

天体物理の諸問題に対する
一般変分原理による取扱

東大 理 海 野 和 三 郎

§1 揺動の最小仕事

巨視的な物理状態はそのまわりでおこる揺動の確率が極大値をとるときに平衡であり、系はその方向に進化する。この原理により、古典力学・熱力学を一般変分原理の形に定式化できる。これは Prigogine と Glansdorff (*Physica* 31, 1242, 1965) によって行なわれた。この変分原理を天体物理の二つの問題に適用して、その方法が広く応用できるものであることを示す。

平衡状態を基準にとり、 ϵ に揺動 δ を与えたとき、 ϵ には必要エネルギーは不可逆過程を考へると一義的ではない。熱力学第2法則により、その最小値が存在し、 ϵ を揺動の最小仕事とよび δW_{min} とかくことにする。単位質量あたり、

$$\delta W_{min} = \frac{1}{2} \left[\frac{C_V}{T} (\delta T)^2 + \left| \left(\frac{\partial P}{\partial v} \right)_T \right| (\delta v)^2 + (\delta u)^2 \right], \quad (1)$$

(Landau, Lifshitz; *Statistical Physics*, 1958, §20, §111)。

但し, C_v : 定積比熱, T : 絶対温度, P : 圧力, $v = \frac{1}{\rho}$: 比体積,
 \mathbf{u} : 速度ベクトル である。この δW_{min} を T でわり符号を変え
 たものが揺動のエントロピー δS であり, これは確率の対数
 に比例したものであることは統計力学で知られている。したが
 って (1) は平衡, $\delta = 0$ で確率が極大になっていることを示す。

系の進化の条件としては, 平衡で

$$\frac{d}{dt} \delta W_{min} = 0, \quad (2)$$

であり, それ以外では左辺は負である。系が巨視的物理に従
 って変化しているときにも, 揺動の時間尺度は小さいことを
 考慮して, 実現する変化に対しても (2) を要求するものと考え
 る。更にはこれを系の全質量で積分して,

$$\delta \mathcal{F} \equiv - \int \frac{d}{dt} \delta W_{min} dm = 0 \quad (3)$$

またすべての時間におたって (3) が成立として時間積分をとり,

$$\delta \mathcal{D} \equiv \delta \int \mathcal{F} dt = - \int \delta W_{min} dm = 0. \quad (4)$$

§ 2 保存法則

(1) を保存則を用いて書きかえれば, 物理過程との対応が
 少。質量, 運動量, 熱エネルギー → 保存を次式で表す。

$$\frac{d\rho}{dt} = -\rho \operatorname{div} \mathbf{u}, \quad (5)$$

$$\frac{d\mathbf{u}}{dt} = -\frac{1}{\rho} \operatorname{grad} P + \mathbf{F}, \quad (6)$$

$$T \frac{dS}{dt} = \epsilon - \frac{1}{\rho} \operatorname{div} \mathbf{H}. \quad (7)$$

F は重力等の外力で、粘性力を含めるとよいが天体の場合は通常無視される。 S は単位質量あたりのエントロピー、 ϵ は熱エネルギー発生率、 H は輻射等の熱流量である。左辺は適当な変分量を乗じて加えると、

$$\begin{aligned} (l.h.s) &= -\frac{\delta P}{\rho} \frac{d\rho}{dt} - \rho \delta u \cdot \frac{du}{dt} - \frac{\rho}{T} \delta T \cdot T \frac{dS}{dt} \\ &= -\rho \left[\frac{C_v}{T} \frac{dT}{dt} \delta T + \frac{1}{\rho^2} \left(\frac{\partial P}{\partial \rho} \right)_T \frac{d\rho}{dt} \delta \rho + \frac{du}{dt} \cdot \delta u \right] \\ &= -\rho \frac{d}{dt} \delta W_{min} - \rho \left[\frac{C_v}{T} \frac{dT^{(B)}}{dt} \delta T + \frac{1}{\rho^2} \left(\frac{\partial P}{\partial \rho} \right)_T \frac{d\rho^{(B)}}{dt} \delta \rho + \frac{du^{(B)}}{dt} \cdot \delta u \right] \quad (8) \end{aligned}$$

オ1行からオ2行へうつすには熱力学の関係式を用いた。(8)

のついた量は基準状態の量で、 $T = T^{(B)} + \delta T$, etc. (8)に対応する右辺を考慮すると、(3)より (δ の高次を無視)

$$0 = \delta \mathcal{F} = \int dm \left[\frac{\delta P}{\rho} \left\{ \frac{1}{\rho} \frac{d\rho^{(B)}}{dt} + \text{div } u \right\} + \delta u \cdot \left\{ \frac{du^{(B)}}{dt} + \frac{1}{\rho} \text{grad } P - F \right\} + \delta(\ln T) \left\{ C_v \frac{dT^{(B)}}{dt} - \left(\frac{\partial P}{\partial T} \right)_\rho \frac{1}{\rho^2} \frac{d\rho^{(B)}}{dt} - \epsilon + \frac{1}{\rho} \text{div } H \right\} \right] \quad (9)$$

この変分式の Euler 方程式は $\delta = 0$ で、これは基準状態を定める式である。したがって Euler 方程式では (8) のついた量とつかない量と区別をなくしてよい。これは (5) (6) (7) の保存則に外ならない。(9) の右辺が全微分形にかければ、ポテンシャル \mathcal{F} が一義的に定まり、変分原理が完成するが、特別の場合以外では不可能である。しかし Euler 方程式を正しく与えることを目的とするかぎり、その目的にかなう形は求められる。最も簡単には、

$$\mathcal{F} = \int \frac{dm}{\rho} \left[P \left\{ \frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dt} + \text{div } u \right\}^{(B)} + u \cdot \left\{ \rho \frac{du}{dt} + \text{grad } P - \rho F \right\}^{(B)} + \ln T \left\{ C_v \rho \frac{dT}{dt} - \left(\frac{\partial P}{\partial T} \right)_\rho \frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dt} - \rho \epsilon + \text{div } H \right\}^{(B)} \right] \quad (10)$$

實際に一般変分原理を用いて逐次近似の計算を進めたり、
変分パラメータを含む解析的近似解を求めたりする場合には、
(9)の $\{ \cdot \}$ の中には変分を含む項があることを考慮して、
(9)とでき子だけ全微分に近い形にこたえて、 δ をはずして（
 δ のつかぬ量には(B)をつける） F_1 を求めれば、(10)を用いるよ
り精度がよい。それは問題の性格によってそれぞれ技巧が要
る真なので、ここでは立入らない。

§3 恒星モデルの数値計算法

恒星内部にN個の同心球を考へ、 $m^{(i)}$ をi番目の球の質量
とする。 $m^{(i)}$ -球の表面について、その半径 $r^{(i)}$ 、温度 $T^{(i)}$ がよ
うなモデルは決定する。平衡恒星については(10)より、

$$F_1 = \sum_{i=1}^N \int_{m^{(i-1)}}^{m^{(i)}} dm \left[\frac{\partial F_1}{\partial t} \left\{ \frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial r} - \frac{Gm}{r^2} \right\}^{(B)} + \frac{T_1}{T_0} \left\{ -\rho \epsilon + \frac{\partial}{\partial m} (4\pi r^2 H_r) \right\}^{(B)} \right] \quad (11)$$

但し、 $r = r_0 + r_1$, $T = T_0 + T_1$ とし、 $r_0^{(i)}$, $T_0^{(i)}$ は近似値で既知であり、
 F_1 は F の近似値に対する補正である。

$r_1^{(i)}$, $T_1^{(i)}$ を変分原理から求める問題を考へる。その際 $[m^{(i-1)}, m^{(i)}]$
区間の r_1 は $r_1^{(i-1)}$ と $r_1^{(i)}$ を m につき直線で結んだ値をとるとする。

$$\frac{\delta F_1}{\delta r_1^{(i)}} = 0, \quad \frac{\delta F_1}{\delta T_1^{(i)}} = 0, \quad (i=1, \dots, N-1) \quad (12)$$

より得る式は、 r_1 と T_1 の高次を無視すれば、 $r_1^{(i-1)}$, $r_1^{(i)}$, $r_1^{(i+1)}$,
 $T_1^{(i-1)}$, $T_1^{(i)}$, $T_1^{(i+1)}$ を未知数とする2本の1次方程式である。定数
項として0次近似解の誤差が入ってくる。これら $2(N-1)$ 個の

式と中心と表面での境界条件の式とで、未知数が決定される。係数でつくられたマトリックスは対角要素とその近傍の要素だけが0でないことを利用すれば計算機を用いて解くことは困難ではない。この点については Henyey の方法と同じである。

§ 4 安定性一般論

平衡状態の安定性をしらべるときは、物理量に添字0をつけて平衡を示し(誤りあそびがあるときは0をはずす)、1で変化量を示す。変位角を ϖ と置き、また相対変化 η, θ を次式で定義する。 $P = P_0(1+\varpi)$, $\rho = \rho_0(1+\eta)$, $T = T_0(1+\theta)$ 。変化量の時間変化を e^{nt} で表す。 n は一般に複素数である。複素数で扱うためには、位相の 90° となる変化を同時に考慮して、

$$\bar{\mathcal{H}} = \mathcal{R}_2 \int dm \left[n^{(B)} \frac{\rho}{\rho} \varpi^* \left\{ \eta + \text{div} \xi \right\}^{(B)} + n^* \xi^* \cdot \left\{ n^2 \xi + \frac{1}{\rho} \text{grad}(P\varpi) + \text{grad} \psi_1 + \eta \text{grad} \psi + 2n (\text{curl} \xi) \right\}^{(B)} + \theta^* \left\{ n (\text{curl} \theta - \frac{\partial \rho}{\partial T} \frac{\eta}{\rho}) - \epsilon_1 + \left(\frac{1}{\rho} \text{div} H \right)_1 \right\}^{(B)} \right] \quad (13)$$

但し角速度 Ω で回転している座標系によつて記述した。 ψ は遠心力を含めた重力ポテンシャルである。この式で変分を行うのは $\{ \}$ の外 $\varpi^*, \xi^*, \theta^*$ および n^* (*は複素共役)である。 ϖ 等の固有函数に対して変分をとる方法と n に代して変分をとる方法とあるが、こゝでは後者に従い、前の方法による場合はあてにならない。

ϖ, ξ, θ は e^{nt} という因子を持つてゐるから、(13)を n による

(1)

変分原理として、右が表に出る項と左に比例した形の項とがある。すなわち ϵ (但し無限小) について成立つた場合には両者とも 0 でなければならぬ。これは、(4) の δ を ϵ で展開して最初の 2 項の ϵ による変分を δ と ϵ と同一である。このようにすると仕事積分 $\int_V \rho \theta^* \operatorname{div} \xi \, dV$ を与えられた式の得る。これを等しいとみると、少し変形を行つた結果

$$\begin{aligned} & \pi n^* \int_V \rho |\xi|^2 \, dV + 2\pi n^* \Omega \cdot \int_V \rho (\xi^* \times \xi) \, dV + \pi \int_V \rho \left[\omega_T |\theta|^2 + \left(\frac{\partial \rho}{\partial t} \right)_T |\eta|^2 - \right. \\ & \left. - \operatorname{grad} \psi \cdot (\xi \operatorname{div} \xi^* + \xi^* \operatorname{div} \xi) - \frac{d \ln \rho}{d \psi} |\xi \operatorname{grad} \psi|^2 \right] \, dV - \pi \left\{ \int_V \frac{d \omega (\rho \xi^*) d \omega' (\rho \xi')}{|\omega - \omega'|} \, dV dV' \right\} \\ & - \int_V \rho \theta^* \left[\epsilon_1 - \left(\frac{1}{\rho} \operatorname{div} H \right)_1 \right] \, dV = 0. \end{aligned} \quad (14)$$

断熱変化の場合は最後の積分が 0 で、 n について 1 次下がる。この場合は、Clement (Ap J. 140, 1045, 1964) が別の方法で求め、その式は虚数の n について通常の変分原理 ($\delta n = 0$) を与えることを見つけた。それを用いて彼は回転星の非球対称振動を求め、その固有振動数が球対称振動と一致する場合のビートの研究にて、 β Cep 星の脈動の説明をした。

非断熱の一般の場合については、 n の実部の符号により安定性が判別される。安定条件には 3 つの場合があることがわかったが、結果は長くなるので書かない。共通していることは、安定のためにはいかなる Dissipation Integral:

$$\operatorname{Re} \int_V \rho \theta^* \left[\epsilon_1 - \left(\frac{1}{\rho} \operatorname{div} H \right)_1 \right] \, dV < 0 \quad (15)$$

である。(15) が満たされないと熱不安定又は脈動不安定となる。

§5 恒星安定性

球対称の星について球対称でかつ星の中は節を含まない変位を考へる。今、固有函数の trial function として最も簡単に

$$w = w_0 e^{nt}, \quad x \equiv \frac{\Sigma}{r_0} = x_0 e^{nt}, \quad \theta = \theta_0 e^{nt} \quad (w_0, x_0, \theta_0 \text{ は定数})$$

を考へる。振巾 w_0, x_0, θ_0 が変分パラメータである。勿論このように固有函数では局所的変化であることが本質的な不安定性、即ち核反応が薄い層で行なわれる場合、熱不安定性や外層の対流不安定性は取扱えない。

変分のポテンシャル函数は(13)で与えらる。 $\delta w_0, \delta x_0, \delta \theta_0$ を変分として

$$\eta_0 + 3x_0 = 0 \quad (16)$$

$$(n^2 I - 4|E_q|)x_0 - |E_q|w_0 = 0 \quad (17)$$

$$4Lx_0 - \left\{ \frac{n}{3} \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho |E_q| + (\epsilon_p + x_p)L \right\} \eta_0 + \left\{ \frac{n}{3(\delta-1)} |E_q| - (\epsilon_T + x_T - 4)L \right\} \theta_0 = 0 \quad (18)$$

但し $\epsilon = \epsilon_p, \epsilon_T$ である。 $g_{rad} \psi = \frac{Gm}{r^2}$, $\epsilon = \epsilon_0 \rho^{\epsilon_p} T^{\epsilon_T}$, $\frac{1}{\rho} dw_H =$

$$= -(\frac{4\pi r^2}{3x})^2 \frac{4acT^4}{3x} \frac{\partial \ln T}{\partial m}, \quad x = x_0 \rho^{x_p} T^{x_T} \text{ を用いて}$$

$$I \equiv \int r^2 dm, \quad |E_q| \equiv \int \frac{Gm}{r} dm = \int \frac{3P}{\rho} dm = \int 3(\delta-1)C_v T dm, \quad \int \epsilon dm \equiv L \quad (19)$$

である。(16)-(18)は状態方程式より

$$w_0 = \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln \rho} \right)_T \eta_0 + \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho \theta_0 \quad (20)$$

を加之、係数の行列式を 0 とおくと、変分係数の n についての 3 次方程式が得らる。安定条件 (n の実部が負) は Hurwitz の定理によつて、与へられた式で与えらる。

$$\left\{ 4 - 3 \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln \rho} \right)_T \right\} (\epsilon_T + \kappa_T - 4) + \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho \left\{ 4 + 3 (\epsilon_p + \kappa_p) \right\} > 0 \quad (21)$$

$$(\gamma - 1) \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho^2 + \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln \rho} \right)_T - \frac{4}{3} > 0 \quad (22)$$

$$(\gamma - 1) \left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho (\epsilon_T + \kappa_T - 4) + (\epsilon_p + \kappa_p + \frac{4}{3}) < 0 \quad (23)$$

いま $\gamma = 5/3$ とし $\left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln \rho} \right)_T = 1$, $\left(\frac{\partial \ln P}{\partial \ln T} \right)_\rho = 1$ とおけば, それぞれ

$$\epsilon_T + \kappa_T + 3(\epsilon_p + \kappa_p) > 0 \quad (24)$$

$$\gamma - \frac{4}{3} > 0 \quad (25)$$

$$(\gamma - 1)(\epsilon_T + \kappa_T) + (\epsilon_p + \kappa_p) - 4(\gamma - \frac{4}{3}) < 0 \quad (26)$$

上から永年 (又は熱) 安定性, 力学的安定性, 脈動安定性のため
の条件式である。標準的値として, $\kappa_p = 1$, $\kappa_T = -3.5$ 又は
 $\kappa_p = \kappa_T = 0$, $\epsilon_p = 1$, $\epsilon_T = 5 \sim 20$, $\gamma = 5/3$ を用いれば, 脈動安定
性のみが満たす場合も存在する。これは ϵ_T が大きいこと
が大きいことが, 質量の非常に大きい星 ($M > 60 M_\odot$) の場合には
定性的に正しい。ケフェウス型脈動星などは核反応の中心部
心部では脈動振幅が小さく, ϵ_T の項はさかたない。外層におい
て水素やヘリウムの半電離の層があるため, γ が小さいこと
が脈動の原因になっている。

結論として, 一般変分原理は流体力学と熱力学とを合わせた
領域の研究に一般的かつ見通しのよい方法を与えることが明
らかとなった。定性的な理論研究にも, 非線型の数値計算法
としてもつかえるので, その利用される範囲は非常に広いも
のといえる。