分子動力学専用計算機を用いた 負温度点渦系の大規模シミュレーション

*静岡大学教育学部 八 柳 祐 一†

Massive Numerical Simulation of Point-Vortex System at Negative Temperature Using Special-Purpose Supercomputer

Yuichi YATSUYANAGI, Faculty of Education, Shizuoka University

1 はじめに

本研究の原点は,京都大学際本グループで行われている非中性プラズマ実験である^{1,2)}。軸方向に一様な磁場



図1 軸方向に磁場 *B* がかけられた円筒容器内に閉じ込められた電子群は,壁との間の自己電場 *E* と軸方向磁場 *B* により, *E* × *B* 方向にドリフト運動をする。

をかけ,円筒両端の(閉込め用)静電ポテンシャルを負 とした円筒容器に電子を閉じ込めた系では,磁場に沿っ た方向の電子運動のタイムスケールは,磁場を横切る 方向のタイムスケールよりはるかに短く,電子分布は円 筒容器内で「金太郎飴」のようになる。さらに,磁場が 十分強く,サイクロトロン半径も無視できる場合には, 電子の運動は案内中心(サイクロトロン運動の回転中心) の運動で置き換えることができ,磁場に垂直な断面につ いての案内中心の2次元運動は,2次元非圧縮性流体の 運動を記述するオイラー方程式で表現されることが示 される(付録1参照)。

非中性プラズマを用いて渦実験をすることの意義は, 電場と磁場により高度に制御された流体実験を行える ことである。この実験から,背景分布により駆動される 安定構造形成や³⁾,渦結晶配位の生成・緩和機構⁴⁾,い わゆる乱流的な統計法則⁵⁾などが報告されており,流 体実験の道具としての有用性を示している。

2次元乱流に特徴的な振る舞いは,非中性プラズマで も観測され,磁場に垂直な2次元断面がドーナツ状の分 布(図1で3次元的に示すと"ちくわ"状)はディオコ トロン(=ケルビン・ヘルムホルツ)不安定性によりい くつかの島状分布(クランプ)を形成し,最終的に中心 にピークを持つ一山分布となる。これは,2次元乱流に 特徴的なエネルギーの小 大スケールへの輸送現象で あり,この理解のために,長らく議論が続けられてきて いる^{6,7)}。1949年,Onsagerは,この問題の解決の糸口 として「負温度状態」を導入した。これは,点渦群の統 計力学の枠組みで,大規模渦構造形成を特徴づけようと するもので,温度が負ならばBoltzmann因子 exp(-βE) に従い,エネルギーがより高い状態が実現されやすくな る。すなわち,より大きなエネルギーを持つ大規模構造 が実現されやすい。

この負温度状態について興味を持ち調べてみたところ,1970~80年代には活発な議論があり,理論的な研究がなされていたが,数値的な検証は当時のコンピュータの計算能力に大きく制限を受けた結果しか残されていないことが分かった。そもそも,Onsagerが提唱した絶対温度が負になる状態は,統計力学的に「形式的に」 導入されたものであり,対応する熱力学的概念があるわけではない。しかし,2次元乱流では,多くのケースで小大スケールのエネルギー輸送と見なせる現象が観察されており,何らかの形で「負温度性」が現実の力学系に現れているはずである。そこで,筆者は,Onsager

^{*〒 422-8529} 静岡市駿河区大谷 836

[†]E-mail: eyyatsu@ipc.shizuoka.ac.jp

が提唱した負温度性に関して,非中性プラズマ実験と比 肩できるレベルを最終的に目指した点渦系の大規模シ ミュレーション研究を行おうと思い立った⁸⁾。

点渦系のシミュレーションでは,点渦分布から流れ場 を決定するビオサバール積分に,点渦数の2乗に比例 した時間がかかる。ここ2~3年,PCの計算能力は劇的 に向上したが,この計算能力を以てしても,なお時間が かかるシミュレーションとなるため,通常は,メッシュ を切った空間に点渦を配置し,ビオサバール積分は点 渦単位ではなくメッシュ単位で行う Vortex-In-Cell(VIC) 近似や,その他の高速アルゴリズムを使うのが一般的で ある。しかし,

- 円形境界を有する系の VIC 近似は,境界付近の点渦の扱いに注意が必要。
- コーディング時に頭を使わなくてはならない面倒なア ルゴリズムは,後々のメンテナンスも面倒。
- せっかくならば,計算機の全リソースを1つのジョブ
 に割り当てて最高速を味わってみたい。

という理由で,自分の手元に置いておけるスーパコン ピュータである分子動力学専用計算機を使って渦シミュ レーションを行うことにした。

本解説では,Onsager 理論について筆者が行ってきた シミュレーションの,技法的な側面と結果について解説 を行いたい。特に,学術的な色合いが薄いため通常の論 文には掲載しにくい専用計算機を使用するための技法 について,情報を多数載せた。以下,§2で対象とする 点渦系,及びOnsager が提唱した負温度の概念の導入を 行い,§3で専用計算機 MDGRAPE-3 の紹介,そして, §4 で負温度点渦系のシミュレーションから得られた知 見に関する説明を行う。

2 負温度点渦系

2.1 点渦系

対象とする系は, N 個の正の点渦と, N 個の負の点 渦が, 半径 R の円形境界内に閉じ込められている 2 次 元点渦系である。i 番目の点渦 ($i = 1, 2, \dots 2N$)の位置 ベクトルを $r_i = (x_i, y_i)$, 循環を Γ_i で表す。循環とし て取り得る値は Γ_0 および $-\Gamma_0(\Gamma_0 : 定数)$ の 2 種類に限 定される。系の保存量は, エネルギー H と慣性モーメ ント*I* である。

$$H = -\frac{1}{4\pi} \sum_{i}^{N} \sum_{j \neq i}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} \ln |\mathbf{r}_{i} - \mathbf{r}_{j}|$$

$$+ \frac{1}{4\pi} \sum_{i}^{N} \sum_{j}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} \ln |\mathbf{r}_{i} - \bar{\mathbf{r}}_{j}|$$

$$- \frac{1}{4\pi} \sum_{i}^{N} \sum_{j}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} \ln \frac{R}{|\mathbf{r}_{j}|},$$
(1)

$$I = \sum_{i}^{N} \Gamma_{i} |\boldsymbol{r}_{i}|^{2}$$
⁽²⁾

(1) 式の右辺第3頃は,境界での流れ関数の値をゼロに するために導入した。

各点渦の運動方程式は,(1)式を用いると,

$$\Gamma_i \frac{dx_i}{dt} = \frac{\partial H}{\partial y_i},\tag{3}$$

$$\Gamma_i \frac{dy_i}{dt} = -\frac{\partial H}{\partial x_i} \tag{4}$$

または,具体的に書き下し,

$$\frac{d\boldsymbol{r}_{i}}{dt} = -\frac{1}{2\pi} \sum_{j\neq i}^{2N} \Gamma_{j} \frac{(\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j}) \times \hat{\boldsymbol{z}}}{|\boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j}|^{2}} \\
+ \frac{1}{2\pi} \sum_{j}^{2N} \Gamma_{j} \frac{(\boldsymbol{r}_{i} - \bar{\boldsymbol{r}}_{j}) \times \hat{\boldsymbol{z}}}{|\boldsymbol{r}_{i} - \bar{\boldsymbol{r}}_{j}|^{2}}$$
(5)

と表される。ここで, \hat{z} は,z方向の単位ベクトルである。(5)式右辺は,離散点渦系に対する2次元ビオサバール積分である。境界からの寄与は,(5)式右辺第2項に含まれる $\bar{r}_i = R^2 r_i / |r_i|^2$ に置かれた鏡像渦により表現される。

2.2 負温度の導入

系の逆温度 β は,統計力学的に

$$\beta = \frac{dS}{dE} = \frac{d\ln W(E)}{dE} \tag{6}$$

と定義される。ここで,W(E)は状態密度,Eはエネ ルギーである。通常,状態密度はエネルギーの上昇とと もに単調増加するため β が負となることはない(図 2)。 ここで,全相空間体積が有限という条件を与える。す ると, $E \rightarrow \infty$ の極限で $W \rightarrow 0$ とならなければならな い。すなわち,状態密度は,ある E_0 でピークとなり, $E > E_0 ~ c ~ d\ln W/dE < 0$ となる(図 3)。ただし,状態 密度が最大となるエネルギーは一つと仮定した。このよ うな系では, $E > E_0$ において,系の温度は負となる。 エネルギーが上がるほど状態数が少なくなるような系, 例えば,エネルギーが最大となる唯一無二の状態が存在 するような系には,負温度状態が現れる。



図3 負温度状態がある場合の状態密度とエネルギーの関係

上記で説明した負温度状態が有限領域に閉じ込められ た点渦系に現れうることを初めて指摘したのは Onsager である^{9,10)}。点渦系の運動方程式を,点渦系のハミルト ニアンを用いて表すと,(3),(4)式のような形式で表現 できる。Onsager は,いわゆるハミルトン方程式との類 推から,点渦系の相空間は配位空間と一致すると考え た。ここで,点渦系が閉じ込められている領域が面積 *A* の領域に限定されたとすると,

$$d\Omega = dx_1 dy_1 \cdots dx_{2N} dy_{2N} \tag{7}$$

より,相空間体積は,

$$\int d\Omega = \left(\int dx dy\right)^{2N} = A^{2N} \tag{8}$$

となり,確かに有限となる。よって,ある有限領域に閉じ込められた点渦系は,相空間体積が有限,つまり全状態数は有限となり,前段落で述べた負温度が現れうることがわかる。

Onsager が提唱した負温度点渦系については,理論的 にも,数値的にも,精力的に調べられてきた。矩形の平 衡分布に関する議論は,Joyce らの結果が有名である。 矩形領域について数値的に平衡分布を求め,同符号点 渦が凝集する様子を示している。また,理論的な考察か ら,平衡分布は,sinh-Poisson 方程式

$$\nabla^2 \psi = \lambda \sinh(\beta \psi) \tag{9}$$

に従うことを予言した 11,12 。ここで, λ は,最も確か な平衡分布を求める際のラグランジュの未定乗数から決 まる値, ψ は流れ関数である。ほかにも,円形境界系の 軸対称平衡解¹³⁾,非軸対称平衡解¹⁴⁾,点渦系の状態密 度の直接サンプリング^{15,16)},乱流的な視点での統計性 質^{17,18)}などの結果がある。

しかし,数値的な結果を見てみると,計算パワーの限 界から,あまり大規模な計算は行われてこなかったこと が読み取れる。そこで,我々は,分子動力学専用計算機 を用いて,点渦系の大規模シミュレーションを始めるに 至った。

3 分子動力学専用計算機を用いた点渦シミュレーション

3.1 専用計算機

専用計算機とは,ある特定の計算のみが行える計算機 を表す。ある特定の計算しか行えないので,通常はPC などの,一般的な計算が行える汎用計算機に接続して 使う。

これまでに開発された専用計算機の中で,特に有名 なものは, 東大(当時。現国立天文台)の牧野らが中心 となって開発をした重力多体専用計算機 GRAPE シリー ズであろう¹⁹⁾。GRAPE シリーズでは,星の座標と質量 を渡すことにより各星にかかる重力を高速に計算する。 この GRAPE シリーズから分子動力学シミュレーショ ン用の専用計算機として派生したものが MDGRAPE シ リーズで,派生後第2世代の MDGRAPE-2 を理研の戎 崎グループ²⁰⁾, 第3世代の MDGRAPE-3 を同じく理 研の泰地グループが開発をした。MDGRAPE シリーズ では,重力と同種の計算であるクーロン力の他,ファ ンデルワールス力の計算なども行える。現行機種であ る MDGRAPE-3 は, 理研ベンチャーの高速計算機研究 所から購入することができる²¹⁾。筆者が使用している MDGRAPE-3は, PCI-X スロットに挿入するカードタ イプのものであり, ほかにはラックにマウントするタイ プも販売されている。



図 4 MDGRAPE-3 ボード (理研提供)。

一般的に, MDGRAPE シリーズで計算可能な式は,

$$\boldsymbol{F}(\boldsymbol{r}_i) = \sum_{j \neq i} q_j g(|\boldsymbol{r}_{ij}|^2) \boldsymbol{r}_{ij}, \qquad (10)$$

$$\psi(\mathbf{r}_i) = \sum_{j \neq i} q_j h(|\mathbf{r}_{ij}|^2), \qquad (11)$$

$$\boldsymbol{r}_{ij} = \boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j \tag{12}$$

である。クーロン多体系であれば, q_j は位置 r_j にある 電荷となり,

$$g(|\mathbf{r}_{ij}|^2) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(|\mathbf{r}_{ij}|^2)^{3/2}}$$
(13)

とするとクーロン力,

$$h(|\boldsymbol{r}_{ij}|^2) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{1}{(|\boldsymbol{r}_{ij}|^2)^{1/2}}$$
(14)

とすると静電ポテンシャルを計算できる。MDGRAPE シリーズの GRAPE シリーズに対する最大の利点は,上 記式中の関数 $g(|\mathbf{r}_{ij}|^2)$,及び $h(|\mathbf{r}_{ij}|^2)$ を,ユーザが自 由に定義できる点である。上記の二つの関数を

$$g(|\mathbf{r}_{ij}|^2) = \frac{1}{2\pi\epsilon_0} \frac{1}{|\mathbf{r}_{ij}|^2},$$
(15)

$$h(|\mathbf{r}_{ij}|^2) = -\frac{1}{2\pi\epsilon_0}\log(|\mathbf{r}_{ij}|^2)^{1/2}$$
 (16)

とすると,2次元問題の計算が可能となる。

専用計算機というと、"ポアソンソルバー"というイ メージが強いが、実はビオサバール積分も計算できる。3 次元の場合は、渦が細い管上に局在した渦フィラメント 構造を仮定する。フィラメント内の循環は Γ_0 で一定と すると、この渦フィラメントが誘起する速度場は、フィ ラメントに沿った線積分で表現できる。

$$\boldsymbol{u}(\boldsymbol{r}) = -\frac{\Gamma_0}{4\pi} \int \frac{(\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}') \times d\boldsymbol{r}'}{|\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}'|^3}$$
(17)

これをフィラメントの軸方向に沿って離散化すると,

$$u(\mathbf{r}) = -\frac{\Gamma_0}{4\pi} \sum_{i} \frac{(\mathbf{r} - \mathbf{r}_i) \times d\mathbf{r}_i}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_i|^3} \\ = -\frac{\Gamma_0}{4\pi} \sum_{i} \begin{pmatrix} \frac{(\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_y dr_{iz} - (\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_z dr_{iy}}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_i|^3} \\ \frac{(\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_z dr_{ix} - (\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_x dr_{iz}}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_i|^3} \\ \frac{(\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_x dr_{iy} - (\mathbf{r} - \mathbf{r}_i)_y dr_{ix}}{|\mathbf{r} - \mathbf{r}_i|^3} \end{pmatrix}$$
(18)

となる。2 行目は, 成分で書き下した。2 行目の成分を よく見てみると,

$$u_1(r) = -\frac{\Gamma_0}{4\pi} \sum_i dr_{ix} \frac{r - r_i}{|r - r_i|^3},$$
 (19)

$$\boldsymbol{u}_2(\boldsymbol{r}) = -\frac{\Gamma_0}{4\pi} \sum_i dr_{iy} \frac{\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}_i}{|\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}_i|^3}, \qquad (20)$$

$$\boldsymbol{u}_{3}(\boldsymbol{r}) = -\frac{\Gamma_{0}}{4\pi} \sum_{i} dr_{iz} \frac{\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}_{i}}{|\boldsymbol{r} - \boldsymbol{r}_{i}|^{3}}$$
(21)

という三つの積分を行うと,(18)式に必要な成分は全て 揃うことが分かる。すなわち, *dr_{ix}*, *dr_{iy}*, *dr_{iz}* がそれ ぞれ電荷であるかのように見なした(19)~(21)式を計 算すれば,専用計算機により3次元ビオサバール積分 を計算できる。なお,言わずもがなであるが,1回速度 場を求める毎に3回積分を行わなくてはならないため, 計算速度は多少犠牲になる。

一方,2次元の点渦モデルの場合の離散化されたビオ サバール積分は,

$$\frac{d\boldsymbol{r}_i}{dt} = -\frac{1}{2\pi} \sum_{j\neq i}^N \Gamma_j \frac{(\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j) \times \hat{\boldsymbol{z}}}{|\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j|^2}$$
(22)

となる。この場合は、

$$\boldsymbol{u}_1 = -\frac{1}{2\pi} \sum_{j \neq i}^N \Gamma_j \frac{\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j}{|\boldsymbol{r}_i - \boldsymbol{r}_j|^2}$$
(23)

を専用計算機で計算し,

$$\frac{dr_{ix}}{dt} = u_{1y}, \tag{24}$$

$$\frac{dr_{iy}}{dt} = -u_{1x} \tag{25}$$

とすればよい。3次元の場合と異なり,2次元の場合には1回速度場を求める毎に1回の積分で済むので,速度的な犠牲はない。

次に,速いと言われている専用計算機が,どの程度速 いのか,実機で行ったベンチマーク結果を元に説明す る。図5を見て欲しい。ここで使用した機材のスペック は,表1に示してある。これは,円形境界に閉じこめ



図5 円形境界に閉じこめられた点渦系の時間発展シミュレーションを元にしたベンチマーク結果。個数には鏡像渦の個数 は含まれていないので,実際には 10^4 個ならば 2×10^4 個の 点渦の積分を行う。実機スペックは,表1参照。

られた点渦系の時間発展シミュレーションを元にしたベンチマーク結果で,時間発展には4次のルンゲクッタ法

表1 ベンチマークに使用した機材のスペック一覧

名称	CPU	Memory	FSB Clock
Dual Core	Core 2 Duo E6750 (2.66GHz)	DDR2 800 4GB	1333MHz
Quad Core	Core 2 Quad Q6600 (2.4GHz)	DDR2 800 4GB	1066MHz
MDGRAPE-2	Pentium4 2.4GHz	DDR 266 512MB	533MHz
MDGRAPE-3	Pentium4 660 (3.6GHz)	DDR2 667 2GB	800MHz

を用いている。すなわち,1ステップ時間発展を行うためには,ビオサバール積分を4回行わなくてはならない。2スレッドと4スレッドの結果は,コンパイラの自動並列化を用いて得た。

点渦数が8036個の場合,1スレッド~4スレッド,及 び MDGRAPE-2/3 での計算時間は, それぞれ 6.01 秒, 3.01 秒, 1.67 秒, 0.491 秒, 0.0679 秒であり, Dual Core 1スレッドの場合の計算速度(計算時間の逆数)を1と すると、それぞれ、1、1.99、3.59、12.2、88.5となる。 Quad Core 1 スレッドでの計算時間 (6.67 秒) を基準に した Quad Core 4 スレッドでの計算速度は 3.99 となり, Dual Core, Quad Core ともに, スケーラブルとなってい ることがわかる。これは,データが効率よくキャッシュ から CPU に供給されており, FSB がボトルネックとな らないためと思われる。一方, MDGRAPE-2は, 1ス レッドの場合に比べ,12.2倍の性能を持つ。既に旧式に なったとは言え, Dual Core 1 スレッドで2週間かかる 計算を1日強で終えられる能力がある。さらに ,現行機 種の MDGRAPE-3 では,速度比は 88.5 に達し,8036 個 (鏡像渦を含めると16072個)の点渦系であれば,1日で 130万ステップ程度のシミュレーションを終えられる能 力を有する。Dual Core 1 スレッドで 3ヶ月弱かかる計 算が1日で終わると言っても良い。

3.2 専用計算機の使い方

読者にとっては,実際に,自分のシミュレーションに 専用計算機が組み込めるか否かが気になると思うので, 擬似的なプログラムで,クーロン多体問題を解く場合を 念頭に置いたシミュレーションの流れを示す。

1000 個の荷電粒子を考える。粒子 $i(i = 1 \cdots 1000)$ の 電荷は Q_i である。 Q_i の値は,粒子ごとに異なっていて も構わない。粒子iの位置を R_i ,電場を計算する位置 を r_i ,その位置での電場を $E(r_i)$ で表す。今の例では, 粒子がいる位置での電場を計算したいので $R_i = r_i$ を仮 定するが,一般的には $R_i \ge r_i$ は全く異なる位置を指す ベクトル群で構わない。また,粒子数と電場を計算す る位置の数も異なっていて構わない。図6における時間 発展を計算するループでは,大きく分けて(a)~(d)の四 つの処理が行われている。このうち,(a)~(c)の処理は,



図6 MDGRAPE-3を用いたシミュレーションの擬似コード



図 7 配列形式

MDGRAPE-3 側で用意された機能を呼び出す処理であ り,実際のプログラムではライブラリ関数(サブルーチ ン)を呼び出す処理に書き換えられる。すなわち,時間 発展ループ内で行わなくてはならないことは,(a)~(c) のライブラリ関数を呼び出すことと,MDGRAPE-3が 計算した電場から,粒子の座標 *R*_i を運動方程式に従っ て更新することである。ここの処理の書き方を変える と,2次や4次のルンゲクッタ法を用いて時間発展を行 うことも,もちろん可能である。

電場の計算は $O(N^2)(N: 全粒子数)$ であるのに対し, 粒子の座標の更新は O(N) なので, $O(N^2)$ の計算を MDGRAPE-3 で加速することにより,ふつうの PC を ベースとしたシステムでも,すばらしいパフォーマンス を獲得することができる。

4 温度をパラメタとした点渦系の特徴付け

この章では,温度(エネルギー)をパラメタとして,点 渦系がどのように特徴づけられるのか,シミュレーショ ンから得た結果について説明をする。

4.1 状態密度

対象とする点渦系に負温度状態があり得るか否かを 調べるためには,状態密度を数値的に求め,あるエネル ギーでピークが現れるか否かを調べれば良い。そこで, 系の保存量であるエネルギー E と慣性モーメント I を パラメタとして,ミクロカノニカル統計に従ったランダ ムサンプリングを行った。すなわち,N 個の正の点渦, 及びN 個の負の点渦をランダムに円形境界内に配置し, 点渦分布から E,I を求め,度数分布を作成する。こ こでの点渦数は,鏡像点渦を含めて $6724 \times 2 = 13448$ 個 (N = 3362) である。結果を,図 8,9 に示す。 図 8



図8 E, Iをパラメタとした状態密度のプロット。



図9 I = 0の面で切り取った状態密度のプロット。

を見ると,確かにあるエネルギーにピークが現れている。今考えている系では,正の点渦と負の点渦の個数が等しいので,I = 0に関して状態密度は対称的となり,ここが峰となる。ピークとなるエネルギーを求めると, $E_0 = 29.1$,I = 0.0となった。つまり,この系は,E > 29.1で温度が負となる。この値は,粒子数などに依存して変化し,粒子数を増やすと E_0 の値はゼロに近

づきつつ,ピークが鋭くなる傾向があることもわかった⁸⁾。

4.2 時間漸近的平衡分布

次に,系の温度をパラメタとした平衡分布の分類を 行った。点渦系の初期配置を決めるとエネルギー,すな わち温度が決まる。今,考えている点渦系は,エネルギー 保存系なので,様々な温度の初期配置を用意し,それぞ れ長時間に渡り時間発展を行うことにより,様々な温度 での平衡分布を時間漸近的に得ることができる。結果 を,図10に示す。縦線が記入してある位置が, $E = E_0$ に対応する。これよりも左は低エネルギー側で温度は 正,右は高エネルギー側で温度は負である。この図よ り,温度が正の状態では,正負点渦は円形境界内に一様 に分布するのに対して,負の状態では同符号点渦で小さ い渦クランプを形成し始め、よりエネルギーが高い状 態では正負それぞれ一つずつの大きな渦クランプを形 成することがわかる。さらにエネルギーが高くなると, 渦クランプはより凝集する。この状態を突き詰めると、 ある1点に正の全点渦,別のある1点に負の全点渦が 凝集した状態となり、これがこの系での唯一無二の「最 高エネルギー状態」となる。これは,系が負温度状態を 有することの根拠でもある。

なお,系のエネルギーが保存されつつ,エネルギーが 高いクランプが形成可能なのは,背景渦があるからであ る。すなわち,クランプを形成する点渦群は背景へ散ら ばる点渦群からエネルギーをもらい,クランプを形成 する。

4.3 2体相関

ここでの2体相関とは,配位空間上での点渦間距離 の分布のことで,ある点渦を基準とした他の点渦の存 在確率を,点渦間の距離をパラメタとしてプロットし たものである。これを,全点渦対全点渦,正の点渦対正 の点渦,正の点渦対負の点渦について調べた。結果を, 図11に示す。グラフの中には3本の線が記入されてお り,それぞれ,全点渦対全点渦,正の点渦対正の点渦, 正の点渦対負の点渦に関する確率分布を表す。負温度の 場合,左側のピークは同符号の渦クランプ,右側のピー クは反対符号の渦クランプの分布に由来する。一方,正 温度の場合,正の点渦対正の点渦,正の点渦対負の点渦 のグラフは重なって1本になっており,どちらの符号の 点渦から見ても分布は同じ,すなわち一様であることを 表している。

4.4 エネルギースペクトル

波数をパラメタにしたエネルギースペクトル (k スペ クトル) について述べる。円形境界を有する点渦系のエ



図 10 時間漸近的に得た平衡状態分布をエネルギー別にプロットしたもの。左から右に行くに従ってエネルギーが上がる。エ ネルギーが大きい側の分布に見られる二つの渦クランプは,右上が正,左下が負の点渦で構成されている。



図 11 (a) 負温度の場合と(b) 正温度の場合の2体相関。

ネルギースペクトルは,解析的に求められている^{22,23)}。

$$E(k) = \frac{1}{4\pi k} \sum_{i}^{N} \Gamma_{i}^{2}$$

$$+ \frac{1}{4\pi k} \sum_{i}^{N} \sum_{j\neq i}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} J_{0} \left(k | \boldsymbol{r}_{i} - \boldsymbol{r}_{j} | \right)$$

$$- \frac{1}{2\pi k} \sum_{i}^{N} \sum_{j}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} \sum_{\ell=0}^{\infty} \epsilon_{\ell} \left(\frac{|\boldsymbol{r}_{j}|}{R} \right)^{\ell}$$

$$\times J_{\ell} (kR) J_{\ell} (k | \boldsymbol{r}_{i} |) \cos \left(\ell(\varphi_{i} - \varphi_{j}) \right)$$

$$+ \frac{1}{2\pi k} \sum_{i}^{N} \sum_{j}^{N} \Gamma_{i} \Gamma_{j} \sum_{\ell=0}^{\infty} \epsilon_{\ell} \left(\frac{|\boldsymbol{r}_{j}|}{R} \right)^{\ell}$$

$$\times J_{\ell}^{2} (kR) \cos \left(\ell(\varphi_{i} - \varphi_{j}) \right)$$
(26)

$$\epsilon_{\ell} = \begin{cases} 1 \quad \ell = 0 \\ 2 \quad \ell \ge 1 \end{cases}$$

$$(27)$$

$$x_i = |\mathbf{r}_i| \cos(\varphi_i) \tag{28}$$

$$y_i = |\mathbf{r}_i|\sin(\varphi_i) \tag{29}$$

この式は,第1,2項が Novikov によって求められた境 界無しの場合の表式で,それに吉田らが求めた第3,4 項が境界の効果として加わった形になっている。この式 を様々なエネルギーの平衡分布に適用し,エネルギース ペクトルを求めた。結果を,図12に示す。この図から,



図 12 エネルギー (温度) をパラメタとしたスペクトルの分 類。中波数領域の傾きに温度依存性が表れる。

エネルギースペクトルの中波数領域に,温度依存性が表 れ,エネルギーが高くなるにつれて,傾きは大きくなっ ていることがわかる。また,低波数側は境界の直径のス ケールから,高波数側は最小点渦間距離から制限を受 ける。

 温度をパラメタにして,中波数領域の傾きをプロットしたものを図13に示す。低エネルギー側では比較的綺麗な温度依存性が見えているが,高エネルギー側には, 温度依存性が見えずユニバーサルに見える部分がある。ただし,高エネルギー側で時間発展シミュレーションの



図 13 中波数領域の傾きをエネルギーをパラメタとしてプロット。温度依存性が見られる領域と見られない領域が見られる。

精度が足りていない可能性もあり,現在,この部分について,検証を進めている。

(26) 式において,正の点渦と負の点渦が一様に分布 していると仮定すると,第1項の寄与のみが残り,ベキ は-1となる。図12の下側の2本の線は,正温度に対 応したものであり,点渦群は一様に分布しているはずな ので,ベキは-1になると予想される。しかし,傾きが -1になっていないものが,図には含まれている。正温 度の二つの平衡分布をプロットすると,図14のように なり,具体的に指摘できるような違いは見あたらない。 そこで,正温度側にも,一様分布以外の平衡分布が存



図 14 正温度側の二つの平衡分布。

在するものと予想し,2体相関を改めて調べてみたところ,図15のようになった。二つの分布の2体相関の違いは,距離ゼロの近辺に現れる。ベキが-1になるケースでは,正の点渦の周りの正の点渦の分布,および正の点渦の周りの負の点渦の分布ともに,距離ゼロ付近でゼロになる。一方,ベキが-1にならないケースでは,正の点渦の周りの正の点渦の分布は距離ゼロでゼロとなるが,正の点渦の周りの負の点渦の分布は距離ゼロでゼ



図 15 正温度側の二つの平衡分布に対応した,2種類の2体 相関。

ロとならずに有限のまま留まる。このことから,正温度 側には,図16に示したような少なくとも二つの平衡分 布が存在することがわかる。



図 16 正温度側の二つの平衡分布の概念図。2 体相関の形か ら,このような分布であることが予想される。

5 まとめ

本解説では,Onsager理論について,主に筆者が行っ てきたシミュレーション研究でのシミュレーション技法 と結果について解説を行った。

今後数年間は, CPU コアの個数を増やす方向で PC の 高速化が行われていく。ただし, n コアの場合に速度が 1 コアの n 倍となるようなスケーラブルなコードを書く のは容易ではなく,今後しばらくは,かつてのベクトル 計算機と似た使い勝手を提供できる専用計算機が優位 に立つものと思われる。また,最近,新たに開発された GRAPE-7 では, FPGA(ハードウェア定義言語により再 構成可能な半導体製品)をメインチップに用いることに より,ユーザ自らが自分専用の専用計算機を設計できる といったソリューションも提供されるようになっており ²⁴⁾「専用」とは言いながら,その応用範囲は確実に広 がりつつある。

Onsager が提唱した負温度状態については,高レイ ノルズ数の Navier-Stokes 系でも,平衡状態分布は sinh-Poisson 方程式の解となることが指摘されているなど²⁵⁾, 点渦系から離れた所での議論もある。また,本稿ではほ とんど触れることができなかったが,渦結晶についても エントロピー最大化やエンストロフィ最小化といった法 則性がいろいろ指摘されているが,決定打となるものは いまだ存在せず,目が離せない。

謝辞:本研究は,戎崎俊一氏(理研主任研究員),泰地 真弘人氏(理研チームリーダ),成見哲氏(慶應義塾大学 理工学部講師)から専用計算機について支援を受け実施 されています。際本泰士氏(京都大学教授),冨田博之氏 (京都大学名誉教授),佐野光貞氏(京都大学助手)には, ポスドク時代から議論のため多くの時間を割いていた だきました。また,並列化・最適化について,堀越将司 氏(インテル株式会社)から,貴重な助言をいただきま した。みなさまに感謝いたします。

付録1 非中性プラズマと2次元オイラー流体とのアナロジー

詳しくは,文献1等を参照してもらいたいが,ここでは読 者の利便性を考え,簡単に非中性プラズマと2次元オイラー 流体とのアナロジーについて説明する。

円筒容器の軸方向を z軸とする。容器には,一様強磁場

$$\boldsymbol{B} = B_0 \hat{\boldsymbol{z}} \tag{30}$$

がかけられている (*ź*: *z* 方向の単位ベクトル)。案内中心のド リフト速度は,1電子の運動方程式

$$m\frac{d\boldsymbol{v}}{dt} = -e(\boldsymbol{E} + \boldsymbol{v} \times \boldsymbol{B}) \tag{31}$$

(ただし, -e:電荷, E:電場, B:磁場)をサイクロトロン 運動1周期について平均化し左辺をゼロとした上で,右辺を vについて整理した

$$v = \frac{E \times B}{|B|^2} \tag{32}$$

で与えられる。(32)式を、(30)式と自己電場の静電ポテンシャル

$$\boldsymbol{E} = -\nabla\phi \tag{33}$$

を使って書き表すと、

$$\boldsymbol{v} = \frac{1}{B_0} \hat{\boldsymbol{z}} \times \boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{\phi} \tag{34}$$

となり,静電ポテンシャルが流れ関数のように振る舞うことがわかる。この式の回転を求めると,それが渦度となり,

$$\omega_{z} \hat{z} = \nabla \times \boldsymbol{v} = \frac{\boldsymbol{z}}{B_{0}} \nabla^{2} \phi$$
$$= \frac{en}{\epsilon_{0} B_{0}} \hat{z}$$
(35)

が得られる。最後の式変形でポアソン方程式

$$\nabla^2 \phi = \frac{en}{\epsilon_0} \tag{36}$$

を使った。(35)式は,純電子プラズマの数密度 n が渦度に比例することを表している。また,(34)式の発散を求めると,

$$\nabla \cdot \boldsymbol{v} = 0 \tag{37}$$

となり,純電子プラズマの流れは非圧縮であることがわかる。

引用文献

- 1) 際本泰士: 非中性プラズマ中の渦運動, 日本物理学 会誌, 56 (2001) 253-261.
- Y. Yatsuyanagi, Y. Kiwamoto, T. Ebisuzaki, T. Hatori, and T. Kato: Simulations of diocotron instability using a special-purpose computer, mdgrape-2, Phys. Plasmas, 10 (2003) 3188–3195.
- Y. Kiwamoto, K. Ito, A. Sanpei, and A. Mohri: Dynamics of electron-plasma vortex in background vorticity distribution, Phys. Rev. Lett., 85 (2000) 3173– 3176.
- Y. Kawai, Y. Kiwamoto, Y. Soga, and J. Aoki: Turbulent cascade in vortex dynamics of magnetized pure electron plasmas, Phys. Rev. E, **75** (2007) 066404–1– 6.
- Y. Kiwamoto, N. Hashizume, Y. Soga, J. Aoki, and Y. Kawai: Formation and relaxation of twodimensional vortex crystals in a magnetized pure electron plasma, Phys. Rev. Lett. 99 (2007) 115002–1–4.
- J. Sommeria (M. Lesieur, A. Yaglom, and F. David, editors): Two-dimensional turbulence, New Trends in Turbulence, (Springer-Verlag, 2002) Chap. 8,
- P. Tabeling: Two-dimensional turbulence: a physicist approach, Phys. Rep. 362 (2002) 1–62.
- Y. Yatsuyanagi, Y. Kiwamoto, H. Tomita, M. M. Sano, T. Yoshida, and T. Ebisuzaki: Dynamics of two-sign point vortices in positive and negative temperature states, Phys. Rev. Lett. 94 (2005) 054502–1–4.
- 9) L. Onsager: Statistical hydrodynamics, Nuovo Cimento Suppl. 6 (1949) 279–287.
- G. L. Eyink and K. R. Sreenivasan: Onsager and the theory of hydrodynamic turbulence, Rev. Mod. Phys. 78 (2006) 87–135.

- G. Joyce and D. Montgomery: Negative temperature states for the two-dimensional guiding-center plasma, J. Plasma Phys. 10 (1973) 107–121.
- D. Montgomery and G. Joyce: Statistical mechanics of negative temperature states, Phys. Fluids 17 (1974) 1139–1145.
- S. Kida: Statistics of the system of line vortices, J. Phys. Soc. Jpn. **39** (1975) 1395–1404.
- 14) R. A. Smith and T. M. O'Neil: Nonaxisymmetric thermal equilibria of a cylindrically bounded guigingcenter plasma or discrete vortex system, Phys. Fluids B 2 (1990) 2961–2975.
- D. J. Johnson: Density of states of inviscid incompressible two-dimensional fluid unit disk vortex system, Phys. Fluids, **31** (1988) 1856–1861.
- O. Bühler: Statistical mechanics of strong and weak point vortices in a cylinder, Phys. Fluids 14 (2002) 2139–2149.
- T. S. Lundgren and Y. B. Pointin: Statistical mechanics of two-dimensional vortices, J. Stat. Phys. **17** (1977) 323–355.
- Y. B. Pointin and T. S. Lundgren: Statistical mechanics of two-dimensional vortices in a bounded container, Phys. Fluids **19** (1976) 1459–1470.
- T. Ito, J. Makino, T. Ebisuzaki, and D. Sugimoto: A special-purpose n-body machine GRAPE-1, Comput. Phys. Comm. 60 (1990) 187–194.
- 20) R. Susukita, T. Ebisuzaki, B. G. Elmegreen, H. Furusawa, K. Kato, A. Kawai, Y. Kobayashi, T. Koishi, G. D. McNiven, T. Narumi, and K. Yasuoka: Hardware accelerator for molecular dynamics: MDGRAPE-2, Comput. Phys. Comm. **155** (2003) 115–131.
- 21) http://www.peta.co.jp/.
- 22) T. Yoshida and M. M. Sano: Numerical simulation of vortex crystals and merging in n-point vortex systems with circular boundary, J. Phys. Soc. Jpn. 74 (2005) 587–598.
- E. A. Novikov: Dynamics and statistics of a system of vortices, Sov. Phys. JETP, 41 (1975) 937–943.
- 24) http://www.kfcr.jp/.
- D. Montgomery, W. H. Matthaeus, W. T. Stribling, D. Martinez, and S. Oughton: Relaxation in two dimensions and the sinh-poisson equation, Phys. Fluids A 4 (1992) 3–6.