

1 湿潤断熱減率の計算

Weidenschilling and Lewis (1973) の湿潤断熱減率の定式化をフォローする．熱力学の第 1 法則は,

$$dU = \delta Q + \delta W + \delta Z, \quad (1)$$

である．ここで dU は内部エネルギー, δQ は系に加えられる熱量, δW は系に加える仕事, δZ は化学エネルギーである．考えている系において気体は理想気体として取り扱うことができ, その変化は断熱的であるとすると, (3) 式の各項は以下のように書ける．

$$dU = \bar{c}_v dT. \quad (2)$$

$$\delta Q = 0. \quad (3)$$

$$\begin{aligned} \delta W &= -pdV, \\ &= -d(pV) + Vdp, \\ &= -RdT + Vdp, \\ &= -RdT + V \left(\frac{-\bar{M}pg}{RT} \right) dz, \quad (\text{静水圧平衡の式}) \\ &= -RdT - \bar{M}gdz. \end{aligned} \quad (4)$$

$$\delta Z = -\sum \lambda_k dX_k. \quad (5)$$

ここで \bar{c}_v は大気 of 定積モル比熱の平均値, T は温度, p は圧力, V は気体分子の 1 モル当たりの体積, R は気体定数, \bar{M} は平均分子量, g は重力加速度, λ_k は k 番目の凝縮成分気体のモル当たりの凝縮のエンタルピー, dX_k は気体 k のモル比の変化である．(1) 式に (2) - (5) 式を代入することで,

$$\begin{aligned} \bar{c}_v dT + RdT + \bar{M}gdz + \sum \lambda_k dX_k &= 0, \\ \bar{c}_p dT + \bar{M}gdz + \sum \lambda_k dX_k &= 0, \end{aligned} \quad (6)$$

となる．但し \bar{c}_p は大気 of 定圧モル比熱の平均値で, 理想気体の場合 $\bar{c}_p = \bar{c}_v + R$ である．

1.1 乾燥断熱温度減率

(6) 式の潜熱による項を無視することで乾燥断熱温度減率が求まる．

$$\begin{aligned} \bar{c}_p dT + \bar{M}gdz &= 0, \\ \frac{dT}{dz} &= -\frac{\bar{M}g}{\bar{c}_p}. \end{aligned} \quad (7)$$

1.2 湿潤断熱温度減率

(6) 式中の dX_k をモル分率と分圧の関係

$$dX_k = \frac{1}{p} dp_k - \left(\frac{p_k}{p^2} \right) dp. \quad (8)$$

とクラウジウス・クラペイロンの式

$$dp_k = \frac{p_k \lambda_k dT}{RT^2}, \quad (9)$$

を用いて変形すると,

$$\begin{aligned} dX_k &= \frac{1}{p} dp_k - \frac{p_k}{p^2} dp, \\ &= \frac{1}{p} \left(\frac{p_k \lambda_k dT}{RT^2} \right) - \frac{p_k}{p^2} \left(-\frac{\bar{M} p g}{RT} dz \right), \\ &= \frac{p_k}{p} \frac{\lambda_k}{R_v T^2} dT + \frac{p_k}{p} \frac{\bar{M} g}{RT} dz, \\ &= \frac{\lambda_k X_k}{RT^2} dT + \frac{\bar{M} g X_k}{RT} dz. \end{aligned} \quad (10)$$

である.

(6) 式に (10) 式を代入することで湿潤断熱温度減率が求まる.

$$\begin{aligned} \bar{c}_p dT + \bar{M} g dz + \sum \lambda_k dX_k &= 0, \\ \bar{c}_p dT + \bar{M} g dz + \sum \lambda_k \left(\frac{\lambda_k X_k}{RT^2} dT + \frac{\bar{M} g X_k}{RT} dz \right) &= 0, \\ \bar{c}_p \left(1 + \frac{\sum \lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2} \right) dT + \bar{M} g \left(1 + \frac{\sum \lambda_k X_k}{RT} \right) dz &= 0, \\ \frac{dT}{dz} &= -\frac{\bar{M} g}{\bar{c}_p} \left(\frac{1 + \frac{\lambda_k X_k}{RT}}{1 + \frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2}} \right). \end{aligned} \quad (11)$$

但し和の規約を用いている.

(11) において十分に凝縮性成分の少ない場合, つまり $\lambda_k^2 X_k / \bar{c}_p RT^2 \ll 1$ の場合には,

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dz} &\approx -\frac{\bar{M} g}{\bar{c}_p} \left(1 + \frac{\lambda_k X_k}{RT} \right) \left(1 - \frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2} \right), \\ &\approx -\frac{\bar{M} g}{\bar{c}_p} \left\{ 1 - \frac{\lambda_k X_k}{\bar{c}_p T} \left(\frac{\lambda_k}{RT} - \frac{\bar{c}_p}{R} \right) \right\}. \end{aligned} \quad (12)$$

と近似できる. 但し $\lambda_k/\bar{c}_p T \approx 10$ なので, $\lambda_k^2 X_k/\bar{c}_p RT^2 \ll 1$ ならば必ず $\lambda_k X_k/RT \ll 1$ となる. 変形において 2 次の微小量は十分に小さいものとみなし無視した.

(11) において十分に凝縮性成分の多い場合, すなわち $\lambda_k X_k/RT \gg 1$ の場合には,

$$\begin{aligned} \frac{dT}{dz} &\approx -\frac{\bar{M}g}{\bar{c}_p} \frac{\frac{\lambda_k X_k}{RT}}{\frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2}}, \\ &\approx -\frac{\bar{M}gT}{\lambda_k} \end{aligned} \quad (13)$$

と近似できる. 但し $\lambda_k/\bar{c}_p T \approx 10$ なので, $\lambda_k X_k/RT \gg 1$ ならば必ず $\lambda_k^2 X_k/\bar{c}_p RT^2 \gg 1$ となる.

2 仮温度減率の計算

断熱温度減率から仮温度減率を計算する.

$$\begin{aligned} \frac{dT_v}{dz} &= \frac{d}{dz} \left(\frac{M_d T}{\bar{M}} \right) \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d T}{\bar{M}^2} \frac{d\bar{M}}{dz} \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d T}{\bar{M}^2} \frac{d}{dz} (M_d(1-X) + M_v X) \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d T}{\bar{M}^2} \frac{d}{dz} \{ (M_v - M_d) X \} \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d (M_v - M_d) T}{\bar{M}^2} \frac{dX}{dz} \end{aligned}$$

ただし, M_d は乾燥気塊の分子量, M_v は凝縮成分の分子量, $T_v = M_d T/\bar{M}$ は仮温度である. ここで (10) 式を代入すると,

$$\begin{aligned} \frac{dT_v}{dz} &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d (M_v - M_d) T}{\bar{M}^2} \left\{ \frac{\lambda_k X_k}{RT^2} \frac{dT}{dz} + \frac{\bar{M}gX_k}{RT} \right\} \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d (M_v - M_d) \lambda_k X_k}{\bar{M}^2 RT} \frac{dT}{dz} - \frac{M_d (M_v - M_d) gX_k}{\bar{M} R} \\ &= \frac{M_d}{\bar{M}} \left(1 - \frac{(M_v - M_d) \lambda_k X_k}{\bar{M} RT} \right) \frac{dT}{dz} - \frac{M_d (M_v - M_d) gX_k}{\bar{M} R} \end{aligned} \quad (14)$$

さらに (11) 式を代入すると,

$$\frac{dT_v}{dz} = -\frac{M_d (M_v - M_d) gX_k}{\bar{M} R} - \frac{M_d g}{\bar{c}_p} \left(1 - \frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \frac{\lambda_k X_k}{RT} \right) \frac{1 + \frac{\lambda_k X_k}{RT}}{1 + \frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2}} \quad (15)$$

ここで凝縮成分が十分に少ないと仮定すると, $\lambda_k^2 X_k / \bar{c}_p RT^2 \ll 1$ かつ $\lambda_k X_k / RT \ll 1$ なので,

$$\frac{dT_v}{dz} = -\frac{M_d(M_v - M_d)gX_k}{\bar{M}R} - \frac{M_d g}{\bar{c}_p} \left(1 + \frac{\lambda_k X_k}{RT} - \frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2} - \frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \frac{\lambda_k X_k}{RT} \right) \quad (16)$$

と近似できる.

3 静的安定度の計算

(15) 式を用いると, 静的安定度 N^2 は,

$$N^2 = \frac{g}{T_v} \left(\frac{dT_v}{dz} + \frac{M_d g}{c_p} \right) \quad (17)$$

となる. ここで c_p は乾燥気塊の比熱である. この式を凝結物が少ないものとして近似すると,

$$\begin{aligned} N^2 &= \frac{\bar{M}g}{M_d T} \left(\frac{dT_v}{dz} + \frac{M_d g}{c_p} \right) \\ &= \frac{\bar{M}g}{M_d T} \left\{ -\frac{M_d(M_v - M_d)gX_k}{\bar{M}R} - \frac{M_d g}{c_p} \left(\frac{\lambda_k X_k}{RT} - \frac{\lambda_k^2 X_k}{\bar{c}_p RT^2} - \frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \frac{\lambda_k X_k}{RT} \right) \right\} \\ &= \frac{\bar{M}g^2}{c_p T} \left\{ -\frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \frac{c_p}{R} - \frac{\lambda_k}{RT} + \frac{\lambda_k^2}{\bar{c}_p RT^2} + \frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \frac{\lambda_k}{RT} \right\} X_k \\ &= \frac{\bar{M}g^2}{c_p T} \left\{ \frac{M_v - M_d}{\bar{M}} \left(\frac{\lambda_k}{RT} - \frac{c_p}{R} \right) + \frac{\lambda_k}{c_p T} \left(\frac{\lambda_k}{RT} - \frac{c_p}{R} \right) \right\} X_k \\ &= \frac{M_d g^2}{c_p T} \left\{ \left(\frac{\lambda_k}{RT} - \frac{c_p}{R} \right) \left(\frac{\lambda_k}{c_p T} + \frac{M_v - M_d}{M_d} \right) \right\} X_k \end{aligned} \quad (18)$$

ただし, 凝縮物の量が少ないとして $\bar{c}_p = c_p$, $\bar{M} = M_d$ とみなしている.

4 参考文献

Atreya, S. K., Romani, P. N., 1985 : Photochemistry and clouds of Jupiter, Saturn and Uranus. in *Recent advances in planetary meteorology*, edited by Hunt, G. E., Cambridge University Press, 17-68.

久保亮吾 編, 1961 : 大学演習 熱学・統計力学 修正版. 裳華房.

Lewis, J. S., 1969a : The clouds of Jupiter and the $\text{NH}_3\text{-H}_2\text{O}$ and $\text{NH}_3\text{-H}_2\text{S}$ systems. *Icarus*, **10**, 365.

化学工学協会 編, 1988 : 化学工学便覧 改訂第 5 版. 丸善株式会社

小倉義光 著, 1984 : 一般気象学. 東京大学出版会

Weidenschilling, S. J., Lewis, J. S., 1973 : Atmospheric and Cloud Structures of the Jovian Planets. *Icarus*, **20**, 465-476.