

# 計量とポテンシャル勾配による 力学系のタイプ

林@ JAIST 知識科学

平成12年 3月 9日

## 1 QR アルゴリズム型 ( $m = 1$ )

有限非周期 Toda 方程式 (Moser 力学系)

$$\frac{dP_i}{dt} = \frac{d^2Q_i}{dt^2} = e^{-(Q_i-Q_{i-1})} - e^{-(Q_{i+1}-Q_i)}$$

ここで,  $a_i \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{2}e^{-\frac{Q_{i+1}-Q_i}{2}}$ ,  $b_i \stackrel{\text{def}}{=} \frac{P_i}{2}$  より,

$$\frac{da_i}{dt} = a_i(b_{i+1} - b_i),$$

$$\frac{db_i}{dt} = 2(a_i^2 - a_{i-1}^2)$$

Moser の作用角変数を用いて式 (1) に変換.

一般化された  $n$  種の Lotka-Volterra 系 式 (1) において,  $y^j \stackrel{\text{def}}{=} (x^j)^2$  と  
すると Lotka-Volterra 系

$$\frac{dy^j}{dt} = 2x^j \frac{dx^j}{dt} = y^j(-2\lambda_j + \sum_k 2\lambda_k y^k)$$

が得られる. ここで,  $-2\lambda_j$  は個体  $j$  の内的減少 (増加) 率  $r_j$  で,  $2\lambda_k$  は個体  $k$  から  $j$  への影響度  $a_{jk}$  に相当する.

ニューロンの Hebb 学習 結合重みの更新/学習 (出力  $z = \sum_i s_i x_i$ ) :

$$\frac{ds_j}{dt} = -\gamma z^2 s_j + \gamma z x_j$$

入力  $x_i(t)$  で上式を平均化して,  $E[X^T X]$  を対角化する行列  $G$  を用い,  $\text{diag}\Lambda \stackrel{\text{def}}{=} \gamma G E[X^T X] G^T$ ,  $R \stackrel{\text{def}}{=} G E[S]$  とおいて, 式(1)に変換. 但し, 勾配系の右辺やポテンシャルの符号が負になる.

**QR アルゴリズム** 行列の QR 分解:  $M = QR$ ,  $M' = Q^T MQ = Q'R'$  の反復により,  $M^{(\infty)} = (QQ'Q''\dots)^T M QQ'Q''\dots$  から固有値の対角行列を求める.

行列の指數関数  $\exp(tL_0) = Q(t)R(t)$  に対する,  $L(t) = Q(t)^T L_0 Q(t)$  の Lax 形式の  $t = 0 \sim 1$  が QR の 1 ステップに一致する.

以上をまとめると次のような勾配系が得られる。

勾配系 (計量なし) :

$$\frac{dx^j}{dt} = \pm x^j \left( -\lambda_j + \sum_k \lambda_k (x^k)^2 \right) = -\frac{\partial V_Q(x)}{\partial x^j} \quad (1)$$

ポテンシャル (分子は Replicator 方程式の平均適応度に対応) :

$$V_Q(x) \stackrel{\text{def}}{=} \pm \frac{1}{2} \frac{\sum_k \lambda_k (x^k)^2}{\sum_k (x^k)^2}$$

1. 非線形変数変換 (線形化できるが, 計量を介した双対座標ではない) :

$$(x^j)^2 \stackrel{\text{def}}{=} \frac{e^{y_j}}{\sum_k e^{y_k}}, \quad \sum_j (x^j)^2 = 1 : \text{trivial}$$

$$\frac{dy_j}{dt} = -2\lambda_j$$

2. Explicit な解表示 :

$$\frac{dx^j}{dt} = x^j \left( -\lambda_j + \sum_k \lambda_k (x^k)^2 \right)$$

に対して,  $y^j \stackrel{\text{def}}{=} \log x^j$ ,  $q(x) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_k \lambda_k (x^k)^2$  とおくと

$$\frac{dy^j}{dt} = \frac{1}{x^j} \frac{dx^j}{dt} = -\lambda_j + q(x)$$

より,  $y^j(t) = -\lambda_j t + \int_{s=0}^t q(s) ds + \text{const.}$  が得られる. 不变量  $\sum_j (x^j)^2 = 1$  を用いてこれを整理すると, 以下の Explicit な解表示が得られる.

$$x^j(t) = \frac{x^j(0) \exp(-\lambda_j t)}{(\sum_k x^k(0) \exp(-\lambda_k t))^{1/2}}$$

## 2 単体上線形計画-内点法型 ( $m = 2$ )

$$\min \sum_j c_j x_j$$

$$s.t. \quad \sum_j x_j = 1, \quad x_j \geq 0$$

数理進化の Shahshahani 勾配系 (Replicator 方程式) の 1 種：

$$\frac{dx^i}{dt} = -c_i(x^i)^2 + x^i \sum_k c_k (x^k)^2 = -\sum_j g^{ij} \frac{\partial V_L(x)}{\partial x^j} \quad (2)$$

初期値が内点なら,  $\sum_j \frac{dx^j}{dt} = 0$  で内点性を保持 (単体内に平衡点あり) .  
ポテンシャル (平均適応度  $m_{ij} = c_i \delta_i^j$  に相当) :

$$V_L(x) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{2} \frac{\sum_k c_k (x^k)^2}{(\sum_k x^k)^2}$$

単体上の Shahshahani 計量 :

$$g_{ij} = \partial_i \partial_j \psi(x) = \frac{1}{x^i} \delta_i^j,$$

$$\psi(x) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_j x^i \log x^i$$

Legendre 変換 (一般に  $y$  における直線  $\nabla^*$ -測地線ではない) :

$$y_i \stackrel{\text{def}}{=} \log x^i = \partial_i \psi(x), \quad \varphi(y) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i x^i y_i - \psi(x)$$

$$\frac{dy_i}{dt} = \sum_j \frac{\partial y_i}{\partial x^j} \frac{dx^j}{dt} = -\frac{\partial V_L(x)}{\partial x^i} = c_i x^i - \sum_k c_k (x^k)^2$$

## 3 Moser-Karmarkar 型 ( $m \neq 1, 3$ )

$m \neq 1, 3$  を実パラメータとするより一般的な力学系の族 :

$$\frac{dx^i}{dt} = -c_i(x^i)^m - x^i \sum_k c_k (x^k)^2$$

これは、不变多様体  $P_m \stackrel{\text{def}}{=} \{x \geq 0 \mid \sum_i (x^i)^{3-m} = 1\}$  上の計量  $g_{ij} \stackrel{\text{def}}{=} (x^i)^{1-m} \delta_i^j$  と、(最小化される) ポテンシャル関数

$$U(x) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{2} \sum_k c_k (x^k)^2 \left( \sum_i (x^i)^{3-m} \right)^{\frac{2}{m-3}}$$

を用いた以下の勾配系と等価である。

$$\frac{dx^i}{dt} = - \sum_j g^{ij} \frac{\partial U}{\partial x^i}$$

また、変数変換  $z^i \stackrel{\text{def}}{=} (x^i)^{3-m}$  を施せば、計量  $g_{ij}$  は  $z^i$  に関する単体上の Shahshahani 計量となる。

## 4 Affine-Projective 変換-内点法型

Affine Scaling Trajectory : 標準 LP 問題

$$\begin{aligned} \min & \quad \langle c, x \rangle \\ \text{s.t.} & \quad \begin{cases} Ax = b, \\ x \geq 0 \end{cases} \\ \frac{dx}{dt} &= -X\pi_{(AX)^\perp}(Xc) = -\nabla_G| \langle c, x \rangle |_F \end{aligned}$$

ここで、 $X \stackrel{\text{def}}{=} \text{diag}\{x^1, x^2, \dots, x^n\}$ ,  $\pi_{(AX)^\perp}$  は  $AX$  の null 空間への射影である。 $\nabla_G| \langle c, x \rangle |_F$  は、 $x > 0$  の log-barrier 関数で定義される  $R_n^+$  の計量  $G = X^{-2}(\text{scaling})$  に関する  $x^T G x = \text{const.}$  のもとで、 $F = \{x : Ax = b\}$  における目的関数  $\langle c, x \rangle$  を最小化する方向ベクトルである。

Projective Scaling Trajectory: 正準 LP 問題

(解析的中心を通れば  $p_{cen} = 0$ )

$$\begin{aligned} \min & \quad \langle c, x \rangle \\ \text{s.t.} & \quad \begin{cases} Ax = 0, \\ \langle e, x \rangle = n, \\ x \geq 0 \end{cases} \\ \frac{dx}{dt} &= -X\pi_{(AX)^\perp}(Xc) + \frac{1}{n} \langle Xe, \pi_{(AX)^\perp}(Xc) \rangle Xe = p_{aff} + p_{cen} \end{aligned}$$

## 5 べき乗法型

Rayleigh 商による最大固有値（線形差分）

$$\max R_D(r) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\langle r, Dr \rangle}{\|r\|^2}$$

$$s.t. \|r\|^2 = \sum_i r_i^2 = 1$$

$R_D(r)$  の勾配系  $\frac{dr}{dt} = Dr - \langle Dr, r \rangle r$  を,  $Q^T D Q = \text{diag}(\lambda_1, \dots, \lambda_n)$ ,  $z = Q^T r$ ,  $x^i = z_i^2$  にて式 (3) に変換.

Canonical-form LP(無制約の場合)

$$\min \sum_j c_j x_j$$

$$s.t. \sum_j x_j = 1, \quad x_j \geq 0,$$

制約条件  $\sum_j x_j = 1$  を満たす内点で, 負エントロピー  $\psi = \frac{1}{2} \sum_j x_j \log x_j$  の Hessian を計量  $g_{ij} = \frac{1}{2x_i} \delta_i^j$  とする,  $V_P(x) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\sum_k c_k x_k}{\sum_j x_j}$  の勾配系 :

$$\frac{dx^i}{dt} = - \sum_j g^{ij} \frac{\partial V_P(x)}{\partial x^j} = -2c_i x^i + x^i \sum_k 2c_k x^k$$

$\Rightarrow$  差分 (線形レベルでの Euler 差分) 化して, 制約条件  $\sum_j A_{ij} x_j = 0$  を満たすように修正すると, 反復ごとに射影行列を計算する必要なし.

勾配系 (制約上の最急上昇／下降) :

$$\frac{dx^i}{dt} = -\lambda_i x^i + x^i \sum_k \lambda_k x^k = - \sum_j g^{ij} \frac{\partial V_P(x)}{\partial x^j} \quad (3)$$

初期値が内点なら,  $\sum_j \frac{dx^j}{dt} = 0$  で内点性を保持.

ポテンシャル :

$$V_P(x) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{\sum_k \lambda_k x^k}{\sum_k x^k}$$

Legendre 変換 ( $\partial_i y_j = \partial_i \partial_j \psi(x) = g_{ij}$  だが, 測地線とは限らない) :

$$y_i \stackrel{\text{def}}{=} \log x^i = \partial_i \psi(x), \quad \varphi(y) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i x^i y_i - \psi(x)$$

$$\frac{dy_i}{dt} = \sum_j \frac{\partial y_i}{\partial x^j} \frac{dx^j}{dt} = -\frac{\partial V_P(x)}{\partial x^i} = \lambda_i - \sum_k \lambda_k x^k$$

## 6 凸計画-内点法型

### 6.1 Affine-scaling 法

不等式制約の線形計画問題

$$\begin{aligned} \min \quad & \sum_j c_j x^j \stackrel{\text{def}}{=} f(x) \\ \text{s.t.} \quad & \sum_{j=1}^n A_{ij} x^j \leq b_i \quad (i = 1, 2, \dots, m) \end{aligned}$$

Barrier 関数 :  $U(x) \stackrel{\text{def}}{=} -\sum_i \log(b_i - \sum_j A_{ij} x^j)$

不等式制約に対する計量 :

$$\begin{aligned} g_{ij} &= \partial_i y_j = \partial_i \partial_j U(x) = \sum_k \frac{A_{ki} A_{kj}}{(b_k - \sum_l A_{kl} x^l)^2} \\ y_j &= \partial_j U(x) = \sum_k \frac{A_{kj}}{b_k - \sum_l A_{kl} x^l} \end{aligned}$$

$x$  座標における Projective Scaling 法は,  $\langle c, x \rangle = c_{opt}$  を  $\infty$  に移した変換座標  $y = \Psi(x)$  における log-barrier 関数の Newton 法と等価.

### 凸計画問題

$$\min \quad \sum_j c_j x^j \stackrel{\text{def}}{=} f(x)$$

$$\text{s.t. } x \in M \subset R^m$$

Self-concordant barrier 関数 :  $\Psi_t(x) \stackrel{\text{def}}{=} t \times c^t x + \psi(x)$

最適条件 :  $\partial_i \Psi_t(x) = 0 \Leftrightarrow y_i = -c_i t$  ( $y_i \stackrel{\text{def}}{=} \partial_i \psi(x)$  なので)

凸領域  $M$  の計量 :  $g_{ij} = \partial_i y_j = \partial_i \partial_j \Psi_t(x) = \partial_i \partial_j \psi(x)$

$\Rightarrow \Psi_t(x)$  の最小化が主パス追跡法で, Newton 法で多項式計算時間.

式 (4) の軌跡は, 初期値が解析的中心ならば中心曲線に一致.

勾配系 (Barrier 関数に対する計量を持つ affine-scaling 軌跡) :

$$\frac{dx^j}{dt} = - \sum_j g^{ij} c_j = - \sum_j g^{ij} \frac{\partial f(x)}{\partial x^j} \quad (4)$$

$$\frac{df(x)}{dt} = \frac{d \sum_i c_i x^i}{dt} = \sum_i c_i \frac{dx^i}{dt} = - \sum_{ij} g^{ij} c_i c_j < 0$$

Legendre 変換 (線形化でき, 線形時間の直線  $y$  は  $\nabla^*$ -測地線) :

$$\frac{dy_i}{dt} = \sum_j \frac{\partial y_i}{\partial x^j} \frac{dx^j}{dt} = \sum_j g_{ij} \frac{dx^j}{dt} = -c_i$$

$$y_i \stackrel{\text{def}}{=} \partial_i \psi(x), \quad \varphi(y) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i x^i y_i - \psi(x)$$

## 6.2 半正定値問題

線形システムの安定状態フィードバックゲイン行列の集合も,  $PD(n)$  中でパラメータ化できる (同じ数理構造を持つ).

$$\min \sum_j c_j x^j \stackrel{\text{def}}{=} f(x)$$

$$s.t. \quad P(x) \stackrel{\text{def}}{=} E_0 + \sum_{i=1}^m x^i E_i \geq O$$

基底の対称行列 :  $E_i \in Sym(n)$ , ( $i = 0, 1, 2, \dots, m$ ),  $P(x)$  の許容領域 :  $\mathcal{L} = PD(n) \cap (E_0 + \text{span}\{E_i\}_{i=1}^m)$

Self-concordant barrier 関数 :  $\psi(x) \stackrel{\text{def}}{=} -\log \det P(x)$  を考え, 計量  $g_{ij}(x) = \partial_i \partial_j \psi(x)$ , 接続係数  $\Gamma_{ki,j} = 0$ ,  $\Gamma_{kj,i}^* = \partial_k \partial_i \partial_j \psi(x) = \partial_k g_{ij}(x)$  から情報幾何構造  $(\mathcal{L}, g, \nabla, \nabla^*)$  を定める.

$PD(n)$  全体では, 主双対座標  $\theta, \eta$  によって陽に表現できる.

$$P(x) = \sum_i \theta^i E_i = \left( \sum_i \eta_i E^i \right)^{-1}$$

$$-tr\{E^i E_j\} = \delta_i^j$$

ゆえに,  $\nabla$ -測地線上では  $P$  が線形,  $\nabla^*$ -測地線上では  $P^{-1}$  が線形.

Legendre 変換 :

$$\eta_i = -tr(E_i P^{-1}), \quad \theta^i = -tr(E^i P),$$

$$\eta_i \stackrel{\text{def}}{=} \partial_i \psi, \quad \theta^i \stackrel{\text{def}}{=} \partial^i \varphi, \quad \varphi(\eta) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i \theta^i \eta_i - \psi(\theta)$$

一方, 凸錐  $PD(n)$  の部分領域  $\mathcal{L}$  では, 上記の陽表示は一般に (二重自己平行でない時) は不可. すなわち,  $\nabla^*$ -測地線 (affine-scaling 軌跡) に対する双対座標  $\eta$  (の直線) から主座標  $\theta$  への逆 Legendre 変換を行なう, Newton 反復計算が必要となる.

二重自己平行でない時の勾配系：

$$\frac{d\theta}{dt} = - \begin{pmatrix} G_1^{-1}c \\ 0, \end{pmatrix} \Leftrightarrow \begin{cases} \theta^i = x^i + \theta_0^i & i = 1, \dots, m, \\ \theta^k = \theta_0^k & k = m+1, \dots, n, \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \frac{d\eta}{dt} = - \begin{pmatrix} c \\ G_2^T G_1^{-1} c, \end{pmatrix} &\Leftrightarrow \begin{cases} \eta_i = y_i & i = 1, \dots, m, \\ \eta_k = \frac{\partial \psi(\theta)}{\partial \theta^k}|_{\theta} & k = m+1, \dots, n, \end{cases} \\ G = \left( \frac{\partial^2 \psi}{\partial \theta^i \partial \theta^j} \right) &= \begin{pmatrix} G_1 & G_2 \\ G_2^T & G_3 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$\mathcal{L}$  上の主双対座標系  $x, y$  と,  $PD(n)$  の座標系  $\theta, \eta$  の関係 ( $\theta_0$  は  $E_0$  の  $\theta$  座標)。ここで,  $\psi(\theta) = -\log \det \sum_i \theta^i E_i$  である。

## 7 ニュートン法型（情報幾何）

双対平坦な  $S = \{p(x; \theta)\}$  上の  $\nabla^*$ -測地線を表す勾配系：

$$\frac{d\theta^i}{dt} = - \sum_j g^{ij} \frac{\partial D}{\partial \theta^j} = - \sum_j \left[ \frac{\partial^2 D}{\partial \theta^i \partial \theta^j} \right]^{-1} \frac{\partial D}{\partial \theta^j} \quad (5)$$

ダイバージェンス (Contrast 汎関数) :

$$D(p||q) \stackrel{\text{def}}{=} \psi(\theta(p)) + \varphi(\eta(q)) - \sum_i \theta^i(p) \eta_i(q)$$

$S$  上の Fisher 計量が  $D$  の Hessian に一致：

$$g_{ij} \stackrel{\text{def}}{=} \sum_x \partial_i l(x; \theta) \partial_j l(x; \theta) p(x; \theta) = \partial_i \partial_j \psi(\theta) = \partial_i \partial_j D,$$

Legendre 変換 (線形化でき, 指数時間で漸近収束する直線) :

$$\frac{d\eta_i}{dt} = \sum_j \frac{\partial y_i}{\partial x^j} \frac{dx^j}{dt} = -\frac{\partial D}{\partial \theta^i} = -(\eta_i - \eta_i(q))$$

$$\eta_i \stackrel{\text{def}}{=} \partial_i \psi(\theta), \quad \varphi(y) \stackrel{\text{def}}{=} \sum_i x^i y_i - \psi(x)$$

## 8 外点法的中心化ニュートン法型

設計方針： 最適解が満たすべき Kuhn-Tucker 条件の中の等式部（中心平坦化写像  $\Phi(x) = 0$ ）に、ニュートン法を適用して探索方向ベクトルを得る。これは、双対ギャップを零にする LP の主双対内点法に通じる。

$\Rightarrow$  制約充足  $g(x) = 0$  と目的関数の極小条件  $\nabla f(x) = 0$  の和をニュートン法で解く。

$$\begin{aligned} & \min f(x_1, x_2, \dots, x_n) \\ s.t \quad & \left\{ \begin{array}{l} g_1(x_1, x_2, \dots, x_n) = 0 \\ \vdots \\ g_m(x_1, x_2, \dots, x_n) = 0 \end{array} \right. \quad (m \leq n) \end{aligned}$$

Lagrange 関数最適化

$$L(x, \lambda) \stackrel{\text{def}}{=} f(x) + \lambda^T g(x)$$

この Lagrange 関数  $L(x, \lambda)$  の最適条件は、勾配  $\nabla f(x)$  と Jacobi 行列  $J(x) \stackrel{\text{def}}{=} [\partial g_i / \partial x_j]$  を用いて、

**Lagrange 条件** :  $\nabla_x L = \nabla f(x) + J^T(x)\lambda = 0$

**許容条件** :  $g(x) = 0$

なので、これらの等式を Newton-Raphson 法で解く。

$$\begin{bmatrix} H(x, \lambda) & J^T(x) \\ J(x) & 0 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} \Delta x \\ \lambda^+ \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \nabla f(x) \\ g(x) \end{pmatrix}$$

ここで、 $\lambda^+ = \lambda + \Delta\lambda$  である。また、 $H(x, \lambda)$  は  $L(x, \lambda)$  の Hessian で、これを設計行列  $N(x)$  で置き換えるとその選び方によって種々の反復解法が得られる。但し、 $N(x)$  は  $\ker J(x)$  への射影行列  $P(x)$  に対して、 $P^T N P \geq 0$ ,  $\text{rank } P^T N P = n - m$  を満たす対称行列とする。

**CGPM (連続化射影勾配法)** 勾配の  $\ker J$  上への射影

$$\Phi(x) \stackrel{\text{def}}{=} -(I - J^+(x)J(x))\nabla f(x) = -P(x)\nabla f(x)$$

が零になるように、

$$\frac{dx}{dt} = \Phi(x) = 0$$

を解く. ここで,  $P(x)$  は射影行列,  $J^+(x)$  は  $J(x)$  の Moore-Penrose 一般化逆行列とする. よって, 以下の非線形連立方程式を得る. 右辺の行列が計量  $G$  に相当する.

$$\begin{bmatrix} I & J^T(x) \\ J(x) & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Phi(x) \\ \Lambda(x) \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} \nabla f(x) \\ 0 \end{bmatrix}$$

これは,  $\Lambda \stackrel{\text{def}}{=} (J^+)^T \nabla f = (JJ^T)^{-1} J \nabla f$  と,

$$J^T \Lambda = J^T (JJ^T)^{-1} J \nabla f = J^+ J \nabla f,$$

$$\Phi + J^T \Lambda = (I - J^+ J) \nabla f + J^+ J \nabla f = \nabla f,$$

$$J\Phi = J(I - J^+ J) \nabla f = (J - JJ^+ J) \nabla f = 0$$

より確かめられる.

#### FIGAPM (制約を強いる修正項 $J^+ g$ を付ける)

$$\Psi(x) \stackrel{\text{def}}{=} -(I - J^+(x) J(x)) \nabla f(x) - J^+(x) g(x)$$

が零になるように,

$$\frac{dx}{dt} = \Phi(x) = 0$$

を解く. ここで,

$$\frac{dg(x)}{dt} = \sum_i \frac{\partial g}{\partial x_i} \frac{dx_i}{dt} = J(x) \Phi(x)$$

であり,  $\frac{dg}{dt} = 0$  の代わりに制約を強いるように,  $(g_1, \dots, g_m)$  の座標系における直線上の軌跡を表す

$$\frac{dg}{dt} - g$$

を用いる (制約充足すれば  $g(x) = 0$  よりこれらは同値) .

よって, 以下の非線形連立方程式を得る.

$$\begin{bmatrix} I & J^T(x) \\ J(x) & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \Psi(x) \\ \bar{\Lambda}(x) \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} \nabla f(x) \\ g(x) \end{bmatrix}$$

ここで,  $\bar{\Lambda} = (JJ^T)^{-1}(J \nabla f + g)$  である.

$\Rightarrow$  不等式系 (ニュートンベクトルと中心化ベクトルの和) にも拡張できる.