$$\Delta T_{AV-Sw} = (d/3k) \times (\sigma \epsilon T_s^4 + Q_w) \quad (9)$$

故に水冷時の Δt 後の温度降下 ΔT_{AV} は (10) (11) 式で与えられる。

$$\Delta T_{AV} = -\frac{2\sigma}{CPH} \epsilon'_{w}(H, T_{AV}) T_{AV}^4 \times \Delta t \quad (10)$$

$$\epsilon'_{w}(H, T_{AV}) = \epsilon'_o \left(1 + Q_w / \sigma \epsilon T_{AV}^4 \right) \cdot \left\{ 1 - \frac{2H}{3kT_{AV}} (\sigma \epsilon T_{AV}^4 + Q_w) \right\} \quad (11)$$

文献: [1] 大野, 小林; 44年電気学会連合会議, [2] Dr. Schultz; Iron & Steel Engg, May, 1965, [3] 田中, 大森; 三菱重工技報 Vol.2, No.2.

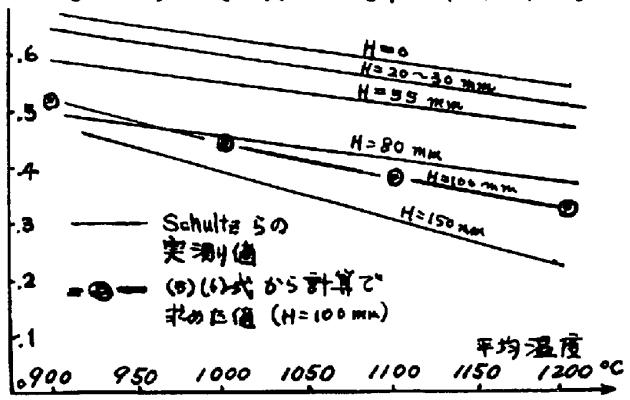


図1. 実効輻射率は温度と板厚の関数で与えられる。