彗星雲の起源と進化

樋口有理可

〈国立天文台理論研究部 〒181-8588 東京都三鷹市大沢 2-21-1〉 e-mail: higuchia@th.nao.ac.jp



彗星雲(オールト雲)とは惑星系を遠方から球殻状に取り囲む長周期彗星の巣です.彗星雲の形 成過程を2段階,すなわち(1)惑星摂動,(2)銀河潮汐力,による微惑星の軌道進化に分割し,それ ぞれを調べました.第1ステージについては,惑星散乱により微惑星がとる運命の割合が,惑星の 位置と質量・微惑星の軌道要素にどのように依存するかを調べました.第2ステージについては, 銀河潮汐力が微惑星の軌道臣下に与える影響を,永年摂動論を用いて定式化し,微惑星円盤から彗 星雲への構造進化を調べました.それぞれの結果を太陽系に応用すると,質量の大きな惑星がより 多くの彗星雲候補天体を生産することと,軌道長半径が数千AU以上の微惑星の多くは50億年後 には近日点距離が惑星領域の外側に引き上げられオールト雲へと進化することがわかりました.

# 0. はじめに

#### 0.1 オールト雲の姿

オールト雲という太陽系の構造をご存知でしょ うか. オールト雲は太陽系を一番外側から球殻状 に取り囲む構造で(図1),彗星の貯蔵庫といわれ ています<sup>1)</sup>. 時々ここから長周期彗星が内側の地 球付近まで落ちてきます. オールト雲には数兆個 以上の彗星が貯蔵されていると見積もられていま すが, 半径数万 AU (天文単位: 太陽と地球の平均 距離でおよそ1億5千万km)の領域に広がって いるためその個数密度は低く、また遠すぎ、彗星 が貯蔵されているところを地球から観測すること はできません. この見えない彗星の貯蔵庫の存在 を最初に考えたのはオランダの天文学者オールト でした2).長周期彗星があらゆる方向から満遍な くやってくるということから,後にオールト雲と 呼ばれることとなる彗星の貯蔵庫の存在を彼が提 唱したのは 1950 年のことです.

このときオールトが用いた長周期彗星の個数は たった 19 個,そこから予測されたオールト雲が 現在のオールト雲モデルと大差がないのは驚くべ きことでしょう.

## 0.2 オールト雲形成標準シナリオ

オールト雲は惑星と同じように、微惑星円盤か ら誕生したと考えられています.

微惑星円盤内にある程度の質量をもつ惑星が誕 生したときに、オールト雲は以下の2過程を経て 形成されると考えられています(図2).

- 1. 惑星が周囲の微惑星を重力散乱で遠方に輸 送する.
- 惑星散乱で遠方に輸送された微惑星の近日 点距離を、外力(銀河系全体・近傍の恒星・ 巨大分子雲からの重力)が惑星領域から引き 上げ、惑星から直接の影響を受けない軌道に 進化させる、同時に軌道傾斜角も変化させ る、

図3はオールト雲になる微惑星を含む,惑星散

天文月報 2007年1月



図1 オールト雲の想像図.(国立科学博物館「宇宙の質問箱」HPより)



図2 オールト雲形成の概念図.

乱と外力を受けた微惑星の運命の概念図です. 惑 星散乱による軌道進化過程 (1) で,軌道長半径が 数千 AU 以上の細長い楕円軌道になった微惑星 のみがオールト雲天体候補となり,次の外力によ る軌道進化過程 (2) に進みます.外力による軌道 進化過程で近日点距離が引き上げられたものが, オールト雲に貯蔵されている彗星となります. オールト雲彗星のうち,再び近日点距離が短くな り惑星領域に戻ってきたものが長周期彗星として 観測されます.



図3 惑星の強い重力を受けた微惑星がたどる運命.

### 0.3 オールト雲の起源から彗星雲の起源へ

微惑星からオールト雲を形成するのは惑星と外 力です.このことは、銀河系には太陽系外のオー ルト雲(彗星雲)が太陽系外惑星と同じ程度あり ふれている可能性を示唆します.しかしながら、 これまでのオールト雲形成に関する研究は、太陽 系に限ったケーススタディがほとんどでし た<sup>3),4)</sup>.太陽系に限定せず、系がもつ惑星の質 量・位置や銀河環境にかかわらず応用できる一般 化された彗星雲形成シナリオを構築することが私 の研究の目標です.そのために、2段階の形成過 程をさらに素過程に分割して調べるというアプ ローチをとりました.本記事の前半では、惑星摂 動による微惑星の軌道進化について、後半では、 最も支配的な外力である銀河潮汐力による微惑星 の軌道進化について説明します.

# 惑星摂動による微惑星の軌道 進化<sup>5)</sup>

### 1.1 微惑星の運命

惑星は数 km サイズの微惑星が集積することで 形成されます.惑星が形成されると,周囲に残存 する微惑星の中には惑星の強い重力で散乱され軌 道が大きく進化するものがでてきます.惑星の強 い重力の影響を受けた微惑星は,主に,(1)惑星 に衝突する(以下衝突),(2)双曲線軌道で星間空 間へ脱出する(以下脱出),(3)軌道長半径が*a*<sub>can</sub> 以上の楕円軌道になる,のどれかの運命をたどる ことになります.ここで,*a*<sub>can</sub>=3,000 AU 程度と すると,(3)は"彗星雲への立候補"(以下立候補) ということになります<sup>4)</sup>.これらの運命の割合は, 散乱する惑星や散乱される微惑星の質量や軌道要 素といったパラメーターに依存します.本研究で は数値計算を用いてこのパラメーター依存性を明 らかにしました.

## 1.2 惑星による微惑星の散乱実験

微惑星の運命の割合のパラメーター依存性を明 らかにするため, 簡単な系を考えます. 中心星と そのまわりを回る円軌道の惑星1個,そして質量 0の微惑星1個の円制限3体問題を考え、微惑星 の軌道長半径,軌道離心率,軌道傾斜角,惑星の 軌道長半径, 質量の5個をパラメーターとしま す. 中心星の質量は太陽質量とし、微惑星の近日 点引数,昇交点経度,近点通過時刻(軌道上の位 置)はランダムに与えます.そして微惑星の1ケ プラー周期の軌道を数値計算します. 1ケプラー 周期以内に惑星・微惑星間の距離が惑星の物理半 径より小さくなれば、その時点で衝突と判定しま す. 衝突しなかった場合, 微惑星の1ケプラー周 期後の軌道離心率が1を超えていれば脱出と判定 します. 衝突でも脱出でもなかった場合は, 軌道 長半径が初期値からどの程度変化したかをチェッ クします. 1組のパラメーターについて軌道長半 径の幅 1 AU 当たり 100 万個~1,000 万個の微惑 星の軌道を計算し,運命の確率を算出します.

### 1.3 微惑星の運命の確率

数値計算結果より、1ケプラー周期当たりに微 惑星が (1) 衝突, (2) 脱出, (3) 立候補(軌道長半 径 $>a_{can}$ )、となる各確率  $P_{col}$ ,  $P_{esc}$ ,  $P_{can}$  が各パラ メーターの簡単なべき関数で表されると仮定し、 以下の経験式を得ました.

$$P_{\rm col}^{\rm fit} \approx 7 \times 10^{-7} e^{-2} a_{\rm p}^{-1} m_{\rm p}^{4/3} \sin^{-1} i \tag{1}$$

$$P_{\rm esc}^{\rm fit} \approx 4 \times 10^{-6} \left(\frac{a}{a_{\rm p}}\right)^3 (1-e) m_{\rm p}^2 \sin^{-1} i$$
 (2)

$$P_{\text{can}}^{\text{fit}} \approx 1.2 \times 10^{-5} \left(\frac{a_{\text{can}}}{a_{\text{p}}}\right)^{-1} \left(\frac{a}{a_{\text{p}}}\right)^{5} \times (1-e)^{2} m_{\text{p}}^{2} \sin^{-1} i$$
(3)

ここで, a, e, i は初期の微惑星の軌道長半径 [AU], 軌道離心率, 軌道傾斜角 [rad] で, a<sub>p</sub>, m<sub>p</sub> は惑星の軌道長半径 [AU] と質量 [木星質量] で, 木星質量とは中心星の 1/1,000 の質量です。 この 経験式と数値計算結果の例を図4に示します.こ れらの経験式は、数値計算結果を計算領域の大部 分で数倍以内の精度で再現しています. 衝突確率 は軌道離心率が高いほど低く, 軌道長半径には依 存しません.一方,脱出・立候補確率は軌道長半 径・離心率が大きいほど高くなります. 微惑星の 軌道は惑星の成長と複数回の散乱により初期の円 軌道からずれていくと考えられるので, 脱出・立 候補は惑星形成の後期になって卓越してくるとい うことがいえます. 衝突確率・脱出確率の惑星質 量への依存は、惑星と微惑星の相対速度を eVK (*V*<sub>κ</sub>: 惑星の円運動の速度) で近似した2体の衝 突断面積と90度散乱断面積とそれぞれ一致して



図4 初期の軌道長半径に対する微惑星の運命の確率. 初期条件は, e=0.7, i=0.05 rad, a<sub>p</sub>=5
 AU,惑星の質量=1mp (中心星質量の1/1,000).シンボルと線はそれぞれ数値計算結果と式(1),(2),(3)の経験式を示す.

天文月報 2007年1月

います. 立候補断面積は脱出断面積と同じ惑星質 量依存性をもちますが, これは立候補断面積が脱 出断面積に比べて十分小さい(*a*<sub>can</sub>が初期の軌道 長半径のおよそ 10 倍以上)という条件下で成り 立っています.

初期に軌道離心率が 0.3 以下の微惑星で脱出と なるものはいませんでした. このことは,惑星と 微惑星の相対速度から説明できます<sup>の</sup>.惑星と微 惑星の相対速度は小さいほうが強い散乱になりま すが,相対速度以上の大きさの速度変化を微惑星 が散乱により得ることはありません.そのため, 惑星散乱で星間空間への脱出速度  $\sqrt{2}V_{\rm K}$  を得る には,ある程度の相対速度は最低限必要となりま す.軌道離心率が大きいほど,大きな相対速度を もつことができます. 初期軌道離心率が 0.3 以下 の脱出微惑星がいないのは,そこでは必要最低限 の相対速度をもつことがないからです.脱出と同 様大きな速度変化を必要とする立候補天体も,初 期離心率が 0.3 以下にはいませんでした.

ところで, これまでのオールト 雲形成に関する 惑星の微惑星散乱過程の研究では、「木星のよう に質量が大きすぎる惑星は、 微惑星を脱出させる ばかりでオールト雲(候補天体)形成への寄与は 小さい | といわれていました4),7). その根拠とさ れているのが、"立候補確率/脱出確率"の値です. 先行研究では木星のこの値は海王星などに比べて 非常に低いものでしたが、それらは惑星のヒル圏 (太陽重力より惑星重力の影響が大きいような惑 星に近い領域)内での強い散乱のみを考えていま す<sup>1)</sup>. 一方,本研究では軌道上の初期位置をラン ダムに与えているので, 強い散乱に限定しないど ころか微惑星が惑星の重力の影響をほとんど受け ない場合も含んでいます. そうすると, 前述の経 験式のように脱出・立候補確率どちらも惑星質量 の2乗に比例して高くなります。つまり、近接散 乱以外も考慮すると"立候補確率/脱出確率"の値 は惑星質量に依存しないこと,惑星質量が大きく なれば立候補確率の絶対値が上がることがわかり

ました. これらと先行研究の結果をあわせると, 立候補天体形成には木星のような大きな惑星のヒ ル圏外での散乱が効果的であるということが言え ます.また,立候補確率/脱出確率はほとんどのパ ラメーター領域で0.1以下となっており,立候補 天体の10倍以上の質量が星間空間へ消えてしま うことがわかりました.

立候補確率の $a_{can}$ への依存から,立候補天体で 形成される二次的な微惑星円盤の個数面密度を 見積もることができます. 個数面密度を円盤で積 分したものが立候補確率に比例するということか ら逆算すると二次的な微惑星円盤の個数面密度は  $a_{can}$ の -3 乗に比例することになります. この分 布は立候補天体のみならず,複数回の惑星散乱で 形成されたであろう現在の scattered disk (近日点 が海王星付近にある小天体領域)の個数分布にも いくらか残っていると考えられます. 実際,先行 研究の数値計算で形成された scattered disk の面 密度分布は太陽からの距離のおよそ -2.8 乗に比 例しており, -3 乗という値と近いものになって います<sup>8</sup>).

#### 1.4 太陽系の4大惑星の力比べ

オールト雲候補天体の形成に最も貢献したの は、木星・土星・天王星・海王星のうちどれなの でしょうか.散乱する惑星間の結果を比較しやす いように、運命の確率 P を使って効率を定義しま す.ここでいう効率とは、"1 個の惑星が単位時間 当たりに生成する衝突/脱出/立候補微惑星の個 数"で、以下のように定義します.

$$K = \int_{a_{\min}}^{a_{\max}} \frac{P}{T_{\rm K}} n_{\rm s} 2\pi a \mathrm{d}a \tag{4}$$

ここで、 $T_{\rm K}$  は惑星のケプラー周期、 $a_{\min}, a_{\max}$  は 仮定する微惑星円盤の広がり、 $n_{\rm s}$  は元の微惑星の 個数面密度です.ここでは簡単のため、微惑星円 盤は惑星と軌道交差できる範囲に、標準モデルの 傾きをもつ単位面密度  $n_{\rm s} = a^{-3/2}$ で広がっている とします<sup>9</sup>.



図5 木星・土星・天王星・海王星の衝突・脱出・ 立候補の効率. 横軸は微惑星の初期の離心 率. シンボルと線種はそれぞれ各惑星と各効 率を表す.

4 大惑星の質量と軌道長半径の値を代入して得 た各効率を、初期の軌道離心率に対してプロット したのが図5です. 微惑星の初期軌道傾斜角は 0.05 rad ( $\approx$ 3 度)としています. 数値計算ではe=0.4 の脱出効率はほぼ0であり経験式からの値と のずれが大きいため、この点は省いてあります. その他の点は、各確率の数値計算結果を積分して 出した効率の値とよく一致しています. 図5よ り、太陽系の4 大惑星の中では木星が最も高い立 候補効率をもっていることがわかります. また、 位置・質量が異なる天王星と海王星の立候補効率 は大体同じ値になっています. これは、海王星の 質量の大きさと、天王星付近の微惑星のケプラー 周期の短さ・個数面密度の高さがキャンセルした 結果です.

# 銀河潮汐力による微惑星の軌道 進化<sup>10)</sup>

### 2.1 彗星雲形成における銀河潮汐力

惑星に散乱され軌道長半径が数千 AU を超え た微惑星は,次は外力を受けて軌道がさらに進化 します.外力のうち,最も支配的なものは銀河潮 汐力です<sup>11)</sup>.銀河潮汐力とは,中心星と微惑星が 銀河系から受ける力の差です.銀河潮汐力の中で も銀河面に垂直な成分(以下z 成分)が他の成分 に比べて 10 倍以上大きいので<sup>15)</sup>,本研究ではこ の成分が微惑星に与える影響を調べました.

### 2.2 銀河潮汐力による微惑星の軌道要素の進化

銀河潮汐力を受ける微惑星の運動方程式は次の 式になります.

$$\frac{\mathrm{d}^2 \boldsymbol{r}}{\mathrm{d}t^2} = -GM_{\bigstar} \frac{\boldsymbol{r}}{\boldsymbol{r}^3} - 4\pi G\rho_0 \boldsymbol{z} \tag{5}$$

ここで、Gは万有引力定数、 $M_{\star}$ は中心星質量、rは中心星からみた微惑星の位置、zはrのz成分、  $\rho_0$ は銀河系の恒星密度です。典型的なオールト雲 彗星である軌道長半径が 20,000 AU 程度の微惑 星が受ける銀河潮汐力は、太陽重力と比べて十分 小さく1ケプラー周期の間に大きな影響を及ぼす ことはありません。そこで、式(5)から導かれる エネルギーを1ケプラー周期で時間平均し、

$$\langle \Phi 
angle = - \frac{GM_{\star}}{2a} + \pi G \rho_0 a^2 \sin^2 i_G$$
  
  $\times (1 - e^2 + 5e^2 \sin^2 \omega)$  (6)

を得ます<sup>11)</sup>. ここで, *a*, *e*, *i*<sub>G</sub>, ω, は微惑星の軌道 長半径, 軌道離心率, 銀河面に対する軌道傾斜角 (以下対銀河面軌道傾斜角),近日点引数です.式 (6)の第1項は中心星と微惑星の2体問題のエネ ルギー,第2項が銀河潮汐力に対応する部分で摂 動関数と呼ばれています. この摂動関数に起因す る微惑星の軌道要素の時間進化はラグランジュの 惑星方程式のから得られます. すると, 銀河潮汐 力では軌道長半径は時間進化しない、つまり星間 空間へ脱出する微惑星を作らないことがわかりま す. 一方, 軌道離心率・昇交点経度は時間進化し ますが、時間微分の式はそれぞれヤコビ楕円積 分・フーリエ級数で表され、積分が可能です<sup>12)</sup>. ここで考えているポテンシャルはz軸対称なの で、微惑星の角運動量のz成分は保存します。角 運動量のz 成分を簡単にしたもの

$$L_{\rm z} = (1 - e^2)^{1/2} \cos i_{\rm G} \tag{7}$$

天文月報 2007年1月

が保存するので,軌道離心率がわかると対銀河面 軌道傾斜角が得られます.また,エネルギー(式 (6))は軌道長半径(一定),軌道離心率,対銀河面 軌道傾斜角,近日点引数の関数なので,軌道離心 率と対銀河面軌道傾斜角がわかれば近日点引数が 得られます.このように,摂動関数から微惑星の 軌道の時間進化を解析的に表すことができます.

図6は軌道長半径が20.000 AUの微惑星の離 心率, 対銀河面軌道傾斜角, 近日点引数, 昇交点 経度の時間進化の解析解を表しています。初期の 近日点引数が0度(A)と45度(B)で、それ以外 の初期値は同じ2種類の進化を表していますが, 進化の周期と振幅の大きさはAとBで異なりま す. すなわち, 惑星の散乱で初期値として与えら れた軌道の方向(=近日点引数)が異なるだけで、 その後の進化が大きく異なることになります。特 に B の進化では, 離心率が大きく下がり近日点距 離が惑星領域から効果的に引き上げられているこ とがわかります.また Bの進化では近日点引数が 90 度を中心に振動していることがわかります. こ の振動は、軌道傾斜角が大きな小惑星の木星の永 年摂動による軌道進化において見られる古在機構 と同じものです13)

また,角運動量のz成分(式(7))が保存してい

るので, A, B いずれの場合も離心率と対銀河面 軌道傾斜角の増減は互い違いになっています. す なわち,近日点が引き上げられ彗星雲になると同 時に軌道傾斜角も元の値から大きくずれるので, 彗星雲の分布は三次元的になるということがわか ります. 軌道要素のうち昇交点経度の進化の周期 は他の周期と異なり,また尽数関係にもありませ ん.よって,軌道要素すべてが再び初期条件の値 にそろった平らな円盤に戻ることはありません.

これらの解析解は式 (5) を数値計算で解いた結 果とよく一致することを確認しました.次は,以 上の解析解を微惑星円盤全体の進化に応用しま す.

### 2.3 円盤から彗星雲へ

惑星の散乱で形成された彗星雲候補天体からな る二次的な微惑星円盤を初期条件とします. 微惑 星の分布は,軌道長半径が 100~100,000 AU の範 囲で軌道長半径の -3 乗に比例するように与えま した(前章参照).簡単のため,微惑星の近日点距 離は 5 AU,対銀河面軌道傾斜角は 63 度(黄道面 の値),昇交点経度は 0 度(同一平面)にそろえま した.また,近日点引数は 0 度から 360 度の間で ランダムに与えました.このような微惑星円盤が 恒星密度 0.1 太陽質量/pc<sup>3</sup>(現在の太陽系近傍の



図 6 軌道長半径が 20,000 AU の微惑星の軌道要素の 50 億年の時間進化. A と B は初期の近日点引数のみが異なり,他の初期条件は同じ.



図7 微惑星円盤の分布の時間進化のスナップショッ ト.中心星からの距離 [AU]の対数を,初期 軌道面に投影したもの(左)と,それに垂直な 面に投影したもの(右).中心星からの距離は 対数で表示しており,円は中心星からの距離 10,000 AU を示す.

値<sup>14)</sup>)の銀河系からの潮汐力を受けて進化する様 子を調べました.

図7は、微惑星の空間分布のスナップショット を、初期軌道面(黄道面)と、初期軌道面に垂直 な平面に投影したものです.原点(太陽)からの 距離は対数に直し、極座標系で表しています.

50万年ではまだほとんど平らな円盤状ですが, 次第に外側から跳ね上がり,50億年経つと図1の 想像図のような球殻状に近い分布へと進化しま す.軌道要素の進化の周期は微惑星のケプラー周 期に反比例しているので<sup>12)</sup>中心星から遠い微惑星 ほど軌道要素の進化は速くなります.十分進化し ていない箇所では分布に非対称性が見られます. この非対称は,微惑星全体の初期の軌道要素の進



図8 (a) 近日点距離が 50 AU 以上に引き上げら れた微惑星の割合 [%] の時間進化(図7に 対応). 横軸は軌道長半径.初期の近日点距 離は5 AU.線種は時間を示す.(b) 黄道面に 対する軌道傾斜角の平均値の時間進化(図7 に対応).誤差棒は分布の標準偏差を表す.

化の方向が似ているために起こりますが,個々の 微惑星の進化の周期は同じではないので,軌道要 素の進化の周期に比べて十分に長い時間が経てば なくなります.

図8(a)は、近日点距離が惑星領域(ここでは 50 AU 以内)から引き上げられ、彗星雲となった 微惑星の割合を軌道長半径に対してプロットした ものです.軌道長半径が大きな微惑星から順に引 き上げられ、50 億年後には軌道長半径が 2,000 AU 以上の微惑星のおよそ 80% 以上が彗星雲に 属していることがわかりました.図8(b)は、初期 の軌道面(黄道面)に対する軌道傾斜角の平均値 を軌道長半径に対してプロットしたものです.こ ちらも近日点距離同様に軌道長半径が大きいもの から初期値からずれていき、50 億年後には軌道長 半径が 2,000 AU 以上の微惑星では初期の軌道面 に対する軌道傾斜角の平均は約 90 度になりまし た.

次に、現在の太陽系・銀河系と異なるパラメー

ターでの軌道進化を考えてみましょう.まず,銀 河系の恒星密度が現在よりも高い場合を考えま す. 解析解より離心率・昇交点経度の進化の周期 はともに恒星密度に反比例することがわかってい るので11),進化時間は恒星密度でスケールが可能 です. つまり, 恒星密度が現在の値の10倍で一定 だった場合,現在の密度で50億年かかる進化が5 億年で達成されるということです.太陽などの恒 星は星団として誕生しその後ばらばらになったと 考えられているので、初期の恒星密度は現在より も高く,現在までに減少した可能性がありま す<sup>15)</sup>. 恒星密度が 50 億年の間に現在の値の 10 倍 から現在の値まで減少した場合は、それぞれの値 で一定だった場合の中間程度の進化となります. 例えば、現在の恒星密度の10倍から1倍まで指 数関数的に減少した場合は、50億年後には軌道長

数関数的に減少した場合は,50億年後には軌道長 半径が 1,000 AU 以上の微惑星の 80% 以上が彗 星雲に属していることになりました.

次に、初期の微惑星円盤の対銀河面軌道傾斜角 が太陽系の値(63度)と異なる場合を考えてみま す.対銀河面軌道傾斜角が0の微惑星には銀河潮 汐力は働かないので、恒星や巨大分子雲との遭遇 がない限り彗星雲は形成されません.対銀河面軌 道傾斜角が0から90度の範囲にあれば、進化の 速度に多少の差こそあれ、オールト雲と同じよう な彗星雲が形成されることになります.ところ が、対銀河面軌道傾斜角が90度、すなわち角運動 量のz成分(式(7))が0の場合は様相が大きく 異なります.この場合、離心率と近日点引数は進 化しますが、軌道傾斜角と昇交点経度は進化しま せん.

よって,近日点距離の引き上げは起こります が,軌道傾斜角のランダム化は実現せず,平らな 円盤状の彗星雲が形成されることになります.

# 3. まとめ

惑星と銀河潮汐力により微惑星円盤から形成さ れる彗星雲の形成過程を,それぞれの段階に分け

て調べました。まず、惑星の強い重力を受けた微 惑星の運命の割合のパラメーター依存性を数値計 算で調べました. その次に, 惑星の散乱で形成さ れた彗星雲候補天体の分布が、銀河潮汐力のz成 分によりどのように進化するかを解析的に調べま した. その結果, (1) 脱出微惑星による損失を考 慮しても彗星雲候補天体形成には質量の大きな惑 星の散乱が効果的,(2)太陽系の4大惑星では木 星が彗星雲立候補天体を形成する効率が最も高 い, (3) 彗星雲候補天体のうち軌道長半径がおよ そ 2,000 AU 以上なら 50 億年以内に彗星雲天体 になるものが出てくる、(4) 初期の対銀河面軌道 傾斜角が 0-90 度の範囲にあれば彗星雲天体の軌 道傾斜角は大体等方化される, (5) 銀河系の恒星 密度が高ければ彗星雲になるために必要な軌道長 半径が短くなる、ということがわかりました.

本研究の前半では、 微惑星の運命のパラメー ター依存性を明らかにしましたが、現実的なパラ メーターとはどういう値であるか, すなわち惑星 の周りの微惑星がどのような軌道要素をもってい るのかということはわかっていません。効率(式 (4))を太陽系年齢で時間積分して微惑星個数を 算出するためには、この情報が必要です. これは 今後微惑星集積のN体シミュレーションを行い 調べる予定です.また,本研究では外力は銀河潮 汐力のみを扱いましたが、近傍を通過する恒星や 巨大分子雲などの影響でも彗星雲は進化します. 惑星系が銀河系の密度が高い部分, "腕"を通過す るときの外力の強さの変化なども構造の進化に影 響を与えるでしょう、今後はこれらの影響も考慮 してより現実的な彗星雲形成モデルを構築する予 定です. オールト雲天体, または系外の彗星雲が 観測される日がいつかくるでしょう. 彗星雲形成 モデルの構築は、その観測を彗星雲の起源のみな らず惑星系全体の起源の解明に直接つなげるため の準備です。

### 謝 辞

研究の遂行・論文の執筆すべてにおいて,共 同研究者である国立天文台理論研究部の小久保 英一郎さんと神戸大学での指導教官である向井 正先生に感謝いたします.また,銀河潮汐力によ る軌道進化の解析解について,国立天文台名誉教 授の木下 宙先生に議論にお付き合いいただきた いへん有益なコメントをいただきましたことを感 謝いたします.

# 参考文献

- Dones L., Weissman P., Levison H. F., Duncan M., 2004, Comets II (Univ. Arizona, Tuscon) 153
- 2) Oort J. H., 1950, Bull. Astron. Inst. Netherlands 11, 91
- 3) Duncan M., Quinn T., Tremaine S., 1987, AJ 94, 1330
- Dones L., Levison H. F., Duncan M., Weissman P., 2006, Icarus, in press
- 5) Higuchi A., Kokubo E., Mukai T., 2006, AJ 131, 1119
- 6) 木下 宙, 1998, 天体と軌道の力学(東京大学出版会)
- 7) Safronov V. S., 1972, IAU Circ., 45, 329
- 8) Levison H. F., Duncan M., 1997, Icarus 127, 13
- 9) Hayashi C., 1981, Prog. Theor. Phys. Suppl. 70, 35
- Higuchi A., Kokubo E., Mukai T., Kinoshita H., 2006, AJ, submitted
- 11) Heisler J., Tremaine S., 1986, Irarus 65, 13
- Kinoshita H., Nakai H., 1999, Celestial Mechanics and Dynamical Astronomy 75, 125
- 13) Kozai Y., 1962, AJ 67, 591
- 14) Holmberg J., Chris F., 2000, MNRAS 313, 209
- 15) Fernandez J. A., 1997, Icarus 129, 106

## Origin and Evolution of Comet Clouds Arika HIGUCHI

Division of Theoretical Astronomy, National Astronomical Observatory of Japan, 2–21–1 Osawa, Mitaka, Tokyo 181–8588, Japan

Abstract: The Oort cloud (comet cloud) is a spherical comet reservoir surrounding a planetary system. We have investigated the comet cloud formation that consists of two dynamical stages of orbital evolution of planetesimals due to (1) planetary perturbation, and (2) the galactic tide. We investigated the first stage by using numerical calculations and obtained the probabilities of the fates of planetesimals as functions of the orbital parameters of the planets and planetesimals. We investigated the second stage by using the secular perturbation theory and showed the evolution of the structure of a comet cloud from a planetesimal disk. We found that (1) massive planets effectively produce comet cloud candidates by scattering and (2) many planetesimals with semimajor axes larger than 1,000 AU rise up their perihelion distances to the outside of the planetary region and become members of the Oort cloud in 5 Gyr.