

10 eV領域での多価イオンの関与する

電荷移行反応の微分断面積測定

(研究課題番号 08454115)

平成 8 ~10年度科学研究費補助金 基盤研究 (B)(2)

研究成果報告書

平成11年3月

伊 藤 陽



平成8年度~平成10年度科学研究費補助金 基盤研究 (B)(2) 研究成果報告集

平成11年3月

研究代表者 伊藤 陽 (城西大学 理学部 助教授)

10 eV 領域での多価イオンの関与する 電荷移行反応の微分断面積測定

課題番号:08454115

平成8年度~平成10年度科学研究費補助金 基盤研究 (B)(2) 研究成果報告集

平成11年3月

研究代表者 伊藤 陽 (城西大学 理学部 助教授)



0099049711

この報告書は、平成8年度~平成10年度の3年間にわたって行われた、文部省科 学研究費補助金 基盤研究(B)(2)「10 eV 領域での多価イオンの関与する電荷 移行反応の微分断面積測定 (課題番号:08454115)」の研究成果報告書である.

これまで,研究例の少ない10eV以下のエネルギー領域でビーム法を用い,多価イオンの関与する電荷移行反応:

A^{q+}+B-->A^{(q-m)+}+B^{m+}+ΔE(ΔE:発熱量))

を対象としての測定を行うことを目指し、実験装置の開発・研究を進めてきた.本 研究の主たる目的は、断熱ポテンシャル曲線と、それらの交叉点近傍での遷移確率 について知見を得、これからイオンと原子・分子衝突に於ける非弾性反応の機構を理 解することである.

今回の補助金を用いることで、位置敏感型検出器を新たに設計・製作し、既存の 交叉ビーム型原子衝突実験装置に設置した、このことにより、検出効率を大幅に向 上させることができ、また信号・雑音比も改良することができたため、ビーム実験 がほとんど行われていない低エネルギー領域での二重微分断面積測定に成功した. 以下に、研究経過と到達点を述べる.

研究組織

研究代表者: 伊藤 陽 (城西大学 理学部 助教授) 研究分担者:なし

研究経費

平成8年度	3,800千円
平成9年度	3,000 千円
平成10年度	500千円
計	7,300 千円

研究発表

(1) □頭発表(Yoh Itoh: STATE-SELECTIVE DIFFERENTIAL CROSS SECTION MEASUREMENTS FOR ONE-ELECTRON CAPTURE PROCESSES AT 10 eV REGION: THE XXI INTERNATIONAL CONFERENCE ON THE PHYSICS OF ELECTRONIC AND ATOMIC COLLISIONS (XXI ICPEAC) Sendai, Japan July 22 -- 27, 1999. 1. 序

1-1. これまでの研究経過との関連:

10 eV 程度の衝突エネルギー領域での多価イオンと原子衝突の二重微分断面積測定 実現のためには、種々の技術開発が必要とされた、本研究以前には、以下の補助を 受けたこともその実現を促進した、ここにそれらを記し、改めて感謝したい。

科学研究費:奨励研究(A) (昭和59年度) 低エネルギー領域でのイオン・原子 衝突の二重微分断面積測定(研究代表者:伊藤 陽 1,000千円)電子衝撃型イオン 源の製作などから研究を開始した.

科学研究費:一般研究(C)(昭和60~61年度)低エネルギー領域でのイオン・ 原子衝突の二重微分断面積測定(研究代表者:伊藤 陽 1,700千円) 表題の テーマの実現のために、小型の電子衝撃型イオン源を用いたごく小規模な実験装置 を建設し、特に10eV以下の低エネルギーイオンビーム生成とエネルギー分析の技術 開発に着手した.

科学研究費:奨励研究(A)(研究期間:昭和63年度)低エネルギー多価イオン衝 突における電荷移行反応の二重微分断面積測定(研究代表者:伊藤 陽 900千円) 永久磁石を用いた電子ビーム型イオン源の試作を行い,電子ビーム発生等の基礎デー 夕を得た.

科学研究費:一般研究(C)(平成6~7年度)10eV領域での電荷移行反応の微分断 面積測定(研究代表者:伊藤 陽 2,000千円) 電子ビームイオン源(EBIS)の開 発を行い,従来用いたイオン源では生成できなかった多価イオンが生成できるよう になり,10eV以下までの減速にも成功した.電荷移行生成物の角度分布の測定を行 い,電荷移行反応の機構解明に着手した.

科学研究費:重点領域研究・公募(平成6~7年度)多次元同時計測システムの 開発(研究代表者:吉野 益弘 分担者:伊藤 陽 田中 直彦 3,600千円) 極微弱な信号検出のため,汎用位置敏感型検出器および計測系のハード・ソフトウェ アの開発を行い,実用に供した.

科学研究費:重点領域研究・公募(平成6~7年度)希ガス多価イオンの光電離 (研究代表者:伊藤 陽 分担者:小泉 哲夫 3,600千円) 希ガス多価イオン源 の開発・種々の測定器の開発を行い,放射光による極希薄標的の光イオン化の測定 に成功した.この過程では静電型レンズ等におけるイオンや電子の軌道シュミレー ションに基づく詳細設計が可能となり,装置開発が効率的に行えるようになった. また原子構造解析コードも導入され,エネルギーレベルの精密同定も可能となった. 多価イオンは,そのイオン化ポテンシャルも未知なものが多く,このコード利用は 衝突過程で生成される励起状態の解析にも重要である.

本研究に於いては、これらの準備・成果の上に、電子ビームイオン源(EBIS)・標 的ビームの改良・強化を行い、高感度の位置敏感型検出器の導入行った.これらに よって、従来より目指してきた本来の研究目的の実現の first step を踏み出すことが 出来た.

1-2. 研究目的

イオンと原子・分子衝突に於ける電荷移行反応は、その反応断面積が大きく、反応 生成物には高励起状態が含まれることがある等、非常に多彩な素過程である.それ 故に、実験室プラズマの理解・モデリング、上層大気中の化学反応、惑星大気から の発光過程の理解等のためにも、その研究は継続的に行われてきている.最近は、 その機構解明のために、特に低エネルギー領域での微分断面積測定が注目されつつ ある ⁽¹⁾.その理由の一つは、反応は空間に局在するポテンシャル曲線の交叉する近 傍で起こり、衝突過程中に形成される準分子状態間のポテンシャル交叉点近傍での 非断熱遷移の研究を行うための典型例となっているからである.

これまでに報告された微分断面積測定の例としては

- (1) C⁴⁺+He --> C²⁺+He²⁺系で量子論的な干渉効果が微分断面積に観測され、これらはシュテュッケルベルク型の振動構造と同定された⁽²⁾.また、
- (2) エネルギー分解能はまだ低いが Ar⁴⁺ + Ar系で 20 eV の衝突エネルギー 領域での1電子・2電子移行過程について、二重微分断面積測定が開 始されていること⁽³⁾、
- (3) Ar⁶⁺+He系での2電子移行過程の二重微分断面積測定

 $(E_{cm} = 55 - 110 \text{ eV})^{(4)}$

などがあげられよう.

二重微分断面積測定が注目されているのは、例えば、電子相関に基づく二電子同時移行過程であるのか、それとも連続した2回の一電子移行過程によるものなのかの議論が行われている二電子移行過程の反応機構の解明には、従来行われてきた反応の始状態・終状態の分析のみでは不十分で、反応経路を直接に反映する散乱角度測定(微分断面積測定)が必要であるからである. Andersson らは⁽⁴⁾ Ar ⁶⁺ + He 系での2電子移行過程の微分断面積測定において、前方方向と散乱角度の大きな所に構造があることを見いだし、multi-channel Landau-Zenner 計算結果との比較より、前方方向の構造が二電子同時移行過程に対応し、また、散乱角度の大きな所の構造が連続した2回の一電子移行過程によるものであることを明らかにした.

本研究では多数の衝突系について、より低エネルギー領域での測定を目標とした. 10 eV 領域の低エネルギー衝突を研究対象とする理由は、

- (1) この領域でのビーム実験がほとんど行われていない,
- (2) 散乱現象の相互作用ポテンシャルの形状依存性が衝突エネルギーの低 下と共に顕著となり、その効果が明確に微分断面積に反映されること、
- (3) 量子論的な干渉効果の観測が期待されること,
- (4) 主な遷移機構はエネルギーの低下とともに純粋な動径結合になり、このモデルに基づいた理論結果との比較することにより実験結果の解析

が詳細に行なえる,

等である。また、実験技術的にも、このエネルギー領域での微分断面積測定は、低 エネルギービームの強度に起因する技術的困難より、非常に挑戦的な試みともされ ている.

2. 実験装置

2-1. 交叉ビーム法実験装置

本研究で用いた交叉ビーム法実験装置を図1に示した.実験装置実験装置は、電 子ビームイオン源・Wien-filter 型質量選別器・2連半球型エネルギー選別器・超音速 ノズルビーム・イオン検出器より構成されている.また、電子ビームイオン源 (EBIS: Electron Beam Ion Source; Yoh's EBIS と言う意味で Y's EBIS と命名した)を 図2に示した.この Y's EBIS により、C、N、O については1~5価イオンが、また Ar については1~8価イオンがこれまでの所得られている.運転は、イオンを連続 的に引き出すモードで行っている.Y's EBIS で生成された多価イオンは2 kV で引き 出され、静電レンズを用いて Wien-filter 型質量選別器に入射する前に 250 * q eV (q: 価数)まで減速される.質量選別されたイオンはさらにエネルギー選別器に到達す るまでに、その通過エネルギーまで減速されエネルギー選別される.エネルギー選 別される前のイオンビームのエネルギー幅は、半値幅でおよそ0.8 * q eV であった.

質量分析した直後のイオン強度は、O²⁺, O³⁺ については0.1 nA 程度であったが、 エネルギー選別・コリメートし、更に10 eV 領域まで減速すると、実験に用いること のできるビーム強度は 1 pA 程度まで減少してしまう. しかしこの強度は、同種の実 験に於いて多く使われている、加速を用いた反跳イオン源によって生成されるビー ムの強度と同程度かそれ以上であり、Y's EBIS により低エネルギー多価イオン衝突 実験が小規模の施設でも可能となったことの実験的な意義は大きい. また、一般に EBIS によって得られたイオンビームは、その内部状態がほとんど基底状態にあるこ とが知られており、この点も反跳イオン源を用いた実験よりも優れていると言えよ う.

2-2. 予備実験の目的

これまでに,低エネルギービーム発生方法・その操作方法といった実験手法の確 立と,電荷移行反応のデータ解析方法の開発および機構解明のために,予備実験と して

(i) Ar²⁺-He系で掃引型エネルギー分析器を用いた終状態決定⁽⁵⁾,

 (ii) He⁺ - He 系における弾性散乱微分断面積に現れる量子論的干渉効果の 測定⁽⁶⁾,

(iii) Ar²⁺- Ne 系での一電子移行過程の全微分断面積測定⁽⁶⁾ などを行ってきた. 二重微分断面積を求める時の重要なファクターは,

- (1) 用いられるイオンビームに含まれる準安定状態種の見積もり,
- (2) 検出器の見込む衝突体積の角度依存性、および、
- (3) 衝突エネルギーの精密決定である.

検出器の見込む衝突体積の角度依存性は、構造の良く知られているHe⁺ - He 系に おける弾性散乱微分断面積を E_{lab} =10 eV (E_{cm} =5.0 eV)で測定した.このときには、 Nier 型の電子衝撃型イオン源が用いられた.衝突エネルギーの正確な決定のため、 衝突領域後設置した検出器で一次イオンビーム強度をモニターしながら、それが完 全に0となるまでイオン加速電圧を減少させ、その時の値とイオン源に印加した電 圧との差を真の加速電圧とした.

測定結果(黒丸)と *ab initio* potential ⁽⁷⁾を用いたReinig とLinder ⁽⁸⁾による計算結果 (曲線)を図3に示した.この図で、測定結果は重心系で0.8°だけ正の方向に平行 移動して表示してある.実験結果は Morse とBernstein ⁽⁹⁾の方法で重心系の微分断面 積に変換し、断面積の絶対値は $\theta_{cm} = 30°$ 近傍で理論値に規格化した.散乱角度につ いては測定値を実験室系で0.4°だけ全体を移動させることで、理論計算結果と非常 によく一致することがわかる.このことより、上記の方法で衝突エネルギーは一次 ビームのエネルギー幅±0.1 eV 程度の精度で決定できること、および、散乱角度の 測定精度も±0.5°以下であることが判明した.また、検出器の見込む衝突体積も一 定であり補正の必要のないことも分かった.

Y's EBIS を用いた今回の測定でも、イオンビームのエネルギー決定には同様の方法が採られた.しかし、十分なイオン強度を得るためエネルギー選別器を 36 * q eV で通過させたため、そのエネルギー幅は± 0.2 * q eV 程度と見積もられ、同程度のエネルギーの誤差が含まれるものと考えられる.

2-3. 位置敏感型エネルギー分析器の設置

高品位のデータを得るために、用いるイオンビームのエネルギー選別・コリメー ションを行わざるを得ず、これらは強いイオンビームを実現することと相反するも のである. 微弱な散乱信号を効率よく検出するために、マイクロチャンネルプレー ト(MCP)を用いた位置敏感型エネルギー分析器を新たに設計し、設置した. 設計方針は、

- (1) エネルギー分析器は将来2次元読み出しを可能として散乱角度とエネ ルギーの同時決定を行うために、エネルギー分散について1方向のみ収 東性を持つ90度偏向の静電円筒型とする、
- (2) MCPの検出効率の高さは、迷走イオンに対しても機能するために、で きる限り目的のイオン以外は検出器から遠ざける、
- (3) 価数やエネルギーの異なるイオン種に対しても等しい検出効率を持つものとする,

などである.

この方針に基づき,Manchester 大学の F. Read 等によって開発された CPO3D⁽¹⁰⁾というイオン軌道シュミレーションプログラムを用いて,最適化を計っ た.特に,分析器に設置するレンズに関して,見込み角度を決定するコリメータ直 後に一次ビームを静電的に追い返す工夫を行い,前方方向での一次ビームのエネル ギー分析器への侵入を防ぐものとした.また,分析器全体は,入りロレンズの直径 1 mmの穴・直径10 mmの排気穴のみが開いた金属製の遮蔽箱に納めた.排気効率が 低下することを考慮して,吟味した材料を用いて製作してある.分析器表面での散 乱・迷イオンを出来る限り減少させる意味で,偏向電極は金属板を積層したものと した.

シュミレーションの例とそれに基づいた設計図を図4~6に示した.また,この シュミレーションにおける入力データの例を付録1に示した.

散乱イオンはMCPで検出・増倍され、エネルギー分散は溝川ら⁽¹¹⁾ によって開発 された「荷重結合容量バックギャモン法 Modified Backgammon method with Weited Coupling capacitors technique」を用いた位置検出器で読み出される. この MCP, MBWC を最適化するためにもCPO3Dを用いた. この検出器は城丸らによって用いられ たことがあり、その設置例も示されているが、そこで提案されている配置をシュミ レートしたところ、MCP周辺から放出される電子軌道がかなり歪められるようで あり、これを防ぐような電極配置・電圧配置を求めた. シュミレーション結果を図 7に、それに基づいた設計図を図8に示した.

2-4. 計測システムの製作

将来は、散乱イオンのエネルギーと散乱角度が同時に決定できる2次元検出器とす ることを目指しているが、その時の信号の校正を可能とするような基礎データを求 めることも考慮して、本研究では位置敏感型分析器を1次元で機能させている.実 際の測定では、エネルギー分散は、図9に示した計測回路でパルス波高に変換され、 これを波高分析器で分析することからエネルギースペクトルが得られる.2重微分 断面積は本研究の段階では分析器の設置角度を変化させて求める.

このような, 散乱角度を変化させながらパルス波高分析を行うようなシステムは 市販されておらず, 以下の方法で自動測定システムを製作した.製作した測定系の ブロックダイヤグラムを図10に,全体回路図を図11に示した.

NIMモジュールのアナログ・デジタル変換器の出力は、CPUの介在なしに一度 First In First Out (FIFO) バッファーに蓄積され、FIFO バッファーがあふれないうちに これをマイクロコンピュータボードのパラレルポートから随時読み出し、適当な処 理をしたのちに、ホストコンピュータに転送する.ホストコンピュータの役割は、 測定開始の信号を送り、一定の測定時間後に波高分布データを受け取り、表示・蓄 積することである.一つの散乱角度での測定が終了すると、ホストコンピュータは 図には示していないが、他のポートよりステッピングモーターに信号を送り、次の 測定の準備も行う.

用いたマイクロコンピュータは、68000系の CPU を搭載したもので、本来ならば FIFO バッファーをメモリー空間上に配置して、まさに一つのメモリー素子として活 用できるのであるが、用いたボードコンピュータの限られた拡張性ゆえに今回のよ うな配置となっている。制御ソフトはほとんどをアッセンブラーで記述しているた めに、たかだか2kByteの容量のバッファーの存在だけで、35,000 cps まで追随する ことを確かめた。今回用いた素子と全く同様のピン配置の素子で 64 k Byte の容量の ものまで入手が可能である。必要に応じて大容量のFIFO バッファーを選択すること により、さらに高速な信号取り込みも可能であろうし、また、並列に素子を配列す ることにより、多数のA/D 変換器からのデータ収集も簡単に実現することができよ う.マイクロコンピュータ・ホストコンピュータを制御するプログラム例を付録 2、3に示した。

本研究でこれらのシステムを開発している間にも計算機の性能はCPU性能,バス構造共に大きく進歩して行った.今後,同様な測定系には,A/D変換器とホストコン ピュータの間に入っているマイクロコンピュータは不要になると思われる.

3. 測定結果

3-1. 対象とした O²⁺ + He 系での一電子移行過程について

 $O^{2+} + He ---> O^{+} + He^{+}$ (1)

で表される電荷移行反応は、実用的な意味では、地球の電離層や火星・金星の大気 中でのO2+の崩壊過程、準安定状態のO^{+*}や、He⁺の供給源として注目されている. この反応を電子状態を区別すると、以下のチャンネルが考えられる.

 $O^{2+}(2s^22p^{2}{}^{3}P) + He(1s^{2}{}^{1}S)$

---> O +
$$(2s^22p^{3}{}^{2}P)$$
 + He + $(1s^{2}S)$ + 5.5 eV (2)

---> O +
$$(2s^22p^3 {}^{2}D) + He^+ (1s^2S) + 7.2 eV$$
 (3)

---> O +
$$(2s^22p^3 {}^{4}S) + He^+ (1s^2S) + 10.5 eV$$
 (4)

Dalgalnoらは⁽¹²⁾300Kにおける反応係数をab initio 計算によって分子間ポテンシャルを用いて理論的に求め、(図12)、反応(2)が主に寄与していることを示した.また、衝突エネルギーの増加と共に反応(3)の寄与が大きくなることが示された. Heil と Sharma⁽¹³⁾は、同様の手法を用いて、これらの反応について重心系エネルギー1-100 eV の領域での二重微分断面積を計算している.

これらの計算においては、動径結合が主であるとして、

入射チャンネルで形成される³Σ⁻,³Π,

反応(2) で形成される³Σ⁺,³Π,

- 反応(3)で形成される³Σ⁺,³Π,³Δ,
- 反応(4) で形成される³Σ⁻

の対称性を持つ分子軌道のうち,³Пの対称性を持つ分子軌道間のみで遷移が起こる ものとしている.すなわち,遷移則分子軸方向の角運動量・反転対称性・スピンを それぞれ保存するという動径結合での遷移則を満足するものとなっている.これに 基づいて求められた微分断面積を図13に示した.HeilとSharmaによれば,これらの ³П状態が強く結合しており,通常の二状態近似は適用できないために,単純な解釈 は与えられないとされており,通常使われる意味でのシュテュッケルベルク型の振 動構造とは異なるものである.しかし,一つの終状態を導く多数の反応経路が存在 するときの干渉効果であることには違いはない.

実験的には数 keV での測定は多くあるが、実験室系でのエネルギーが100 eV 程度 で行われた微分断面積測定の結果は Kamberら⁽¹⁴⁾によってのみ報告されている. Kamber らは反跳イオン源と位置敏感型検出器を組み合わせて、前方方向での生成イ オンのエネルギー分析とエネルギー分析を行わないでの全散乱イオンの角度分布測 定を行った.その結果、測定したエネルギー範囲内では、反応(2)が主であること がわかり、理論結果を支持した.しかし、彼らの測定したエネルギー領域で直接に 比較できる理論結果はなく、その振る舞いはまだ実験的には明らかにされていない.

本研究では、Y's EBIS により得られたOの2価イオンビームを用いて、Heil と Sharma によって計算された結果(図13)と直接に比較することのできる測定を行った.

3-2. 測定結果および考察

実験は2-2.予備実験の項で述べた方法を用いた.衝突エネルギーの決定方法も 同様であるが、電子衝撃型イオン源とY's EBIS の実験的なパラメータに大きな相違 点があった.電子衝撃型イオン源を使用した場合には、イオン源への印加電圧と実 際の衝突エネルギーとの間に大きな差がなかったのにくらべ、Y's EBIS の場合には 補正値がおよそ6-8Vと大きく、これ以上の正の電圧を印加しないと衝突領域へビー ムを輸送できなかった.また、この値が価数依存性を持っていることもわかった. これは、磁場により強く収束された電子ビームの作る負の空間電位内でイオンが生 成されるためであり、また、価数依存性を持つことから、価数の異なるイオンの生 成される場所が別であることが想像される.

本研究で、新たに製作された位置敏感型エネルギー分析器のエネルギー校正は以下のように行った.まず、衝突エネルギーを上記の方法で決定し、その一次ビームを若干角度を振ったところに設置した検出器で測定し、位置スペクトルのエネルギー 原点を決定した.その後、エネルギー分析器の電位を変化させ、位置スペクトル上でのピークの移動を観察し、イオンエネルギーとピーク位置の関係を求め、結果を図14に示した.この結果より、直線性が非常に良い・位置スペクトルをそのままエ ネルギースペクトルと換算して良いこと、が判明した.

今回のO²⁺ (2s²2p² ³P) + He (1s² ¹S) での一電子移行過程の測定で得られた散乱イオ ン O⁺ のエネルギー分布の角度依存性のデータを図15に示した.一つのスペクトル の蓄積時間はそれぞれ5分である.0°近傍のピーク位置は,1°以降のピーク位 置・形状と大きく異なっており,またこれに対応すると思われる反応経路は同定で きない.1°以降のピーク位置は,反応(2)

 $O^{2+}(2s^22p^{2})^{3}P + He(1s^{2})^{1}S)$

 $---> O^+ (2s^22p^{3} {}^{2}P) + He^+(1s^{2}S) + 5.5 eV$

に正確に一致してる.また、反応(3)はKamber等の報告と同様に観測されていない. 同定の困難な0°近傍に見られる O⁺信号は一次ビームの角度分布とも一致してい ることから、衝突領域で生成されたものではないと考えられている.今後、散乱槽 内に一様な圧力の試料気体を導入して、雑音であることを検証する予定である. 図15に見られるピーク強度を積分したものの散乱角度依存性を図16に示した.上に 述べたように、0°近傍の信号は雑音である可能性が高く、これを無視するとHeil と Sharma によって求められた理論結果とよく一致する角度分布となっていることが 初めて示された.

4. 今後の計画

本研究において、実現が困難視されている、ビーム法を用いた低エネルギー多価 イオン衝突実験を小規模な実験室で開始することができた.また、位置敏感型の検 出器を用いて、O²⁺ + He 系での一電子移行過程を報告されている理論値と直接に比 較することのできる測定を、開始することができた.今後、C, N, O などのいろいろ な価数のイオンを用いて更に低エネルギー領域まで測定を拡張する予定である.

<謝 辞>

本実験装置の建設の一時期には,妻・千峰,長男・雄,次男・量が実質的に手助 けをしてくれた.精神的な支えと共に,この手助け無しでは完成させることが更に 遅れたことであろう.記して感謝する.

5. 参考文献

(1) M. Barat and P. Roncin: J. Phys. B25 (1992) 2205.

(2) A. Bárány, H. Danared, H. Cederquist, P. Hvelplund, H. Knudsen, J. O. K. Pedersen, C.L. Cocke, L. N. Tunnell, W. Waggoner and J. P. Giese: J. Phys. B 19 (1986) L427.

- (3) C. Biedermann, H. Cederquist, L. R. Andersson, J. C. Levin, R. T. Short, S. B. Elston,
- J. P. Gibbons, H. Andersson, L. Liljeby, I. A. Sellin: Phys/Rev. A 41 (1990) 5889.
- (4) L. R. Andersson, H. Cederquist, A. Bárány,, L. Liljeby, C. Biedermann, J. C. Levin, N.
- Keller, S. B. Elston, J. P. Gibbons and I. A. Sellin: Phys. Rev. A 45 (1992) R4.
- (5) Y. Itoh: J. Phys. Soc. Jpn. 58 (1989) 1871.
- (6) Y. Itoh: J. Phys. Soc. Jpn. 63 (1994) 941.
- (7) A. Khan and K. D. Jordan: Chem. Phys. Lett. 128 (1986) 368.
- (8) P. Reinig and F. Linder: private communication. P. Reinig: Diploma Thesis, University of Kaiserslautern, 1983.
- (9) F. A. Morse and R. B. Bernstein: J. Chem. Phys. 37 (1962) 2019.
- (10) http://cpo.ph.man.ac.uk/
- (11) T.Mizogawa, M.Sato, M.Yoshino, Y.Itoh and Y.Awaya: Nucl. Instr. and Meth. A **387** (1997) 395-400.
- (12) A. Dalgarno, S. E. Butler and T. G. Heil: J. Geophys. Res. 85 (1980) 6047.
- (13) T. G. Heil and J. B. Sharma: Phys. Rev. A 36 (1987) 3669.
- (14) E. Y. Kamber, C. L. Cocke, J. P. Giese, J. O. K. Pedersen and W.Waggoner: Phys. Rev. A 36 (1987) 5575.

- 図1:用いた交叉ビーム法原子衝突実験装置
- 図2:電子ビームイオン源 (EBIS: Electron Beam Ion Source; Y's EBIS)
- 図3:He⁺-He系における弾性散乱微分断面積 E_{lab} = 10 eV(E_{cm} = 5.0 eV)
- 図4:CPO3Dによるシュミレーション結果(鳥瞰図)
- 図5:CPO3Dによるシュミレーション結果(平面図)
- 図6:位置敏感型エネルギー分析器の工作図面
- 図7:位置検出器の読み出し系のシュミレーション結果
- 図8:位置検出器の読み出し系の工作図面
- 図9:イオンの位置検出の為の回路構成図
- 図10: 測定回路構成図
- 図11: FIFO バッファーを用いたインターフェース回路図
- 図12: Dalgalno らがab initio 計算によって求めた分子間ポテンシャル
- 図13:Heil と Sharma が求めた二重微分断面積
- 図14:位置敏感型エネルギー分析器のエネルギー校正
- 図15: O²⁺ + He でで生成された O⁺ のエネルギー分布の角度依存性
- 図16:O²⁺(2s²2p²³P) + He (1s² ¹S) ---> O⁺(2s²2p³ ²P) + He⁺(1s 2^S) + 5.5 eV の散乱過 程についての二重微分断面積.



X





汊 3





図 5











-







ווצ





FIG. 2. Differential cross section $(10^{-16} \text{ cm}^2 \text{ sr}^{-1})$ for the production of $O^+({}^2P^\circ) + \text{He}^+$ vs laboratory scattering angle (degrees) at a barycentric collision energy of 10 eV.



図14



図 16

付録1:CPO3Dにより,位置敏感型エネルギー分析器をシュミレートする時の 入力データの一例.

付録2:FIFOバッファーを用いたコンピュータボードの制御プログラム例. ほとん どは68000系のアッセンブラー(インライン)で記述されている.

付録3:自動測定プログラムの例. DOSをOSとして、QuickBasicで記述した.

A

付録4:THE XXI INTERNATIONAL CONFERENCE ON THE PHYSICS OF ELECTRONIC AND ATOMIC COLLISIONS (XXI ICPEAC) Sendai, Japan July 22 -- 27, 1999.への投稿論文.

付録 1.

accel. lenses & deflection: cylinder 90deg. 16 September 1998 1&a.dat name of output file, for processed data l&al.dat name of 2nd output file, for ray data m n/p/m/a for nearlyzero/partial/most/all printing level 0100 voltage reflection symmetries in x,y,z,x=y planes 10 number of different voltages, time dependence 0.01 5 allowed consistency error, side/length ratio check а apply inscribing correction (a/s/n=always/sometimes/never) rec -simple flat rectangle) -0.15 1.5 0.6 corner 1 -0.3 1.5 0.6 corner 2 -0.3 0 0.6 corner 3 -0.15 0 0.6 corner 4 99 numbers of 2 applied voltages (can be same) 24 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle) 0.15 1.5 0.6 corner 1 0.3 1.5 0.6 corner 2 0.3 0 0.6 corner 3 0.15 0 0.6 corner 4 10 10 numbers of 2 applied voltages (can be same) 24 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 cre -rectangle on cylinder on a cylindrical surface -0.6 1.5 0.6 corner 1 -3 1.5 3 corner 2 -303 corner 3 -0.6 0 0.6 corner 4 2.4 radius first point on axis -3 1.5 0.6 -3 0 0.6 second point on axis 66 numbers of 2 applied voltages (can be same) 2 10 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis -simple flat rectangle on a cylindrical surface rec *** corner 1 -3 1.5 0.6 -3 1.5 3 corner 2 -303corner 3 -3 0 0.6 corner 4 66 numbers of 2 applied voltages (can be same) total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-34 2 rec -simple flat rectangle gle -0.6 1.5 0.6 corner 1 -3 1.5 0.6 corner 2 corner 3 -3 0 0.6 -0.6 0 0.6 corner 4 numbers of 2 applied voltages (can be same) 66 42 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 -rectangle on cylinder on a cylindrical surface cre corner 1 0.6 1.5 0.6 -3 1.5 4.2 corner 2 -3 0 4.2 corner 3 0.6 0 0.6 corner 4 3.6 radius -3 1.5 0.6 first point on axis -3 0 0.6 second point on axis 55 numbers of 2 applied voltages (can be same) total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis 2 20 rec -simple flat rectangle gle 2 1.5 0.6 corner 1 0.6 1.5 0.6 corner 2 0.6 0 0.6 corner 3 2 0 0.6 corner 4

55 numbers of 2 applied voltages (can be same) 33 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle gle 2 1.5 0.6 corner 1 2 1.5 5.6 corner 2 2 0 5.6 corner 3 2 0 0.6 corner 4 5 5 numbers of 2 applied voltages (can be same) total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 33 rec -simple flat rectangle ale -3 1.5 4.2 corner 1 -3 1.5 5.6 corner 2 -305.6corner 3 -3 0 4.2 corner 4 5 5 numbers of 2 applied voltages (can be same) 33 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle gle -3 1.5 5.6 corner 1 -3 0 5.6 corner 2 2 0 5.6 corner 3 2 1.5 5.6 corner 4 55 numbers of 2 applied voltages (can be same) 33 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle gle 2 1.6 0.6 corner 1 2 1.6 5.6 corner 2 -3 1.6 5.6 corner 3 -3 1.6 0.6 corner 4 77 numbers of 2 applied voltages (can be same) 10 10 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle gle -3.5 1.6 1.6 corner 1 -3.5 1.6 5.6 corner 2 -10.5 1.6 5.6 corner 3 -10.5 1.6 1.6 Corner 4 8 8 numbers of 2 applied voltages (can be same) 10 5 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 -simple flat rectangle rec gle -3.5 1.6 1.6 corner 1 -10.5 1.6 1.6 corner 2 -10.5 0 1.6 corner 3 -3.5 0 1.6 corner 4 88 numbers of 2 applied voltages (can be same) 5 1 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 rec -simple flat rectangle gle corner 1 -3.5 1.6 5.6 -10.5 1.6 5.6 corner 2 -10.5 0 5.6 corner 3 -3.5 0 5.6 corner 4 88 numbers of 2 applied voltages (can be same) 51 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 -simple flat rectangle gle rec -10.5 1.6 1.6 corner 1 -10.5 1.6 5.6 corner 2 corner 3 -10.5 0 5.6 -10.5 0 1.6 corner 4 88 numbers of 2 applied voltages (can be same) 5 1 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 -simple flat rectangle gle rec corner 1 -3.5 1.6 1.6 -3.5 1.6 3 corner 2 -3.5 0 3 corner 3 -3.5 0 1.6 corner 4

numbers of 2 applied voltages (can be same) 88 3 1 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3 -simple flat rectangle rec gle -3.5 1.6 4.2 corner 1 -3.5 1.6 5.6 corner 2 -3.5 0 5.6 corner 3 -3.5 0 4.2 corner 4 88 numbers of 2 applied voltages (can be same) 3 1 total nr of subdivs and 0, or subdivs along sides 1-2 and 2-3cylindrical electrode gle 0.15 0 0 -1.78 radius, centre of 1st end 0 0 -0.915 centre of 2nd end 1 1 numbers of 2 applied voltages (can be same) 10 5 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis edi evenly-divided disc le 0.15 0 0 -1.8 radius, centre of disc any other point on axis 0 0 0 1 1 numbers of 2 applied voltages (can be same) 5 number of subdivisions disc. even radial division gle 0.15 0 0 -0.9075 1st radius, centre of disc 0.015 0 0 0 2nd radius, any other point on axis 1 1 numbers of 2 applied voltages (can be same) 54 total nr of subdivs and 0, or subdivs along radius and around axis disc , even radial division ale $0.15 \ 0 \ 0 \ -0.885$ 1st radius, centre of disc 0.02 0 0 0 2nd radius, any other point on axis 22 numbers of 2 applied voltages (can be same) total nr of subdivs and 0, or subdivs along radius and around axis 54 cylindrical electrode gle radius, centre of 1st end 0.15 0 0 -0.88 0 0 -0.615 centre of 2nd end 2 2 numbers of 2 applied voltages (can be same) 5 5 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis cylindrical electrode ale ""radius, centre of 1st end 0.15 0 0 -0.585 0 0 -0.315 centre of 2nd end 3 3 numbers of 2 applied voltages (can be same) 5 5 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis cylindrical electrode gle 0.15 0 0 -0.285 radius, centre of 1st end 0 0 -0.015 centre of 2nd end 44 numbers of 2 applied voltages (can be same) 55 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis cylindrical electrode gle 0.15 0 0 0.015 radius, centre of 1st end centre of 2nd end 0 0 0.56 8 8 numbers of 2 applied voltages (can be same) 85 total nr of subdivs and 0, or subdivs along and around axis disc, even radial division 10 1.5 0 0 0.5 1st radius, centre of disc 0.2 0 0 0 2nd radius, any other point on axis 8 8 numbers of 2 applied voltages (can be same) 3 5 total nr of subdivs and 0, or subdivs along radius and around axis end of electrode information 1 0.5 final number of segments, number of steps, weight 0 fractional inaccuracy of charge evaluation 1e-05 end of segment information Λ '1:lens1 applied voltages 7 '2:lens2 applied voltages -80 '3:lens3 5 '4:lens4 -17.971 '5:outer cylinder +0.4VD VD=0.8109E/e -60.543 '6:inner cylinder -0.6VD

```
-35
                     '7:top plate
-35
                     '8:lens5 & middle of the sector
-40.377
                     '9:inner guard-plate -0.1263VD
-30.134
                     '10:outer guard-plate + 0.1143VD
                     no more magnetic fields from menu
n
                     no more potentials and fields along a line
nnn
start of ray information
d
                     direct (d), or mesh (m) method and mesh spacing
                     'n/p/m/a' for 'nearlyzero/partial/most/all' printing level, rho/radius
σ
-13 5
                     minimum and maximum x(mm) of screen 2D fields of view
-99
                     minimum and maximum y
-8 10
                     minimum and maximum z
-10 2
                     minimum and maximum x(mm) of rays
-33
                    minimum and maximum y
-10 6
                    minimum and maximum z
-le+10 le+10
                     minimum and maximum vx(m/s) of rays
                     minimum and maximum vy
-1e+10 1e+10
                     minimum and maximum vz
-le+10 le+10
0 10
                     minimum and maximum rho (=sqrt(x**2+y**2))
+ y
                     direction of time, stop ray if electrode crossed (+/-, y/n)
1e+10
                     final time (ms)
                     initial and max step length(mm) and interpolation points
0.01 0.5 5
0.001
                     fractional inaccuracy of ray tracing
0
                     nr of test planes, multiple crossing, iterate to focus, phase space
                     'el' for electron; or 'co' or 'va' for other particles
va
                     kinetic energy (k); or total energy (t) and potential
k
set of single rays:
0 0 -1 0.03 0 1 12 0 1 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 -0.03 0 1 12 0 1 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 0.03 1 12 0 1 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 -0.03 1 12 0 1 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0.03 0 1 15 0 1 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 -0.03 0 1 15 0 1 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 0.03 1 15 0 1 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 -0.03 1 15 0 1 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0.03 0 1 20 0-1 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 -0.03 0 1 20 0 1 12
                                  x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 0.03 1 20 0 1 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 -0.03 1 20 0 1 12
                                  x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0.03 0 1 10 0 2 12
                                x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 -0.03 0 1 10 0 2 12
                                  x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 0.03 1 10 0 2 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
0 0 -1 0 -0.03 1 10 0 2 12
                                 x,y,z,vx,vy,vz,eV,I,m,q
last of this set of rays
                     calculate space-charges?
n
0 0 0 0
                     symmetries of rays in yz, zx, xy and x=y planes
```

cylindrical-lens is simply devided to the segment.

Ions are injected in x-z plane. The outer analyzer-plate is devided so as to let the primary-beam pass through.

1' 7 MARCH 1998: 2' ADC - FIFO+ for MIC301/E 3' Version 1.0 :' beginning of Data area 10 N0 = \$D00020 N1 = 1024:' No. of channel 30 P0 = \$220007:' Control address for PPI#0 40 P1 = \$240007:' Control address for PPI#1 50 D0 = 0:' Data from ADC 60 / MOVE.B #_10000000,\$220007 :' SET PPI#0 ALL OUT 70 / MOVE.B #_10011011,\$240007 :' SET PPI#1 ALL IN 80 / MOVE.B #_00000111,\$220007 :'Not RDY, PC(3)=1 LED OFF 90 / JSR L1020 :'Erase Data area 100 / BTST.B #1,\$240005 :' Check Gate 0=Open 1=Close 110 / BNE L130 :' Not Equal means bit1 = 1 120 / BRA L100 :' Wait until Gate close 130 / BTST.B #1,\$240005 :' Check again 140 / BEQ L100 :' Why here ? 200 / MOVE.B # 00000011,\$220007 :' PC(1)=1 Abort ADC-data 205 / NOP

 210 / MOVE.B #_00000010,\$220007
 :' PC(1)=0 reset

 220 / MOVE.B #_00000101,\$220007
 :' PC(2)=1 FIFO Clear

 230 / MOVE.B #_00000100,\$220007
 :' PC(2)=0

 240 / BTST.B #0,\$240005:' CHECK FIFO FLAG 0=NOT EMPTY, 1=EMPTY250 / BEQ L220:' must be 1, otherwise retry 260 / BTST.B #0,\$240005 :' CHECK FIFO AGAIN 270 / BEQ L220 :' must be 1, otherwise retry · 300 / MOVE.B # 00010000,\$220005 :' PC(4)=1 Send RDY, PC(3)=0 LED ON 310 / BTST.B #1,\$240005 :' Check Gate 320 / BNE L310 :' Wait Until the gate open 330 / BTST.B #1,\$240005 :' Check Gate Again 340 / BNE L310 :' IF Open then Start measurement 350 / MOVE.B #_00001000,\$220005 :' PC(4)=0 Send BUSY, PC(3)=1 LED OFF 400 / BTST.B #1,\$240005 :' Gate Check :' Gate seems to be closed 410 / BNE L500 420 / BTST.B #0,\$240005 :' FIFO Check 430 / BEQ L600 :' FIFO seems to be not empty 440 / JMP L400 :' Back to Status Check 500 / BTST.B #1,\$240005 :' Gate Check Again 510 / BNE L710 :' Dwell time is OVER ! 520 / JMP L400 :' Why come here ? By Error ?? 600 / BTST.B #0,\$240005 :' FIFO Check Again 610 / BNE L400 :' Why come here ? By Error ?? 620 / JSR L1100 :' Data is in FIFO 630 / JMP L400 :' Back to Status Check :' Dummy for timer; about 15 usec 710 / MOVE.L #\$4,D1 720 / SUBQ #1,D1 730 / BEQ L750 740 / JMP L720

付録 2.

750 / BTST.B #0,\$240005 :' FIFO Check, EMPTY=1 760 / BNE L800 :' FIFO seems to be empty :' Read data from FIFO 770 / JSR L1100 780 / JMP L750 800 / MOVEA.L @NO,A1 810 / MOVE.L @N1,D1 820 / MOVE.B (A1)+,\$220003 :'Set Higher Byte of Data at Port B 830 / MOVE.B (A1)+,\$220001 :'Set Lower Byte of Data at Port A 840 / MOVE.B #_00001111,\$220007 :'Set Clk-bit for Host-FIFO 850 / MOVE.B #_00001110,\$220007 :'Reset Clk-bit 860 / SUBQ #1,D1 : 'Decrement Counter for the No. of Data-transfer 870 / BEQ L890 880 / JMP L820 :'If ZERO Then transfer Completed :'X'fer Next Data 890 / MOVE.B #_00001011,\$220007 :'PC(5)=1 Set Data_RDY 900 / BTST #\$7,\$240005 :'Get the Status of Host 910 / BEQ L900 :'Host is processing data: 0=Working, 1=Finished 920 / MOVE.B # 00001000,\$220005 :' PC(4)=0 Send BUSY, PC(3)=1 LED OFF 930 / JMP L90 1000MOVEA.L @N0,A1:'Set the Beginning of Data-Area1030/ MOVE.L @N1,D1:'Set the No. of Data to Erase1040/ MOVE.W #0,(A1)+:'Clear Data and Increment Address1050/ SUBQ #1,D1:'Decrement Counter for the No. of Data-transfer1060/ BEQ L1080:'If ZERO then Clear finished1070/ BRA L1040:'Clear Next Region 1080 / RTS 1100 / MOVE.B #_00000110,\$220007:'LED ON 1104 / MOVE.B #_00000001,\$220007:'FIFO Reas-Flag=1 1105 / MOVE.B \$240001,@D0+3 :'Read low-byte of FIFO 1110 / MOVE.B \$240003, @D0+2 :'Read High-byte of FIFO 1115 / MOVE.B #_00000000,\$220007:'FIFO Read-Flag=0 1120 / ANDI.B # 00000011, @D0+2 :'Noise reduction for higher bits 1130 / ASL.W @D0+2:'* 2 to have Two-byte data area1140 / MOVEA.L @N0,A1:'Set (A1) as \$D0001150 / ADDA.W @D0+2,A1:'Calculate Address to increment1160 / ADDQ.W #1,(A1):'Add 1 1170 / MOVE.B #_00000111,\$220007:'LED OFF 1180 / RTS :'Return

付録 3.

```
' Status of the FIFO+ is read from the port &H1A9; fl% = INP(&H1A9).
'fl% = 255: FIFO+ is not ready or busy.
'fl% = 254: is ready to start measurements.
' fl% = 253: has transferred data to 251 ( time over )
'fl% = 252: Emergency ! Not designed to send this value.
' Host computer will send a start-signal to FIFO+ : OUT & H1A9, 1.
        after checking that fl_{\theta} = 254, then wait until fl\theta changes from 255 to 253.
' Host computer acknowledges to FIFO+ by sending the signal: OUT & HIA9,2.
' After receiving this signal, FIFO+ prepares for the next measurement.
' During the preparation, status is set as 255, then changed to 254; '14 March 1999
Initialize:
       DIM DSIG(1023), RDBUF(1023)
       SCREEN (12)
       WINDOW (-100, -69)-(1178, 410)
       ON KEY(1) GOSUB shrink
       ON KEY(4) GOSUB enlarge
       ON KEY(10) GOSUB MeasStop
       FALSE = 0
       True = NOT FALSE
       PortNo = & H303
       CLS
       PRINT " The detector position must be set at the starting position."
       COLOR 7
       OUT PortNo, 255: 'Set port &H303 all high
       GOSUB Ini251: 'Initialize host computer interface
      GOSUB IniMCS:
                       'Measurement Condition Set
       GOSUB MkFiles: 'Make files for data-save
       MsStop = FALSE: 'FALSE means, let measurements continue
       DF = 1 / 8:
                     'full scale is 127
       KEY(1) ON
       KEY(4) ON
       KEY(10) ON
Start:
                     ' the Number of Points for Measurement: initial value
       NPMC = 0:
       NTRC = 1:
                     ' the Number of Time for Repeating: initial value
       GOSUB DispCondition
       DO UNTIL NPMC = NPM
              GOSUB RdStoredData: 'Set stored data to DSIG
              NTRC = 1
              DO UNTIL NTRC = NTR + 1
                      GOSUB StartM.Wt: 'Start Meas. and Wait Timeover
                      GOSUB ReadData: 'Read Data from FIFO memory of 251, to RDBUF
                      GOSUB AddData: 'DSIG <-- DSIG + RDBUF
                      GOSUB DispData: 'Display data
                      NTRC = NTRC + 1
              LOOP
              GOSUB SaveData: 'Data save on HD
              IF NPMC = NPM -1 THEN
                     EXIT DO
              END IF
              GOSUB AdvanceAngle: 'Step angle by (0.1 * SAM) degree
              NPMC = NPMC + 1
       LOOP
       GOSUB BkIniPos: 'Set detector at initial position
       GOTO EndChk
       END
IniMCS:
       OUT &H303, 255: 'Set PI/O all high
       INPUT "Starting Position of Measurement in 0.1 deg unit
                                                                  ", SPM
       INPUT "Step Angle for Measurement in 0.1 deg unit ", SAM
```

```
INPUT "Number of Points for Measurement ", NPM
       INPUT "Dwell Time for One-Measurement in S ", DTOM
       INPUT "Number of Time for Repeating ", NTR
       INPUT "Set the Number of Angular Scan. IF Not, set -1
                                                               ". PNAS
      PRINT
      PRINT "Starting position of Measurement ", SPM / 10
      PRINT "Final position of Measurement ", (SPM + SAM * (NPM - 1)) / 10
      PRINT "Dwell Time for One-Measurement "; DTOM
      PRINT "Number of Time for Repeating "; NTR
      PRINT "Preset Number of Angular Scan "; PNAS
       INPUT "Check conditions (Y / N) "; fl$
       IF fl$ = "Y" OR fl$ = "y" THEN
              CLS
              RETURN
      ELSE
             CLS
             GOTO IniMCS
      END IF
Ini251:
      res = INP(&H1A7):
                              'RESET 251
      OUT &H1A8, 2: 'select FIFO mode
      OUT &H1A4, &H90: 'Outer clock, leading-edge
      OUT &H1A7, 3
      OUT &H1A6, &H36
      OUT &H1A7, 0
      OUT &H1A6, 1
      OUT &H1A6, 0
      OUT &H1A7, 3
      OUT &H1A6, &H76
      OUT &H1A7, 1
      OUT &HIA6, 1
      OUT &H1A6, 0
      OUT &H1A2, &H80: '251AT Gate open
      RETURN
MkFiles:
      INPUT "Input the name of files ", FLNAME$
       FOR I = 0 TO NPM - 1
              OPEN "C:¥MYDATA¥" + FLNAME$ + LTRIM$(STR$(I)) FOR OUTPUT AS #1
                     FOR J = 0 TO 1023
                            DSIG(J) = 0
                            WRITE #1, DSIG(J)
                     NEXT J
              CLOSE #1
      NEXT I
      RETURN
DispCondition:
       IF MsStop = True THEN
             mes$ = " STOP "
       ELSE
             mes$ = "Continue"
      END IF
       LOCATE 1, 70
             PRINT mes$
       LOCATE 3, 65
              PRINT " Angle : ";
              PRINT USING "###.#"; (SPM + SAM * NPMC) / 10
       LOCATE 4, 65
              PRINT "No. of scan ";
              PRINT USING "###"; NTRC
      RETURN
StartM.Wt:
      OUT &H1A9, 0: 'initialize communication with FIFO+
      OUT &H1AA, 1: ' CLEAR FIFO-BUFFER OF 251
```

```
DO UNTIL fl% = 254:
                              ''Wait until the FIFO+ RDY
              fl_{\theta} = INP(\&HlA9)
       LOOP
       fl = INP(\&H1A9):
                               'Check to open Gate
              IF fl% \diamond 254 THEN PRINT " Error before Gate open !": END
       'PRINT "FIFO+ is Ready to Start."
       OUT &H1A9, 1: 'GATE OPEN
       DO UNTIL fl = 253:
                              ' Wait until one measurement finished
              fl = INP(\&H1A9)
       LOOP
       RETURN
ReadData:
               'Read Data from FIFO memory of 251
       sts = INP(\& H1AA)
       sts = sts AND 1
       IF sts% = 0 THEN PRINT "Flag Error": END
              FOR 1\% = 0 TO 1023
              sts = INP(\& H1AA)
              sts = sts AND 1
              IF sts > 1 THEN PRINT "Error, No.of data transferred": END
              dl = INP(\&H1A0)
              dh = INP(\&H1A1)
              RDBUF(I_8) = 256 * dh + dl
       NEXT 18
                               'Check whether the No. of data is 1024
       sts = INP(\& H1AA):
       sts = sts AND 1:
                               '1 means more than 1024 data was in the FIFO
       IF sts% = 1 THEN PRINT "READ Error": END:
                                                       'otherwise it's OK !
       OUT & H1A9, 2:
                        'Tell FIFO+ that Transfer finished
       DO UNTIL fl% = 255: 'Wait until FIFO+ acknowledges
              fl = INP(\&H1A9)
       LOOP
       RETURN
AddData:
       FOR I = 0 TO 1023
             DSIG(I) = DSIG(I) + RDBUF(I)
       NEXT I
                 .....
       RETURN
DispData:
       CLS
       KEY(1) OFF
       KEY(4) OFF
       FOR I = 0 TO 1023
              pys = DSIG(I) / DF
                     IF pys > 400 THEN pys = 400
              PSET (I, pys), 14: 'yellow
       NEXT I
       GOSUB DispCondition
       KEY(1) ON
       KEY(4) ON
       RETURN
FwdAngle:
       OUT PortNo, 254: 'Step angle forward direction (CW) by 0.1 degree
       OUT PortNo, 255
       FOR DUMMY = 0 TO 10000
       NEXT DUMMY
       RETURN
BwdAngle:
       OUT PortNo, 253: 'Step angle backward direction (CCW) by 0.1 degree
       OUT PortNo, 255
       FOR DUMMY = 0 TO 10000
       NEXT DUMMY
       RETURN
shrink:
       DF = DF + 2
```

```
RETURN
enlarge:
       DF = DF / 2
       RETTINN
RdStoredData:
       OPEN "C:\XMYDATA\X" + FLNAME$ + LTRIM$(STR$(NPMC)) FOR INPUT AS #1
              FOR I = 0 TO 1023
                      INPUT #1, DSIG(I)
              NEXT I
       CLOSE #1
       RETURN
SaveData:
       OPEN "C:¥MYDATA¥" + FLNAME$ + LTRIM$(STR$(NPMC)) FOR OUTPUT AS #1
              FOR I = 0 TO 1023
                      WRITE #1, DSIG(I)
              NEXT I
       CLOSE #1
       RETURN
AdvanceAngle:
       FOR I = 1 TO SAM
              GOSUB FwdAngle
       NEXT I
       RETURN
BkIniPos:
       FOR I = 1 TO SAM * (NPM - 1) + 20
              GOSUB BwdAngle
       NEXT I
       FOR I = 1 TO 20
              GOSUB FwdAngle
       NEXT I
       RETURN
EndChk:
       MeasCount = MeasCount + 1
       IF PNAS = -1 THEN
              IF MsStop = True THEN
                      GOTO WrtFinalDat
              ELSE
                      GOTO Start
              END IF
       ELSEIF MeasCount \diamond PNAS THEN
              IF MsStop = True THEN
                     GOTO WrtFinalDat
              ELSE
                      GOTO Start
              END IF
       ELSE GOTO WrtFinalDat
       END IF
MeasStop:
       KEY(10) OFF
       MsStop = NOT MsStop
       IF MsStop = True THEN
             mes$ = "Stop"
       ELSE
              mes$ = "Continue"
       END IF
       KEY(10) ON
       RETURN
WrtFinalDat:
       OPEN "C: ¥MYDATA¥" + FLNAME$ + ".cnd" FOR OUTPUT AS #1
              WRITE #1, SPM, SAM, NPM, DTOM, NTR, PNAS, MeasCount
       CLOSE #1
       PRINT "Measurement finished !"
       END
```

STATE-SELECTIVE DIFFERENTIAL CROSS SECTION MEASUREMENTS FOR ONE-ELECTRON CAPTURE PROCESSES AT 10 eV REGION

Yoh Itoh*

Physics laboratory, Josai University, Saitama 350-0295, Japan

A crossed-beam apparatus connected to a small Electron-Beam-Ion-Source is described. The kinetic energy of O⁺ ions produced in one-electron capture process in O²⁺ + He collisions were measured at $E_{em} = 10 \text{ eV}$, from 0 to 5 degree in the laboratory frame. Only a single peak which corresponds to the reaction, O²⁺ (³P) + He ---> O⁺(²P) + He⁺ + 5.6 eV, was observed in the energy spectra.

At low energy region, the charge-transfer processes are considered to take place at around the crossing point of the interaction potentials, the studies for state-selective differential cross section measurements are a powerful means to understand the mechanism of the reactions.

I have been developing a crossed-beam apparatus to measure the angular distribution of the scattered ions created by charge-transfer reactions. The first version of the apparatus¹ consisted of a Niar-type ion-source, double electrostatic hemispherical energy-selector, and a simple detector with an energy-filter for ion separation. To obtain good energy and angular resolution, a supersonic nozzle-beam was used to prepare the target. For testing the performance of the apparatus, I have measured the differential elastic cross section in He⁺ + He system at $E_{\rm lab} = 10$ eV, then compared with the calculated one. The agreement was satisfactory to show that the accuracy of the method to determine the collision energy was better than 0.1 eV, and that of angular reading was about 0.5 degree.

The intensity and the charge state of the ion-beam created by the Nier-type ion-source is limited, I have constructed a small Electron-Beam-Ion-Source then connected to the crossed-beam apparatus. The ion-source consists of an ionization region and an ion-beam transportation region. The ionization region is surrounded by magnetic field of about 0.15 T which is prepared by a normal electromagnet. The required power for the magnet is only less than 1 kW. An example of the mass-spectrum of the ion-beam obtained from the source is shown in Fig. 1.

The ions were extracted from the source by the extraction potential of 2 kV, then decelerated to $250 \times q$ eV, where q denote the charge-state of the ions, then mass-selected by a Wien-filter. The mass-selected ions were decelerated to the transmission energy of the selector, about $30 \times q$ eV, then again decelerated to the desired collision energy using two sets of three-element lens.

The angular divergence of the primary beam was about ± 0.5 degree, and the energy spread was estimated to be $0.3 \times q$ eV, at FWHM. The intensity of the beam was in the order of pA at 10 eV. For the energy analysis of the product ions, a 90 degree electrostatic



FIG. 1. Typical mass spectrum of the ion-beam obtained. The impact energy of the electron-beam was 1.2 keV and the current was 17 mA. The pressure was 3.8×10^{-9} Torr with target gas of CO.

cylindrical deflector was used, and a position-sensitive detector system² is attached to that.

The kinetic energy of O⁺ ions produced in one-electron capture process in O²⁺ + He collisions were measured at $E_{\rm cm} = 10$ eV, from 0 to 5 degree in the laboratory frame. Only a single peak was observed on the energy spectrum. This peak corresponds to the reaction, O²⁺ (³P) + He ---> O⁺(²P) + He⁺ + 5.6 eV; this agrees well with that reported by Kamber *et al.*³ Detailed measurement is now in progress.

Reference

- 1. Y. Itoh, J. Phys. Soc. Jpn, 63, 941 (1994).
- 2. T. Mizogawa, M. Sato, M. Yoshino, Y. Itoh and Y. Awaya, Nucl. Instru. and Meth. A387, 395 (1997).

3. E. Y. Kamber, C.L. Cocke, J. P. Giese, J. O. Pedersen and W. Waggoner, Phys. Rev. A36, 5575(1987).

*yitoh@josai.ac.jp

