Time-Resolved Three-Dimensional Phase-Contrast MRI を 用いたヒト脳動脈瘤インビボ血流解析の 初期検討「大会長賞記録〕

礒田治夫¹, 大倉靖栄², 瀬尾太郎², 小杉隆司², 竹田浩康¹, 平野勝也³,山下修平¹, 稲川正一¹,
竹原康雄¹,野崎敦³,永澤清³, Marcus T. Alley⁴, Norbert J. Pelc⁴, 阪原晴海¹

¹浜松医科大学医学部放射線科 ²㈱アールテック ³㈱GE 横河メディカルシステム ⁴スタンフォード大学医学部放射線科

緒 言

脳動脈瘤の発生,進行や破裂に血管壁剪断応 力は重要な因子である¹⁾.血管壁に加わる剪断 応力は血管壁近傍の剪断速度と粘度の積で表さ れる²⁾.したがって,個々の脳動脈瘤壁近傍の 血流速度が正確に得られれば,脳動脈瘤壁剪断 応力も求められることになる.この結果に基づ き,将来破裂する脳動脈瘤が推定可能となれ ば,予防的治療を受ける患者のリスクが減り, 医療経済にも寄与できる.

Time-resolved three-dimensional phase-contrast MRI (4D-Flow) はボクセルごとに速度 3 成分の情報をもつ経時的 3 次元画像を得る MR 撮像法であり,ヒト血流情報を有する³⁾. 本研究の目的は,4D-Flow をヒト脳動脈瘤に 対して施行し,得られたデータを自作のソフト を用いて 3 次元流線図で可視化するとともに 血管壁剪断応力の有図を求め,螺旋流の頂点と 血管壁剪断応力の関係を検討することである.

対象と方法

1. 対象

対象はインフォームドコンセントを得た脳動 脈瘤をもつ患者10名(男5名,女5名,51~ 83歳,平均66.1歳)で,未破裂脳動脈瘤11 個(径は4~10mm,平均径6.7mm)が含ま れていた.脳動脈瘤の内訳は前交通動脈瘤2 個,中大脳動脈分岐部動脈瘤2個,内頸動脈 C2-3 segment 動脈瘤2個,内頸動脈後交通動 脈瘤2個,脳底動脈先端部動脈瘤2個,脳底 動脈上小脳動脈瘤1個であった.

2. 撮影法

MR 装置は GE 社製 1.5T MR 装置 Signa Infinity Twinspeed with Excite (version 12) を用 いた. Time-resolved three-dimensional phasecontrast MRI (4D-Flow) は各ボクセルに速度 3 成分の血流情報をもつ経時的 3 次元画像を得 る撮像法³⁾で,撮影パラメータは TR/TE/ NEX=5.8/2.1/1, FA=15, FOV=160×160× 32 mm, Matrix=160×160×20, voxel size=1 ×1×1.6 mm (再構成後1×1×0.8), VENC= 60 cm/s, BW=62.5 kH, slew rate=120 mT/ m/ms,撮影時間=20~30 分,横断像, 20

キーワード intracranial aneurysms, hemodynamics, MR imaging, cine phase contrast MR imaging

フェーズであった.画像再構成には約1時間 を要した.脳動脈瘤内の血流速度は相対的に低 く,VENCが高すぎると壁近傍の低い流速が 評価しにくいので,今回は60 cm/sに設定し た.

血管壁抽出のために非造影 MRA を施行し, 撮影パラメータは TR/TE/NEX = 40/2.2/1, FA=30, FOV=160×160×32 mm, Matrix= 160×160×20, voxel size=1×1×1.6 mm(再 構成後 1×1×0.8), BW=32 kH,撮影時間=2 分 40 秒, 横断像であった.

3. 後処理

上記で得られたデータを DICOM フォー マットで PC に転送し,以下の処理を行った. まず,DICOM データから脳動脈瘤を含む関心 領域のデータを抽出した.次に 3D TOF MRA 又は 4D-Flow の信号強度図に域値を設定し, 血管壁を抽出し,Marching cube 法で血管形態 を構築した.Cine phase contrast MRI の信号 強度は速度に対応していることを利用し,0.5 ×0.5×0.5 mm の空間分解能で格子状速度情報 (空間 3 次元,速度 3 成分)を補間計算した. 流線を発生させるクリップを動脈瘤内や親動脈 に複数個設定し,3次元流線図を描いた.

次に血管壁剪断応力分布を求めた.まず,血 管壁の1点S0における法線上に壁から等間隔 (d)に4つの点S0~S3を定め(S1~S3は血 管内側方向に取る),S1~S3それぞれにおけ る流速ベクトルを周囲64個の実測点からHermite 補間によって算出した.壁面上の点S0に おける流速をゼロと仮定し,S0~S3計4点の 速度ベクトルから,Lagrangeの多項式近似曲 線を算出し,その式から,壁面上の点S0にお ける勾配(微分値)を算出した.これを「壁面 上の点S0における速度勾配ベクトル」と呼 ぶ.「壁面上の点S0における速度勾配ベクト ル」の,点S0における速度勾配ベクト ル」の,点S0における接平面に水平な成分を 算出し,そのベクトルの大きさ(=剪断速度) に粘度を乗じて,点 S0 における剪断応力を算 出した.今回は d=0.5 mm として施行した.

以上の画像処理は自作ソフトにより行い,画 像処理の時間は約1時間半であった.

4. 評価

個々の脳動脈瘤の3次元流線図を観察し, 螺旋流の個数や位置を評価した.経時的血管壁 剪断応力図を観察し,正常脳血管,脳動脈瘤全 体,脳動脈瘤内螺旋流頂点の領域を選択し,そ れぞれの血管壁剪断応力を求めた.時間平均の 血管壁剪断応力について「脳血管 vs.脳動脈瘤 全体」,「脳動脈瘤全体 vs.脳動脈瘤内螺旋流の 頂点」に差があるかどうかを Mann-Whitney U-test を用いて検定した.

結 果

全例でヒト脳動脈瘤の経時的3次元流線 図,壁剪断応力分布図が得られ,任意方向から 観察が可能であった.動脈瘤内に少なくとも1 個の螺旋流が認められ,螺旋流1個の動脈瘤 が7個,螺旋流2個の動脈瘤が4個であっ た.脳動脈瘤全体の剪断応力は血管壁の剪断応 力よりも低かった(Table).脳動脈瘤内螺旋

 Table.
 Average Wall Shear Stress during One Cardiac Cycle

Portion	Wall shear stress
Vessel	2.86 + / -0.78#
Aneurysm	$1.93 + / - 0.54^{*,\$}$
The apex of the spiral flow	$1.08 \pm - 0.40$

 * : There is statistical significant difference in average wall shear stress between vessels and aneurysms (P < 0.05).

 $^{\$}$: There is statistical significant difference in average wall shear stress between aneurysms and the apex of the spiral flows $(P\!<\!0.01).$

Unit of wall shear stress is Pa.

Comparison is made by Mann-Whitney U-test.

2006年12月4日受理

流の頂点の血流は遅く,頂点近傍の動脈瘤壁剪 断応力は脳動脈瘤全体の剪断応力よりも低かった(Table).

考 察

血管内皮の機能を保つには適切な血管壁剪断 応力(>1.5 Pa)が必要であり、低い剪断応力 (<0.4 Pa) で動脈硬化が生じる²⁾. 脳動脈瘤発 生には回転する低い剪断応力の関与4),高い剪 断応力の関与5)を示唆する報告がある.将来の ブレブの発生,動脈瘤の増大や破裂には高い剪 断応力の関与^{6),7)}と弱い剪断応力の関与^{5),8),9)}の 報告があるが,最近は後者の論文が多い.弱い 剪断応力による内皮の変性やアポトーシスが疑 われる. Isoda らは 4D-Flow を用いてインビト ロの脳動脈瘤モデル血流解析を行い、脳動脈瘤 内の螺旋流の頂点はほぼブレブに一致し、この 頂点付近の渦流の流速は低く、頂点に達した螺 旋流は動脈瘤中心部に流れ込んだことを報告し た¹⁰⁾. このこととブレブの剪断応力が低いと いう過去の論文と合わせて考えると螺旋流頂点 と剪断応力には何らかの関連が疑われた.本研 究では親血管壁剪断応力よりも脳動脈瘤全体の 壁剪断応力が低く、さらに脳動脈瘤内の螺旋流 頂点の剪断応力が低いことが示された. 剪断応 力が低いことは内皮に変性を惹起する可能性が ある2).また、螺旋流の先端では速度ベクトル が回転するため、剪断応力が周期的に変化する ことになる. このことも内皮に変性を与える可 能性が強くなると推定される²⁾.

今回は示していないが,我々の基礎的研究で は真の血管壁剪断応力を求めるためには速度情 報は 0.2 mm 以下の空間分解能が必要である. 今回の 4D-Flow の空間分解能は 1×1×1.6 mm であり,正確な血管壁剪断応力を求めるには不 十分である.また,正確な速度勾配を求めるた めには正確な血管壁の位置が大切である.血管 壁の位置を正確に求めるためには高空間分解能 であることや流れに伴う脳動脈瘤内の信号低下 がないことが必要である.したがって,さらに 真の血管壁剪断応力に近づくためには 4D-Flow や MRA の信号雑音比向上,空間分解能 向上, MRA 信号の均一高信号化のために 3T MRI や造影剤が必要と考えられる.一方,血 管壁抽出法として今回は Marching cube を用 いた.閾値に依存して血管壁の位置が変動する ことが問題であり,将来的に解決する必要があ る.このように血管壁剪断応力を求める現段階 の我々の手法は完璧でなく,改善の余地があ る.しかし,脳動脈瘤の螺旋流頂点における血 管壁剪断応力は他部位のそれと統計学的に有意 差があったことは,それが正確でなくとも,臨 床的に有用な情報になる可能性が高い.更に研 究を続けたいと考えている.

結 論

4D-Flow で得られた1心周期の経時的3次 元速度ベクトル情報を基にヒト脳動脈瘤インビ ボ血流解析が可能であった.血管壁よりも脳動 脈瘤壁全体の剪断応力が低かった.脳動脈瘤に は少なくとも一つの螺旋流が存在し,この頂点 付近の血流が遅く,さらにこの部位の血管壁剪 断応力は脳動脈瘤壁全体の剪断応力よりも低 かった.

文 献

- Imbesi SG, Kerber CW : Analysis of slipstream flow in two ruptured intracranial cerebral aneurysms. AJNR Am J Neuroradiol 1999; 20:1703 -1705
- Malek AM, Alper SL, Izumo S: Hemodynamic shear stress and its role in atherosclerosis. JAMA 1999: 282: 2035–2042
- Markl M, Chan FP, Alley MT, et al.: Timeresolved three-dimensional phase-contrast MRI. J Magn Reson Imaging 2003; 17:499–506
- Mantha A, Karmonik C, Benndorf G, Strother C, Metcalfe R : Hemodynamics in a cerebral artery

before and after the formation of an aneurysm. AJNR Am J Neuroradiol 2006; 27:1113–1118

- 5) Shojima M, Oshima M, Takagi K, Torii R, Hayakawa M, Katada K, Morita A, Kirino T : Magnitude and role of wall shear stress on cerebral aneurysm : computational fluid dynamic study of 20 middle cerebral artery aneurysms. Stroke 2004; 35 : 2500–2505
- 6) Tateshima S, Murayama Y, Villablanca JP, Morino T, Nomura K, Tanishita K, Vinuela F : *In vitro* measurement of fluid-induced wall shear stress in unruptured cerebral aneurysms harboring blebs. Stroke 2003; 34 : 187–192
- 7) Hassan T, Timofeev EV, Saito T, Shimizu H, Ezura M, Tominaga T, Takahashi A, Takayama K : Computational replicas : anatomic reconstructions of cerebral vessels as volume numerical grids at three-dimensional angiography. AJNR

Am J Neuroradiol 2004 ; 25 : 1356-1365

- 8) Ujiie H, Tachibana H, Hiramatsu O, et al.: Effects of size and shape (aspect ratio) on the hemodynamics of saccular aneurysms: a possible index for surgical treatment of intracranial aneurysms. Neurosurgery 1999; 45:119–129
- 9) Jou LD, Wong G, Dispensa B, Lawton MT, Higashida RT, Young WL, Saloner D : Correlation between lumenal geometry changes and hemodynamics in fusiform intracranial aneurysms. AJNR Am J Neuroradiol 2005; 26:2357 -2363
- 10) Isoda H, Hirano M, Takeda H, Kosugi T, Alley MT, Markl M, Pelc NJ, Sakahara H : Visualization of hemodynamics in a silicon aneurysm model using time-resolved, 3D, phase-contrast MRI. AJNR Am J Neuroradiol 2006; 27:1119– 1122

Preliminary Study of *in Vivo* Hemodynamic Analysis of Intracranial Aneurysms Using Time-resolved Three-dimensional Phase-contrast MRI and In-house Software [Presidential Award Proceedings]

Haruo ISODA¹, Yasuhide OHKURA², Taro SEO², Takashi Kosugi², Hiroyasu TAKEDA¹, Masaya HIRANO³, Shuhei YAMASHITA¹, Shoichi INAGAWA¹, Yasuo TAKEHARA¹, Atsushi Nozaki³, Kiyoshi NAGASAWA³, Marcus T. ALLEY⁴, Norbert J. PELC⁴, Harumi SAKAHARA¹

¹Department of Radiology, Hamamatsu University School of Medicine 1–20–1 Handayama, Hamamatsu, Shizuoka 431–3192 ²Renaissance of Technology Corporation ³GE Yokogawa Medical Systems ⁴Department of Radiology, Stanford University School of Medicine

We calculated *in vivo* wall shear stress (WSS) and streamlines of intracranial aneurysms and analyzed the relationships between the hemodynamics and WSS of the aneurysms using time-resolved three-dimensional (3D) phase-contrast magnetic resonance (MR) imaging (4D-Flow) and in-house software. We studied 10 subjects with 11 aneurysms. 4D-flow was performed using a 1.5T GE MR scanner with head coil. 3D time-of-flight (TOF) MR angiography was performed for geometric information. The software calculated the WSS based on interpolated shearing velocity using the data set obtained by 4D-flow near the wall and provided us with 3D streamlines. We acquired 3D streamlines and WSS distribution maps in arbitrary directions during the cardiac phase for all intracranial aneurysms, and each intracranial aneurysm in this study had at least one spiral flow. We noted lower WSS with lower flow velocities at the apex of the spiral flow.