サブミリ波干渉計への挑戦

井 ロ 聖

〈国立天文台 〒181-8588 東京都三鷹市大沢 2-21-1〉 e-mail: s.iguchi@nao.ac.jp

長い歴史がある電波干渉計の世界においても、これまでに考慮していなかったロスや、これまでの解釈の誤りが見つかることがある.そして、アルマ望遠鏡のシステム設計の中でもそれはあった. 本稿では、サブミリ波干渉計を実現するために、克服すべき技術的課題やシステム設計上で不可欠 な基本性能を導くために新たに見いだした原理・解釈について述べる.

1. なぜ電波干渉計?

電波干渉計が現在の姿にたどり着くまでには, 長い期間をかけたさまざまな検討そして開発の歴 史があったことは言うまでもない. 観測したとき に得られる天体画像の分解能(解像度のようなも の)は、観測波長÷アンテナ口径に比例する量で 決まる. この値が小さければ小さいほど細かいも のを撮像することができる. そのため, 波長が長 い電波での天文観測は、光や X 線に比べ、より大 口径の望遠鏡を必要とする. しかしながら、大口 径の望遠鏡を作るためには技術的・物理的限界が 必ずくる.そこで、干渉計が必要となる.干渉計 では、二つの素子アンテナ間の干渉縞(フリンジ) を検出することで、そのアンテナ間の距離に相当 する口径の望遠鏡と同等の空間分解能を実現でき る。例えば、地球の端と端にアンテナを置いて同 一天体を観測すると,地球直径サイズの望遠鏡に 匹敵する空間分解能を持つ望遠鏡を誕生させるこ とができる.

2. 究極の電波干渉計を求めて…

2素子のアンテナだけでは、 観測対象天体の位置やそのサイズを決める程度のことしかできず、 鮮明な天体画像を得ることはできない. この問題

を解決したのが、1940年代後半頃から研究成果が 報告され始め出した Martin Ryle 氏が考案した開 口合成法である¹⁾.彼の発想のポイントは、「地球 から星や銀河を観測すると考えるのではなく, "観測対象となる"星や銀河から地球上の望遠鏡 (アンテナ)の動きを見る」という発想の転換に あった. 図1に示すように、観測する対象から地 球上のアンテナの動きを見たとき、複数のアンテ ナが地球の自転によって本来アンテナが設置され ていないところを移動したかのように見え、最終 的には綺麗な一つの望遠鏡に近づくことがわかる (注意:図1は直感的イメージで理解するために 作成したものであり、実際はアンテナ間の距離の 動きをベクトルで考え、それらを UV 平面上に展 開し考える). これにより, 電波でも高空間分解能 での撮像観測が実現できるようになり、電波干渉 計は一躍注目される天文観測装置となった。代表 的な電波干渉計望遠鏡として,1980年代に完成し たアメリカ合衆国のニューメキシコ州の標高約 2,000 m サンアウグスティン平原に口径 25 m ア ンテナ 27 台で構成された究極のセンチ波干渉計 VLA (Very Large Array) などがある²⁾. 2000 年代 になり VLA はさらに性能拡張が行われ, Expanded VLA (E-VLA) として 2010 年から観測開 始予定である. そして, 究極のミリ波サブミリ波





図1 自転でアンテナが動いた軌跡を地球上にプ ロットした図.

干渉計を目指した望遠鏡アルマ計画が現在建設されており、2010年代には、われわれの宇宙観をさらに深めることが期待される観測装置として始動する³⁾.

3. サブミリ波干渉計

サブミリ波電波干渉計を実現するにあたり,主 要な技術開発として,1.システム設計(感度計算 算出法の確立,最適化),2.高精度アンテナ(鏡 面精度,指向精度,経路長),3.低雑音受信機(検 出器),4.高安定周波数標準システム(時刻と位 相安定度),そして5. 多素子広帯域高分散相関処 理システム(分光)がある.一方,クオリティー の高い開口合成イメージを実現するために,6. ア ンテナ・アレイ配列の最適化,7. 大気位相補償技 術の確立,そして8. 高精度振幅校正手法の確立 などが必須である.

この間,行った主たる研究の一つとして,「感度 計算法の確立 | がある. アルマのような究極の性 能を求めた望遠鏡計画において望遠鏡の実力感度 をしっかりと押さえることは、観測性能とその製 造コストの最適化を行うために必須であった.ま た、アルマ望遠鏡計画の日本分担である「アタカ マ・コンパクト・アレイ (ACA: Atacama Compact Array) |の設計の陣頭指揮を川邊良平氏とと もに行い、広視野高解像度イメージの実現に向け た設計検討も行った3). さらに,次世代の多素子 広帯域高分散相関処理システムとして、性能を低 下させずに物量を小さくする「新たな相関処理ア ルゴリズム」の検討と装置開発を行った. 日本天 文学会 2009 年春季年会 研究奨励賞受賞講演で はすべて紹介させていただいたが、本稿では 「ACA」については割愛させていただく.

4. 干渉計感度計算法の確立

電波干渉計の有名な感度計算式として、 $\rho \cdot \sqrt{2BT}$ (ρ : 相関係数, B: 帯域幅, T: 積分時間) がある⁴). 現在は当り前のように使われている公式である が、特に $\sqrt{2BT}$ の $\sqrt{}$ 部分に違和感をもたれる方 がいると思われる. なぜならば、ナイキストの定 理から $\sqrt{2BT}$ となるのは当然であるが、干渉計の 場合は二つのアンテナで受信した信号間の相関係 数が最終観測出力であるので、2 乗されて $\sqrt{}$ が 取り除かれるのでは? と感じるからである. こ こでは、これ以上この問題については述べないが (読者の興味として考えてもらいたい)、このよう な問題を一つずつ解明することは、干渉計の発展 に欠かすことのできない研究であったことは言う までもない. 研究奨励賞



図2 サンプル間の独立性の評価. 左:理想的な雑 音信号におけるサンプル間は完全に無相関で ある. 右:現実的な周波数特性をもつ雑音信 号ではサンプル間の独立性が保てなくなる.

4.1 雑音と雑音でも相関がある

干渉計感度公式 ρ·√2BT は、フラットな周波数 特性をもつ雑音(周波数特性をもたない)が想定 されており、現実的でない.そのため、観測結果 との間で 10%から最大 50%程度の差を生むこと が多々ある.一方、フラットな周波数特性をもた ない雑音とは何か? と考えた場合、連続するサ ンプル間に系統的な独立性を失うことを意味する (図 2).つまり、無相関になるべき雑音信号で あっても、その雑音信号が次のサンプルに染み出 すため、独立であるべきサンプル間に相関が少な からず生じることになる.

干渉計の場合は、この問題がさらに複雑化す る.相関処理にて、フリンジを検出するために信 号成分の位相を止めようと働きかける.しかし、 折り返し成分にはさらに倍速の位相回転がかか り、結局のところ消えてしまう.結果、サンプル 間の独立性が天体からの信号成分にだけは保たれ てしまう特性をもつ.本研究では、干渉計におけ る感度の原理をさらに深く理解できたうえに、そ の正当性を評価するための観測的検証も行い、実 証できた⁵.

また、有限長でしか相関関数を求めることでき



図3 2SB 方式. 受信機側のみでサイドバンド分離 を実施する. 対側サイドバンドからの折り返 しの影響を取り除ける利点があるが,二つミ キサを完全にバランスさせる必要がある. 出 力信号の片側しか使わない場合が SSB 方式.



図4 DSB方式.相関器処理過程までを含めた系 でサイドバンド分離を実施する.受信機でサ イドバンド分離を行わないためIF数を半分 でき,IF数を同じにすれば総帯域を2SB方 式に比べてさらに倍にできる利点がある.し なしながら,対側サイドバンドからの折り返 しがあるため大気吸収の影響が複雑になる.

ないため,理想的な雑音同士の相関処理でもその 相関係数がゼロにならない,つまり相関したかの ように見える⁶.当然,これも無視できず,前述に 記したサンプル間の独立性問題と複雑にからみ合 う.

4.2 受信方式ごとの検出感度の違い

SIS ミキサが搭載されるミリ波より短い波長では、現在、大きく分けて次の三つの受信機システムが考案されている. それらは 1: Single Side Band (SSB) 方式、2: Two Single Side Band (2SB) 方式(図 3)、3: Double Side Band (DSB) 方式(図 4) である. サブミリ波帯では大気の吸収の影響が厳しく、これらの方式によって検出感度に大きな差が出てくることは間違いない. そこで、アルマ時代のサブミリ波干渉計実現に向けて、大気の影

響やシステム上発生する時刻同期のずれ、折り返 し雑音の影響(サンプル間の独立性の崩れ),日周 変化によるフリンジ周波数の変化の影響などを考 慮した新たな感度計算法をそれぞれの受信機シス テムにおいて再構築した⁶. この検討の中で, 干 渉計の名著である Thompson 氏たちが書かれた Interferometry and Synthesis in Radio Astronomy」に、DSB 方式における感度の考え方で、"サ イドバンドを分離するための90度位相スイッチ を繰り返して行う際, upper 用と lower 用で切り 替えることで, それぞれのサイドバンドの信号が 半分になり、感度が√2分の1になる"という解釈 があった".しかし、これは大きな疑問を抱く説 明である.なぜならば、図3と4からもわかるよ うに、最終的に相関処理される情報量は落ちな い、つまり情報エントロピーは落ちていないので ある.よって、前述の書籍で記載されているよう なロスはない. 一方, SSB/2SB 方式に対して, DSB 方式の感度が $\sqrt{2}$ 分の1で落ちることは、実 験観測により実証されていた.

そこで, 改めて, 一から干渉計における感度公 式導出の解析的検討を行った.筆者の論文%を見 てもらえばわかるが、かなり長い計算によって やっとたどり着いた答えは、直感的解釈に合うも のであった. それは, DSB 方式の場合, 両サイド バンドが1系統で相関器まで伝送され,相関処理 後に分離されるので、それぞれのサイドバンドに 双方からシステム雑音温度が入ってしまい、雑音 温度が2倍になる.一方,帯域が倍になるので感 度は $\sqrt{2}$ 倍を得ることになる. つまり, $\sqrt{2}/2$ 倍の 感度, つまりこれまでと同様の結果になった. た だ大きく違うのは解釈であった. この結果,他の 影響など(例えば,90度位相スイッチの時刻精度 誤差や大気の位相揺らぎ)によるロスをより確実 に理解でき、正確に見積もることができるように なった⁶⁾. ちなみに、前述の書籍の最新 Edition で は修正が入っている.

5. 多素子広帯域高分散相関器の実現

電波干渉計における多素子高分散相関処理シス テムの手法として,大きく分けて二つのタイプが ある.まず相互相関をとってからフーリエ変換し て分光する手法の XF 型⁸⁾と、最初にフーリエ変 換してから積算する手法の FX 型がある⁹.より 高い周波数分解能の実現には, XF 型の場合は相 関係数を求めるときのラグ r を、FX 型の場合は フーリエ変換の点数 N を大きくすることで可能 となる.FX型相関器では、FFT(高速フーリエ変 換)を採用することで周波数点数が N·N から N·log₂(N) に削減でき,これに比例して物量を小 さくできるメリットが指摘されてきた⁹⁾. ところ が、FXF型相関器(デジタルフィルタを用いたハ イブリッド型 XF 相関器) の登場で, この FFT に よる FX 型相関器の利点がなくなってきた。一 方, FFT 効果で物量が小さくなると思われてきた が、コスト面からも、その効率面があまり見えな い現状もあった. そこで, FFT の N·log₂ (N) の効 果を改めて検証した.

FX 型で高分散分光の実現のためには, FFT の 周波数点数Nは、アルマ時代になると最低でも 1 M (2²⁰) 点以上は必要である。一方, これだけ大 きな周波数点数になると、一つの LSI (大規模集 積回)に多点数の FFT をすべて内蔵することが できない(集積度がより高いLSIが登場しても、 さらに高い分散が求められ、この関係はなかなか 崩れない). そこで, FFT を分割して, 二つ以上の LSI で処理する方法が取られる。例えば、2分割 構成の場合,必要となる演算は,N·log₂(N)では なく $N \cdot \log_2(N) + N$ となり、Nが加算される. そ して、さらに FFT 後の積算部も、周波数点数 N に比例して大きくなり, ALMA のような多素子 干渉計になると無視できないほどさらに大きくな る [Ant·(Ant-1)·N·N で増える (Ant はアンテ ナ素子数)]. 一方, FXF 型相関器は, XF 型分光 処理を行う前に、いったんデジタルフィルタを

研究奨励賞



換後の任意の周波数成分を一つ選ぶことで, フィルタリングと等価の機能を有することが できる.

使って処理しやすい速度まで落とす.当然,入力 の広帯域な信号を維持するためにフィルタバンク をもつ必要があるが,デジタルフィルタ出力の信 号は十分に速度が落ちていることで後段の相関処 理のための LSI に機能を集積化しやすくなる.例 えば,32 分割のデジタルフィルタバンクの場合,

Ant · (Ant - 1) · (Tap · 32 + N · N/32⁴) となり,相関 処理時のための LSI の物量をかなり小さくでき る (Tap: デジタルフィルタの段数).結果,アル マで採用された FXF 型相関器と FX 型相関器の 間で大きなコスト差が生まれなかった.これは FX 型の利点が完全に見えないことを意味する.

そこで、さらなる FX 型相関器の可能性を見い だすために、新たなアルゴリズムの検討に乗り出 してみた. FXF 型と同様なデジタルフィルタを



る.

用いる方式もあるが、やはり FX 型相関器である 以上,フーリエ変換を基本で考えてみた. そもそ もフーリエ変換とは何か? それは周波数フィル タとも言える (図5). つまり, 分光された1点 1点はその周波数分光された帯域幅のフィルタ出 力であると考えることができる. さらに, その分 光された任意の点のデータを時系列に並べ直して フーリエ変換すれば、さらに処理速度も低下して いるので容易に高分散が可能となる.図6に示し たように、一つの LSI に内蔵されている有限の回 路を効率的に利用することで, 高分散を実現でき るようになる.FX型相関処理前に、フーリエ (Fourier)変換フィルタを置く、このような相関 器を,筆者は FFX 型相関器と命名した¹⁰⁾. これに より、FX 型で実装されたときに、どうしても存 在してくる $N \cdot \log_2(N) + N O N$ を取り除くこと ができ、本来のFXの特徴であるN·log₂(N)で物 量を表現できるようになる.

6. む す び

長い年月をかけて検討・研究されてきた電波干 渉計の分野でも、まだまだ原理的検証が深く行わ れていないことがあるであろう.現状の観測結果 と比較すると、設計に大きな見落としはないのか もしれないが、小さなものがまだある.それらが いくつか集まれば、実観測との間で簡単に2倍程 度の違いは生まれてくる.望遠鏡性能の向上とそ のコストが増大していく昨今の情勢を考えると、

この差を埋めることは大事である.まして,さら に短い波長になれば,設計感度と実性能の間に 1桁の差が生まれる可能性がある.今後,干渉計 技術は電波から赤外線や光に展開されていく.特 に,大口径化が難しい赤外線領域では干渉計は魅 力的な手法の一つであろう.一方,天文観測装置 として,良質なイメージを出すという目的を求め られる時代であるだけに,アレイ化は必須であ る.電波分野のみならず他の波長でも干渉計手法 が扱われる時代に突入し,電波干渉計で歩んだ道 のりと同じ量と質の検討を乗り越えることは必至 である分,まだまだ干渉計の研究は奥が深く面白 く,そしてさらに発展していくだろう.

謝 辞

本研究を行うにあたり,干渉計原理に関する議 論を常日頃から付き合っていただき,多大なイン スピレーションを与えていただいた国立天文台の 川口則幸教授,また多素子広帯域高分散相関器の 実現に向けて激論を交わさせていただいた国立天 文台の近田義広教授,サブミリ波干渉計の実現に 向けて,日々議論を交わさせていただいてきた国 立天文台の長谷川哲夫教授,川邊良平教授,石黒 正人名誉教授,関本裕太郎准教授,齋藤正雄助教, そして東京大学の河野孝太郎教授に,本稿にて改 めて心から厚く感謝の意を述べさせていただきた いと思います.

参 考 文 献

- 1) Ryle M., 1975, Science 188, 1071
- 2) Thompson A. R., et al., 1980, ApJS 44, 151
- 3) Iguchi S. et al., 2009, PASJ 61, 1.
- Rogers A. E. E., 1976, Academic Press (New York, USA), 12, 139
- Iguchi S., Kawaguchi N., 1999, IEICE Trans. J82-B, 420
- 6) Iguchi S., 2005, PASJ 57,643.
- Thompson A. R., et al., 2001, Interferometry and Synthesis in Radio Astronomy, 2nd ed. (John Wiley & Sons, New York)
- Weinreb S., 1963 (R. L. E., MIT, Cambridge, Mass.), Tech. Rep. No. 412
- 9) Chikada Y., et al., 1987, Proc. IEEE 75, 1203
- 10) Iguchi S., Okuda T., 2008, PASJ 60, 857

Design of Submillimeter Interferometer Satoru Iguchi

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

Abstract: Unexpected loss and misinterpretation are sometimes found even in the field of radio interferometry that has a long history. Actually, these things occurred in the system design of the ALMA telescope. In this paper, I describe various technical challenges to overcome for the realization of a new submillimeter array as well as principles and interpretations newly derived in the effort to achieve the basic performance essential for the system design of ALMA.