大規模な変形を伴う声道の流体音響構造連成解析 Fluid-Acoustic Interaction Simulation for Vocal Tract with Large Deformation

研究代表者 岐阜工業高等専門学校機械工学科 准教授 山本高久

Takahisa Yamamoto

Our research introduces a groundbreaking fluid-structure-acoustic coupled analysis model focused on the numerical simulation of articulatory disorders, notably velopharyngeal insufficiency, commonly stemming from congenital anomalies such as cleft lip and palate. These disorders disrupt speech by hindering proper closure of the velopharyngeal mechanism. Conventional diagnostic techniques, heavily reliant on subjective assessments, fall short of capturing the intricate nature of these speech impairments accurately. The cornerstone of our approach is an integrated numerical model designed to emulate the complex dynamics of speech production. In the early phases of our work, we successfully developed and validated a fluid-acoustic-structure interaction model, employing simplified geometries to facilitate the interaction calculations. This initial step has laid the groundwork for extending the model's application to simulate real-case scenarios of articulatory disorders more precisely, thereby holding the potential to transform diagnostic accuracy and treatment methodologies. Our research promises to deliver a quantitatively accurate and reliable tool for assessing articulatory disorders by concentrating on numerical simulations and leveraging simplified geometries for interaction analysis. This innovative blend of theoretical and practical application marks a significant leap forward in speech production analysis, opening new avenues for diagnosing and treating speech disorders and offering substantial benefits to affected individuals.

要旨

本研究は先天性奇形による発声障害を対象に、流体音響構造連成解析モデルの数値シミュレーション に取り組んだ.まず、流体音響解析モデルを構築 し、その上で流体音響と構造の相互作用を精密にモ デル化した.この相互作用をモデル化するに際して は、連成解析ライブラリを活用した.本研究では、 鼻咽腔を簡略化したモデルを作成し、数値解析を実 施し、開発した解析モデルの有効性と妥当性を確認 した.その成果を基に、実際の発声障害を有する症 例を対象とした詳細な流体構造音響解析に取り組ん だ.本研究のアプローチにより、発声障害のより精 密な定量的評価及びその信頼性の向上が期待され る.今後は、引き続き実症例を対象とした大規模変 形解析を行い、実症例における構音障害の成因メカ ニズムを明らかにしていく計画である.

1. まえがき

ロ唇・ロ蓋裂は、口腔と上顎に発生する先天性の 外表奇形の一つであり、その殆どの場合、鼻咽腔閉 鎖不全を伴う^(1,2)。この鼻咽腔閉鎖不全は開鼻声、鼻 雑音などの構音障害(言語障害)を招く。通常、小児 の原音周波数(声帯での流体振動)は200Hz 程度と 言われており、声道の形態変化により所望の音(フ



図1 鼻咽腔閉鎖不全と周波数応答の関係



図2 鼻咽腔閉鎖不全と周波数応答の関係[1]



図3 鼻咽腔閉鎖不全と周波数応答の関係[1]

オルマント周波数という)に変換し、発声に至って いる(図1)。しかし、鼻咽腔閉鎖不全がある小児 の発声では、正しく声道の形態を変えることができ ないため、周波数変換が不十分となる⁽³⁾。現在、臨 床現場では言語聴覚士による聴覚的判定、ブローイ ング検査など、(数値化されていない)定性的な手 法により鼻咽腔閉鎖不全の重症度を評価している ⁽⁴⁾。本研究は流体構造音響連成解析により個々の患 児の発声状況をバーチャルに再現し、そのデータを 使用し、重症度の評価、治療方針の検討に活用する ことを提案するものである.

なお、鼻咽腔閉鎖不全・構音障害の重症度の判定 に際して、言語聴覚士による聴覚的判定、ブローイ ング検査など、検査する人間の主観による検査方法 が多く、定量的な評価方法が確立されていないとい う問題がある。また、有効な治療法としては、外科 手術によるプッシュバック法等といった鼻咽腔閉鎖 手術が行われているものの、閉鎖術を適用したが故 に睡眠時無呼吸を引き起こすこともあり、手術適用 の是非は慎重に行う必要がある⁽²⁾。医師の経験のみ によらない、定量的な診断方法の確立が必要不可欠 となっている。

他方、人の構音メカニズムは声帯で200Hz 程度の 振動流を形成した後、声道を様々な形状に変化させ ることにより所望の声(フォルマント周波数)に変 換している。また、声道壁面には軟口蓋などの気流 により振動や大規模に変形する部位もあり、構音は 流体、構造、音響の三者が相互干渉する複雑な現象 から構成されている。このように複雑な現象を包括 した、鼻咽腔閉鎖不全・構音障害を診断・評価する 手法の確立が望まれている。

本研究はこれら問題に対処するために、当該研究期間において

・流体音響構造連成解析モデルの作成

・Perpendicular Flap を対象とした流体音響構造連 成解析と流体音響-構造の相互作用の評価

- ・流体音響構造連成解析モデルの大規模変形解析への改修と簡略化鼻咽腔モデルを対象とした解析
- ・実症例データを対象とした流体解析による鼻咽腔 閉鎖不全症が流れ場および音場に及ぼす影響

・実症例を対象とした大規模変形解析手法の確立



図4 Perpendicular-Flipの概略図



図5 Flip 変形を計算しない場合の音圧分布



図6 Flip変形を考慮しない計算しない場合の音圧の経時変化



図7 Flip 変形を計算しない場合の音圧のFFT 解析結果

に取り組んだ.以下にその詳細を述べる.

2. 解析モデル

本研究では構造変形、流動現象、そしてそれに伴う音響現象の相互作用を正確に捉えるために、新たな連成モデルを構築した.構造解析にはCalculiXを、流体解析・音響解析にはOpenFOAMをベースに音響解析ソルバーをカップリングさせた新たなソル

バーを構築した.そしてこれら異なる解析モデルを 連成ライブラリである preCICE を用いて連成するこ ととした.

2.1 構造解析

本研究では、非線形構造力学問題を解析するため にオープンソースで開発が行われている有限要素法 CalculiX ver. 2. 20 を使用した⁽⁵⁾. 同ソフトウェア は機械設計、構造工学、およびその他のエンジニア リング分野での利用を目的に開発されており、複雑 な材料の動的変形の挙動や非接触問題を含む幅広い エンジニアリング問題を扱うことができる. 構造解 析では、物体の平衡状態を記述するために以下の方 程式が用いられている.

MU'' + CU' + KU = F

*M、C、K*は質量、ダンピング、剛性マトリクスで あり、また、*U、F*は変位、外力ベクトルを表す.

2.2 流体解析

流体解析には OpenFOAM ver. 2206 を使用した⁽⁶⁾. その中でも弱圧縮性流体ソルバーであ る"rhoPimpleAdiabaticFoam"をベースに音響解析 ソルバーを連成した. 同ソルバーは圧力-速度場の カップリングに PISO (Pressure Implicit with Splitting of Operators) と SIMPLE (Semi-Implicit Method for Pressure Linked Equations)のアルゴ リズムを組み合わせており、時間依存性のある流れ の問題に対して、より安定して数値解を得られるこ とが期待できるという特徴がある.

2.3 音響解析

本研究の音響解析手法は、圧力に基づく波動方程 式を利用し、CFD シミュレーションから得られる圧 力変動を用いて音響圧力場を計算する手法に基づい ている。このアプローチでは、低マッハ数流れでの 密度変動が最小限であると仮定して、圧力変動を波 動方程式に組み込むことで音響領域の振動を計算し ている。前述の通り音響解析の実装には、OpenFOAM の弱圧縮性流体ソルバーをベースにした新たな圧力





図8 流体音響-構造連成解析により得られた音圧分布



図9 流体音響-構造連成解析により得られた音圧の時間変動



図10 流体音響-構造連成解析により得られた音圧のFFT 結果

ベースのソルバーを追加した^(7,8)。

$$\frac{\partial^2 p_a}{\partial t^2} - c_{\infty}^2 \frac{\partial^2 p_a}{\partial x^2} = -\frac{\partial^2 p'}{\partial t^2}$$

具体的には、音響圧力フィールド(p_a)の計算に、 圧力変動(p')から得られる音響情報と流れ場の圧 力平均値を組み合わせることで、音響波の伝播をシ ミュレートしている.本法は、特に低マッハ数での 流れに対して適しており、流れ場からの圧力変動を 利用して音響圧力を計算することで、流れによって 誘発される音響現象の詳細な分析を可能にするとい う特徴を有している。

2.4 連成ライブラリー

本研究では上述の構造、流体・音響ソルバーを連



図11 簡略化した鼻咽腔モデル



図12 構造格子と非構造格子: (a) ヘキサ構造格子 (b) テト ラ構造格子 (c) テトラヘドラ構造格子 (d) 非構造格子⁽ⁱ⁰⁾

成させるのに、連成ライブラリである preCICE を用 いた⁽⁹⁾.異なる計算流体力学や計算構造力学ソルバ 一間でデータを交換し、連成計算を実行するための オープンソースのライブラリである(図2). CalculiX および OpenFOAM の連成に際しては、構造 計算により得られる変位量と流体解析により得られ る流体力をコミュニケーションデータとした(図 3). また、通常異なるソルバーを異なる領域に適用 する場合、その境界のメッシュは必ずしも一致して いない. そこで一方のソルバーが生成したデータを 別のソルバーが使用できる形式に変換するととも に、このメッシュの不一致を加味してデータをプロ ジェクションする必要がある. そこで本研究ではラ ジアルベース関数法を用いてデータ交換を行なっ た. 本モデルはラジアルベース関数を用いる事によ り、計算コストは高くなるものの、送信側と受信側

のメッシュ間での滑らかなマッピングを実現するこ とができる.

3. 解析結果および考察

3.1 Perpendicular-Flap 解析

流体構造連成計算のベンチマークとして使用され ている Perpendicular-Flap 問題に対し、本研究で 構築した流体音響構造連成ソルバーを用いて解析を 行なった.図4にその概略図を示す.全長10mの二 次元ダクトに、空気(密度1.23kg/m3)を左方から流 入する. 中央部分にはゴム板 (ヤング率4.0e6Pa) が設置されている. ゴム板の変形による音圧分布の 変化を明らかにした.また、同図中の〇印は観測点 を表しており、音圧の定点計測ならびに FFT 解析を 行なった. 図 5-7 はぞれぞれ Flip の変形を計算し ない場合の音圧分布、音圧の経時変化ならびにその FFT 解析結果を示す. 音圧に周波数変動が生じてお り流体音が発生していることが確認できる.また、 その周期はFFTの結果よりおよそ45Hz 前後にその ピークが現れ得ていることが確認できる.他方、図 8-10 は本研究で構築した音響-流体連成解析の結果 を示す. Flap の動的変形により一様であった前述の 音圧分布に大きな変化が生じていることが確認でき る. また、その変動周波数を確認すると 200Hz にピ ークがシフトしていることが確認できる. Flapの固 有値計算を行なったところ一次振動モードは170Hz 程度であることを確認している.本解析により得ら れた音圧の振動周波数はほぼ Flap の振動モードと ほぼ重複していることが確認できる. このような音 圧の振動数ピークシフトは、本研究で構築した流体 音響-構造連成ソルバーを用いて初めて数値的に明 らかにしたものであり、本研究成果の一つであると 考えられる.

3.2 簡略化した鼻咽腔モデルを対象とした大規 模変形解析

図11に示す簡略化した鼻咽腔モデルを対象に、軟 ロ蓋の大規模変形を想定した流体音響-構造連成解 析を行なった.同図は流路形状を表したものであり、 図中の丸で囲まれた領域が軟口蓋を想定したもので ある.同領域は構造計算に伴い水平方向に流路が拡



図13 簡易鼻咽腔モデルを対象とした流体音響-構造連成解析結果(速度コンター)

大・縮小を繰り返す条件を与えた. ここで構造側を大 規模変形させる場合、流体側の拡大・収縮に合わせた メッシュの変形が必要となる.他方、流体解析の計算 メッシュは構造格子と非構造格子とに大別される (図 12). 前者はヘキサメッシュやテトラメッシュが 原則等間隔で配置されている.計算収束性が比較的 高く、また、連成解析においてメッシュ変形が容易で あるが、声道などの複雑な形状には適用することが できないというデメリットもある. 非構造格子は基 本的にはテトラメッシュをランダムに配置している ため、複雑な形状でも容易にメッシュを配置するこ とが可能である. その一方、計算収束性の低下を招き やすく、また、変形を行うとメッシュ品質の低下を招 きやすい(10). 大変形ではメッシュのコンシステンシ ーが保てない場合もありうる. そこで本研究ではま ずは簡略化した鼻咽腔モデルに構造格子を適用し、 大変形を行う手法を確立した. その上で非構造格子 への転用を試みた(詳細は後節にて).

図 13 は簡略化した鼻咽腔モデルの軟口蓋を大規模 変形させた際の速度コンター図を示す. なお、流入速 度は 0.2m/s (実際の構音時の呼出流速に近い条件) とした. その結果、鼻咽腔部の狭窄が強くなるとその 交流で流れが蛇行し出すことが確認できる. また、こ の流れの蛇行は音圧分布にも影響を与えていること を確認した. なお、メッシュ変形が大きくなった時に OpenFOAM、CalculiX のメッシュ変形機能では対応が できず、計算が発散することが確認された. そこで本 研究では任意の時間ステップ毎にリメッシュを行え るよう新たなリメッシュ生成プログラムを構築する 事によりこの問題に対応した.

3.3 実症例データを対象とした流体音響解析

図 14 は鼻咽腔閉鎖不全症患児が「Si」の構音をして いるときに撮影した CT データから構築した 3 次元鼻 咽腔モデルである.「Si」の構音では軟口蓋が鼻腔と 口腔とを隔てる.しかし、図にあるように鼻咽腔閉鎖 不全に起因して軟口蓋が鼻咽腔を完全には閉じるこ とができず、鼻腔と口腔とが接続されたままになっ ていることが確認できる.



図14 鼻咽腔閉鎖不全症患児のCTデータから作成した3次元咽頭 -鼻咽腔-口腔モデル



図15 鼻咽腔閉鎖不全症患児の「Si」構音時の速度コンター図

本研究課題の最終目的は同図にある複雑な形状を有 する鼻咽腔モデルに対して大規模変形を伴う流体音 響構造連成解析を行う事にある.その事前計算とし て本節では同モデルに対して流体音響解析を行い、 鼻咽腔閉鎖不全症が流動場、音場に及ぼす影響を定 量的に評価することとした.



図16 鼻咽腔閉鎖不全症患児の軟ロ蓋下方における音圧特性とそのDFT 解析結果



図17 鼻咽腔閉鎖不全症患児の口唇外側における音圧特性とその DFT 解析結果

解析条件としては、流入流量を100mL/s(小児の呼 出流量に相当)、入力の音圧振動を100Hzとした. 図15に「Si」構音時の呼出流動特性(速度コンタ 一図)を示す.鼻咽腔閉鎖不全により鼻腔にも呼出 流が流入していること、ならびに軟口蓋に下方にお いて循環流が形成されていることが確認できる.図 16, 17 には軟口蓋下方および口唇外側において音圧 を定点観測した結果、そのDFT 解析結果を示す.軟 口蓋下方においては原音である 100Hz のピークが現 れていることが確認できる.他方、口唇外側では音 圧に乱雑成分が現れ、DFT 解析結果にも原音周波数 である 100Hz の他に、複数のピークが現れているこ とが確認できる. このような複数のピークは鼻咽腔 閉鎖不全により鼻腔と口腔での音圧場が相互干渉し たことに起因するものと考えられる. このような相 互干渉は開鼻声(呼出流が鼻に抜ける事により正し い構音ができていない)を定量的な評価手法になり うるものと考えられる. というのも、現在の開鼻声 の評価は患児の発声を言語聴覚士が診断するもので あり、あくまで定性的な評価に分類される.本研究 で明らかにした相互干渉やDFT 解析によるピークシ フトはこのような定性的な評価に対し、定量的な評 価を提供するものであり、より客観的でかつ正確な 診断を可能にするものであると期待できる.



図18 大規模変形を伴う解析のために作成した鼻咽腔モデル

3.4 実症例データを対象とした大規模変形を伴う流体音響解析

前述の通り、本研究の最終的な目標は図14、15 に ある実症例データをもとにした鼻咽腔モデルに対し て、構音時を想定した大規模変形を伴う流体音響構 造連成解析を行う事にある.流体音響構造連成解析 モデルの構築ならびに簡略化モデルに対した大規模 変形解析については、既に3.1、3.2 節で述べた通り である.本節ではこれら解析モデルおよび解析手法 を組み合わせて実症例モデルに対する大規模変形を 伴う流体音響構造解析の進捗について言及する.

図18は大規模変形の解析を目的に作成した鼻咽腔 モデル(流体側)を示す.図中のSoft palate(軟口 蓋)の部分が大規模変形をするよう設定を行なって いる.



図19 鼻咽腔の実症例モデルに対する大規模変形を伴う流体音響 構造連成解析結果(速度コンター図)

図 19 に大規模変形解析結果を示す.図13 に示した 簡易形状モデルにおける大規模変形解析と同様に、 軟ロ蓋の変形に伴い鼻腔に流入する空気速度が上昇 している(空気流量としては減少している)ことが 確認できる.他方、口腔への流入流量および流速が 上昇していることが確認できる.このような傾向は 鼻咽腔閉鎖不全症患児の構音時にも生じていること が臨床研究より確認されており、本結果はそれを反 映したものである.

先に示した簡易形状モデルの大規模変形では10mm の変形を解析することができたが、本解析では5mm 以上の解析を行うことができなかった. 先の解析で は構造、流体それぞれの計算メッシュに構造格子を 作成しており、大規模変形をさせた場合でも計算メ ッシュが破綻することはなかった.しかし、実症例 モデルでは複雑な幾何形状を再現するために非構造 格子を採用せざるおえず、そのような計算メッシュ では大規模変形をさせた際に、計算メッシュの変形 が破綻することが確認された. 流体音響、構造、そ れぞれの計算メッシュの形状更新の精度をあげる必 要があるとともに、流体音響解析と構造計算間での データ通信の精度を上げる必要があると考えられ る.現在は、両解析の境界面で応力と変位データを プロジェクションしているが、初期のメッシュ形状 から大きく変形するとこのプロジェクションが破綻 することを確認している. 放射基底関数法などの他 のデータ通信手法を今後検討していく予定である.

4. まとめ

本研究では、鼻咽腔閉鎖不全症患児の構音障害を定 量的に評価する手法として、流体音響構造連成解析 モデルを新たに構築した. 鼻咽腔の簡易形状モデル を用いた解析において構築した解析モデルの妥当性 および有効性を確認した.他方、実症例データをも とにした複雑形状を有する鼻咽腔モデルにおいて は、流体音響解析、構造解析間でのデータ通信に て、数値誤差が生じ、大きな変形を解析することが 困難であった. 放射基底関数法などの異なる手法に よるデータ通信を適用し、この問題を解決していく 計画である. また、実症例データをもとにした複雑 形状を有する鼻咽腔モデルの流体音響解析を行なっ たところ、鼻咽腔閉鎖不全に起因する音圧周波数の シフトを確認することができた. この結果について は、今後臨床データと詳細に比較して行くととも に、声道の形状が変形していく場合の音圧場の変化 を定量的に評価してく予定である.

更なる流体音響構造連成解析モデルの改良は必要 であるものの、鼻咽腔閉鎖不全患児の構音障害を定 量的に評価できる手法を確立することができた.

発表論文

[1] Matsubara M, Hasegawa H, Yamamoto T, Nomura E., Fluid-Structure-Acoustic Coupling Analysis for Articulate Process, TSME, International Conference on Mechanical Engineering 2023, 820-825, 2023年12月.

口頭発表、受賞等

[2]山本高,野村,河野,山本剛,流路形状の変形が伴う場の流体 構造音響連成解析に関する研究,日本機械学会東海支部第72 期総会,2023年3月.

参考文献

- Babai A, Irving M, Orofacial Clefts: Genetics of Cleft Lips and Palate, Genes, 14(8), 2023.
- (2) Aycat M, Caterson J E, Advances in Cleft Lip and Palate Surgery, Medicine, 59(11), 2023.
- (3) Cleland J, Lloyd S, Cambell L, et al., The impact of Real-time Articulatory Information on Phonetic Transcription: Ultrasound-Aided Transcription in Cleft Lip and Palate Speech, Folia Phonitr Logop, 72(2), 2020.
- (4) Wertzner F H, Francisco T D, Barrozo F T., Evidence for Speech Sound Disorder Assessment, http://dx.doi.org/10.5772/intechopen.70036, 2017.
- (5) Dhondt, G., The Finite Element Method for Three-Dimensional Thermomechanical Application, John Wiley & Sons, 2004.
- (6) Weller H, Tabor G, Jassac H, Fureby C, A tensorial approach to computational continuum mechanics using object-oriented techniques, Computers in Physics, 12(6), 1998.
- (7) Nusser K, Becker S, Numerical Investigation of the Fluid-Structure-Acoustic Interaction on a Simplified Car Model, Acta Acustica, 5(22), 2021.
- (8) Schmalz J, Kowalczyk W, Implementation of Acoustic Analogies in OpenFOAM for Computation of Sound Fields, Open J Acoustics, 5, 2015.
- (9) Chourdakis G, Davis K, Rodenberg B, et al., preCICE v2: A Sustainable and User-Friendly Coupling Library, arXiv:2109.14470v, 2019.
- (1 O) Wang W, Wu X, Spitzer K, Three-dimensional DC anisotropic resistivity modeling using finite elements on unstructured grids, Int J. Geophysical,