# 超音波エレクトロニクス -非線形音響学の応用-

同志社大学・工学部 渡辺 好章 (Yoshiaki Watanabe) Faculty of Engineering, Doshisha University

1. はじめに

超音波エレクトロニクスの発展の歴史を振り 返ると、超音波技術は科学技術の各分野におい てその発展を決定づけるブレークスルーを与え るキーテクノロジーの一つとしての役割を担い ながら進化してきている.Fig.1に示すように、 現代においても超音波エレクトロニクスはさま ざまな技術と融合しながら進歩を続けており、 現在さまざまな分野でも展開されている多くの 研究の中にも未来技術として将来大きく花開く 種子が多数包含されていると考えられる.



## Fig. 1 超音波技術とさまざまな技術の融合から 生まれた超音波エレクトロニクス

さて,近年の超音波技術の大きな特徴として, 非線形音響技術が超音波応用において特に大き な役割を果たすようになったことがあげられる. 非線形音響技術の発展経緯や詳細については参 考文献[1][2]に詳しいが,音波の非線形現象は 周波数が高いほど,また音圧が大きいほど顕著 に現れるため,超音波を用いる場合にはこのよ うな非線形効果の影響を大きく受けることにな

り、その影響を無視することは出来ない. また, 扱う周波数のさらなる高周波化が今後も見込ま れることから、ますます非線形音響の重要性が 増すものと考えられる.このような物理的には 2 次的な現象である非線形音響現象が各種技術 分野に適用可能になった背景には,従来線形近 似による解析解を基本としていた科学技術の考 え方が、計算機能力の飛躍的向上によって数値 解析を中心とした解析手法へと軸足を移してき たことがその大きな要因であると考えられる. すなわち、解析的には解を得ることが難しい非 線形微分方程式も数値解析では容易に解を求め ることができる. さらに計測技術の高精度化へ の発展は、物理的には2次的現象ではあっても、 総合的な情報という観点においては大きな役割 を演じる非線形効果による情報抽出を容易にし ている

次世代の超音波エレクトロニクス技術におい ても、このような非線形音響技術等の関連技術 の導入が積極的に行われると同時に、特に生体 や海洋等の光技術では対応が難しい環境での応 用が焦点となると考えられる. 超音波利用技術 は大きくわけて、エネルギー的利用と信号的利 用に分けられる. 未来技術としての超音波エレ クトロニクスを考えるとき、その利用対象 は、Fig. 2 に示すようにやはり超音波の特長が 大きく現れるこの2つの範疇に分けられること になる.

ここでは、両分野に共通して重要となるマイ クロバブル利用技術、信号的応用の代表的な例 として人工ソナーの代替を目指す生物ソナーア ルゴリズム, 骨導超音波利用技術, エネルギー的 利用技術の例として熱音響を利用した音響冷却 システムについて紹介する. これらは全て次世 代の超音波エレクトロニクス技術のプレークス ルー因子になり得ると同時に, 新しい研究・産業 領域への展開が期待されている.



Fig.2 未来技術としての超音波エレクトロニ クスの技術展開の可能性

2. マイクロバブル利用技術

2.1 マイクロバブルのさまざまな挙動

一般に,波長に対してその半径が十分に小さ な水中の微小気泡に音波が入射すると,気体の 体積弾性率は液体に比べて極端に小さいため, 気泡はその入射音波によって励振され膨張・収 縮運動を行う.この場合入射音波の振幅に応じ て気泡応答はいくつかに分けて考えることがで き,それらを模式的に示すとFig.3となる.



Fig.3 超音波駆動に対する気泡の応答 入射信号が極めて弱い場合には、振動変化も微 小であるため気泡振動の新たな音源としての作 用は小さく、このような状態では気泡からの反 射波は気泡による散乱波してとらえることもで きる.この場合、気泡と周囲媒質の間には音響イ ンピーダンスの大きな違いがあるため入射音波 の散乱強度は強く、反射波の S/N はよくなるた め高コントラストの造影効果が期待できる.

一方,入射音波の振幅が増大すると、気泡の膨 張・収縮の振動変位も大きくなる、この場合には、 気泡振動の持つ意味は微小振幅の場合とは異な ってくる、すなわち、振動変位の大きな気泡振動 は強い非線形性を含むため、気泡から放射され る音波には、駆動入射波の周波数以外にも高調 波等の2次波周波数成分が多く含まれるように なる. このように気泡が大振幅駆動されている 状態にある場合には、気泡はその振動によって 生成した新たな音波(2次波)の波源としても 機能するため、これらと入射音波で構成される 音場は気泡の振動形態によって種々の状態を取 り得るようになる. 駆動音圧が大きくなると高 調波の発生に加えて、分調波の発生も観測され るようになる.この現象を積極的に応用展開し た手法が現在超音波診断装置の標準的機能とな っているハーモニックイメージング技術とな る.

## 2.2 医用技術への応用

微小気泡の代わりとなるマイクロカプセルを 血流を通じて患部に送ると、超音波のエコー強 度を強くすることによって高コントラスト像を 実現できる.また気泡の高調波振動生成に伴う 高次情報を利用して、より高解像度の診断画像 を得ることができる.この技術は、電子機器部 や画像のデジタル化と組み合わされ、現行の超 音波診断装置のほとんどに装備されており、今 後ともこの手法が超音波診断装置の標準となる と考えられる.なお、バブルの非線形振動では なく、生体そのものの音響的な非線形作用によ って生じる高調波を利用して超音波画像を作成 する手法も実現されており、この手法もハーモ ニックイメージングの一つではあり, ティッシュハーモニックイメージング(THI)と呼ばれている. THI 手法は, 基本波送波ビーム内に 2次波として生成される高調波が基本波よりもさらに鋭いビームが生成することを利用しており,高い空間分解能が得られる特長がある. Fig.4 に通常方式と THI を利用した場合の超音波画像例を示す. 空間分解能の向上によって画像のS/N も向上する事が確認できる.



Fig.4 超音波画像における通常方式とティッ シュハーモニックイメージングの違い

## 2.3 物理現象としての興味

1990 年, Gaitan [3] が単一気泡を強力超音 波で駆動させると気泡圧壊時に,ピコ秒オーダ ーという極めて高速のパルス光が規則的に繰り 返して放射されることを報告し大きな反響を呼 んだ. この現象は単泡性ソノルミネッセンス (SBSL)と呼ばれており,音から光へエネルギ 一変換を行うおそらく唯一の現象である. この ため,世界中の関連分野研究者の関心を呼び, 最近では常温核融合の可能性 [4] までもが報告 されたことも相まって,高温超伝導の場合ほど ではないにしろ現在でも精力的な研究が続けら れている.

Fig.5は、単泡性ソノルミネッセンス(SBSL) 現象の、駆動音響信号、気泡径、気泡からの発 光出力のそれぞれの時間波形の同時観測の例を 示す[5].

この図からも分かるように、SBSL においては 駆動超音波の周期に明確に同期してパルス光が 放射されることが分かる. このパルス光はパル ス幅が 60-250n 秒と極めてめて高速であり[6], またその発光スペクトルは紫外域が強い連続ス ペクトルである [7]. SBSL の発光メカニズムは 衝撃波説とホットスポット説が提唱されている が、現在のところホットスポット説が有力であ る、これは、気泡全体が準断熱圧縮によってほ ぼ一様に加熱され熱輻射によって発光するとい うものである.しかしこれらについてもまだ間 接的な説明となっており、上述した常温核融合 の可能性とも相まって今後の発展が期待されて いる. さらに気泡振動に伴う気泡内部のガスの 組成変化についても、いろいろと検討課題が多 い、現在では、発光時にはアルゴンで充填され ているとするアルゴン精留説が有力視されてお り,この説を支える理論的,[8]実験的[9][10] な報告がなされている.

これらの気泡振動現象は全て共通のレイリー プリセット方程式と呼ばれる方程式で記述でき [11],この方程式を数値的に解くことによって 超音波音場におけるマイクロバブルの挙動は相 当な精度で把握できる事が知られている.



2.4 マイクロバブル挙動の光学的観察2.4.1 ソノルミネッセンス気泡の観測

マイクロバブルの振動挙動を明確に観察する には、光学的手法を用いた直接観測が最も適し ている. Fig. 6 は SBSL 気泡の挙動の光学観測系 を示す.



Fig.6 SBSL 気泡振動の光学観測系

使用した高速度ビデオカメラ(Photron FASTCAM) の最高撮影レートは 40500 frames/sec である.気泡の駆動音源には直径 45mm のボルト 締めランジュバン型振動子を用いている、観測 コンテナとして,直径および高さが 60mm のアク リル製円筒の一部を切り取り,幅10mmの透明石 英板を観測窓として平衡に張り合わせたものを 用いた、振動子と容器の中心軸を合わせ、十分 脱気した水をコンテナ内で駆動周波数 27kHz で 定在波が生成される条件である約 42mm の高さ まで満たした.気泡は水面から注射器により導 入し、定在波音場の腹に捕捉させた. 光源には キセノンランプの連続光源を用い、これをレン ズで気泡位置に収束させ、同一光軸上に長距離 顕微鏡を取り付けた高速度ビデオカメラを配置 した、このような配置によって気泡はシャドウ グラフとして撮影される. なお, 撮影画像は, 安定した周期現象である気泡駆動周波数とカメ ラのシャッタータイミングをずらしながら観測 位相を変化させるサンプリング撮影方式を用い て多周期観測からの像再生によって得ている.

撮影された観測結果の一例をFig.7に[12] また,この結果から観測された気泡半径と音響 信号の時間波形をFig.8に示す.

気泡運動は駆動音圧の時間変化によって支配 され,駆動音圧が負である領域においては,時 間の経過と共に気泡半径は膨張し,駆動音圧が



Fig.7 SBSL 気泡の振動



正に転じると収縮する.従って,駆動音圧が小 さな領域において気泡は駆動音圧に応じて正弦 的な圧縮膨張振動を繰り返す.しかしながら, 駆動音圧を増大させると気泡振動は非対称とな り,やがてFig.8に示すように気泡は圧壊しそ の瞬間発光する.また,圧壊と同時に観測音圧 信号からも明確に分かるように気泡からは衝撃 波が発生する.

圧壊後,気泡はリバウンドしてまた半径の増加傾向を示すが,圧壊時における駆動音圧は正であるため、気泡半径は大きくは成長せず,数回のリバウンドを経て平衡半径へと収斂する.気泡の圧壊近傍の気泡半径の変化をFig.9に示す.

Fig.8 や Fig.9 に示されるように,これらの 気泡振動は,レイリープリセット方程式に基づ く数値計算結果と比較的良い一致を示している ことが分かる. SBSL におけるバブル圧壊時に生 じる, 超高温, 超高速, 超高速というような「超」 が複数つくような現象は一般的にはその現象記 述を方程式化する事は非常に難しく, また記述 できたとしても実測結果との適合性はあまり高 くない. しかしながら, この現象は方程式を用 いて高い精度で記述できる事もこの現象に関心 が集まる一つの要因になっている.

気泡圧壊時における衝撃波の発生の様子はシ ュリーレン法を用いた動画による波面観測まで もが可能となってきており [13] このような気 泡挙動の光学的な観測手法の確立は、マイクロ バブル利用技術の進展に重要な観測技術となっ てきている.



## 2.4.2 マイクロカプセルの崩壊観測

ソノルミネッセンス観測においては,超音波 の駆動対象は自由気泡となるが,気泡挙動の実 際的な応用を考える場合には,自由気泡よりも マイクロカプセルの利用が多くなると考えられ る.

超音波を用いた次世代医療技術として精力的 な検討が進められているドラッグデリバリーシ ステム (DDS) においては、マイクロカプセルが 重要な役割を果たすことになる. これは、マイ クロカプセル内部に薬液を封入し、血管内に注 入後、患部に達したカプセルに超音波を照射し、 一気に崩壊させることにより薬液を放出させる 手法である. いわゆる "コントロールド・リリ ース"を目的とする本手法は、局所的薬剤投与 に伴う副作用の抑制,薬剤量が制御可能である ことからコストパフォーマンスの面でも期待で きる.

DDS は、カプセルを血流に注入・患部で捕捉・ 破壊の 3 ステップで構成される. このうちの捕 捉と破壊が超音波技術が利用される対象となる. Fig. 10 に崩壊する瞬間のカプセルの観測画像 例を示す.



#### Fig. 10 マイクロカプセルの崩壊現象

画像 a では球形であったカプセルが画像 b に おいて変形し, c においては,内包物が放出さ れているのが確認できる.カプセルは,その共 振周波数で最も捕捉・破壊されやすく,この条 件下では操作が比較的低音圧で行えることから, 音波による生体への影響の低減が期待できる. 気泡やマイクロカプセルの圧壊や崩壊現象が生 体に与える影響については不明の部分が多.従 って,このような圧壊現象さらにはこれに付随 する衝撃波の影響は,将来の超音波医療におけ るマイクロバブル利用技術の進展にとって重要 な検討課題となってきている.

## 2.4.3 サブハーモニックイメージング

上述したように超音波診断画像においてはハ ーモニックイメージング技術を用いるのが現在 では一般的となってきている.しかし,ハーモ ニックイメージングに用いられる高調波は、気 泡やマイクロカプセルから放射されると同時に 生体そのものからも生成される.従って画像の 分解能向上には、これらの高調波の区別が必要 となる.マイクロカプセル振動の特長として、 駆動条件によっては高調波に加えて分調波の生 成があげられる.この性質を用いて分調波(サ ブハーモニック)信号を用いて画像のイメージ ングを行うと、マイクロカプセルの存在空間(患 部等の血管)を特定できる.通常のパルスエコ ー法の観測システムにおいて、マイクロカプセ ルを混入した試料と、混入していない試料から の反射波の周波数スペクトルをFig.11に示す.



(b) マイクロカプセルが存在する場合 Fig.11 マイクロカプセルによる分調波の発生

これらのスペクトルを比較すると、マイクロカ プセルの有無に関わらず、高調波成分はそれぞ れ大きさは違うが、どちらの反射波にも含まれ ていることがわかる.

マイクロカプセルが存在しない場合,これら の高調波成分の生成は,媒質の音響的非線形効 果に起因している、一方、マイクロカプセルが 存在する場合には、高調波成分に加えて分調波 成分が存在することが確認できる. この分調波 成分はマイクロカプセルの非線形振動によって 生成される.従って、分調波成分に着目してイ メージングを行うことで、マイクロカプセルが 存在する組織(対象患部等)とその他の組織と の区別が高調波成分よりもさらに明確につけら れる可能性がある. ここではマイクロカプセル が存在する部分の円柱のイメージングを目的と して、 試料円柱の水平方向に 0.2mm 刻みで掃引 し、その都度の試料からの反射波を得た、さら に、その掃引ラインを円柱の垂直方向に 0.5mm ずらして3回行い、その結果の平均をその水平 位置における試料の反射エコーの強さとした. [14] Fig. 12 に掃引に沿って得られた反射波に 含まれる基本波成分、二次高調波成分、1/2 分 調波成分, 3/2 分調波成分の相対振幅を示す. 網掛け部分はマイクロカプセル入り円柱の存在 する位置である. 同図より, 基本波成分, 二次 高調波成分を用いたイメージングではマイクロ カプセルが存在する部分としない部分との相対 振幅の差はそれぞれ約 20dB, 15dB と見積もられ る.



一方, 1/2 分調波成分, 3/2 分調波成分は両者共 に約 30dB である.このことから分調波成分を用 いたサブハーモニックイメージングは基本波, 二次高調波成分を用いたイメージングよりもコ ントラストが改善されていることが分かる.

次に Fig. 12 の各周波数成分のそれぞれの最 大値を 0dB に設定してイメージング図として表 したものを Fig. 13 に示す.





この図はそれぞれ 0~-50dB を濃淡で表してい る. なお, Fig. 12 では掃引ラインを 0.5mm ずら して 3 回測定したものの平均をとったが, Fig. 13ではその掃引した 3 ライン(0.5mm ずつ, 計 1mm 幅)を別々に横軸に表した. 横軸は Fig. 12 に対応しており,ターゲットの存在位置を表し ている. 同図より,基本波,二次高調波を用い たものは円筒の像が不鮮明であるのに対し,1/2, 3/2 分調波を用いたものは,直径 8mm の円筒部 分がほぼ大きさ通り造影されコントラストが鮮 明な画像が得られることが確認できる.

#### 2.5 マイクロカプセル利用技術の将来

超音波エレクトロニクスの医療応用において マイクロバブル利用技術は極めて重要なキーテ クノロジーであり、これからもさらに詳細な検 討が必要となる.ここではふれなかったが、DDS への利用における移送や分粒、的確に崩壊させ るためのマイクロカプセルの形状・組成に応じ た制御技術、さらには崩壊時に生じるマイクロ ジェットの利用技術等に対する検討が急がれる.

## 3. 熱音響音響冷却システム

## 3.1 熱音響とは

音響現象は流体の圧縮膨張による一連の過 程を基本としていることから熱現象とは深い関 わり合いを持つ.一般の自由空間内を伝搬する 音波においては、圧縮および膨張は非常に短い 時間内に行われ、また近傍に熱の散逸要因がな いため、流体は断熱的な変化を受けると考えら れる.しかし、狭い空間を伝搬する音波は断熱 的な変化を受けず、空間境界の壁と流体におい て熱交換が行われる.

この現象が熱音響現象と呼ばれ、熱と音波の 関わりによる仕事や熱の輸送というエネルギー 輸送の側面と、仕事から熱、また熱から仕事へ のエネルギー変換としての側面を持つ.つまり、 熱音響現象を利用することにより、音エネルギ ーを熱エネルギーに、熱エネルギーを音エネル ギーに変換することが可能となる[15].

具体的な熱音響現象として、一端を閉じ他端 を開いた共鳴管の中に薄板や細管などを束ねた スタックを設置し、スタックの両端に温度差を 与えると音波が発生する現象や、逆に、開口端 側からスピーカーなどで音波を加えると、スタ ックの両端に温度差を生じさせる現象が知られ ている.



Fig. 14 吉備津の釜

最も古くから知られていた熱音響現象としては、1776年に出版された上田秋成の『雨月物語』に「吉備津の釜」として登場する釜鳴り現象がある[16].吉備津の釜は、岡山市の吉備津神社で現在でも神事に使われている(Fig.14).

挟まれたハニカム構 ックが2つ設置され

いるときに音がしたという報告がある. 19 世紀 に入ると 1850 年に Sondhauss (ソンドハウス) が Sondhauss 管を, 1859 年に Rijke (レイケ) が Rijke 管について, 熱から音へのエネルギー 変換が起こる現象を報告している. これら二つ については 19 世紀の末に発行されたレイリー の名著に詳しく紹介されている[17].

西欧ではパイプオルガンをバーナーで修理して

さて,近年,家電・ノートパソコン・通信機 器・ゲーム機・自動車・事務機器用等の小型化・ 高性能化により発熱密度が急増し,放熱対策の 必要性が急速に高まってきている.このため小 型軽量,高性能,高信頼,長寿命の新しい冷却 システムの基盤技術を早急に確立しておくこと が今後,わが国の産業の発展には必要不可欠と なる.

一般的な冷却システムの冷媒として用いら れているフロンは、1970年代後半より地球温暖 化および、オゾン層破壊の原因物質のひとつと して挙げられ、二酸化炭素の 1300 倍~10000 倍 もの温暖化効果があると指摘されている[18] また、オゾン層破壊については、紫外線照射量 の増加による人体、生態系への影響が危惧され ており、現時点にて、フロンの全廃を行ったと してもオゾン層の回復には約 50 年が必要と言 われている [19]. このため代替フロンの開発な ど地球環境に配慮した新しい冷却システムにつ いて様々な検討が加えられている. ここで述べ る熱音響現象利用した冷却システムは、小型軽 量、高性能、高信頼、長寿命また、有害な冷媒 を用いない等の利点が考えられるため、次世代 の冷却システム実現の可能性がある.

## 3.2 ループ管冷却システム[20,21]

ここでは、熱音響変換システムとしてループ 管について説明する. ループ管の概略図ならび に測定系をFig. 15 に、スタック及び熱交換器部 の概略図をFig. 16 に示す. ループ管は金属製の パイプを 90 度エルボにて接続し、全長約 3.2m のループとしたものである. 管内に熱交換器に 挟まれたハニカム構造でセラミックス製のスタ ックが2つ設置されている.スタック1は熱か ら音への変換を,またスタック2は音から熱へ の変換の役割を担っている.今回のシステムに おいてはスタック1の下方に熱源として電気ヒ ーターを用い,またスタック2の下方には基準 温度設定媒体として水道水を循環させた.



Fig. 15 音圧ならびに温度についての測定系



Fig. 16 スタック内における熱エネルギーと音 エネルギーの向きに関するイメージ図

# 3.3 原理

音と熱のエネルギー変換においては音波共 鳴現象が大きな役割を担っている.一番単純な 装置としては上述した Rijke 管がよく知られて いる.今回のシステムの動作原理についても共 鳴現象が大きく関与していると考えられるが, 音波発生から定常状態に至るまでの過程の詳細 については実は不明な部分も未だに多い.ここ では,まず熱音響現象において最も重要と考え られるスタック内での作業流体(管を満たして いる気体)とスタック壁との熱交換について考 える [22].

定常状態のスタック内の作業流体を小さな小 包の集まりと考え、その中の1つの小包につい て注目した. Fig. 17 にスタック中の小包を示す. 音波はTaからTaへ進行していると考え,変位に ついては T<sub>R</sub>から T<sub>R</sub>の方向を正とした. Fig. 18 にスタック中の小包の振る舞いについて示す. 小包はスタック壁と熱交換を行いながら,変位, 圧縮並びに膨張を繰り返す. ①から②の過程で は圧力を保ったまま変位する. スタック壁には 温度勾配が存在するため、変位に伴い、小包は 近傍のスタック壁より高温になり、スタック壁 に熱量 01 を放熱する、次に②から③の過程では 小包は変位せずに圧縮される. 圧縮された小包 は近傍のスタック壁と比較して高温となり、ス タック壁に熱量 Q2 をさらに放熱する.③から④ の過程では小包は圧力を保ちながら変位するた め、小包は①から②の過程とは逆にスタック壁 より低温となるため、スタック壁から熱量 Q3 を吸熱する. さらに④から①の過程では小包は 変位せず、膨張し2から3の過程とは逆に近傍 のスタック壁と比較して低温となるため、スタ ック壁より熱量04を吸熱する.スタック内の小 包は音波による駆動に伴い、変位間隔において ①から④の過程を繰り返す. つまり、温度勾配 場を実現するスタック中で小包は熱交換をしな がら変位し、膨張、収縮を繰り返し、これが熱 から音のエネルギー変換の原理と考えられる. さらに音から熱のエネルギー変換についても, 上述の熱から音のエネルギー変換の逆過程によ って行われていると考えられる.

また、エネルギー移動の観点からは次のよう にも説明できる[9]. すなわち、Fig. 16 に示すよ うにヒーターと水道水の循環による上下熱交換 器によってスタック1には温度勾配が形成され, 熱エネルギーが THから TRの方向に流れる.こ のときエネルギー保存の原理から熱エネルギー の移動と逆方向に音エネルギーの流れが発生す る. つまり、熱から音へのエネルギー変換が行 われ、音波が発生し、音波は反時計回り方向に 進行する、この音波により、スタック2ではス タック1とは逆に、音から熱へのエネルギー変 換が行われ、温度勾配が形成されることになる.





Fig. 18 スタック内における微小作業流体 (小包)の振る舞いについてのイメージ図

# 3.4 <br /> 管内音圧ならびに温度変化

ループ管内の音圧波形, 音圧分布並びに温度 変化の測定を管の断面方向の中心部において行 った、音圧波形、音圧分布の測定にはプローブ マイクロホン (B&K 社 4182) を, 管内温度の 測定には K 型熱電対を用いた.

Fig.19 に作業流体を空気とヘリウムの混合 ガスとしたときのスタック2上端の温度変化を 示す. ヒーター印加後,約50秒後に管内に音波 が発生すると同時に温度が急激に低下し始め. この例では 10 数度の急激な温度低下が観測さ れた、その後緩やかな温度低下が見られ、ヒー



ター停止までに約 16 度の温度低下が確認され



管内に発生した音波のヒーター位置から反時 計回りに 1480mm の位置における音圧波形を Fig. 20 に,音波の発生開始から停止までの音圧 波形を Fig. 21 に示す. Fig. 21 から,管内に発 生した音波は発生開始付近では少しずつ大きく なっていき,閾値を超えると急激に増加した後, オーバーシュートを迎え,その後は緩やかに増 加していることが確認できる. システム稼動時のループ管内におけるヒー ター印加後,270 秒後と510 秒後の管内音圧分 布測定結果をFig.22 に示す.時間と共に発生音 圧は上昇するが,音圧の節,腹の位置は変わら ず,管内には管全長を1波長とする定在波が形 成されていることが確認できる.音圧最大点は スタック2付近に位置し,約156dBと非常に高 音圧であり,音響的非線形現象の現れである音 響流が発生している可能性があると考えられて おり,このような音響流の影響が冷却システム の効率等に与える影響の解明が今後の重要な課 題となっている.



3.5 まとめ

熱音響冷却システムを構成するループ管に よって,熱エネルギーを音エネルギーに変換し, 音として輸送し,音エネルギーを熱エネルギー に変換することが可能であることを示した.こ の技術もエネルギー問題や環境問題解決の一つ のブレークスルー技術になる可能性があると期 待されている.このようにエネルギー分野にお いても超音波エレクトロニクス技術は次世代を 担う技術として注目されている.

4. 生物ソナーに学ぶ

4.1 コウモリの生物ソナーシステム

ヒトは周囲環境情報のほとんどを視覚から 得ている.このことはわれわれ自身の日常の経 験からもよく理解できる.突然の停電に右往左 往したり暗闇に対して恐怖心を抱くのは主な情 報収集手段が断たれた不安感の現れであろう. このような視覚に相対して,他の感覚,特に 聴覚に対してわれわれは鈍感になりつつあるよ うに思う.騒音の大きい都会にあっても,目を 閉じて耳を澄ますと人工,自然とさまざまな音 がわれわれの周囲にあふれていることに改めて 驚かされる.また,これらの音からさまざまな 情景を思い浮かべることを意識したとき,聴覚 情報には視覚情報とは異なった感覚情報がある ことに気づく.

潜水艦には船外情報収集中核機能として,ソ ナーを中心とした探査システムがある.これら の人工ソナーシステムに加えて,潜水艦にはソ ナーマンと呼ばれるスクリュー音のような到来 音波のモニターから船外の環境情報を的確に把 握する訓練を受けた専門家が乗船している.彼 らは,聴覚情報を脳内処理によって聴覚情報そ のままの形で信号処理して船外環境情報を得て おり,この処理過程は視覚情報に変換されてな いという点において,われわれが日常用いてい る視覚情報処理とは質が明らかに異なると考え られる.また,身近なところでは,医者の聴診 器による診断も聴覚情報処理による代表的なも のといえる.

一方, ヒト以外に目を転じると, 生物の中に は聴覚を周辺情報収集の手段として利用してい る種が多数存在する. その代表的なものが地上 ではコウモリ,海中ではイルカであろう. コウ モリやイルカが超音波を用いたエコーロケーシ ョン(反響定位)という効率的なソナーシステ ム(Fig. 23)を駆使することによって,極めて 正確に獲物を捕獲し生活していることは広く知 られている. 洞窟や海中のような光が届きにく い空間における彼らの聴覚情報処理機能は,わ れわれの視覚情報処理機能と対極をなす非常に 優れた機能を有すると推定される.

コウモリが暗闇の洞窟内をエコーロケーショ ンによる"音"からの情報のみで生活する事実 を見せつけられるとき,彼らのアクティブソナ 一能力は現存する人工ソナーの性能をはるかに 超えており,多くの未知なるアルゴリズムやメ カニズムを有していると推測される.次世代の 超音波エレクトロニクスにおいてはこのような 生物が駆使している聴覚情報処理のアルゴリズ ム獲得が大きなターゲットになると考えられる. そのためには、工学・生理学・生物学など幅広 い見地から彼らから総合的なエコーロケーショ ン機能を学ぶ必要がある.

ここでは、構内にて実際に飼育しているコウ モリに対して継続して観測を行ってきた結果 [23] ~ [27] の一部について述べる.



Fig.23 コウモリのエコーロケーション

## 4.2 テラソカグラコウモリ

Fig. 24 に観測対象種であるテラソカグラコ ウモリ (*Hipposideros terasensis*,体長約 150mm, 体重約 50g,生息地:台湾)の写真を示す.テラ ソカグラコウモリは鼻孔を通して超音波パルス を放射し,大きく発達した耳介はマイクロフォ ンとしての役割を持つ.また一般的にコウモリ のエコーロケーション用パルスは、周波数が一 定の CF 音 (Constant Frequency) と,周波数が時 間的に変化する FM 音 (Frequency modulation) に大別される.FM 音のみを用いるコウモリを FM コウモリ, CF 及び FM 音の複合音を用いるコウ モリを CF-FM コウモリと呼ぶ.テラソカグラコ ウモリは,その放射パルスから CF-FM コウモリ に分類される (Fig. 25).

放射パルスは 35KHz 付近を基本周波数とする 倍音構造をしており (H1~H4),第2倍音 (H2) が 最も強い.基本波は極端に弱く,自身のエコー を識別するためのリファレンス信号として用 いられている.CF音は音のエネルギーが特定の 周波数に集中しているため空気中の伝搬による により周波数が変化する. コウモリはこのドッ プラー効果を巧みに利用し,標的との相対速度 を知覚している. Fig. 26 にドップラーシフト補 償と呼ばれる速度知覚のためのエコーロケーシ ョン行動の例を示す.



コウモリの頭部にテレメータマイクロホンを 搭載し(Fig. 27),飛行中の放射パルスに含まれ る第2倍音のCF周波数(以下CF2)を測定した (Fig. 26, 〇).観測室の一方の壁際でリターンし たコウモリが(Fig. 26,記号A)周波数を降下さ せながら飛行し,8m離れた他方の壁に着地する までを示している.一方,観測室内に設置した 高速度ビデオカメラ2台を用いて計測したコウ モリの飛行速度から,ドップラーシフト量を計 算により求めた.すると,着地地点である壁か らのエコーは本来ならコウモリの飛行速度に応 じてドップラー効果により上昇するが,コウモ リはこのドップラーシフト量を打ち消すように 自らの放射パルスの周波数を降下させているこ とがわかる.すなわち,標的からのエコー周波



Fig.24 テラソカグラコウモリの顔面



Time [ms] Fig. 25 テラソカグラコウモリのエコーロケーション パルス (a) 音圧波形 (b) スペクトログラム

衰に強く,標的の検出や速度測定に適している. また FM 音は音のエネルギーが広帯域の周波数 に時間的変化を伴い分布しており,標的の方位 や距離測定,さらに標的の詳細な形状を認識す るのに適していると考えられている. CF-FM コ ウモリの聴覚情報処理機構においては,それぞ れ倍音構造を成すパルスとエコーの複雑な複合 音から,CF.音・FM 音を個別に分析し,速度や距 離等の情報を得ていることが生理学的に解明さ れている[28][29].

# 4.3 ドップラーシフト補償

飛行中,標的からのエコーはドップラー効果

数が常に一定(参照周波数)よう,放射パルス の周波数を調整させていることになる.これを "ドップラーシフト補償"と呼び,CF-FM コウ モリにおける重要なエコーロケーション行動の 1つである.コウモリの一次聴覚野には参照周 波数付近を中心とするCF2 周波数の微細な変化 を弁別する機能があり,これにより自らの飛行 速度や標的に対する相対速度を検知しているの である.またテレメータマイク及び高速度ビデ オカメラを用いた動態観測により,従来では得 られなかった飛行中のエコーロケーション行動 に関する多くの情報を得ることができる.

#### 4.4 空間内における標的の知覚

次に静止しているコウモリに対し,約2m離れ た地点から直径 8cm の振り子を接近させた.テ レメータマイクにより観測したエコーロケーシ ョンパルスを Fig. 28 に示す. これよりコウモリ は振り子の接近を知覚すると急激にパルス放射 頬度を増加させ、さらに振り子が接近すると (Fig. 28, 記号(c)),放射パルスの音圧を小さく させていることがわかる. これは振り子からの エコーを聴取感度の良い一定の音圧レベルに保 つため Echo-intensity compensation と推測さ れる. また各時点での第2倍音のソナグラムか ら、振り子の接近に伴いパルス幅を短くし、ま た FM 音の周波数降下幅を大きく変化させてい る. FM 音の周波数帯域幅は距離測定能力と密接 な関係にあると考えられており、ここでは接近 する振り子に対して距離測定精度を向上させて いると思われる.次に放射パルス間隔の変化を Fig. 29 に示す. 実線はコウモリと振り子間の往 復距離から算出した音波伝搬時間、すなわちエ コー遅延である.これより,振り子からのエコ 一遅延に極めて正確に対応した放射パルス間隔 の変化が確認できる.また振り子接近時におい ては放射パルス毎におよそ 300us のエコー遅延 時間差を知覚していることになり、これは直径 8cm の振り子が約 5cm 接近する度にエコーロケ ーションを行っていることを意味する.以上の ような観測結果は、いずれも標的に関する必要 な情報を的確な精度で得るための巧妙かつ効率 的な手法であり、人工ソナーに比べて遥かに優 れたコウモリが持つエコーロケーションシステ ムの柔軟さが伺える.また Fig. 30 はコウモリの 真横から振り子を近づけた際のパルス間隔の変 化である. 真横から接近は、正面からの接近に 比べて振り子に対する反応が明らかに低下して いる. このような反応の違いは、コウモリが持 つ標的の距離や速度、大きさや接近方向等に応 じたエコーロケーション制御のアルゴリズムを 理解する上で非常に重要と思われる.

## 4.5 マイクロチップからバイオチップへ

コウモリの超音波利用に関する研究が進むに つれて彼等の用いているエコーロケーションシ ステムは極めて効率的であることが次第に明ら かになってきた.われわれが現有する最速のマ イクロチップを用いたとしても、彼らの用いて いるエコーロケーションシステムの模擬にはほ ど遠い状態であることは認めざるを得ないであ ろう、特にエコー信号の脳内における信号処理 システムは、まさに生物ソナーと呼ぶにふさわ しい卓越した機能を有することが示されつつあ り、これを模擬することができれば、われわれ の用いているソナーシステムの飛躍的向上が期 待できると考えられている. すなわち, 豆粒ほ どの小さい脳内において、光の速度に比べると 止まっているに等しいような神経パルスの伝搬 速度で、一連のエコーロケーション信号処理が 展開されている事実はまさにバイオチップとし て驚嘆に値する.

このようなエコーロケーション機能について, 総合かつ多角的に生物ソナーの理解への取り組 みが行われつつある.この流れの根底には,脳 内信号処理に関して末梢である感覚器と中枢で ある脳内信号との関わりが,客観的なデータと して検出できるような周辺技術が整ってきたこ とがある.すなわち,脳の中の神経電流の流れ を観測できる脳磁図 (MEG) や,ポジトロン断層





Fig. 29 正面から接近する振り子に対するエコー ロケーションパルスの放射間隔の変化.





法 (PET) などの観測装置の出現は, 非侵襲で脳 内の活性化部位の観測を容易とし, 今までは未 知の領域であった脳のメカニズムを知るための 有力な観測機器となってきている. また, 微小 電位測定技術の向上による, 動物実験における 脳内電位の探触針による直接観測の結果は, よ り精密な信号処理機能の脳内マップを与えるよ うになってきている.

この他にも、イルカやフクロウ等の種も生態

も違う生物達の音の利用方法に対する研究成果 を縦断的に並べて考えると、いままでの漠然と した感覚を一歩越えて、さまざまな研究分野の 取り組み手法の根底に脳の関与が色濃く見え始 めていることに気づく.これは当然といえば当 然のことかもしれない.4ビットマイコンから 始まって、気づかないうちに全ての分野がコン ピュータサイエンスに包囲されてきた前世紀の ように、このような生物ソナーの分野でもまさ にわれわれは「脳の世紀」を歩み始めようとし ている.

#### 4.6 まとめ

聴覚情報処理の代表格である生物ソナーは、 われわれが実現している人工ソナーに比べて、 その大きさ、処理能力、柔軟度等その総合能力 は格段に高いと認めざるを得ない。生物ソナー も人工ソナーと同様にそのシステムは大きく分 けて、音波の送受波装置部と制御装置部ならび に信号処理装置部に分けられるが、これらの全 ての装置において彼らのシステムに学ぶ必要が あると言える。特に脳内におけるエコーの信号 処理はわれわれが通常行っている視覚情報処理 手法と比べて、時間情報をうまく利用している という点で学ぶべき事項が多い。

われわれは、われわれ自身が生来持ってしま っている視覚優先の思考アルゴリズムを一度離 れて聴覚信号を中心とした脳内信号処理手法に もっと着目する必要があるかもしれない.スイ カを手でたたいて中身の熟れ具合や味を推定す る程度の「音で物を見る」信号処理能力はわれ われにも備わっているが、イルカやコウモリは これより数段高度な情報を音波の信号処理から 得ているという事実の重みは大きい.次世代超 音波エレクトロニクスのブレークスルー技術は このような生物システムからも学ぶべきであろ う.

# 5. 骨導超音波とその応用

5.1 「聞こえる」骨導超音波 [30]

「骨導超音波」とは少し耳慣れない言葉であ る.この用語は、「骨導」と「超音波」の2つの 単語の合成であるが、それぞれの用語は音響用 語として多用され、それらの意味も一般的には 十分に理解されていると考えられる.しかし、 その認知度ならびに理解度は極めて低いと思わ れる.ここでは、「骨導超音波」とはその文字が 表すとおりに、気導ではなく「骨導」によって 提示された超音波を意味するとしよう.

「骨導超音波」は実は「聞こえる」超音波で ある.超音波とは、人間には「聞こえない」周 波数帯域の音波と一般的には定義され、その周 波数下限は通常 20kHz とされている.従って、 「聞こえる」ということと「超音波」とは相反 するように思える、しかし、現実にこの骨導超 音波は、健聴者が知覚できる.これだけでも従 来の超音波という概念からは離れてしまうこと になるが、さらに大事なのは骨導超音波は一部 の重度難聴者にも知覚されるという事実である. このため、健聴者と難聴者の両対象に共に「聞 こえる」という点で、骨導超音波は従来の聴覚 研究の領域にはなかった異色の刺激であると考 えられる.

このような背景から, 骨導超音波の「聞こえ」 のメカニズムについては既にいくつかの検討が 加えられ, 最近の研究によって健聴者と難聴者 のそれぞれにおける「聞こえ」についての差異 や特徴が明確になりつつある. さらに, その特 性を活かして,健聴者に対してはヘッドホン[31, 32]として,難聴者に対しては補聴器として[33, 34]の応用を目指した研究が展開されている.

聴覚という,超音波からは異質で距離のある とされていた分野において,このような発見・ 展開がなされるところに超音波エレクトロニク スが本質的に持つさまざまな分野との親和性の 一端が現れている.

5.2 頭蓋内の超音波音場 [35,36]

超音波エレクトロニクスにおける骨導超音波 の利用を考えるには、超音波が提示された場合 の頭蓋内の音場の推定が重要な要素となる.こ こでは、時間領域差分法(FDTD)を利用し た、計算結果を紹介しておく.Fig.31に数値計 算に用いた頭蓋部分のモデルを示す.



#### Fig. 31 刺激呈示位置.

このモデルは被験者の頭蓋部分のX線トモグラ フィーから数値化して得たものである.このモ デルの左側の蝸牛位置に,可聴域から超音波域 までさまざまな周波数の刺激を提示した場合に おける蝸牛位置断面の各空間位置の最大音圧の 空間分布をFig. 32 に示す.この図から分かるよ うに,可聴域周波数では音源提示側である左側 に最大音圧位置が現れているが,周波数が増加 するにつれて頭蓋内全体に大きな音圧値が分布 する様子が確認できる.この結果は実際に骨導 超音波を提示した場合の観測例ともその傾向は よく一致している.

このように、生体内の音圧分布の把握はこの

ような超音波知覚に限らず,超音波診断等にお いても重要であり,これらの技術はさらに拡張 して数値人体モデル等への応用が期待できる.



Fig. 32 蝸牛位置断面各位置における最大音圧 分布. (a) 5kHz, (b) 10kHz, (c) 15kHz, (d) 20kHz, (e) 30kHz, (f) 40kHz.

## 6. 超音波エレクトロニクスの挑戦

ここでは、現在展開されている超音波エレク トロニクスの中で、今後の展開でそれぞれの分 野でキーテクノロジーとなる可能性のある技術 についてその一部を紹介した.これ以外にも多 くの超音波技術のさまざまな分野での応用展開 が試みられておりこれからのますますの発展が 期待されている.

しかしながら超音波エレクトロニクスに限ら ずこれからのわが国におけるこのようなブレー クスルー技術の応用展開にはいくつかの課題が ある.ブレークスルーとなり得る技術も一般に 最初は基礎研究的な要素を多分に含んでいる.

従ってこのような技術を見る場合にもアプリケ ーションとしての視点を常に持っておく必要が ある.研究者が産業界からのニーズを知り複眼 的な視点で同じ現象を見るならば,その後の応 用展開が異なってくる場合が可能性があるが大 学等の研究者にそのような複眼を求めるのは現 実的には困難であろう.だからこそ産学連携の 必要性が叫ばれたのであろうが,産学連携が盛 んな今日でもこのような事例は,まだまだ生じ る素地がわが国にはまだ残っているように思え る.超音波エレクトロニクスの各分野への展開 励を参考として,産学連携の推進は,戦略的な 視点を持って行われるべきであろう.

#### 参考文献

[1] 鎌倉友男,"非線形音響学の基礎" 愛知出版 (1996)

[2] 超音波便覧編集委員会編,"超音波便覧"(5

章 非線形音響), 丸善(1999)

[3] D.F. Gaitan and L.A. Crum,

"Sonoluminescence from single bubble," J. Acoust. Soc. Am

Suppl1, vol87, p. S141, (1990)

[4] R. P. Taleyarkhan, C. D. West, J. S. Cho,

R. T. Lahey Jr, R. I. Nigmatulin and R. C. Block, "Evidemce of Nuclear Emissions During Acoustic Cavitation," SCIENCE, vol. 295, pp. 1868-1875, Mar (2002)

[5] L. A. Crum. "Sonoluminescence,"

PhysicsToday, vol. 47, No. 9, pp. 22-29 (1994)
[6] G. Gompf, R. Gunther, G. Nick, R. Pecha and
W. Eisenmenger, "ResolvingSonoluminescence
Pulse Width eith Time-Correlated Single
Photon Counting," Phys. Rev. lett, vol. 79, no7, pp. 1405-1408 (1997)

[7] R. Hiller, K. Weninger, S. J. Putterman and N. P. Barber, "Effect of Noble Gas Doping in Single-Bubble Sonoluminescence." SCINCE,

vol. 266, pp. 248-250 (1994)

[8] D. Lohse, M. P. Brenner, T. F. Dupont,

S. Hilgenfeldtand B. Johnston, Phys. Rev. Lett. vol. 78, pp. 1359 (1997)

[9] T. Asai and Y. Watanabe, "Existence of Hysteresis Based on Argon Rectification in Single Bubble Sonoluminwscemce," Jpn. J. Appl. Phys. vol. 39. part 1 pp. 2969-2973 (2000) [10] Y. Tabe and Y. Watanabe," Dependence on the Pause time for the Hysteresisi Loop appearing in Single Bubble Sonoluminescence, " Jpn. J. Appl. Phys. vol. 41 part 1 pp. 3210-3712 (2002) [11] 超音波便覧編集委員会編,"超音波便覧" (5章3節5 気泡振動の非線形性), 丸善 (1999) [12] N. Kaji, N. Bergeal, T. Asase and Y. Watanabe, "Observation of Sonoluminescencing Bubble Motion at the Rebounding Phase, " Jpn. J. Appl. Phys. vol. 41 part 1 pp. 3250-3251 (2002) [13] 浅瀬崇彰,齋藤賢治,渡辺好章,"単泡性 ソノルミネッセンスの気泡圧壊時における気泡 挙動と衝撃波発生,"信学技報, US2002-110 EA2002-131, (2003) [14] 小山大介, 酒井敦史, 渡辺好章, "ポアン カレマップによる分調波生成条件の検出とマイ クロカプセルを用いたサブハーモニックイメー ジング、"電子情報通信学会論文誌, vol. J84-A, no. 12, pp. 1500-1507 (. 2001) [15] 富永昭, "さまざまな熱音響現象," 熱音響 工学の基礎, 第2章, 内田老鶴圃(1998) [16] 鵜月洋, "雨月物語解釈," pp. 403-410, 角 川書店(1969) [17] J. W. S. Rayleigh, "The Theory of Sound." Macmillian and co., Limited., vol. 2, pp. 231-235 (1926) [18] 安藤淳平, "環境とエネルギー," p. 67, 東 京化学同人(1997) [19] 環境省編,"平成 14 年度環境白書," p. 101 (2002) [20] 坂本眞一, 村上和宏, 渡辺好章, "熱音響 効果を用いた音響冷却現象の実験的検討,"信学 技報 US-2002-118 pp31-36 (2003) [21] T. Yazaki, T. Biwa, and A. Tominaga, "A pistonless Starling cooler", Appl. Phys. Lett., Vol. 80, No. 1 (2002)

[22] 村上和宏,"熱音響自励振動現象の発生メ カニズムに対する実験的検討,"同志社大学修士 論文(2003) [23] 中村賢司, 力丸裕, 渡辺好章, 林良恭, 日 本音響学会聴覚研究会資料, vol. 31, pp. 257-262 (2001)[24] 中村賢司, 力丸裕, 渡辺好章, 林良恭, 日 本音響学会聴覚研究会資料, vol. 31, pp. 611-616 (2001)[25] 桂幸司,寺田一樹,力丸裕,横川隆一, Liang-Kong Lin, 信学技報, US2002-117 (2003) [26] 桂幸司, 飛龍志津子, 力丸裕, 渡辺好章, Liang-Kong Lin, 日本音響学会聴覚研究会資料, vol. 33, pp. 203-208 (2003) [27] 飛龍志津子, 桂幸司, 力丸裕, 横川隆一, 渡辺好章, Liang-Kong Lin, 信学技報, US2003-42 (2003)[28] Gaioni S. J., Riquimaroux H. & Suga N. "Biosonar behavior of mustached bats swung on a pendulum prior to cortical ablation," J. Neurophysiol. vol. 64, pp. 1801–1817 (1990) [29] 力丸裕, 動物心理学研究, vol. 53, no. 1, pp. 27-40 (2003) [30] 渡辺好章, 日本音響学会誌, vol. 58, no. 8, pp. 461-463 (2003) [31] M. Okamoto, M. Miyoshi and Y. Watanabe, "Acoustic Nonlinear Effect on Auricular Gartilage Vibrated with Amplitude-Modulated Ultrasound, "Jpn. J. Appl. Phys. vol. 42 part 1 pp. 2918-2922 (2003) [32] 岡本学, 三好正人, 渡辺好章, "超音波骨 導ヘッドホンより生成される可聴音の周波数特 性と可聴音伝搬経路の検討,"電子情報通信学会 論文誌, vol. J. 86-A, no. 8, pp. 817-823 (2003) [33] S. Imaizumi, H. Hosoi, T. Sakaguchi, Y. Watanabe, N. Sadato, S. Nakamura, A. Waki and Y. Yonekura," Ultrasound activates the auditory cortex of profoundly deaf subjects," Neuroreport, vol. 12, no. 3, pp. 583-586 (2001)

[34] S. Nakagawa, M. Yamaguchi, M. Tonoike,
Y. Watanabe, H. Hosoi and S. Imaizumi,
" Development of Bone-conducted Ultrasonic
Hearing Aid for the Profoundly Deaf, "
SICE, vol. 41, pp. 3202-3205 (2002)
[35] T. Sakaguchi, T. Hirano, Y. Watanabe,
T. Nishimura, H. Hosoi, S. Imaizumi,
S. Nakagawa and M. Tonoike, " Inner Head
Acoustic Field for Bone-Conducted Sound
Calculated by Finite-Difference Time
-Domain Method, " Jpn. J. Appl. Phys. vol. 41
part 1 pp. 3604-3608 (2002)
[36] 谷利陽子,高木健次,渡辺好章,阪口剛史,
"時間領域差分方による頭部内の音波伝搬解析
信学技報,"信学技報, US2003-3 (2003)