

(185) 空気・水直交ノズルおよび空気・水混合噴霧流の特性について  
— 噴霧冷却に関する研究(II) —

新日鐵 生産技術研究所

○三塚正志

福田敬爾

## I いきさつ

空気・水混合噴霧冷却法は、強制空冷と水冷の中間領域の冷却に適している。しかし、市販ノズルは、噴水孔が小さいため、目詰りが発生しやすく、実機での使用には適さない。それ故、筆者らは、大きな噴水孔から少量の水も噴出できる空気・水混合噴霧流発生用ノズル（空気・水直交ノズル）を開発した。このノズルの主な特長は、目詰りの軽減と噴出水量範囲の広いことである。

## II ノズルおよび噴霧流の特性

(1) ノズル構造：内径 10~30mm の直管（空気用）と内径 3~8mm の直管（水用）をほぼ直交させた構造である。空気の噴出流速は、30~100 m/sec で水の微粒化のみに使用し、噴出水量は配管系で制御する（図 1）。

(2) 噴霧流の状態：噴霧流の状態は、“ $Q_w/Q_a$ ”や“ $D_{wo}/D_{ai}$ ”に依存し、大きく 3 種類（非噴霧流、粗い噴霧流、細い噴霧流）に分類できる。これらの状態は、連続的ではなく階段状に変る（図 2）。しかし、この変化点を各要因の関数として定量化していない（ $Q_w, Q_a$ ：水と空気の噴出量）。

(3) 噴霧流の拡り：噴霧流は、主に空気流に支配されるから、その拡りは小さい。拡りの指標として、水量分布を用い、最大値の  $1/2$  値と  $1/4$  値に対応する拡り角を  $1/2$  値角、 $1/4$  値角と呼ぶことにした（図 3）。

拡り角は、10~20 度であり、“ $D_{wo}/D_{ai}$ ”や $Q_w$  に比例する。拡りの方向性は、“平行 > 直交”である（平行：水管の方向、直交：水管と直交する方向）。

(4) 噴出水量の範囲：1 個のノズルから、 $Q_w : 0 \sim \text{数 } \ell/\text{min}$  の水量を噴出できる（図 2）。それ故、冷却強さの制御範囲は広い。もちろん、 $Q_w$  に比例して  $Q_a$  を増大せねばならない。

(5) 水管插入深さの影響： $\ell/D_{ai}$  が  $1/4 \sim 3/4$  の範囲内では、 $\ell$  は、噴霧流の状態にも拡りにもほとんど影響しない（図 4）。

(6) ノズルの抵抗係数：ノズルの R を測定し（図 5），次の実験式を得た。  
噴水なし ……  $R_0 = 4.20 \cdot (A_w/A_a)^{1.23}$   
噴水あり ……  $R = R_0 + f(Q_w)$ ,  $A_w = D_{wo} \cdot \ell$ ,  $A_a = \pi \cdot D_{ai}^2 / 4$

## III まとめ

上記ノズルは、目詰り軽減と噴出水量範囲の広さの長所と空気使用による配管の複雑化と騒音発生の短所を有することがわかった。

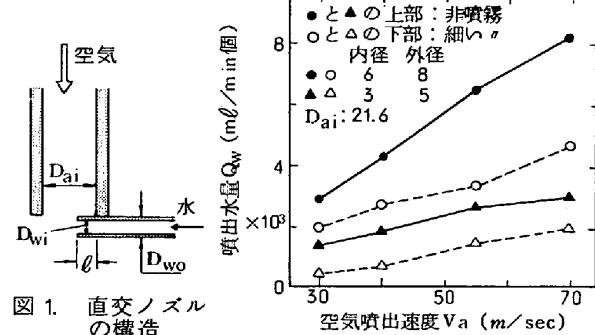
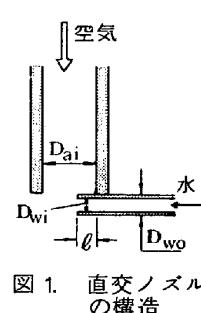


図 2. 噴霧流の変化状況

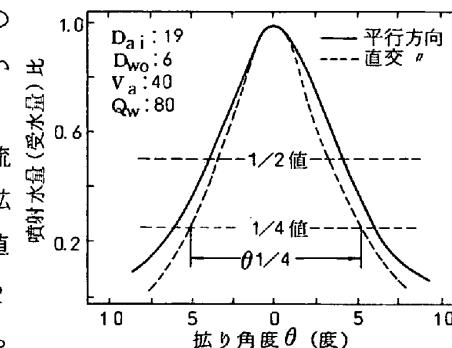


図 3. 噴霧流の水量分布

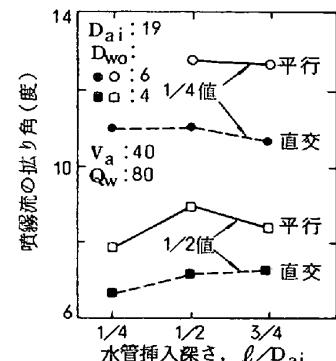


図 4. 水管深さと拡り

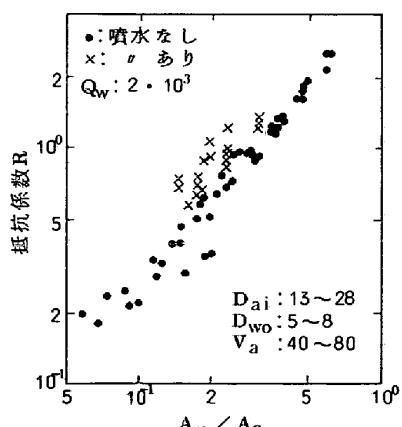


図 5. 直交ノズルの抵抗係数