# 厚生労働科学研究費補助金(化学物質リスク研究事業) 分担研究報告書

気道障害性を指標とする室内環境化学物質のリスク評価手法の開発に関する研究

#### 気道内挙動の in vitro/ in silico 予測

研究分担者 伊藤一秀 九州大学総合理工学研究院 教授

#### 研究要旨

本年度(2017 年度)はこれまでに作成した計算流体力学 CFD (Computational Fluid Dynamics)解析用の数値気道モデル,経気道暴露用の生理的薬物動態解析 PBPK (Physiologically Based Pharmaco-kinetic)モデルを統合した人体幾何形状モデルを用いて,気道内での汚染物質沈着から気道内粘膜上皮を介して体内へ向かう汚染物質動態をリアルタイムに非定常解析する一連の解析モデルを構築した. 加えて,これまでに作成してきた実験動物(ラット,イヌ,サル)の数値気道モデルの中で,サルの上気道モデルデータを用いて,三次元(3D)スキャナにてシリコン製のサル上気道モデル (in vitro model)を作成し,粒子イメージ流速計測法 PIV (Particle Image Velocimetry)にて上気道内流れ場の詳細計測を行った. この基礎データは,実験に対応する数値解析を実施することで,流体工学の視点で *in vitro* モデルと *in silico* モデルの予測精度の検証を可能にするものである

A. 研究目的

本研究の目的は,特に経気道暴露に関 する *in vivo* ならびに *in vitro* 試験を補完す る,もしくは代替可能な数値解析モデル (*in silico*モデル)の開発を目的とする.特 に各種汚染物質の気道内挙動を正確に予 測した上で,生理的薬物動態(PBPK)モデ ルを用いて健康影響を定量的に評価可能 な一連の数値解析モデルの構築を目指す ものである.

高い倫理的制約から,実人体(ヒト)を対 象とした被験者実験の実施が非常に困難 になっている.人体を直接対象とした試 験の代替法の一つとして動物実験がある が、こちらも動物愛護の点や倫理的側面 で実験実施の制約が増加する方向にある. 実人体も用いず、サロゲートモデル(実験 動物)も用いない代替法として、コンピュ ータ上に人体や動物の生理を再現した数 値モデル(*in silico* model)の利用があり、近 年の画像処理技術と計算機能力の飛躍的 向上からも期待が高まっている.

室内空気環境問題に着目した場合, 1990年代のシックハウス問題から,近年 では PM2.5 や PM10 といった浮遊粒子状 物質による空気質問題が顕在化し,深刻 な健康影響が懸念されている.これらの 室内空気質問題は,汚染物質を含む室内 空気を呼吸によって体内に輸送する,所 謂,経気道暴露の問題である.この室内 環境中での経気道暴露問題に取り組むた めには,室内環境中での汚染物質輸送と 呼吸に伴う気道内の汚染物質輸送を同時 に評価することが重要となる.

このような背景のもと、本研究では呼 吸器系を送達経路とする吸入毒性試験 (Inhalation Toxicology Study)を実施するた めの,特に上気道を対象とした数値気道 モデル(in silico model)の開発を行う. 人体 を対象としたヒトのモデルの他、小形の 実験動物の代替となるラット、イヌ、サ ルの上気道を対象とした数値気道モデル (in silico model)の開発も同時に行う. 鼻孔 から流入した汚染物質による経気道暴露 の問題を人間と実験動物で定量比較する ためには、両者の鼻腔内流れ場の相違と、 微粒子輸送現象の差違、気道内沈着分布 の差違を定量的に把握していることが本 質的に重要な課題となる.特に,空気中 から鼻腔内表面(細胞組織表面)までの輸 送現象把握は、流体工学分野の研究者の 貢献が求められている重要かつ緊要の研 究課題であり、この点で本研究の意義が ある.

2016年度までの2年間の研究期間にて, 計算流体力学 CFD (Computational Fluid Dynamics)解析用の数値気道モデルを,頭 部や胴体・手足などの幾何形状を詳細に 再現した人体幾何形状モデルに統合し, 室内環境中で発生した各種の汚染物質に よる経気道曝露予測を可能とする総合的 な数値人体モデル CSP (Computer Simulated Person)を作成した.その上で, この CSP に経気道暴露評価を目的とした 生理的薬物動態解析 PBPK (Physiologically Based Pharmaco-kinetic)モ デルを組み込むことで、気道内での汚染 物質沈着から気道内粘膜上皮を介して体 内へ向かう汚染物質動態を解析する一連 の解析モデル(PBPK-CFD-CSP モデル)を 構築した上で、単純な境界条件のもとで 定常解析を実施した結果まで報告してき た.

研究の最終年度(3 年目)である 2017 年 度は,昨年度まで作成した経気道暴露を 総合的に解析可能な PBPK-CFD-CSP モデ ルを非定常化し,リアルタイムでの経気 道暴露解析を可能とするよう改良を行う とともに,各種のカルボニル系化合物を 対象として感度解析を実施した.

また,実験動物を対象とした数値気道 モデル(*in silico* model)開発の一環として, 昨年度までに作成したサルの上気道モデ ルデータを用いて透明アクリル性の実験 用モデル(*in vitro* model)を作成し,粒子イ メージ流速計測法(PIV: Particle Image Velocimetry)にて上気道内流れ場を実験的 に計測した.実験による流れ場計測デー タを用いて数値解析結果の検証も行った.

以下,具体的な研究成果を課題別に示 す.

# B. 経気道暴露評価用の数値人体モデル 開発

本研究では、昨年度までに RA Corley らの煙草煙中に含まれるアルデヒド類を 対象とした経気道暴露の PBPK-CFD モデ ルを基に、気道 (Airway), 粘膜上皮 (Epithelium+Mucus), 上皮下組織 (Subepithelium)の3層(正確には CFD 解析 で1層, PBPK モデルとして2層)からな る PBPK-CFD モデルを CSP の数値気道モ デルに統合することで,室内環境中での 化学物質の経気道暴露に伴う人体影響を 定量的に評価可能な一連の数値解析モデ ルを開発してきた.本年度のこのモデル を非定常化することでリアルタイム解析 を可能とするモデルに改良した.

以下,計算流体力学 CFD と統合する数 値人体モデルの重要性を再度強調した上 で,非定常モデル開発の概要を示す.

## B.1 CFD を用いた空気環境シミュレー ションの意義

例えば、シックハウス問題の議論の対象となる建築や室内環境は、一般的に四方を壁に囲まれ、限定された空間体積である.しかしながら、給気口や排気口の相対的な位置関係や什器の存在などにより、室内空気が完全混合状態であることは非常に希であり、室内空間には不均一な流れ場が形成され、対応して温度分布や汚染物質濃度分布も不均一となる.この不均一性状を積極的に考慮した環境設計を行うためには、特に設計段階においては計算流体力学 CFD の利用が必須となる.

CFD を用いた室内環境設計の立場では, 室内空間の流れ場解析と共に汚染物質濃 度分布の解析を行うことで,室内に形成 される不均一濃度場に関する議論が進め られており,これまでに非常に充実した 研究成果の蓄積がある.例えば加藤・村 上らは,不完全混合場を対象とした各種 の換気効率指標を提案しており,特に低 次モーメントの概念を用いた室内濃度分 布の定量的な整理法は,室内換気設計や 汚染物質濃度制御に広く利用されている. 近年でも Lim らが質点での汚染物質排出 効率を定義する新たな換気効率指標を提 案するなど,特に空間の不均一濃度場や 空気質分布の定量評価法に関する研究は 現在でも非常に活発である.これらの研 究開発は主に定常流れ場を仮定した空間 設計側からのアプローチであり,即ち「場 の管理」の視点から空間濃度評価を目指 した取り組みと云える.

一方,個人暴露量の評価という視点で は、1990年代後半より、CFD 解析に適用 可能な数値人体モデルの開発研究が進め られるようになり,人体周辺に形成され る微気象解析の報告例が増加しており, この数値人体モデルを室内環境解析に適 用することで、呼吸域周辺の空気質評価 の議論も行われるようになってきた.こ の発展として、近年は呼吸に伴う経気道 暴露の予測を目指して、鼻腔や口腔、咽 頭を介して気道から気管支といった呼吸 器系の詳細幾何形状を再現した数値気道 モデルの開発研究も見られるようになっ ており、人体の詳細幾何形状を再現した 数値人体モデルと統合した解析の事例も 報告されるようになってきた.本研究は この研究動向に沿ったものである.

# B.2 非定常 PBPK-CFD-CSP モデルの開 発

昨年度(2016 年度)までに開発を進めた 薬物の人体影響評価のための in vivo, in vitro 実験データを基に提案された生理的 薬物動態解析(PBPK)モデルを呼吸器系モ デルに統合した数値人体モデル(CSP)を リアルタイムの流体解析(CFD)と連成解 析可能とするため、支配方程式の非定常 化を実施した.非定常解析対応に伴い計 算負荷が増加するため、数値解析アルゴ リズムを MPI により並列化することで、 計算速度の向上を図った.

図 1 に本研究で開発した PBPK-CFD-CSP 連成解析モデルの概要を 示す.本研究で実施する PBPK-CFD 連 成解析は, Corley らにより提案された PBPK-CFDモデルを基にしており,気道 内(Airway),粘膜上皮(Epithelium+Mucus), 上皮下組織(Sub-epithelium)の3層の領域 を対象としている.室内及び気道内での 汚染物質の移流・拡散を CFD 解析より予 測し,その結果としての気道内壁面吸着 フラックスを組織側に伝達すると共に組 織内での代謝クリアランス,1次反応,拡 散と血流による輸送量などの定量的な評 価を行う.

非定常呼吸サイクルを再現した非定常 PBPK-CFD-CSP 連成解析の数値解析条件, 特に PBPK モデルに使用したパラメータ を整理して表 1 に示す.また床材から放 散されたアルデヒド類(本解析ではホルム アルデヒド)の非定常経気道暴露シミュレ ーションを行うため,単純なモデル室内 に数値人体モデルを立位で設定した.図2 に解析対象空間の概要を示す.置換換気 システムを想定して,床面にそった外気 導入口,対向壁の天井面にそって排気口 を設置している.

本年度の最大の成果は非定常の CFD 解 析による気道内汚染物質濃度分布のリア ルタイム解析と、反応拡散系数理モデル である PBPK モデルを非定常でリアルタ イム解析することにある.この解析を実施するため,人体モデルの鼻孔位置に表2 に示す非定常呼吸サイクルを再現した.

図3には流れ場・温度場・ホルムアルデ ヒド濃度場等の解析結果を示す,また, 図4には非定常呼吸サイクルを再現した 場合の上気道内流れ場・濃度場等の解析 結果を,図5には上気道内の粘膜上皮に 対するホルムアルデヒド吸着フラックス の時間変化を示す.人体周辺の不均一分 布の様子と共に,気道内の場合,非定常 呼吸の再現により時間の変化に伴う気道 内の流れ場,濃度分布の変化が確認でき る.気道内壁面でのホルムアルデヒド吸 着フラックス分布の時間変化に着目すれ ば、最大吸気の際、約54%の吸着フラッ クスが鼻腔内に集中されており、"ホット スポット"と呼ばれる相対的に高い吸着 フラックスの様子が確認される.図6 鼻 腔内粘膜上皮・粘膜下組織を対象とした PBPK 非定常解析結果の一例を示す.この 結果より,粘膜上皮でのホルムアルデヒ ドの反応量が支配的であることから、上 皮下組織には殆ど到達していない様子が 確認される.

本研究では、床材から放散されたホル ムアルデヒドを想定した場合の経気道曝 露濃度予測と PBPK モデルを用いたホル ムアルデヒドの体内吸収メカニズムに関 する連成解析事例を報告した.本稿で示 した PBPK-CFD-CSP 解析手法が、制御対 象や規制対象とすべき経気道暴露の参照 濃度(Reference Concentration)の合理的決 定のための有効な情報を提供できる可能 性を示していると考えられる. C. サル上気道モデルを対象とした流れ 場の可視化計測(*in vitro*)

アカゲザルの CT データを用いて鼻腔・ 口腔から咽頭下部領域までを含む上気道 の幾何形状を数値的に再現した上で,計 算流体力学による流れ場解析に適用可能 なサル数値気道モデルを作成する.この サル数値気道モデルの幾何形状データを 用い,3D プリンタ(光造形)にてシリコン 製の気道モデルを作製し,PIV 計測を行 うことで実験的に流れ場測定を実施し, 数値解析精度の検証用データの蓄積を目 指す.

# C.1 アカゲザルの上気道幾何形状データ

本研究では薬物試験後に安楽死処理さ れた生後 6 ヶ月のアカゲザル(Macaca fascicularis)の生体データを Micro-CT にて 撮影した.アカゲザルの体重は 1.2 kg,鼻 腔と口腔の両者から咽頭下部までの上気 道を Micro-CT の解像度 200 µmで撮影し た.CT データ(DICOM)より対象とする上 気道部位の幾何形状を抽出し,スムージ ング処理した上で最終的な数値気道モデ ルを作製した.表 3 にアカゲザルの数値 気道モデルの基本情報を示す.これは昨 年度までに作成したサルの数値気道モデ ルと同一の幾何形状データである.

# C.2 アカゲザルの上気道の3次元アク リルモデル

アカゲザル上気道の 3D モデルは JMC の 3D プリンタ(光造形)にて作成した. 第 一段階としてアクリル素材にてサル上気 道の 3D モデルを作製し, これを Negative Model とする. Negative Model の表面処理 を行った上で、直方体ケースの中に設置 して透明シリコンを流し込み、固形化後 に Negative model を除去することで透明 シリコン製の Positive Model を作成した.
図7に作成手順と作成の様子を示す.
3Dプリンタの精度と作業性を考慮し、数 値気道モデルの150%サイズで作成した.

### C.3 可視化計測(PIV 計測)の概要

本研究では、画像相互相関法によりサ ル上気道モデル内2次元断面での粒子速 度を計測する. トレーサ粒子として, 平 均粒径 10 µ m の中空ガラスビーズ(硼珪 酸ガラス)を用いる. 撮像素子に CMOS を 用いた高速度カメラ(Photron FASTCAM APX)によりトレーサ挙動を撮影する.カ メラ画素数は 512×1024pixels, 撮影速度 (frame rate)は流速に応じて 500 から 2000fps の範囲で設定する.また,光源と して連続波(CW)の 2W Green Laser (Beamtech Optronics, Diode- pu mped solid state (DPSS) Green Laser 2W, 波長 532 nm) を使用. 可視化領域は 26mm×52mm 領域 とし、レーザーシート厚は約3mmである. PIV 解析は Dantech Dynamic Studio 3.31 を 用い, Inter- rogation window は  $32 \times 32$ pixels, Overlap 条件を 50%とし, 解析ア ルゴリズムとして Adaptive (FFT) Cross-Correlation Method を用いて解析する.

本実験では、サル上気道モデルの鼻腔と 口腔の両者を再現しているため、鼻呼吸、 口呼吸の両条件で実験を行う.(鼻呼吸の 場合には口腔開口部は閉じた条件、口呼 吸の場合には鼻腔開口部は閉じた条件と する).気道端部(咽頭側)にポンプを接続 し, 誘引(吸引)することで定常呼吸を再現 する.

シリコン製のサル上気道モデルは曲面 を有する複雑形状であり、同一平面上の 可視化画像を取得するためにはレーザー シートの屈折に伴う撮影画像の歪みを補 正する必要がある.本研究では作動流体 として、シリコンの屈折率と同一条件と なるよう調整したヨウ化ナトリウム Nal 水溶液を用いる.

屈折率調整を実験実施時に試行錯誤的に Nal の濃度調整を行うこととなるが、これ はヨウ化ナトリウム Nal 水溶液中にシリ コン塊(TSR-883)を入れ、目視にて確認を 行う方法による.その後、作動流体であ るヨウ化ナトリウム Nal 水溶液の動粘度 を JIS K 2283 に従い計測する.

Cannon-Fenske Routine Viscometers にて, 動粘度 $\nu$  [m2/s],密度 $\rho$  [kg/m3], Refractive Index (RI) [-]の各情報を計測する.

既往研究によれば,シリコンの屈折率 と等価に調整した NaI 水溶液の物性値 (20℃)は,屈折率 1.411,比重 1.4 103 [kg/m3],粘性係数 1.51×10-3 [N・s],動粘 性係数 1.08 106 [m2/s]とされている.

流入空気ならびに雰囲気は PIV システム の動作安定性を考慮して 20℃以下程度で 一定になるよう配慮する.

本実験では Reynolds 数一致を条件とし て,式(1)を基に NaI 水溶液を作動流体と した場合の流入面(気道開口面より吸引す る)に与える平均流量を調整する.

$$U_{NaI} = \frac{v_{NaI}}{v_{air}} \frac{L_{real}}{L_{model}} U_{air}$$
(1)

$$Q_{NaI} = U_{NaI} \times A_{model} \tag{2}$$

ここで, v [m<sup>2</sup>/s]は動粘性係数, U は代表 流速 [m/s], L は代表長さスケール [m]を 示す. ここで U ならびに L は咽頭下部で の平均流速(断面平均値), 気管相当直径と する. ここで, 空気の動粘性係数 1.512×10<sup>-5</sup> [m<sup>2</sup>/s] (20℃), 水の動粘性係数 1.004×10<sup>-6</sup> [m<sup>2</sup>/s] (20℃), NaI 水溶液の動粘 性係数 1.080×10<sup>-6</sup> [m<sup>2</sup>/s] (20℃).

作動流体である Nal 水溶液の流量は, 流量補正を行ったフロート流量計等にて 制御する必要がある.本実験では,静穏 環境下でのサルの安静条件から重作業時 を想定した場合の定常呼吸を想定し,そ の呼吸量(流入風量)を Qair=4.0 L/min から 22.0 L/min の条件に設定する.この流入 条件における NaL 水溶液の流量 Qmixture は 表4の通りとなる

PIV 実験の全体概要図を図8に示す.

#### C.4 可視化計測(PIV 計測)の結果

図9に口呼吸条件,図10には鼻呼吸条件を対象として,粒子イメージ流速法 (PIV)によるサル上気道内の平均風速分布計測結果を示す.また,図11には鼻腔と 口腔が合流する咽頭部以降の流れを可視 化した結果を示す.流れ場の Reynolds 数 依存性,鼻腔や口腔内での不均一風速分 布の存在が確認出来る.上気道の後流域 では比較的流れが混合する様子が確認出 来るものの,流れが完全混合になること は無く,強い不均一性を維持した状態で 気道内を通過する様子も確認した.

#### D. 結語

本年度(2017 年度)は研究の最終年度として、各種化学物質の経気道暴露を定量

的に予測評価するための数値人体モデル と一連の数値解析手法(PBPK-CFD-CSP解 析手法)をリアルタイム解析が可能となる よう非定常化した.計算負荷が大きく, 一呼吸サイクルの解析にワークスレーシ ョンを用いて数週間の解析時間を要する ものの,経気道暴露評価と室内環境設計 に関する *in silico* モデルのプロトタイプ モデルは確立できたと考えている.

また, in silico モデルは常に実験的な検 証が必要とされる. この点で, 経気道暴 露メカニズムの本質的な情報を与える気 道内平均流れ場に関して, 特にサルを対 象とした in vitro モデル作成と可視化計測 を実施することで, 数値解析検証用デー タの蓄積を図った. このデータはサルの in vitro データとともに詳細を WEB 公開 する予定である.

- E. 研究発表
- 1. 論文発表
- Alicia Murga, Yusuke Sano, Yoichi Kawamoto, Kazuhide Ito : Integrated analysis of numerical weather prediction and computational fluid dynamics for estimating cross-ventilation effects on inhaled air quality inside a factory, Atmospheric Environment, 167 (2017) 11-22
- Koki Nakahara, Takahiro Yamaguchi, Eunsu Lim and Kazuhide Ito : Computational fluid dynamics modeling and parameterization of the visible light photocatalytic oxidation process of toluene for indoor building material, Sustainable Cities and Society, 35

(2017) 298-308

Juyeon Chung, Eunsu Lim, Mats Sandberg, and Kazuhide Ito : Returning and net escape probabilities of contaminant at a local point in indoor environment, Building and Environment, 125 (2017) 67-76

### 2. 学会発表

- Kazuki Kuga, Sung-Jun Yoo, Kazuhide Ito, Wenhao Chen, Ping Wang, Jeff Fowles. Dennis Shusterman, Kazukiyo Kumagai: Virtual Bronchiole Model Based on the Numerical Respiratory Tract Model for Comprehensive Exposure Assessment to E-Cigarettes, Healthy **Buildings** 2017 Asia, Taiwan, pp122-125
- Yusuke Sano, Alicia Murga, Yoichi Kawamoto, Kazuhide Ito: Integration of numerical weather prediction and computational fluid dynamics to analyze indoor air quality: Part 1, prediction of wind pressure coefficient distributions, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 227-231
- Alicia Murga, Yusuke Sano, Yoichi Kawamoto, Kazuhide Ito: Integration of numerical weather prediction and computational fluid dynamics to analyze indoor air quality: Part 2, prediction of contaminant concentration and inhalation exposure in a factory, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 62-66

- Nguyen Lu Phuong and Kazuhide Ito: Ventilation effectiveness in mammalian upper airways – computational fluid dynamics analysis of in silico airway models for rats, dogs, monkeys, and humans, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 487-490
- Sung-Jun Yoo and Kazuhide Ito: Transient analysis of inhalation exposure by using computer simulated person integrated with PBPK–CFD hybrid model, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 135-138
- Juyeon Chung, Eunsu Lim, Kazuhide Ito: Evaluation of Ventilation Efficiency in Push-Pull Type Ventilation System by Ventilation Indices NEV and NEP, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 107-110
- Koki Nakahara, Takahiro Yamaguchi and Kazuhide Ito: Computational fluid dynamic modelling and parameterization of water- vapour impact on oxidation process by photocatalyst-bound building materials, Healthy Buildings 2017 Asia, Taiwan, pp 67-71
- Nguyen Lu Phuong and Kazuhide Ito: Comparative computational modeling of airflow and regional deposition of inhaled particles in respiratory tract of human and monkey, COBEE 2018, Melbourne, Australia, (採用決定, 2018.2 に発表予定)

Sung-Jun Yoo and Kazuhide Ito: Quantitative

risk assessment of transient inhalation exposure using PBPK-CFD hybrid model with computer simulated person, COBEE 2018, Melbourne, Australia, (採用決定, 2018.2 に発表 予定)

- Alicia Murga and Kazuhide Ito: Dynamical downscaling and hybrid CFD transient network modelling analysis for estimating inhaled air quality, COBEE 2018, Melbourne, Australia, (採用決定, 2018.2 に発表予定)
- 伊藤一秀:嗅覚の知覚強度と鼻腔内流れ・ 物質輸送に関する一考察:第51回 空気調和・冷凍連合講演会,2017.04, pp 115-118
- Eunsu Lim, Juyeon Chung, 伊藤一秀:換 気効率指標 Net Escape Velocity と Net Escape Probability による Push-Pull 換 気装置の汚染物質排出効率評価:日 本建築学会大会学術講演梗概集, 2017.9, D-2, pp 741-744
- Kana Hasebe, Shinsuke Kato, U Yanagi, Hideaki Nagano, Kazuhide Ito, Toshio Yamanaka, Hikaru Kobayashi, Hirofumi Hayama, Shigeo Matsuno, Establishing quantitative evaluation method of contact infection risk using qPCR method: Difference of bacteria collection rate depends on the moisture condition, 空気調和衛生工学会講演 論文集, 2017.9, IS-12, pp 5-8
- Alicia Murga, Kauzhide Ito, Prediction of Inhalation Exposure in a factory by integrated analysis of numerical weather prediction and computational fluid

dynamics, 空気調和衛生工学会講演 論文集, 2017.9, IS-11, pp 1-4

- Sung-Jun Yoo, 伊藤一秀: 経気道暴露評価 のための PBPK-CFD-CSP 連成解析モ デル, 室内環境学会学術大会講演集, 2017.12, C-08
- 久我一喜, Sung-Jun Yoo, 伊藤一秀: 気道 粘膜上皮を対象とした電子煙草由来 カルボニル化合物暴露の in silico 評

価, 室内環境学会学術大会講演集, 2017.12, C-07

Ji-Woong Kim, Nguyen Lu Phuong, 伊藤一 秀: サル気道モデルを対象とした上 気道流れ場の PIV 計測と数値解析, 室内環境学会学術大会講演集, 2017.12, C-09



図1 PBPK-CFD-CSP 連成解析モデルの概要

表	1	非定常呼吸サイクルを再現した非定常	书 PBPK-CFD-CSP	連成解析の数値解析条件
(PE	BPK	X)		

· · · ·	
Target chemicals	Formaldehyde (HCHO)
	$D_a = 0.15 \times 10^{-4} \text{ [m^2/s]}$ (Formaldehyde in air)
Diffusivity	$D_t = 8.08 \times 10^{-10}  [\text{m}^2/\text{s}]$ (Epithelium + mucus)
	$D_b = 1.62 \times 10^{-9} \text{ [m^2/s]}$ (Sub-epithelium)
Formaldehyde concentration	$C_a$ (in air), $C_t$ (in epithelium + mucus), $C_b$ (in sub-epithelium)
Doutition adofficient	$P_{t:air} = 101.5 \text{ [m}^3/\text{m}^3 \text{]}$ (Tissue: air)
Partition coefficient	$P_{b:t} = 1.0 \text{ [m^3/m^3]}$ (Tissue: blood)
	$K_{ml} = 2.01 \times 10^5  [\mu g/m^3]$
Metabolism	$V_{maxIC} = 1.96 \times 10^7  [\mu g/m^3/s]$
	$K_f = 1.8 \times 10^{-2}  [s^{-1}]$
Non-specific binding	$K_b = 1.07 \times 10^{-7}  [s^{-1}]$
Blood flow	$Q_b = 9.868 \times 10^{-5} \text{ [m}^3\text{/s]} (= 5920.6 \text{ [mL/min]})$
	Surface area of nasal cavity $(18.97 \times 10^{-3})$ , oral cavity $(5.96 \times 10^{-3})$ ,
Compartment 1	Pharynx/larynx (11.05 $\times$ 10 <sup>-3</sup> ), trachea (4.54 $\times$ 10 <sup>-3</sup> ), Main bronchi (3.37 $\times$
(Mucus + epithelium)	$10^{-3}$ ), 2 bronch + bronchioles (8.73 × $10^{-3}$ ) [m <sup>2</sup> ]
	$V_b = 3.4479 \times 10^{-3} \text{ [m^3]}, L_t = 6.55 \times 10^{-5} \text{ [m]}$
Compartment 2	$V = 0.7806 \times 10^{-3} \text{ [m]}^3$ $L = 1.5 \times 10^{-5} \text{ [m]}^3$
(Subepithelium)	$V_b = 0.7890 \times 10^{-1}$ [III], $L_b = 1.3 \times 10^{-1}$ [III]



図2 解析対象空間の概要

表 2 非定常呼吸サイクルを再現した非定常 PBPK-CFD-CSP 連成解析の数値解析条件 (CFD)

(- )		
Turbulence	Low Re number type $k$ - $\varepsilon$ model	
Model	(Abe-Kondoh-Nagano Model, 3D Cal.)	
Mesh	Virtual airway (inside respiratory tract): 7.6 million tetrahedral mesh (unstructured) Analytical domain around the CSP: 2.4 million prism & tetrahedral mesh (unstructured)	
Algorithm	SIMPLE (Unsteady)	
Scheme	Convection Term: QUICK	
Inflow boundary (Airway model)	$Q_{in}$ = unsteady breathing cycle (in Fig 4), 16.6 L/min $k_{in} = 3/2 (U_{in} \times 0.05)^2, \varepsilon_{in} = C_{\mu}{}^{3/4} k_{in}{}^{3/2} l_{in}$ $T_{air}, \varphi_{in}$ : Feedback from CSP simulation	
Inflow boundary (Room model)	Velocity Inlet, $V_{in,r} = 0.1$ m/s, $T_{in,r} = 298$ K, $\varphi_{in,r} = 50\%$ RH	
Outflow boundary (Airway model)	Boundary type: Pressure boundary	
Outflow boundary (Room model)	$U_{out} = k_{out} = \varepsilon_{out} = $ Gradient zero	
Wall treatment (Respiratory tract)	Velocity: no slip Temperature; $T_{wall surface}$ : Calculated by 2-node model ( $T_{cr}$ ) Humidity; $\varphi_{wall surface} = 99\%$ RH Contaminant: equation (3)	
Wall treatment (CSP)	Velocity: no slip Temperature and humidity: calculated by 2-node model ( $T_{sk}$ ) Contaminant: Gradient zero	

Wall treatment (Room model)	Velocity: no slip Temperature, humidity, and contaminant: Gradient zero (adiabatic)		
Contaminant	Formaldehyde emission from floor surface:		
generation	Fixed Flux (perfectly mixed $C_{out} = 100.0  [\mu g/m^3]$ )		
	Radiation model: S2S model, ray tracing method		
Othors	Metabolic rate $M = 75.5 \text{ W/m}^2$		
Others	Body height $H = 1.736$ [m], Body weight $W = 65$ [kg], Body surface		
	area $BSA = 1.745  [m^2]$		



(a) Scalar velocity distribution

(b) Temperature distribution





(c) Absolute humidity distribution (d) Formaldehyde concentration distribution

図3 流れ場・温度場・ホルムアルデヒド濃度場等の解析結果



(1) 0.0 [s](2) 1.0 [s](3) 2.0 [s](4) 3.0[s]図 4 非定常呼吸サイクルを再現した場合の上気道内流れ場・濃度場等の解析結果<br/>(上図は流れ場,下図はホルムアルデヒド濃度分布)



図5 上気道内の粘膜上皮に対するホルムアルデヒド吸着フラックスの時間変化



図 6 鼻腔内粘膜上皮・粘膜下組織を対象とした PBPK 非定常解析結果の一例

表 3	アカゲザルの数値気道モデルの基本情報
-----	--------------------

Total inner surface area	2.81×10 <sup>-5</sup> [m <sup>2</sup> ]
Total length	1.05×10 <sup>-1</sup> [m]
Maximum height	4.32×10 <sup>-2</sup> [m]
Maximum width	2.8110 <sup>-2</sup> [m]
Area of naris (right)/ Equivalent diameter	5.48×10 <sup>-6</sup> [m <sup>2</sup> ]/ 2.64×10 <sup>-3</sup> [m]
Area of naris (left)/ Equivalent diameter	$5.46 \times 10^{-6} \text{ [m^2]} / 2.64 \times 10^{-3} \text{ [m]}$
Area of mouth/ Equivalent diametter	$4.08 \times 10^{-6} \text{ [m^2]} / 7.21 \times 10^{-3} \text{ [m]}$
Area of Larynx/ Equivalent diameter	$2.81 \times 10^{-5} \text{ [m^2]} / 5.98 \times 10^{-3} \text{ [m]}$
Total meshes	7.03 million (unstructured)



(1) 光造形直後の様子 (モデル周囲はサポート用の樹脂)

(2) 洗浄と仕上げ (樹脂の洗い落としと簡易研磨)



(3) 洗浄と仕上げ(拡大図) (4) 表面処理(表面の造形目除去とサーフェサー塗布)



(5) シリコン製の Positive Model

図7 アカゲザルの3Dシリコンモデルの作成手順

O (L/min)	$Q_{\it NaI}$	$V_{(m)}(z)$	Reynolds	Nominal time	Recording time
$Q_{air}$ (L/IIIIII)	(L/min)	V NaI (III/S)	number (Re)	constant (s)	(s)
4	0.2826	0.0745	938	9.12	10.914
6	0.4239	0.1118	1407	6.41	10.914
10	0.7066	0.1863	2346	3.64	5.547
14	0.9892	0.2608	3284	2.60	5.547
18	1.2718	0.3353	4222	2.03	2.7285
20	1.4121	0.3725	4692	1.84	2.7285
22	1.5544	0.4098	5161	1.49	2.7285

## 表4 PIV 計測での流量設定条件



✓ Details of the monkey's silicon airway



 ✓ View of experimental PIV apparatus





図9 サル上気道モデル内の平均風速分布計測結果 (ロ呼吸条件)



図 10 サル上気道モデル内の平均風速分布計測結果 (鼻呼吸条件)



図11 咽頭部での流れ場計測結果