# フラーレン生成過程のシミュレーション

## まるやま しげお やまぐち やすたか 東京大学工学部 丸山 茂夫 / 山口 康降

はじめに

C<sub>60</sub>やC<sub>70</sub>をはじめとするフラーレンを生成することは比較的簡単な手法によって可能であ るが,その生成機構に関しては依然として未知の部分が多い.いずれの生成手法においても 孤立炭素原子または小さなクラスターが凝縮する過程でC<sub>60</sub>のような見事な対称性の構造を 自発的に形成するという点は驚くべきことである.そこで,著者らはフラーレン構造形成過 程の動力学を追求する第一歩として分子動力学法によるシミュレーションを試み,不完全な がらフラーレンに近い構造を得た<sup>(1)</sup>.さらに、そこに現れる各種の前駆体の挙動について詳 細に検討した結果、生成過程における前駆体のアニールの程度がフラーレン生成における重 要な因子であることが示唆された<sup>(2)</sup>.ただし,計算時間の制約のために計算に用いた炭素の 初期密度を非常に高くかつ冷却速度を非常に速く設定した計算となっており,現実の物理現 象との比較は容易ではない.そして,より低密度の場合や低温に保った場合にはフラーレン よりはグラファイトに近い構造が計算されている<sup>(3)</sup>.本研究では前駆体のクラスターがどの ような温度履歴を持つ場合にフラーレン構造を選択するか,また,C<sub>60</sub>程度の大きさが選択 的に生成される理由についての検討を行う.

分子動力学シミュレーション

計算手法は,既報<sup>(1-3)</sup>と同様であり,炭素原子間のポテンシャルは,Brenner<sup>(4)</sup>が考案した ものを簡略化して用いた.各炭素原子に対する配位数によって結合エネルギーが変化するこ とを考慮して,結合ごとのエネルギーの総和を系のポテンシャル  $E_b = \sum_i \sum_{j(i>j)} \left[ V_R(r_{ij}) - B^*_{ij}V_A(r_{ij}) \right]$ とする.ここで, $V_R(r_{ij})$ は反発力, $V_A(r_{ij})$ は引力,

 $B^{*}_{ij}(\boldsymbol{q}_{ijk})$ は,結合i - jと結合i - kとの角度 $\boldsymbol{q}_{ijk}$ によって原子の結合状態を表す関数である.運動方程式の積分にはVerlet法を用い,時間刻み $\Delta t$ は0.5 fsとした.

初期条件として全方向に周期境界条件を課した一辺80Åの立方体の中に200個の炭素原子 をランダムに配置して,0.25 psごとに炭素原子の温度制御を行ってその平均温度を3000K一 定に保った.ここでの制御量である平均温度とは系全体の運動エネルギーである.温度の絶 対値については疑問が残るが,3000Kは本ポテンシャルを用いた場合にフラーレン構造C<sub>60</sub>が 安定に存在できる最高温度である.



図1 シミュレーションの過程

計算の結果を図1に示す. 前報<sup>(1-3)</sup>と同様であるが時間 と共に代表的なクラスターサ イズが大きくなっていく様子 が分かる.

100psまで計算が進むと図 1(a)に示すように,最大でC<sub>10</sub> 程度までのチェーンやリング の小クラスターとそれより小 さなクラスターとなる.その 後,150psから200psまでの間 にかなり大きな3次元的なク ラスターが成長し,600ps後 には中空ケージ的な不完全フ ラーレンC<sub>79</sub>とグラファイト 的なクラスターが2つできて いる.

クラスターの温度履歴

系全体の運動エネルギー E<sub>Total</sub>は一定としたものの,ク



図2 運動エネルギー・温度と総結合数の変化

ラスターが生成するに伴い新たな振動及び回転の自由度が現れる.そこで,クラスターの並進エネルギー $E_T$ と振動・回転のエネルギー $E_{VR}$ とを分離して整理したのが図2である.ここで,  $E_{Total} = E_T + E_{VR}$ である.また,それぞれを温度T<sub>T</sub>及びT<sub>VR</sub>としたものと系全体の総結合数N<sub>B</sub> もプロットした.クラスターが生成・成長して振動の自由度が増加すると共に $E_T$ が減少して  $E_{VR}$ が $E_T$ に近づく.小さなクラスターや孤立原子が衝突して結合するときにはポテンシャル エネルギーの緩和に従って振動温度が相当に上昇し,100 ps程度までの間ではT<sub>VR</sub>は相当に 高くなる.クラスターのサイズが大きくなると振動の自由度が増加して温度上昇は比較的小 さくなる.また,この計算の場合には系全体の運動エネルギー $E_{Total}$ を一定に制御しおり, 100 ps程度以後では $E_{Total}$ は $E_{VR}$ で決まってくるので,T<sub>VR</sub>は制御温度に近づく.

それぞれの前駆体がどのような温度履歴を持っていたかを検討したのが図3と図4である. 前駆体としては,図3に示すように最終的にC79を形成するまでの代表的なクラスターを選ん だ.それぞれの前駆体が次の衝突までの間にどのような温度履歴EvRを持っていたかをプ ロットしたのが図4である.図3中で選択した(1)~(8)の過程に対応する.3次元的な構造はC29 とC3,C4,C8などが次々と衝突して,アニール(6)を経てC51が形成される途中でできており, これが最終的なフラーレン的構造C79の基礎となっている.図4の温度変化から分かるように



### 図3 不完全フラーレンC79に至る代表的な前駆体



図4 前駆体の振動温度の変化

計算初期に現れる比較的小さなクラスターは連続的な衝突とクラスタリングの為に非常に高くかつ変動の激しい振動温度TvRをもつ[図4(1)-(4)].一方,その後の中型のクラスターは衝突頻度が減少するのと多くの振動自由度の為に徐々に冷却されながらアニールする[図4(6)]. 図3のC40+C8がC51にアニールする(6)の過程がフラーレン構造の基礎となる3次元構造の生成を支配しており,実際には図4(6)がほぼ一定値3000Kとなる210ps程度の時点で3次元構造が完成している.恐らく,C30からC40程度の大きさのクラスターに成長した時点である程度以上の振動温度を持ち,これが十分にアニールして3次元的構造となるまでのあいだ一定温度以上に保たれることがフラーレン構造につながると考えられる.理想的には図4に示すようにちょうどこの過程が終了する頃に構造変化が緩慢になる温度まで冷却しているのが都合がよい.また,最終的なフラーレンの大きさがC60程度となるためにはこのアニール過程の時点では系のモル密度が十分に小さくなって余分な衝突がなくなっていることが必要である.

以上の計算結果は系全体の運動エネルギーを一定とした場合に偶然フラーレン的な構造が 生成された場合についてである. E<sub>T</sub>, E<sub>VR</sub>や衝突頻度がどのように変化する場合にフラーレン 構造が選択され,かつC<sub>60</sub>の特異性が現れるのかを検討し,かつ,実際の物理現象における 緩衝ガスの衝突やクラスターの拡散がE<sub>T</sub>, E<sub>VR</sub>や衝突頻度とどのように関係するかをさらに 検討する.

最後に,本研究は文部省科学研究費(重点領域研究「炭素クラスター」,及び奨励研究)による補助を受けた.

#### 参考文献

(1)丸山・山口:第7回C<sub>60</sub>総合シンポジウム講演要旨集, p.133 (1994).

(2) 丸山・山口:第8回C<sub>60</sub>総合シンポジウム講演要旨集, p.147 (1995).

(3)S. Maruyama & Y. Yamaguchi: *Thermal Science and Engineering*, Vol. **3**, No. 3 (1995) in print. (4) D. W. Brenner: *Phys. Rev. B*, vol. **42**, p. 9458 (1990).

#### 連絡先

〒113 東京都文京区本郷7-3-1 東京大学工学部機械工学科 丸山茂夫 TEL: 03-3812-2111 (内線6421) FAX: 03-5800-6983 E-Mail: maruyama@mech.t.u-tokyo.ac.jp