

# 二重管内層流熱傳達の一近似解について

村 川 勝 彌

1. 緒言： 同心二重管の二重隙間を流体が流れる場合の Nu 数を簡単に求めるために管壁温度一定で、しかも無次元数  $\sigma_2$  の大なる場合

だけを扱ひ円管の場合の Lévaqués Asymptotic Solution と比較した。

## 2. 速度分布 (等温流) :

$$W(r) = 2\bar{W} \frac{\{(r/r_1)^2 - 1\} - \{(r_2/r_1)^2 - 1\} \log_e(r/r_1) / \log_e(r_2/r_1)}{\{(r_2/r_1)^2 - 1\} / \log_e(r_2/r_1) - \{(r_2/r_1)^2 + 1\}}$$

## 3. 温度分布の近似解 :

$$\sigma_2 = \bar{W} \cdot 2(r_2 - r_1) / a \cdot 2(r_2 - r_1) / L$$

$$\sigma_2 = W \cdot 2(r_2 - r_1) / a \cdot 2(r_2 - r_1) / Z$$

$\bar{W}$  = 平均流速,  $a$  = 温度傳播率,  $L$  = 管長

Lévaque の考への如く管壁温度一定で、 $\sigma_2$  が大なる場合は、壁面近くの流速分布を切線で代用する。その適用範囲を  $\delta_1$ ,  $\delta_2$  とすれば境界層

の厚さを以て大体の目安とすることができるから境界層運動量法則によつて、 $\delta_1/r_1$ ,  $\delta_2/r_2$  に関する三次代数方程式を解けば普通用いられる温度範囲で水, 変圧器油, 機械油, などでは約  $5/1,000 \sim 6/1,000$  の程度になる。ここでは更に厳格にして  $1/1,000$  に取ることとする。(紙数の関係で数値計算を省略する)

$$r_1 \text{側: } \frac{\partial^2 \theta}{\partial r^2} = k_1' (r - r_1) \frac{\partial \theta}{\partial z} \quad (1), \quad (\theta)_{z=0} = \theta_0 \quad (2), \quad (\theta)_{r=r_1} = \theta_{w1} \quad (3)$$

$$r_2 \text{側: } \frac{\partial^2 \theta}{\partial r^2} = k_2' (r_2 - r) \frac{\partial \theta}{\partial z} \quad (4), \quad (\theta)_{z=0} = \theta_0 \quad (5), \quad (\theta)_{r=r_2} = \theta_{w2} \quad (6)$$

$$k_1' = \frac{\bar{w}}{a} \cdot \frac{2[2r_1 - 1/r_1 \cdot (r_2^2 - r_1^2) / \log_e(r_2/r_1)]}{[(r_2^2 - r_1^2) / \log_e(r_2/r_1) - (r_2^2 + r_1^2)]}$$

$$k_2' = \frac{\bar{w}}{a} \cdot \frac{2[2r_2 - 1/r_2 \cdot (r_2^2 - r_1^2) / \log_e(r_2/r_1)]}{[(r_2^2 - r_1^2) / \log_e(r_2/r_1) - (r_2^2 + r_1^2)]}$$

(1), (2), (3) より

$$\theta = \frac{\theta_{w1} - \theta}{\theta_{w1} - \theta_0} = \frac{(r - r_1)[ak_1' / \{36\bar{w}(r_2 - r_1)^2\}]^{1/3} \cdot \sigma_2^{1/3}}{\Gamma(4/3)} \int_0^{\zeta} e^{-\zeta^3} d\zeta \quad (7)$$

(4), (5), (6) より

$$\frac{2\theta}{2\theta_2} = \frac{\theta_{w2} - \theta}{\theta_{w2} - \theta_0} = \frac{(r_2 - r)[ak_2' / \{36\bar{w}(r_2 - r_1)^2\}]^{1/3} \cdot \sigma_2^{1/3}}{\Gamma(4/3)} \int_0^{\zeta} e^{-\zeta^3} d\zeta \quad (8)$$

(7), (8) から求めた近似温度と、別に他の方から求めた厳密解との  $\delta_1$ ,  $\delta_2$  における値を比較すれば、 $100 < \sigma_2 < 10,000$  の範囲で少数点以下の温度誤差である。 $\sigma_2$ ,  $r_2/r_1$  の値によつて

は、もつと良い場合もある。このために多大な数値計算を行つたが紙数の都合により省略する。

## 4. Nusselt 数の計算 :

$$q_{z,1} = -\lambda(\partial\theta/\partial r)_{r_1}, \quad q_{m,1} = 1/L \int_0^{L_1} q_{z,1} dz, \quad q_{m,1} = \alpha_{m,1} \theta_1$$

$$Nu_1 = \frac{3^{1/3} \sigma_2^{1/3}}{\Gamma(4/3)} \cdot \phi(x), \quad x = r_2/r_1 \quad (9) \text{ (二重管内側)}$$

$$Nu_2 = \frac{3^{1/3} \sigma_2^{1/3}}{\Gamma(4/3)} \Psi(y), \quad y = r_1/r_2 \quad (10) \text{ (二重管外側)}$$

[ $100 < \sigma_2 < 10,000$ ]

$$\phi(x) = 2^{-1.3} \left[ \frac{2x \log x - x^3 + x - 2 \log x + x^2 - 1}{x^2 - 1 - x^2 \log x - \log x} \right]^{1.3}$$

$$\Psi(y) = 2^{-1.3} \left[ \frac{-2y \log y + 2 \log y + y^2 - y^3 + y - 1}{y^2 - 1 + y^2 \log y + \log y} \right]^{1.3}$$

$$\lim_{\substack{r_1 \rightarrow 0 \\ (x \rightarrow \infty)}} \phi(x) = 1, \quad \lim_{r_1 \rightarrow 0} \sigma_2 = \sigma = WD/a \cdot D/L, \quad \lim_{\substack{r_1 \rightarrow 0 \\ (y \rightarrow 0)}} \Psi(y) = 1$$

次に円管の場合の Le'veque's Asymptotic Solution は

$$Nu = \frac{3^{1/3} \sigma^{1/3}}{\Gamma(4/3)} = 1.615 \sigma^{1/3} \quad (11)$$

$\phi, \Psi$  の数値計算例 (7桁対数表, 計算器使用。次の数値は4桁迄で正しい。)

$x$	1.5	2	3	4	5	6
$\phi$	1.1744	1.2010	1.2478	1.2888	1.3255	1.3589

$y$	0.7	0.5	0.3	0.25	0.20	0.16
$\psi$	0.5606	0.6913	0.8054	0.8325	0.8593	0.8806

5. 結論: (11)式のDの代りに流体力学的直径  $2(r_2 - r_1)$ . 従つて $\sigma$ の代りに $\sigma_2$ を代入した値よりも(9),(10)式はそれぞれ $\phi(x), \Psi(y)$ だけ異なつた値となる。すなわち従来<sup>(1)</sup>の如く二重管の  $Nu_1, Nu_2$  を求める方法として円管の式に流体力学的直径を代入した値よりは $\phi(x), \Psi(y)$ だけの補正を要することになる。計算用数値表も作製したが省略する。終りに御懇切な御援助を賜はつた松山英太郎博士に心からの感謝を捧ぐ。

## 高温切削に関する一、二の考察

松井 正 巳

### 1. 緒 言

最近工作方面で問題になつてゐるものに超高速切削法並びに高温切削法がある。いづれも高温における被削材の軟化を利用しているものであり、すでに米国においては James 氏の色々の基礎的研究が発表され<sup>(1)</sup> 実用の域に達せんとしている。我が国においても戦争中アルミニウム軽合金のダイヤモンドバイトによる超高速切削ならびに特殊鋼の高温切削等が行われたが基礎的研究はあまり行われてい<sup>(2)</sup>なかつた。最近になつて段々この問題に関する研究が発表され、又現場においても積極的に実用化に対する努力が<sup>(3)</sup>はらわれているのは喜ばしいことである。著者もこの問題には多大の興味をもち、二三の実験をこころみた。ただ設備の関係上不十分な実験に終つたのは遺憾である。

著者は黄銅を高速鋼バイトを用いて高温切削をこころみた。高温切削の目的としては常温では、ほとんど加工のできないものの加工と、

常温で加工できるが更に加工能率をまそうとする場合の二つが考えられる。いづれにしても被削材の高温における軟化を利用しているわけであるが、実験室の実験として一番簡単な場合をえらび黄銅を高温に熱して(今の場合 400°C) 高速度鋼バイトで削り、その時の馬力当りの加工量の増加の有様、すなわち同一の加工条件における所要馬力の減少の状態をしらべた。なお高温切削に関する報告としては前記の James 氏の研究があり、我が国ではあまりみうけないが精密機械誌の17巻2号に鉄道技術研究所の佐藤技官の簡単な紹介記事がある。<sup>(4)</sup>

### 2. 高温における被削材の性質

高温切削が高温における被削材の軟化を利用するものである以上、まず高温における被削材の性質をしらべる必要がある。著者は被削材の性質のうち硬さをしらべてみた。すなわち高温切削せんとする被削材(黄銅)の高温硬さを次の如き方法でショアーに準じて測定した。