

# 第3章 二相流の圧力損失

# 単相流の圧力損失

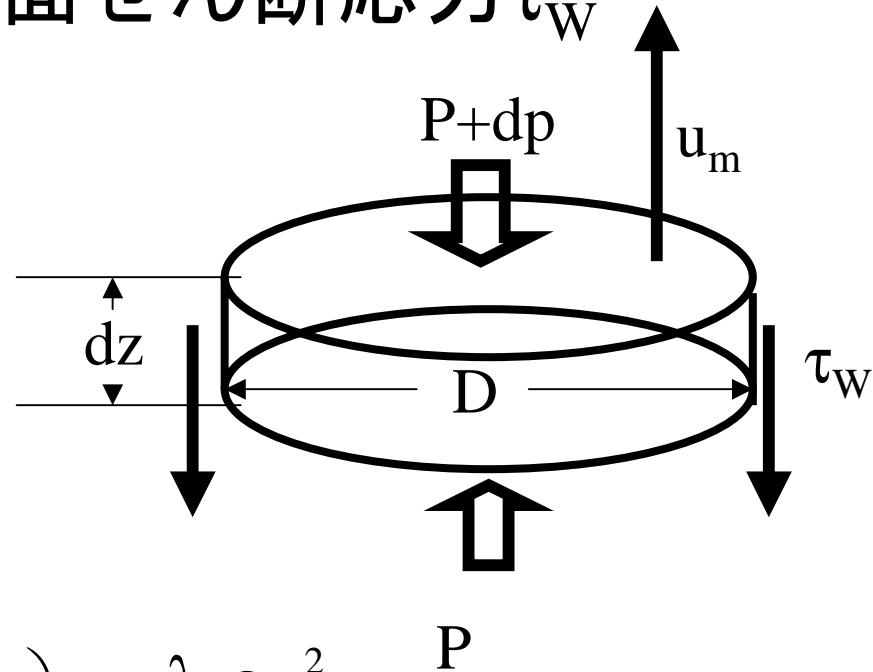
圧力損失 ( $dp/dz$ ) 壁面せん断応力  $\tau_w$   
力のバランス

$$-dp \frac{\pi D^2}{4} = \tau_w 2\pi D dz$$

$$-\frac{dp}{dz} = \frac{4}{D} \tau_w = \left( \frac{dp}{dz} \right)_F$$

$$\tau_w = f \frac{\rho u_m^2}{2} \quad \left( \frac{dp}{dz} \right)_F = \frac{\lambda}{D} \frac{\rho u_m^2}{2}$$

f: 摩擦係数  $\lambda$ : 円管の摩擦係数



# 摩擦係数

層流  $f=16/Re$

乱流  $f=0.079 Re^{-1/4}$   $f=0.046 Re^{-0.20}$   
(Blasius) (Colburn)

大まかには  $f=0.005$

二相流の圧力損失

液相のみが流れた場合の单相流の圧力損失

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_L = \frac{4}{D} f_L \frac{\rho_L U_L^2}{2} \quad f_L = C \left(\frac{DU_L}{v_L}\right)^{-n}$$

# 二相流の摩擦圧力損失

摩擦損失比  $\left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_L$  又は  $\left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0}$

気相と液相が全量液相として流れた場合の  
単相圧力損失

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0} = \frac{4}{D} f_L \frac{\rho_L U_{L0}^2}{2} \quad U_{L0} = \frac{\rho_L U_L + \rho_g U_g}{\rho_L}$$

低流量の場合には、気液流速、流動様式により複雑に変化

# 二相流の圧力損失

ボイド率  $\alpha$  液相の平均速度  $u_L = \frac{U_L}{1-\alpha}$

気相による液相の加速 → 圧力損失の増加

二相流と单相流の圧力損失の比は $(1-\alpha)$ の関数

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_L = (1-\alpha)^{-m} \quad m = 2 \quad (1.4 \sim 2.25)$$

摩擦係数: Blasius の单相の式の $U_L$ に液相の $u_L$ を  
入れる

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_L = (1-\alpha)^{-1.75}$$

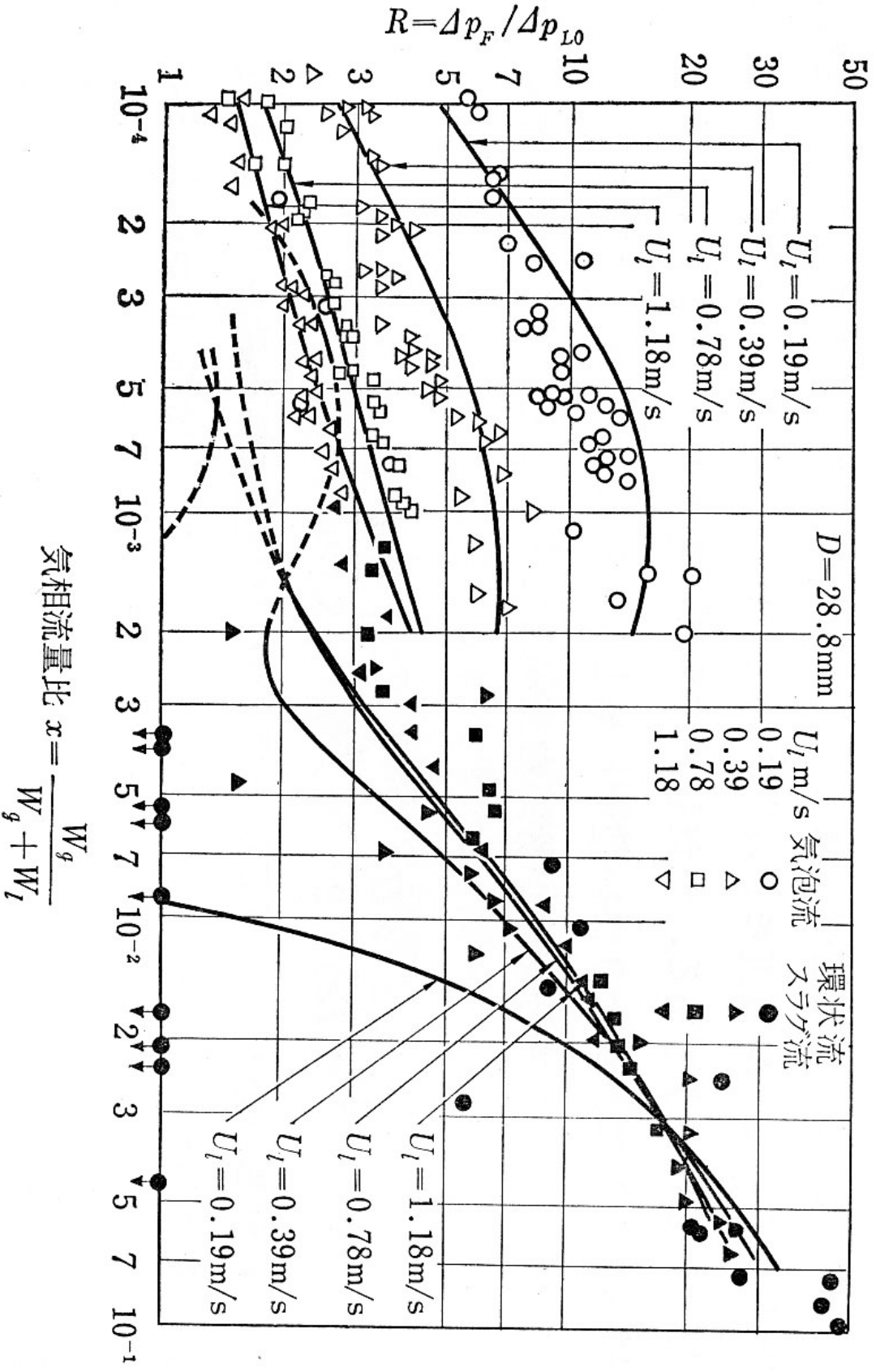


図 3.1 摩擦損失比

# Lockhart-Martinelli 相関

摩擦損失比  $\Phi_L^2, \Phi_g^2$

$$\Phi_L^2 = \left( \frac{dp}{dz} \right)_F / \left( \frac{dp}{dz} \right)_L \quad \Phi_g^2 = \left( \frac{dp}{dz} \right)_F / \left( \frac{dp}{dz} \right)_g$$

Lockhart-Martinelli パラメータ  $X$

液相のみが流れた場合の单相圧力損失と気相のみが流れた場合の单相圧力損失の比

$$X = \sqrt{\left( \frac{dp}{dz} \right)_F / \left( \frac{dp}{dz} \right)_g}$$

摩擦損失比は  $X$  のみの関数として与えられる。

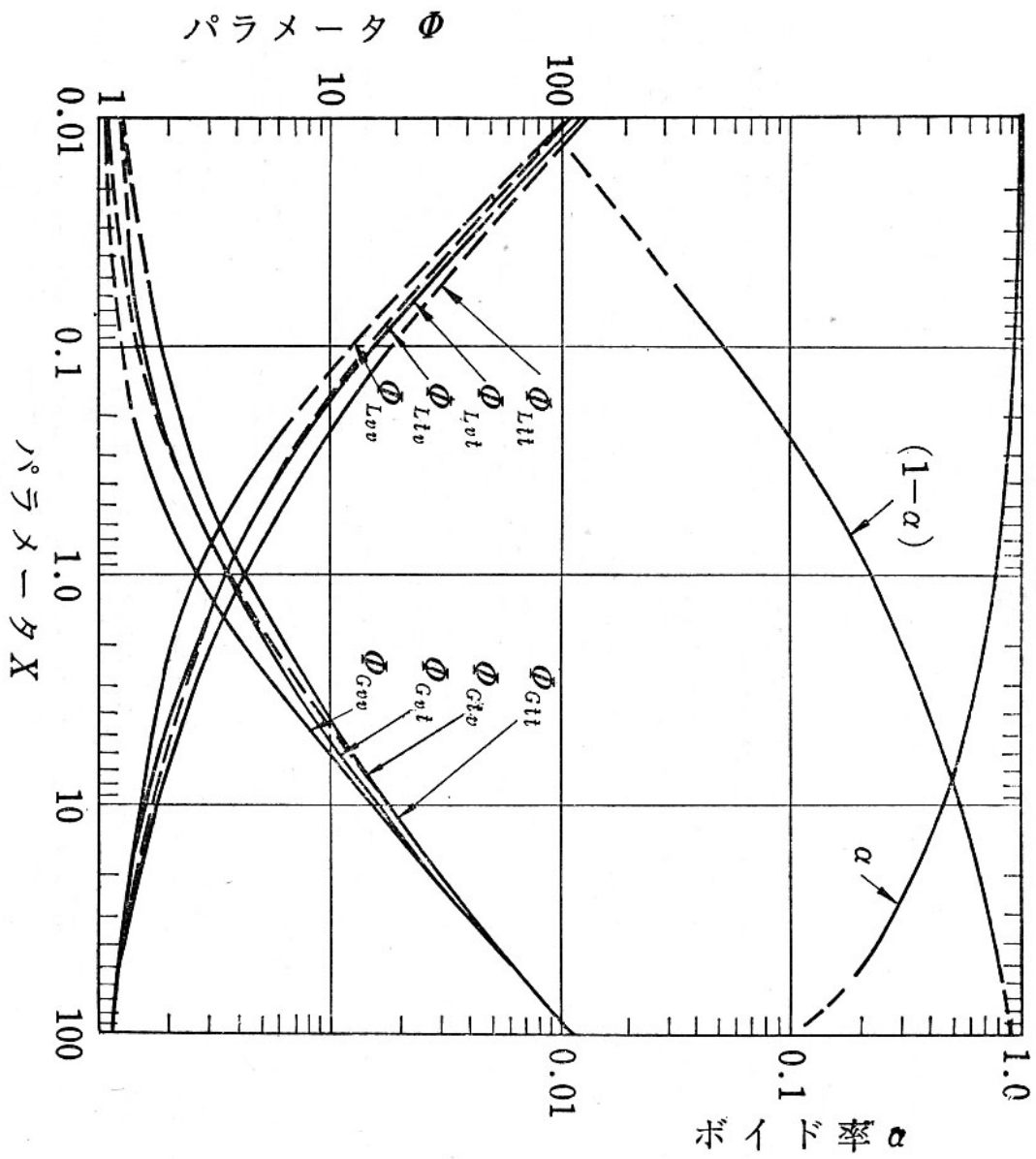


図 3.4 LOCKHART-MARTINELLI 相関



# Lockhart-Martinelli 相関

気相、液相が層流か乱流かによって4つの  
場合に分かれる

見かけレイノルズ数  $\frac{DU_L}{v_L}, \frac{DU_g}{v_g}$  が1000以上  
で乱流とする

$\Phi_{Lvv}^2, \Phi_{gvv}^2, X_{vv}$  : 液相気相共に層流

$\Phi_{Lvt}^2, \Phi_{gvt}^2, X_{vt}$  : 液相層流、気相乱流

$\Phi_{Ltv}^2, \Phi_{gtv}^2, X_{tv}$  : 液相乱流、気相層流

$\Phi_{Ltt}^2, \Phi_{gtt}^2, X_{tt}$  : 気相液相共に乱流

実験データをXによって整理することが可能

# Lockhart-Martinelli パラメータ

気相液相の流動条件で一義的に定義可能

層流  $f=16/Re$

乱流  $f=0.079 Re^{-1/4}$   $f=0.046 Re^{-0.20}$

を用いて計算できる。

両相とも乱流の場合

$$X_{tt}^2 = \frac{C \frac{\rho_L U_L^2}{2} \left( \frac{D \rho_L U_L}{\mu_L} \right)^{-n}}{C \frac{\rho_g U_g^2}{2} \left( \frac{D \rho_g U_g}{\mu_g} \right)^{-n}} = \left( \frac{G_L}{G_g} \right)^{2-n} \left( \frac{\rho_g}{\rho_L} \right) \left( \frac{\mu_L}{\mu_g} \right)^n = \left( \frac{1-x}{x} \right)^{2-n} \left( \frac{\rho_g}{\rho_L} \right) \left( \frac{\mu_L}{\mu_g} \right)^n$$

# Lockhart-Martinelli パラメータ

Colburnの式を用いれば

$$X_{tt} = \left( \frac{1-x}{x} \right)^{0.9} \left( \frac{\rho_g}{\rho_L} \right)^{0.5} \left( \frac{\mu_L}{\mu_g} \right)^{0.1}$$

気液二相流の場合気相液相とも乱流の場合が多いので $X_{tt}$ が一般的に用いられる  $X$ で表す。

ボイド率も $X$ のみの関数として表される

# Lockhart-Martinelli 相関の近似式

Chisholm-Lairdの式(平滑管)(乱流)

$$\Phi_L^2 (\equiv \Phi_{Ltt}^2) = 1 + \frac{21}{X} + \frac{1}{X^2} \quad \Phi_g^2 = \Phi_L^2 X^2 = 1 + 21X + X^2$$

粗面管の式

$$\Phi_L^2 = 1 + \frac{A}{X^m}$$

Aとmは壁面粗さと液相レイノルズ数の関数

# 無次元関係式

Buckinghamの $\pi$ 定理:

$n$ 個の物理量が関係する現象があり物理量間に一つの式が成り立っており、関係する次元の数が $m$ 個であるとき、この関係式は $(n-m)$ 個の無次元数の関係として表される。すなわち独立な無次元数は $(n-m-1)$ 個である。

# 無次元関係式

单相流の圧力損失

関係する物理量

$(dp/dz)$ ,  $D$ ,  $u_m$ ,  $\rho$ ,  $\mu$ の5つ

次元は, Kg, m, sの3つ

$5 - 3 = 2$ 個の無次元数の間の関係式が一つ

独立な無次元数は $5 - 3 - 1 = 1$ 個

$$\lambda = \text{func}(\text{Re}) \quad \lambda = \left( \frac{dp}{dz} \right)_F D / \frac{\rho u_m^2}{2}$$

# Lockhart-Martinelli パラメータの意味

気液二相流の圧力損失の無次元相関式

気相と液相の物理量があるので

$(dp/dz)$ ,  $D$ ,  $u_L$ ,  $\rho_L$ ,  $\mu_L$ ,  $u_g$ ,  $\rho_g$ ,  $\mu_g$  の8つ

次元は, Kg, m, s の3つ

$8 - 3 = 5$  個の無次元数の間の関係式が一つ

独立な無次元数は  $8 - 3 - 1 = 4$  個

これを減らしてただ一つの独立な無次元数  $X$  を見いだした。

# 沸騰二相流の摩擦圧力損失

全流量が液体として流れた場合の圧力損失と二相流としての圧力損失の比 $\Phi_{L0}^2$ をとるのが便利。

$$\Phi_{L0}^2 \equiv \left( \frac{dp}{dz} \right)_F / \left( \frac{dp}{dz} \right)_{L0}$$

$$\left( \frac{dp}{dz} \right)_{L0} = \frac{4}{D} f_{L0} \frac{\rho_L U_{L0}^2}{2} \quad \left( \frac{dp}{dz} \right)_L = \frac{4}{D} f_L \frac{\rho_L U_L^2}{2}$$

$$\left( \frac{dp}{dz} \right)_L / \left( \frac{dp}{dz} \right)_{L0} = \frac{f_L}{f_{L0}} \frac{U_L^2}{U_{L0}^2} = \frac{(DU_L / v_L)^{-n}}{(DU_{L0} / v_L)^{-n}} \frac{U_L^2}{U_{L0}^2} = \left( \frac{U_L}{U_{L0}} \right)^{2-n}$$

$$= \left( \frac{G_L}{G} \right)^{2-n} = (1-x)^{2-n}$$

$$U_{L0} = \frac{\rho_L U_L + \rho_g U_g}{\rho_L} = \frac{G}{\rho_L}$$



# 沸騰二相流の摩擦圧力損失

$\Phi_{L0}^2$ は $\Phi_{Ltt}^2$ を用いて表される

$$\Phi_{L0}^2 \equiv \frac{\left(\frac{dp}{dz}\right)_F}{\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0}} \bigg/ \frac{\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0}}{\left(\frac{dp}{dz}\right)_L} = \frac{\left(\frac{dp}{dz}\right)_F}{\left(\frac{dp}{dz}\right)_L} \frac{\left(\frac{dp}{dz}\right)_L}{\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0}} = \Phi_{Ltt}^2 (1-x)^{2-n}$$

クオリティー $x$ と $\Phi_{Ltt}^2$ を用いて圧力損失を計算できる

ただしLockhart-Martinelli相関は大気圧のデータ中心。

高圧の蒸気-水のデータを用いて修正

$$\text{臨界圧では} \Phi_{L0}^2 = 1 \quad X_{tt}^2 = \left(\frac{1-x}{x}\right)^{2-n} \quad \Phi_{Ltt}^2 = \frac{1}{X_{tt}^2} \left( X_{tt}^{\frac{2}{2-n}} + 1 \right)^{\frac{2-n}{2}}$$

Marinelli-Nelsonの相関  $\Phi_{L0}^2$ とクオリティー $x$

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_{L_0} = (1-x)^{2-n} \Phi_{Lit}^2$$

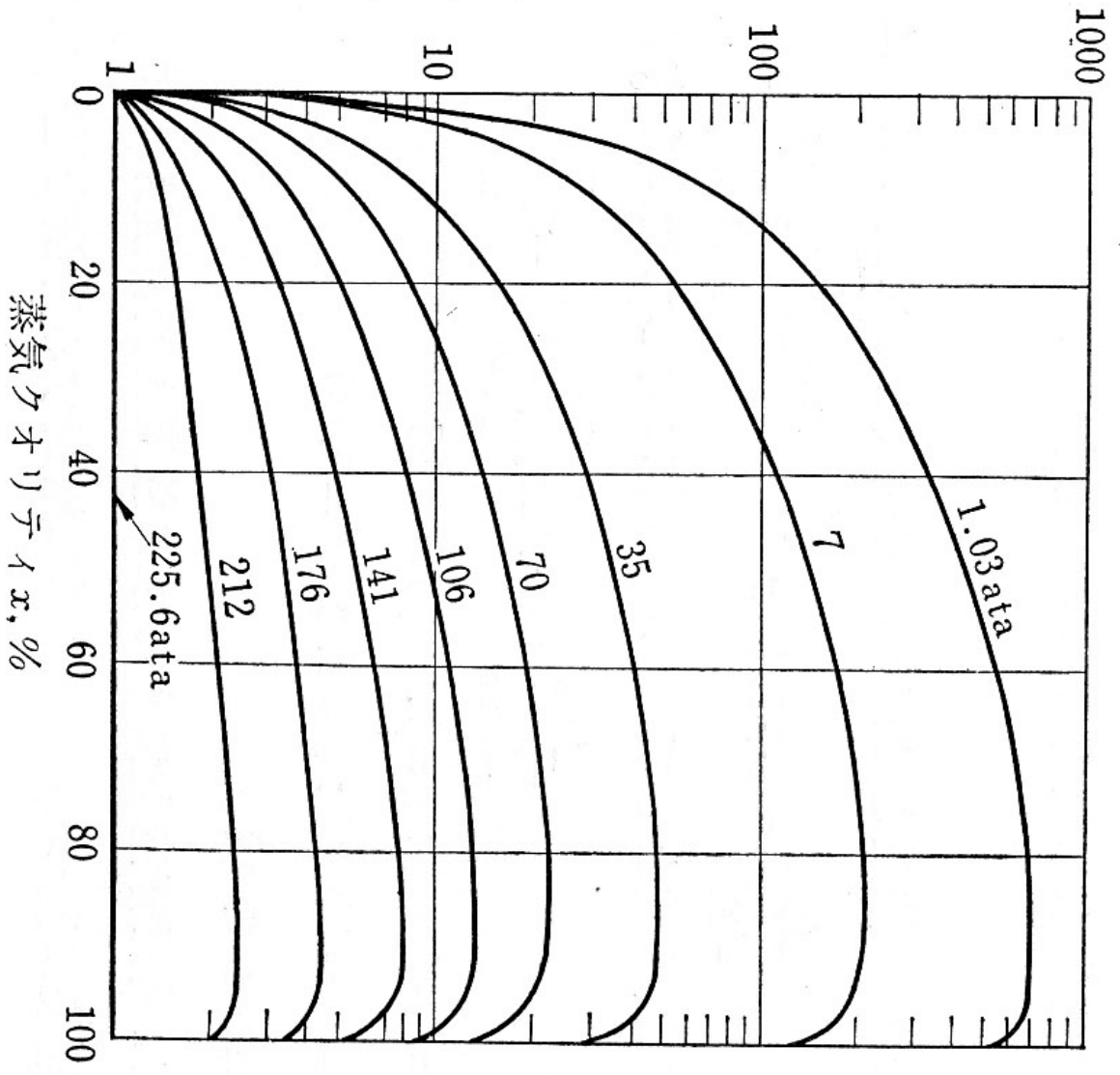


図 3.5 摩擦損失勾配比

# 流路全体での摩擦圧力損失

入口で飽和水。長さL 出口クオリティー $x_e$

$$\frac{\Delta P_F}{\Delta P_{L0}} = \frac{1}{L} \int_0^L \left( \frac{dp}{dz} \right)_F / \left( \frac{dp}{dz} \right)_{L0} dz = \frac{1}{x_e} \int_0^{x_e} \Phi_{L0}^2 dx$$

$$dx = dW_g / W = 2\pi r_w q_w dz / (H_{lg} W)$$

$\Phi_{L0}^2$ とクオリティー $x$ の相関を数値積分。

近似式

$$\frac{\Delta P_F}{\Delta P_{L0}} = 1 + 1.20 x_e^{\frac{3}{4} \left( 1 + 0.01 \sqrt{\frac{v_g}{v_L}} \right)} \left\{ \left( \frac{v_g}{v_L} \right)^{0.8} - 1 \right\}$$

$$\frac{\Delta p_F}{\Delta p_{L0}} = \frac{1}{x_e} \int_0^{x_e} (1-x)^{2-n} \Phi_{LII}^2 dx$$

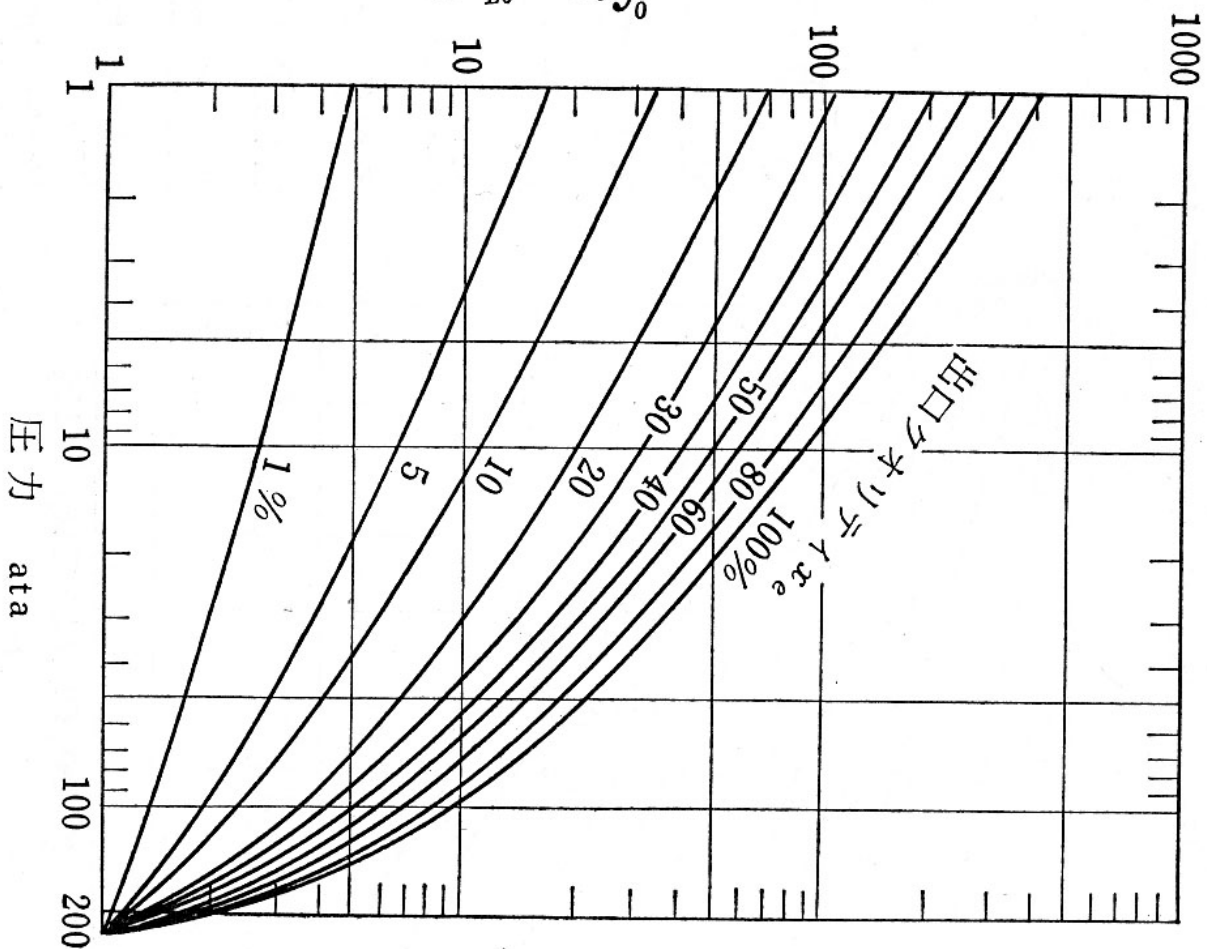


図 3.6 MARTINELLI-NELSON の摩擦損失倍数

# Thomの相関

垂直上向き沸騰二相流の全圧力損失(静圧、  
摩擦損失、加速損失)を与える相関

$$\Delta p = \int_0^L [\{\alpha\rho_g + (1-\alpha)\rho_L\}g + \left(\frac{dp}{dz}\right)_F] dz + \frac{G^2}{\rho_L} \left\{ \frac{x_e^2 \rho_L}{\alpha_e \rho_g} + \frac{(1-x_e)^2}{(1-\alpha_e)} - 1 \right\}$$
$$= (r_g)\rho_L gL + (r_f)\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0} L + (r_a)\frac{G^2}{\rho_L}$$

$$r_g = \int_0^L \{\alpha\rho_g + (1-\alpha)\rho_L\}gdz / (\rho_L gL) \quad r_f = \int_0^{x_e} \Phi_{L0}^2 dx$$

$$r_a = \left\{ \frac{x_e^2 \rho_L}{\alpha_e \rho_g} + \frac{(1-x_e)^2}{(1-\alpha_e)} - 1 \right\}$$

$r_g, r_f, r_a$ を出口クオリ

ティーの関数として与える。

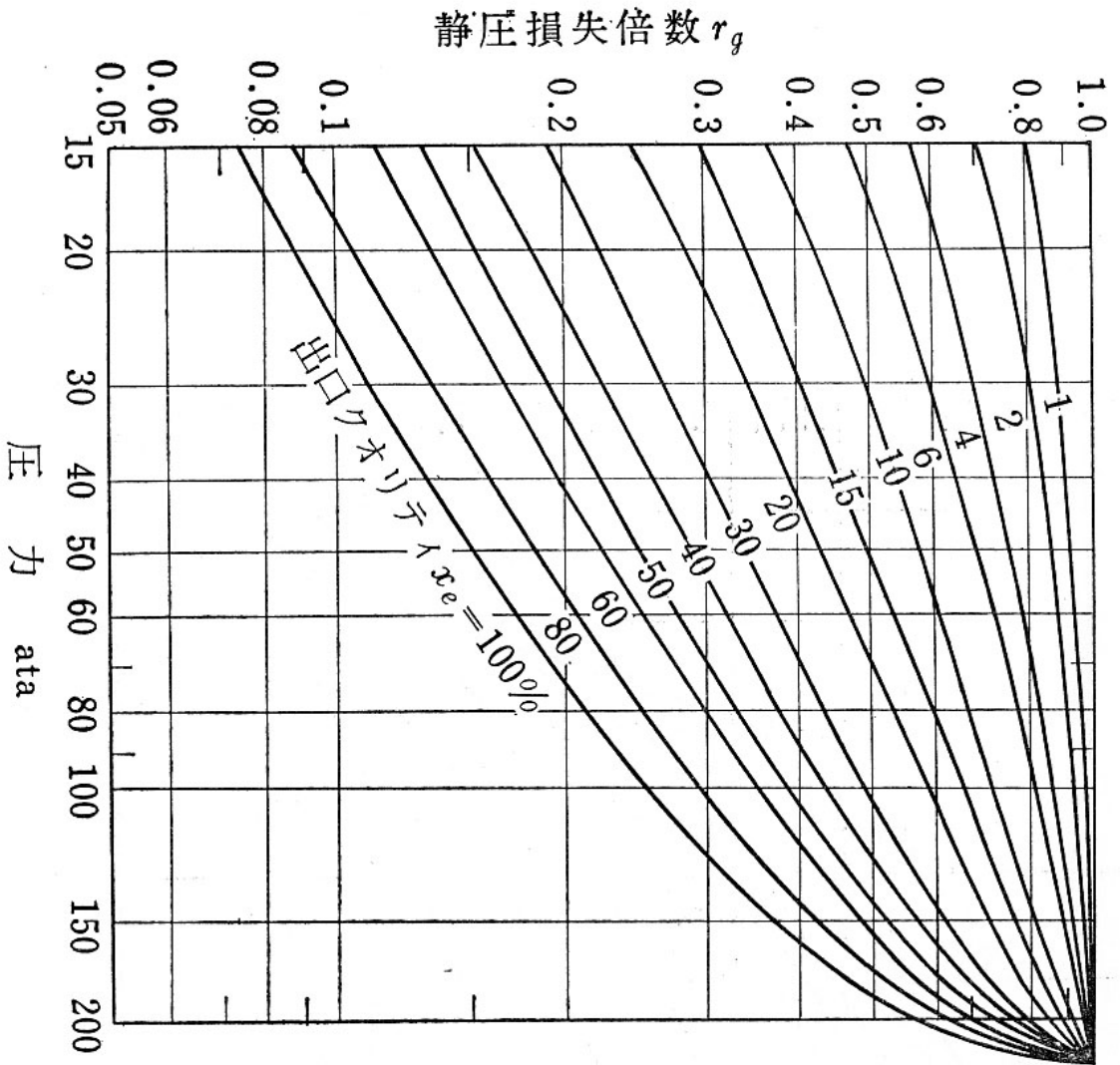


図 3.7 静圧損失倍数  $r_g$  (THOM)

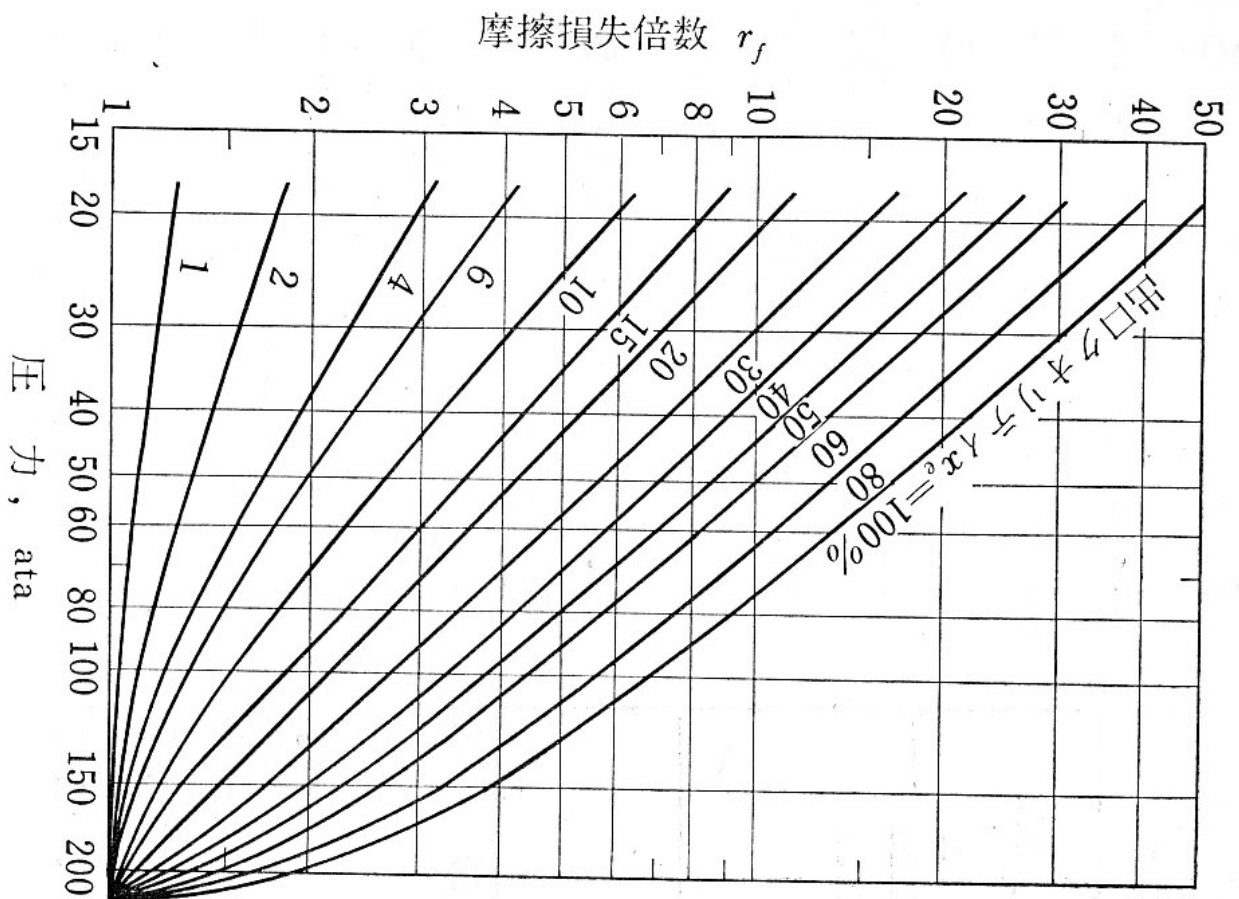


図 3.8 THOM の摩擦損失倍数  $r_f$

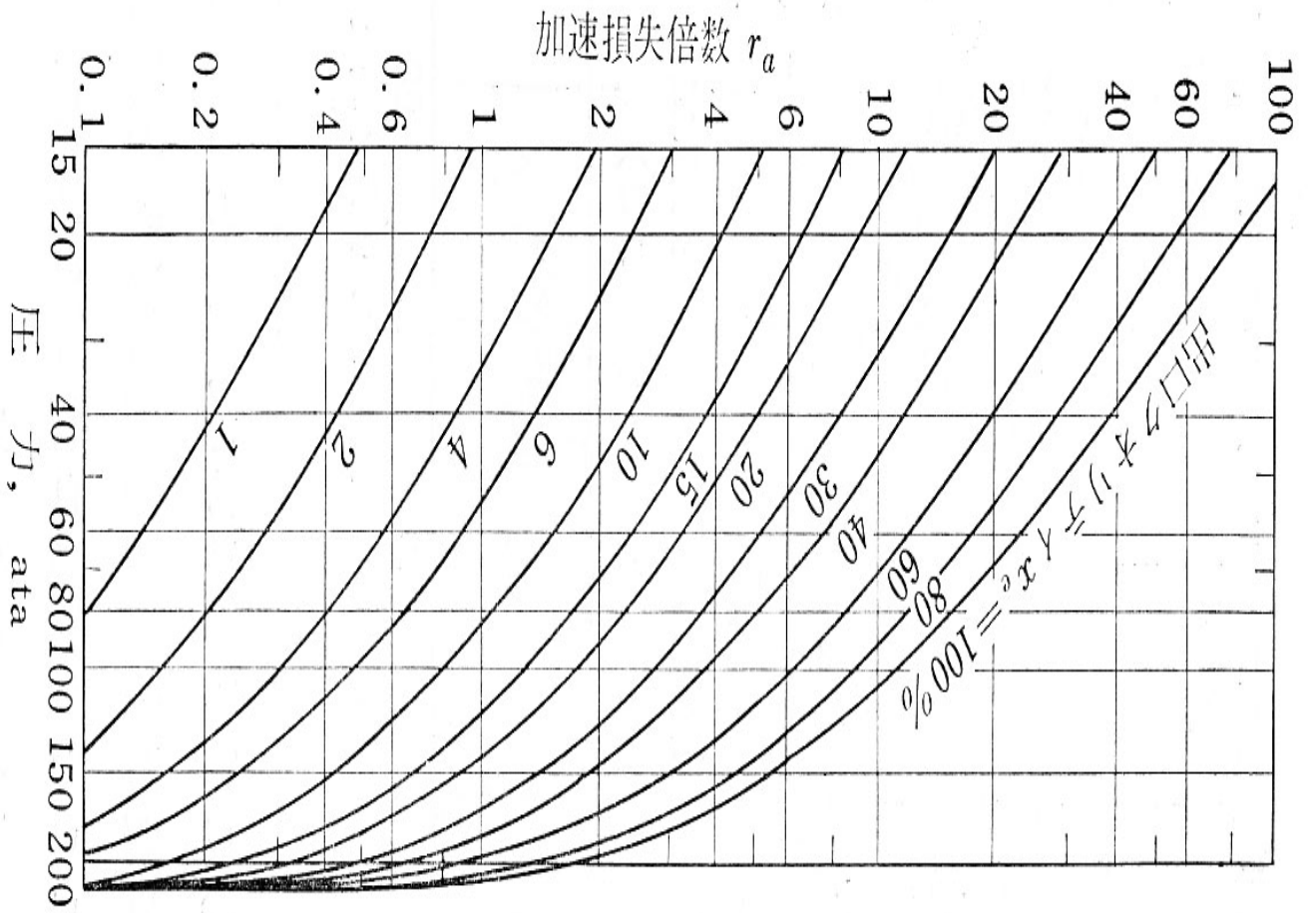


図 3.9 加速損失倍数  $r_a$  (THOM)



# 摩擦圧力損失に対する質量速度影響

Lockhart-Martinelli相関、Martinelli-Nelson相関は圧力損失を $X$ 又はクォリティー $x$ のみの関数として与える。

実際は、質量速度 $G$ の影響を受ける。

沸騰二相流の摩擦圧力損失

質量速度が小さいときMartinelli-Nelson相関と良く合う

質量速度が大きいとき、均質流モデルと良く合う。

# 均質流モデルによる摩擦圧力損失

均質流モデル、気相と液相の速度が等しい

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_F = \frac{4}{D} f_F \frac{\rho_m u^2}{2} = \frac{2}{D} f_F G^2 (v_L + x v_{Lg})$$

$$v_m = v_L + x v_{Lg}, \quad u = G/\rho_m = G v_m$$

$$\left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0} = \frac{4}{D} f_{L0} \frac{\rho_L U_{L0}^2}{2} = \frac{2}{D} f_{L0} G^2 v_L$$

$$\Phi_{L0}^2 \equiv \left(\frac{dp}{dz}\right)_F / \left(\frac{dp}{dz}\right)_{L0} = \frac{f_F}{f_{L0}} \left\{ 1 + x \left( \frac{v_{Lg}}{v_L} \right) \right\}$$

# 均質流モデルによる摩擦圧力損失

摩擦係数としてBlasiusの式

$$f_F = 0.079 \left( \frac{D \rho_m u}{\bar{\mu}} \right)^{-0.25} = 0.079 \left( \frac{DG}{\bar{\mu}} \right)^{-0.25}$$

$$f_{L0} = 0.079 \left( \frac{D \rho_L U_{L0}}{\mu_L} \right)^{-0.25} = 0.079 \left( \frac{DG}{\mu_L} \right)^{-0.25}$$

二相流の平均の粘性係数  $\bar{\mu}$

$$\bar{\mu} = \mu_L$$

$$\bar{\mu} = x \mu_g + (1 - x) \mu_L$$

$$\frac{1}{\bar{\mu}} = \frac{x}{\mu_g} + \frac{(1 - x)}{\mu_L}$$

# 均質流モデルによる摩擦圧力損失

それぞれの粘性係数による摩擦損失比

$$\Phi_{L0}^2 = \left\{ 1 + X \left( \frac{V_{Lg}}{V_L} \right) \right\}$$

$$\Phi_{L0}^2 = \left\{ 1 + X \left( \frac{V_{Lg}}{V_L} \right) \right\} \left\{ 1 + X \left( \frac{\mu_g}{\mu_L} - 1 \right) \right\}^{0.25}$$

$$\Phi_{L0}^2 = \left\{ 1 + X \left( \frac{V_{Lg}}{V_L} \right) \right\} \left\{ 1 + X \left( \frac{\mu_g}{\mu_L} - 1 \right) \right\}^{-0.25}$$

高質量速度では3番目の式が良くあう。

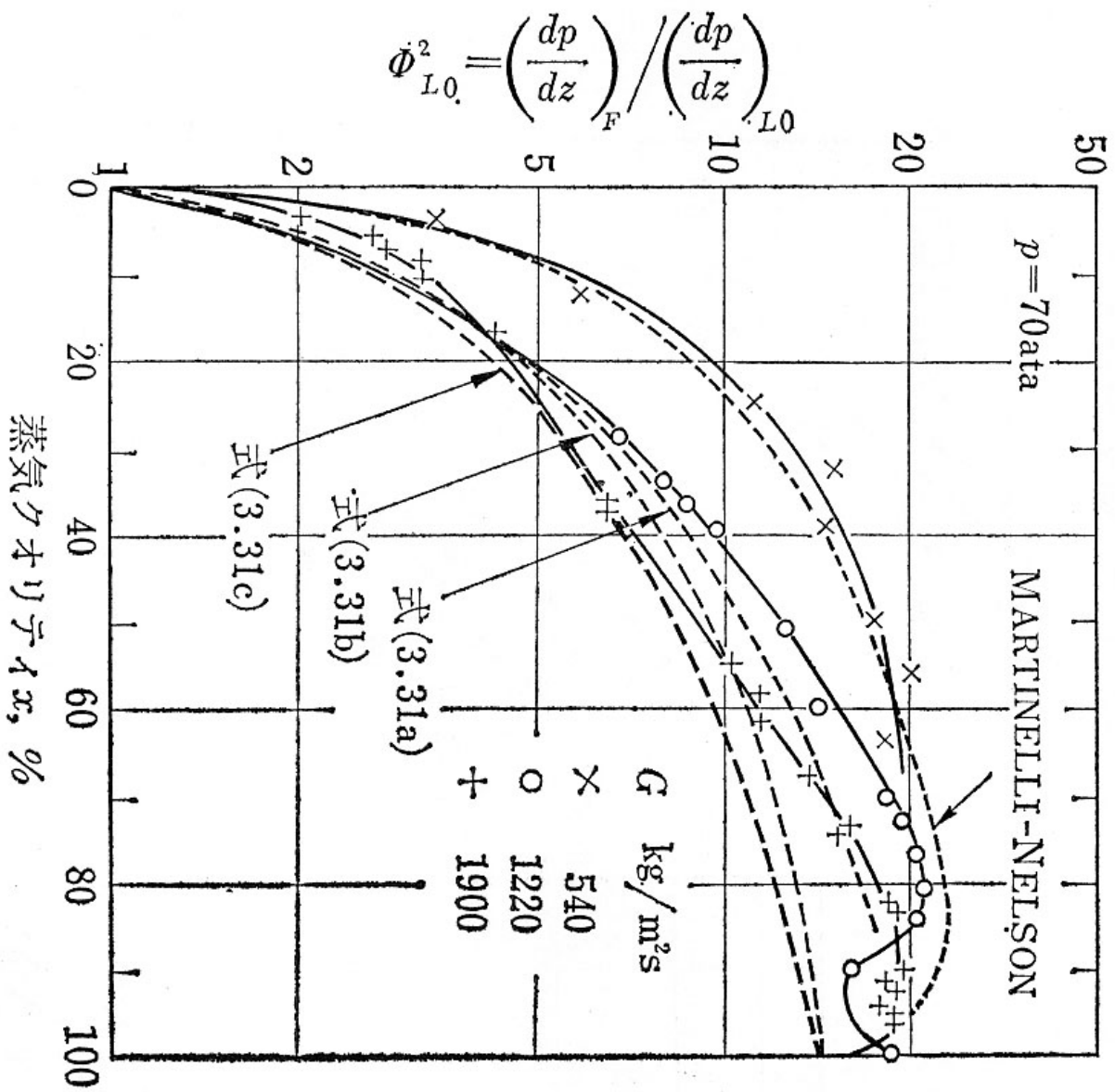


図 3.10 摩擦損失勾配比

# 質量速度の影響を考慮した二相 摩擦圧力損失

Lockhart-Martinelli 相関を精密化

質量速度の影響、種々の物性値の影響を考  
慮

$$\Phi_L^2 (\equiv \Phi_{Ltt}^2) = 1 + \frac{C}{X} + \frac{1}{X^2}$$

Cを質量速度と物性値  $\Gamma_0 = \left(\frac{\rho_L}{\rho_g}\right)^{0.5} \left(\frac{\mu_g}{\mu_L}\right)^{0.1}$  の関数  
として与える。

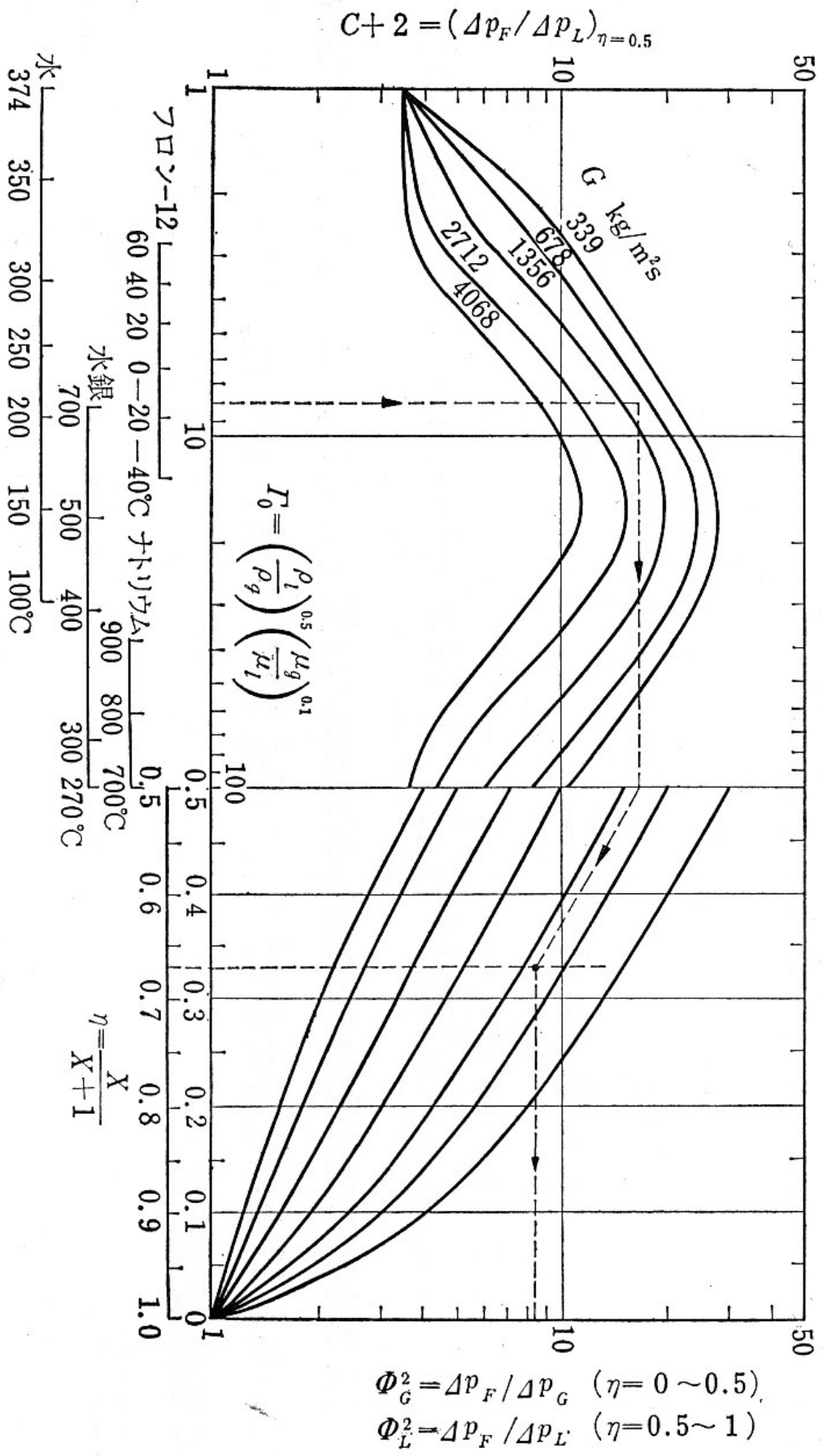


図 3.11 摩擦損失比の計算図表 (CHISHOLM ら)