粘弾性特性に関する断層像の非侵襲的描出による

心筋拡張特性の体系的解明

(課題番号 17206043)

平成 17 年度~平成 19 年度科学研究費補助金(基盤研究(A)) 研究成果報告書

平成 20 年 5 月

研究代表者 金井 浩 (東北大学 大学院工学研究科 教授) .

本研究では、独自の計測法によって本研究者が発見した「大動脈弁が閉鎖するタイミン グに、自発的に発生したパルス状振動が心筋を伝搬する生理学的な現象」をさらに詳細に 計測し、振動モード・伝搬速度の内圧依存性・周波数分散性・1拍の中での他のタイミン グにおけるパルス状振動の有無、などの現象を明らかにし、100Hz までの成分を有するパ ルス状振動の伝搬現象を解明し、心臓生理学、循環器病学等の分野に貢献することを目的 として行われた.

研究組織

| 研究代表者 | : | 金井 浩 | (東北大学・大学院工学研究科・教授) |
|-------|---|-------|---------------------|
| 研究分担者 | : | 長谷川英之 | (東北大学・大学院工学研究科・准教授) |
| 研究分担者 | : | 西條 芳文 | (東北大学・加齢医学研究所・准教授) |

交付決定額(配分額)

(金額単位:円)

| | 直接経費 | 間接経費 | 合 計 |
|----------|------------|------------|------------|
| 平成 17 年度 | 24,000,000 | 7,200,000 | 31,200,000 |
| 平成 18 年度 | 7,900,000 | 2,370,000 | 10,270,000 |
| 平成 19 年度 | 7,100,000 | 2,130,000 | 9,230,000 |
| 平成 年度 | | | |
| 平成 年度 | | | |
| 総計 | 39,000,000 | 11,700,000 | 50,700,000 |

研究発表

(1)雑誌論文

- Hiroshi Kanai, Propagation of Spontaneously Actuated Pulsive Vibration in Human Heart Wall and In Vivo Viscoelasticity Estimation, IEEE Transactions on Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control., 51, 1931–1942, 2005
- Jiang Tang, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Cross-Sectional Elasticity Imaging of Arterial Wall by Comparing Measured Change in Thickness with Model Waveform, Japanese Journal of Applied Physics, 44, 4588-4592, 2005
- 3) Jun Inagaki, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka, Construction of Reference Data for Tissue Characterization of Arterial Wall Based on Elasticity Images, Japanese Journal of Applied Physics, 44, 4593-4597, 2005
- Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Frequency Analysis of Strain of Cylindrical Shell for Assessment of Viscosity, Japanese Journal of Applied Physics, 44, 4609-4614, 2005
- 5) Kazuhiro Sunagawa and Hiroshi Kanai, Measurement of ShearWave Propagation and Investigation of Estimation of Shear Viscoelasticity for Tissue Characterization of the Arterial Wall, Journal of Medical Ultrasonics, 32, 39-47, 2005
- 6) Masataka Sugimoto, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Change in Elasticity Caused by Flow-Mediated Dilation Measured Only for Intima-Media Region of Brachial Artery, Japanese Journal of Applied Physics, 44, 6297-6301, 2005
- 7) Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Improving Accuracy in Estimation of Artery-Wall Displacement by Referring to Center Frequency of RF Echo, IEEE Transactions on Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control., 53, 52–63, 2006
- Hideyuki Hasegawa, Mikito Takahashi, Yoshifumi Nishio, and Hiroshi Kanai, Generation of Strain Inside Objects Using Dual Acoustic Radiation Force, Japanese Journal of Applied Physics, 45, 4706-4711, 2006
- 9) Hiroshi Kanai, Hideyuki Hasegawa, and Kohsuke Imamura, Spatial Distribution Measurement of Heart Wall Vibrations Generated by Remote Perturbation of Inner Pressure, Japanese Journal of Applied Physics, 45, 4718-4721, 2006
- Takashi Mashiyama, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Designing Beam Steering for Accurate Measurement of Intima-Media Thickness at Carotid Sinus, Japanese Journal of Applied Physics, 45, 4722-4726, 2006
- Chihiro Arihara, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Accurate Ultrasonic Measurement of Surface Profile Using Phase Shift of Echo and Inverse Filtering, Japanese Journal of Applied Physics, 45, 4727-4731, 2006
- 12) Jun Inagaki, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki and Fumiaki Tezuka, Tissue Classification of Arterial Wall Based on Elasticity Image, Japanese Journal of Applied Physics, 45, 4732-4735, 2006

- Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Measurement of Nonlinear Property of Arterial Wall Using Remote Cyclic Actuation, Journal of Medical Ultrasonics, 33, 143–151, 2006
- 14) Shutaro Kunii, Junichi Sugawara, Yoshitaka Kimura, Noriaki Imai, Hiroshi Chisaka, Hideyuki Hasegawa, Yoshiro Koiwa, Hiroshi Kanai, Kunihiro Okamura, Fetal Myocardial Thickening Measured by Ultrasonic-based Technique Called 'Phased-Tracking Method', Fetal Diagnosis and Therapy, 21, 458-465, 2006
- 15) Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Modification of the Phased-Tracking Method for Reduction of Artifacts in Estimated Artery Wall Deformation, IEEE Transactions on Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control., 53, 2050–2064, 2006
- 16) Toshio Yamagishi, Makoto Kato, Yoshiro Koiwa, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Usefulness of Measurement of Carotid Arterial Wall Elasticity Distribution in Detection of Early-Stage Atherosclerotic Lesions Caused by Cigarette Smoking, Journal of Medical Ultrasonics, 33, 203-210, 2006
- 17) Kazuki Kudo, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Improved Imaging of the Carotid Artery in the Short-axis Plane by a Mechanical Scanning Ultrasonic Probe, Journal of Medical Ultrasonics, 34, 23-27, 2007
- Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Tissue Structure of Arterial Wall Revealed with Elasticity Imaging Journal of Medical Ultrasonics, 34, 73-74, 2007
- 19) 吉新寛樹,長谷川英之,金井浩,田中元直,心筋ストレインレート空間分布の高時間分解能計測による収縮・弛緩の遷移過程の描出,超音波医学,34,439-448,2007
- 20) Kosuke Ebina, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Investigation of Frequency Characteristics in Cutting of Soft Tissue Using Prototype Ultrasonic Knives, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4793-4800, 2007
- 21) Yusaku Abe, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Accurate Estimation of Scattering Strength Distribution by Simultaneous Receiving of Ultrasonic Echoes with Multichannel Transducer Array, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4813-4819, 2007
- 22) Kazuki Kudo, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Measurement of Angular Dependence of Ultrasonic Echo for Estimation of Surface Roughness, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4873-4880, 2007
- 23) Takuya Kaneko, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Ultrasonic Measurement of Change in Elasticity due to Endothelium Dependent Relaxation Response by Accurate Detection of Artery-Wall Boundary, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4881-4888, 2007
- 24) Hiroki Yoshiara, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Motonao Tanaka, Ultrasonic Imaging of Propagation of Contraction and Relaxation in the Heart Walls at High Temporal Resolution, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4889-4896, 2007
- 25) Teppei Onodera, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Measurement of Angular Dependence of Ultrasonic Scattering from Wire Phantom Mimicking Myocardial Fiber, Japanese Journal

of Applied Physics, 46, 4897-4899, 2007

- 26) Takanori Numata, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Basic Study on Detection of Outer Boundary of Arterial Wall Using Its Longitudinal Motion, Japanese Journal of Applied Physics, 46, 4900-4907, 2007
- 27) Hisashi Okimoto, Yasushi Ishigaki, Yoshihiro Koiwa, Yoshinori Hinokio, Takehide Ogihara, Susumu Suzuki, Hideki Katagiri, Takayoshi Ohkubo, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Yoshitomo Oka: A Novel Method for Evaluating Human Carotid Artery Elasticity: Possible Detection of Early Stage Atherosclerosis in Subjects with Type 2 Diabetes, *Atherosclerosis*, 196, 391-397, 2008.
- 28) Kentaro Tsuzuki, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka: Optimal Region of Interest Settings for Tissue Characterization based on Ultrasonic Elasticity Imaging, Ultrasound in Medicine and Biology, 34, 573-585, 2008.
- 29) Kazuki Ikeshita, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai: Ultrasonic Measurement of Transient Change in the Stress-Strain Property of Radial Arterial Wall Caused by Endothelial-Dependent Vasodilation, *Japanese Journal of Applied Physics*, 47, 2008.
- 30) Takaomi Kinugawa, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai: Automated Segmentation of Heart Wall Using Coherence Among Ultrasonic RF Echoes, *Japanese Journal of Applied Physics*, 47, 2008.
- 31) Kentaro Tsuzuki, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka: Optimal Threshold for Likelihood Function for Elasticity-Based Tissue Classification of Arterial Wall by Evaluating Variance in Measurement of Radial Strain, *Japanese Journal of Applied Physics*, 47, 2008.
- 32) Yoshitaka Odagiri, Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai: Ultrasonic Measurement of Strain Distribution Inside Object Cyclically Compressed by Dual Acoustic Radiation Force, *Japanese Journal of Applied Physics*, 47, 2008.
- 33) Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka: Estimation of Artery-Wall Strain with Multi-Step Translational Motion Compensation and Error Correction, *IEEE Transactions on Ultrasonics, Ferroelectrics, and Frequency Control*, 55, 2008 (in press).

(2) 学会発表(国際会議)

- Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Viscoelasticity Measurement of Arterial Wall with Transcutaneous Ultrasound, World Congress on Ultrasonics- Ultrasonics International 2005 (WCU/UI'05), August 29-September 1, 2005, Beijing, China
- Hiroshi Kanai, In Vivo Viscoelasticity Estimation of Myocardium, 2005 IEEE International Ultrasonics Symposium, September 19-21, 2005, Rotterdam, The Netherlands
- 3) Hiroshi Kanai, Hideyuki Hasegawa, Kousuke Imamura, Spatial Distribution Measurement of

Heart Wall Motion Generated by Remote Perturbation of Inner Pressure, 2005 IEEE International Ultrasonics Symposium, September 19-21, 2005, Rotterdam, The Netherlands

- 4) Hideyuki Hasegawa, Yoshifumi Nishio, and Hiroshi Kanai, Cyclic Generation of Strain Inside Object Using Dual Acoustic Radiation Force, 2005 IEEE International Ultrasonics Symposium, September 19-21, 2005, Rotterdam, The Netherlands
- Hideyuki Hasegawa and Hiroshi Kanai, Automatic Measurement of Regional Elasticity of Carotid Artery Intima-Media Complex, 2005 IEEE International Ultrasonics Symposium, September 19-21, 2005, Rotterdam, The Netherlands
- 6) Hiroshi Kanai, Regional Differences in Spatial Distribution of Phase Velocity of Pulsive Wave Propagating along the Heart Wall, 2006 IEEE International Ultrasonics Symposium, October 2-4, 2006, Vancouver, Canada
- 7) Hideyuki Hasegawa, Kentaro Tsuzuki, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka, Correlation Estimator Compounding for Reduction of Variance in Elasticity Imaging of Arterial Wall, 2006 IEEE International Ultrasonics Symposium, October 2-4, 2006, Vancouver, Canada
- 8) Kentaro Tsuzuki, Hideyuki Hasegawa, Hiroshi Kanai, Masataka Ichiki, and Fumiaki Tezuka, Identification of Lipids, Blood Clots, Fibrous, and Calcified Tissues in Arterial Wall Based on Elasticity Imaging, 2006 IEEE International Ultrasonics Symposium, October 2-4, 2006, Vancouver, Canada
- Hideyuki Hasegawa, Takashi Mashiyama, and Hiroshi Kanai, Adaptive Beam Steering for Improved Imaging of Carotid Sinus, 2006 IEEE International Ultrasonics Symposium, October 2-4, 2006, Vancouver, Canada
- 10) Hiroshi Kanai, Imaging of Instantaneous Propagation Speed of Pulse Vibration along the Heart Wall, Fourth Joint Meeting Acoustical Societies of America and Japan, November 28-December 2, 2006, Honolulu, USA (招待講演)
- Hiroshi Kanai, Assessment of Vibration of the Myocardium, The Tenth Annual Meeting of the European Association of Echocardiography (Euroecho 10), December 6-9, 2006, Prague, Czech Republic. (招待講演)
- 12) Hiroshi Kanai and Hideyuki Hasegawa, Carotid Ultrasound Elastography, The Tenth Annual Meeting of the European Association of Echocardiography (Euroecho 10), December 6-9, 2006, Prague, Czech Republic (招待講演)
- 13) Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Strain Imaging of Arterial Wall with Translational Motion Compensation and Error Correction, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA
- 14) Hideyuki Hasegawa, Kazuki Kudo, and Hiroshi Kanai, Angular Dependence of Ultrasonic Echo from Surface with Minute Roughness, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA

- 15) Magnus Cinthio, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Minute Roughness Measurement Using Phase Tracking for Arterial Wall Diagnosis Non-Invasively in vivo, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA
- 16) Hiroshi Kanai, Ultrasonic Imaging of Propagation of Electric Excitation in Human Heart, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA
- 17) Kazuki Ikeshita, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Transient Change in the Hysteresis Property of the Arterial Wall Due to Flow-Mediated Dilation, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA
- 18) Takaomi Kinugawa, Hideyuki Hasegawa, and Hiroshi Kanai, Identification of Heart Wall Based on Coherence of Ultrasonic RF Echoes Evaluated in Frequency Domain, IEEE 2007 International Ultrasonics Symposium, October 28-31, 2007, New York, USA

(3) 図書

- title: Future Medical Engineering Based on Bionanotechnology, Imperial College Press, ISBN: 1-86094-710-7, Publication date: December 2006, Article Name: "Transcutaneous Viscoelasticity Estimation of Heart Wall Using Ultrasound," Page Numbers: 673 – 682, Hiroshi Kanai, Editor: Masayoshi Esashi, Keizo Ishii, Noriaki Ohuchi, Noriko Osumi, Masaaki Sato, Takami Yamaguchi
- 2) title: Future Medical Engineering Based on Bionanotechnology, Imperial College Press, ISBN: 1-86094-710-7, Publication date: December 2006, Article Name: "Ultrasonic Cross-sectional Imaging and Measurement of Motion and Mechanical Properties of Arterial Walls," Page Numbers: 719 – 733, Hideyuki Hasegawa, Jun Inagaki, Takashi Mashiyama, Takanori Numata, Masataka Ishiki, Fumiaki Tezuka, Hiroshi Kanai, Editor: Masayoshi Esashi, Keizo Ishii, Noriaki Ohuchi, Noriko Osumi, Masaaki Sato, Takami Yamaguchi

研究成果による産業財産権の出願・取得状況

特許登録番号:特許第 3875581 号登録日 2006 年 11 月 2 日,発明の名称:超音波診断システムおよび超音波診断方法,発明者:金井 浩,小岩喜郎,田中元直,出願人:科学技術振興事業団

【本研究の目標】

心筋梗塞・拡張型心筋症(HCM)など致死性の高い心臓疾患では、心臓壁を構成する心筋の 拡張特性に早期段階に障害が出ると言われている.本研究では、(1)その心筋の拡張特性に 関する非侵襲的診断法を確立することを目的とする.(2)そのための手段として、心筋の粘 弾性率に関する断層像を描出するための計測手法を確立する必要がある.この計測には、(3) 本研究代表者が、独自の計測法によって発見した「大動脈弁が閉鎖するタイミングに、自 発的に発生したパルス状振動が心筋を伝搬する生理学的な現象」を利用するが、本研究で は、その現象をさらに詳細に計測し、その振動モード・伝搬速度の内圧依存性・周波数分 散性・1 拍の中での他のタイミングにおけるパルス状振動の有無、などの現象を明らかに し、100Hz までの成分を有するパルス状振動の伝搬現象を体系的に解明し、電気計測学、 超音波医工学、心臓生理学、循環器病学、レオロジーなどの学問分野に貢献することを目 標とする.

【本研究の学術的意義】

本研究者は,独自の計測法を開発し(IEEE Trans. on UFFC. 1996年,1997年,アメリカ合 衆国特許(Patent No. 5,840,028, 1998年登録)),その計測システムを構築することで、「心臓壁 にパルス状振動が伝搬する現象」を発見している.今まで全く観察されることのなかった この現象に関して,本研究では,さらに計測上の様々な問題点を解決して循環器疾患の診 断に役立てるとともに,新しい現象による心臓生理学の体系化を図る.これによって,(1) 不整脈における刺激伝導・興奮の旋回路の同定,(2)心筋梗塞による壊死心筋領域の同定, (3)拡張型心筋症における心筋の配列の乱れ(錯綜配列)の同定などの点から,心臓疾患の非 侵襲診断の高精度化に貢献する.これらの成果は,臨床医学的な意義も大きい.

【本研究の位置づけ】

従来,心臓の非侵襲的診断方法には,超音波エコー法・核磁気共鳴(MRI)などがあり,形 態情報・収縮機能・心腔内の血流分布・心臓のポンプ機能の診断が行われている.最近で は,心筋の収縮機能・拡張特性を非侵襲的に計測することが可能となっている.しかし, これらすべての手法の観察対象は,医師の肉眼によって確認できる程度の,拍動に伴うゆ っくりした動きであり,周波数成分は数Hz程度までの低周波成分のみ,振幅も数百ミクロ ン以上の大きなものを対象にしているに過ぎない.また,ヒト心臓において,粘性率を非 侵襲的に定量計測した例はない.

一方,申請者は,独自に開発した超音波計測方法によって,「大動脈弁が閉鎖して心II音 が発生するタイミングに,約150Hzまで含むパルス状振動が,心室中隔壁上を伝搬する現象」 を見出している.これは世界で初めて得られた結果であり,従来の医療診断の中でまった く得ることができなかった新しい情報を用いた学問領域の開拓に繋がることが期待される.

【従来の本研究者による研究経過】

- (1) 本研究者は、食道内にセンサを挿入し心音を計測し、独自のスペクトル解析により、 心臓疾患の定量的診断法を開発した.しかし、被験者の食道内へのセンサの挿入が容 易ではなく、また心音には空間分解能がないという問題点が生じた.
- (2) そこで、拍動で大きく動く心筋内の各点の振幅±数µmの微小振動を、体表から超音波 で計測する新しい超音波計測法を開発した.また、リアルタイム化も実現している. 心室中隔壁の振動速度波形を計測したところ、5拍分を重ねてみると再現性が良いこと がわかった.また、右心室側と左心室側で計測された速度波形の振幅差から心臓壁の 厚み変化を推定できる.このように非常に精度の高い計測が世界で初めて可能となっ ている.
- (3) この計測法を動脈壁に適用し、十数mm離れた2点で同時に壁振動を計測し、圧力波の 伝搬速度を算出し、動脈壁の弾性値を評価した.また、加振により高周波成分をもつ パルス波を伝搬させ空間分解能を向上させた.
- (4) さらに、1拍中で生じる心臓壁の数百µmという厚み変化を計測し、心筋の収縮機能のin vivo評価に成功している.また、超音波ビームの限定走査によって、心臓壁複数点での 微小振動の同時計測法を開発している.
- (5) この手法を動脈壁の病変部位の一拍内での数十µmという厚み変化の計測に適用し、弾性特性に関する断層像を描出できる装置の開発を行っており、さらに血管壁の電子染色に関する研究を行っている.また、早期診断を目指し、ニトログリセリンに対する血管反応性の高精度超音波連続計測法を開発している.
- (6) 心筋の1拍内における厚み変化と心筋の収縮機能を,高い空間分解能で計測するための 手法を開発した.
- (7) 心臓壁をパルス状振動が伝搬する現象をイメージングするための方法を検討している. しかし、パルス状振動を高精度に計測するには、①本研究でテーマに掲げた計測上の 様々な問題点を解決する必要があるとともに、②その上で、データを多方面から収集・ 解析して心臓生理学を体系化することが必要である。③さらにパルス状振動のモデル 化によって、位相速度から粘弾性率を決定することの妥当性などの基礎実験を行う必 要がある.

【本研究の準備状況等】

- 本研究者は、IEEE Trans. on UFFC(1993, 1996, 1997, 1999)において、超音波を用いて、拍動 で大きく動いている心臓・動脈壁の位置を追跡した上で、心臓・動脈壁内に設定した各点 の速度波形を高精度に計測できる『位相差トラッキング法』を提案し、その計測装置を開 発した(本研究の基盤技術).
- 2. この計測方法を用いて、心筋内の振幅数ミクロンの微小な振動波形を計測した結果、1心周 期内に複数個の顕著なパルス状の波形が観察でき、特に収縮末期から等容性拡張期に発生

するパルス状波形の生理学的な意味を様々な実験から考察した.この波形は,従来の超音 波診断装置では検出できない.

3. さらにこの計測法を拡張し、心臓壁内に設定した約240点各々の振動波形を体表から同時に 計測することを可能とした.その結果、特に収縮末期から等容性拡張期において計測され た鋭いパルス状が、大動脈弁の付け根から心尖部に沿って伝搬する現象をイメージングす ることに成功した.本研究ではさらに計測を高精度化し、心筋粘弾性特性を推定する.

【成果の概要】

本研究では以下の研究成果が得られた.

- 心筋の粘弾性特性の断層像の非侵襲的描出法の検討.超音波ビームを限定して走査し 心臓壁内に設定した数千点で、微小振動を同時に計測する手法を開発し、振動にフー リエ変換を施して、振動が心臓壁上を伝搬する際の時間遅れに相当する位相を算出し 断層像を描出した.さらに位相遅れの空間分布から、位相速度を決定し、伝搬速度の 周波数分散特性を算出した.振動の伝搬モデルとしてラム波を採用し、計測結果との 整合から心筋の粘弾性特性を決定した.
- 2. 以上の処理プロセスを独自の計測システムとして実現した.
- 心臓のファントムとして、弾性球殻をシリコーンゴムにより作製し、加振器によって パルス状振動を伝搬させ、上記の手法を適用したところ、機械的試験によって得られ たシリコーンの粘弾性値と比べ、10%以内の誤差で粘弾性が推定できることを確認した。
- 健常者5名へ適用し、大動脈弁が閉鎖するタイミングに自発的に発生したパルス状振動の計測を行い、心筋を伝搬する速度に関して同一被験者の拍間に十分な再現性のあることが確認された。
- 6. 健常者5名に関し得られた粘弾性値が健常な被験者間の差が20%程度であることを確認した.また、粘弾性値の時間的遷移が、5名の被験者に関してほぼ同一であることを確認した.また、文献値には動物の心筋に関するものしかなかったが、イヌの心筋に関して計測された弾性値、粘性値とほぼ同一の値が得られた.
- 6. 心臓疾患患者10.名への適用(陳旧性心筋梗塞の患者)したところ、患部でパルス状振動の 振幅が減少し、伝搬速度も減少していた.患部において減衰が増加すること、伝搬速 度が減少することは、別途縦波を用いた超音波顕微鏡による結果とも一致しており、 横波による組織同定の重要性が裏付けられた.
- 以上、本研究者によって発見された心臓壁内を振動が伝搬する現象に関し、健常者と 患者における計測を行い、臨床の現場で充分利用可能なシステムを構築し、臨床診断 の可能性を示す貴重な結果を得た.

詳細に関しては、次ページ以降に示す.

時間分解能を向上させた心筋ストレイン計測による 心筋収縮弛緩特性の心臓生理学的解明に関する研究

平成19年2月

目 次

| 1 | | 緒論 | 1 | | |
|----------|-----|---|----|--|--|
| | 1.1 | 本研究の背景 | 1 | | |
| | 1.2 | 従来の研究・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ | 2 | | |
| | 1.3 | 本研究の目的 | 2 | | |
| | 1.4 | 本論文の構成 | 3 | | |
| 2 | | 心臓壁内ストレインレート分布の高時間分解能計測 | 4 | | |
| | 2.1 | 緒言 | 4 | | |
| | 2.2 | In vivo計測におけるデータ取得方法 | 5 | | |
| | 2.3 | 位相差トラッキング法による心筋ストレインレート算出........ | 6 | | |
| | | 2.3.1 位相差トラッキング法による心臓壁微小運動速度計測の原理 | 6 | | |
| | | 2.3.2 解析時間に関する検討 | 8 | | |
| | | 2.3.3 超音波パルスのパルス長の計測 | 10 | | |
| | | 2.3.4 関心区間における心筋ストレインレート算出原理 | 10 | | |
| 3 | | 健常者における心臓壁内ストレインレート分布の in vivo 計測 | | | |
| | 3.1 | 緒言 | 14 | | |
| | 3.2 | 左室長軸像における計測 | 15 | | |
| | | 3.2.1 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果 | 16 | | |
| | | 3.2.2 心音図 II 音周辺の in vivo 計測結果 | 19 | | |

| | | 3.2.3 | 心電図 R 波から心音図 II 音にかけての 2 次元ストレインレート分布 | 22 |
|---|---|---|---|--|
| | | 3.2.4 | 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 | 27 |
| | | 3.2.5 | 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 | 35 |
| | | 3.2.6 | 左室後壁の収縮弛緩の移行過程と変位の関係.......... | 37 |
| | 3.3 | 心尖ア | プローチによる計測............................ | 40 |
| | | 3.3.1 | 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果 | 41 |
| | | 3.3.2 | 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 | 45 |
| | | 3.3.3 | 心音図 II 音周辺の in vivo 計測結果 | 51 |
| | | 3.3.4 | 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 | 54 |
| | 3.4 | 結言 | | 56 |
| 4 | | 陳旧性 | 心筋梗塞患者における心筋ストレインレート計測 | 58 |
| | | | | |
| | 4.1 | 緒言 | | 58 |
| | 4.1 4.2 | 緒言 陳旧性 | | 58 58 |
| | 4.1 4.2 | 緒言 陳旧性 4.2.1 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における in vivo 計測 | 58 58 59 |
| | 4.1 4.2 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における in vivo 計測 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果 | 58 58 59 61 |
| | 4.1 4.2 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 | 記 応 筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における <i>in vivo</i> 計測 心電図 R 波周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 い 部 ご い 部 部 部 部 2 次元ストレインレート分布 11 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 11 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 | 58 58 59 61 66 |
| | 4.1 4.2 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における in vivo 計測 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果 心電図 R 波周辺の2次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の in vivo 計測結果 心音図 II 音周辺の2次元ストレインレート分布 | 58 58 59 61 66 68 |
| | 4.14.24.3 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 陳旧性 | 応筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における <i>in vivo</i> 計測 心電図 R 波周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心電図 R 波周辺の2次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心音図 II 音周辺の2次元ストレインレート分布 ごの筋梗塞部位と健常部位の比較 | 58 58 59 61 66 68 71 |
| | 4.14.24.3 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 陳旧性 4.3.1 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における <i>in vivo</i> 計測 心電図 R 波周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心筋梗塞部位と健常部位の比較 心電図 R 波周辺における深さ方向のストレインレート分布 | 58 58 59 61 66 68 71 71 |
| | 4.14.24.3 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 陳旧性 4.3.1 4.3.2 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における <i>in vivo</i> 計測 心電図 R 波周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心筋梗塞部位と健常部位の比較 心電図 R 波周辺における深さ方向のストレインレート分布 心音図 II 音周辺における深さ方向のストレインレート分布 | 58 58 59 61 66 68 71 71 73 |
| | 4.1 4.2 4.3 4.4 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 陳旧性 4.3.1 4.3.2 心電図 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における in vivo 計測 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の in vivo 計測結果 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心電図 R 波周辺における深さ方向のストレインレート分布 い音図 II 音周辺における深さ方向のストレインレート分布 R 波前後における健常者と陳旧性心筋梗塞患者の比較 | 58 58 59 61 66 68 71 71 73 75 |
| | 4.1 4.2 4.3 4.4 4.5 | 緒言 陳旧性 4.2.1 4.2.2 4.2.3 4.2.4 陳旧性 4.3.1 4.3.2 心電図 結言 | 心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における <i>in vivo</i> 計測 心電図 R 波周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の <i>in vivo</i> 計測結果 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布 心電図 R 波周辺における深さ方向のストレインレート分布 心音図 II 音周辺における深さ方向のストレインレート分布 R 波前後における健常者と陳旧性心筋梗塞患者の比較 | 58 58 59 61 66 68 71 71 73 75 77 |

ii

結論

 $\mathbf{5}$

78

第1章

緒論

1.1 本研究の背景

近年, 食生活の欧米化や高齢化社会の急速な進展に伴い, 心筋梗塞や心不全などの循環 器系疾患患者の増加が問題となってきている. 心筋梗塞に対する再潅流治療後の心不全の 発現・心機能の推移の観察においては, 術前の心外膜側の心機能の残存の程度の把握が重 要であり [1], 貫壁性心機能診断法の確立が望まれている. これらの心疾患に関して, 従来 から心臓カテーテル法, 胸部 X 線, X 線 CT, 超音波などによる診断が行われてきた. しか し, 心臓カテーテル法は動脈を切開し, 動脈に沿ってカテーテルを心臓まで挿入しなけれ ばならないため, 侵襲的であり, 患者に対する肉体的, 精神的苦痛が大きく, 繰り返し適用 できない. 胸部 X 線, X 線 CT は被爆の危険性がある. これらの方法に対して, 超音波診断 は (1) 非侵襲的である, (2) 検査の実施が他の診断法に比べて容易であり被験者にとって苦 痛がないといった利点がある.

現在の超音波による心臓の診断では、超音波診断装置によって得られたBモード像やM モード像の断層画像から心臓の形態や動きの異常の有無を調べるか、超音波ドプラ法によっ て心臓内部の血流を計測することにより、診断を行っている.また、組織ドプライメージン グ法 (Tissue Doppler Imaging: TDI)が開発され、心臓壁の速度分布やそれに基づくストレ イン,ストレインレートのイメージングが局所心筋機能の評価に有用な技術であることが 示されてきた [2]. しかし,時間分解能や空間分解能の制限により心臓の収縮弛緩が複雑な 遷移過程においてはその機序は十分に解明されていない. 心臓が電気的興奮を受けて収縮 する過程や収縮から弛緩に移行する過程の現象を明かにすることで,心筋の心臓生理学的 解明や心臓疾患の診断における有用なパラメータの決定が期待できる.

1.2 従来の研究

心臓壁運動の非侵襲的計測のために組織ドプライメージング法が開発された [2, 3, 4, 5, 6, 7]. 組織ドプライメージング法は心筋の速度分布をリアルタイムで計測でき, 得られた 速度情報から心筋ストレインやストレインレートを算出し画像化することで心筋の収縮弛 緩特性を評価することができるが, 心臓の動きのサンプリング周波数 (フレームレート) は 200 Hz 程度に制限される [2]. しかし, 心筋が電気的興奮により収縮を始める過程において は, 電気信号は心臓壁を約 10 ms の短時間で伝搬するため [8], その伝搬過程を連続的に観 察するためには 1-2 ms の高時間分解能 (フレームレート > 500 Hz) で計測する必要がある.

著者らの研究グループでは、超音波を用いて、胸壁上から計測した反射超音波の直交検 波出力信号の振幅と位相の両者を用いて、対象の瞬時的な位置を決定することによって高 精度トラッキングを行い、拍動によって大きく動いている心臓壁上の振幅数十 µm 以下、数 百 Hz までの微小な振動を高精度に計測する位相差トラッキング法を提案している [9, 10].

1.3本研究の目的

そこで本研究では、特に心筋が収縮と弛緩の間で遷移する心電図のR波付近と心音図のII音周辺において、心臓壁の広範囲を高時間分解能で計測するために超音波ビームの 走査線密度を通常のBモード像よりも減らして走査(スパーススキャン)し、約600 Hz

2

(= 1/(1.7 ms))の高いフレームレートでデータを取得した.空間的に疎に走査した各超音 波ビームに沿って設定した心臓壁内の複数点に位相差トラッキング法を適用することで, 時間分解能とビーム方向の空間分解能を向上させた心筋速度計測を行い,それをもとに心 筋ストレインレートを算出し収縮・弛緩の遷移過程の解明を試みた.

1.4 本論文の構成

本論文は5章構成である.

第1章では、本研究の背景と従来の研究、および本研究の目的について述べた.

第2章では位相差トラッキング法による心筋ストレインレート算出原理について述べる.

第3章では, *in vivo* 計測において心臓壁内のストレインレート分布を高時間分解能で算出し, 心筋の収縮弛緩の遷移過程を観察した. また心周期における心筋の局所的な収縮, 拡張機能の生理学的な意味について考察する.

第4章では、陳旧性心筋梗塞患者において本手法を適用し、ストレインレートによる評価の 有用性を検討する.

第5章は結論である.

第2章

心臓壁内ストレインレート分布の高時間分 解能計測

2.1 緒言

本研究グループでは、超音波を用いて、胸壁上から計測した反射超音波の直交検波出力 信号の振幅と位相の両者を用いて、対象の瞬時的な位置を決定することによって高精度ト ラッキングを行い、拍動によって大きく動いている心臓壁上の振幅数十 µm 以下、数百 Hz までの微小な振動を高精度に計測する位相差トラッキング法を提案している [9, 10].

本章では、心周期の中で心筋の収縮弛緩が遷移的な心電図R波と心音図II音周辺にお いて、心臓壁の広範囲を高時間分解能で計測するための超音波ビームの走査方法について 述べる.また、各超音波ビームに沿って設定した心臓壁内の複数点に位相差トラッキング 法 [9,10]を適用し、時間分解能とビーム方向の空間分解能を向上させた心筋速度計測を行 い、心筋の収縮弛緩を評価するためのストレインレートを算出する方法を述べる.

本論文ではストレインではなく、ストレインレートにより評価しているが、これはストレインレートの方が時間分解能が高いからである.ストレインの時間微分であるストレイ

ンレートは、心臓壁内の速い厚み変化成分を検出可能で、瞬時瞬時の心臓壁内の厚みの増 減を評価することができる.

2.2 *In vivo* 計測におけるデータ取得方法

図 2.1 に示すように、超音波診断装置 (SSD-6500: ALOKA 製) の 3.75 MHz セクタ型 プローブを用いて、左室長軸像 (図 2.1(a)) と心尖アプローチによる心尖部左室長軸像 (図 2.1(b))を描出した. 左室長軸像 (図 2.1(a)) における計測では、心室中隔壁と左心室後壁 (自 由壁)の両者、心尖部左室長軸像 (図 2.1(b)) における計測では心室中隔壁のみに RF 信号取 得領域を設定した.



図 2.1: (a) 左室長軸像における RF 信号取得領域. (b) 心尖部左室長軸像おける RF 信号取 得領域.

左室長軸像 (図 2.1(a)) におけるデータ取得の際は時間分解能を向上させるために, 走査範 囲を約 20 度に制限し, この範囲を 5本の超音波ビームで 5.6 度ごとにスパースに走査し, 約 600 Hz の高フレームレートを実現した. 心尖部左室長軸像 (図 2.1(b)) におけるデータ 取得の際は, 走査範囲を約 15 度に制限し, この範囲を 8本の超音波ビームで 2.2 度ごとに 走査することで、 左室長軸像における計測と同程度のフレームレート (500-600 Hz) を実現 した. RF 信号のサンプリング周波数は $f_s = 15$ MHz であり、 取得した RF 信号は別の計 算機に転送して解析を行った.

2.3 位相差トラッキング法による心筋ストレインレート算出

2.3.1 位相差トラッキング法による心臓壁微小運動速度計測の原理



図 2.2: 位相差トラッキング法による心臓壁運動速度計測法 [9].

図 2.2 に示すように, 角周波数 $\omega_0 = 2\pi f_0$ の超音波パルスを繰り返し周期 ΔT ごとに胸 壁上からトランスジューサにより心臓壁へ送信するとき, 音速を c_0 , 対象反射点までの片 道の伝搬時間を τ とすると, 距離 x(t) からの検波信号 y(x;t) の反射波の位相 $\theta(x;t)$ は次式 で与えられる. 音速 c_0 は生体中で約 1,540 m/s と仮定する.

$$\theta(x;t) = 2\omega_0 \tau(t) = 2\omega \frac{x(t)}{c_0}$$
(2.1)

よって、 ΔT ごとに繰り返し送受信した 2 つの検波波形 y(x;t) と $y(x;t + \Delta T)$ 間の位相 差 $\Delta \theta(x;t)$ は次式のようになる.

$$\Delta\theta(x;t) = \theta(x;t + \Delta T) - \theta(x;t) = \frac{2\omega_0}{c_0} \Delta x(t)$$
(2.2)

ここで、 $\Delta x(t) = x(t + \Delta T) - x(t)$ は ΔT 間の対象点の移動距離である. $\Delta x(t)$ を ΔT で割ることによって、対象点の ΔT 間の平均速度 $\hat{v}(x; t + \Delta T/2)$ は次式で与えられる.

$$\hat{v}\left(x;t+\frac{\Delta T}{2}\right) = \frac{\Delta x(t)}{\Delta T} = \frac{c_0}{2\omega_0} \frac{\Delta \theta(x;t)}{\Delta T} \quad [m/s]$$
(2.3)

このとき、相続く検波波形 $y(x;t) \ge y(x;t + \Delta T)$ に関して、振幅は変化せず位相のみが 変化するという制約のもとで 2 つの波形間の二乗平均誤差 (整合誤差)を求め、整合誤差が 最小となる位相差を算出することで ΔT 間の対象点の平均速度 $\hat{v}(x;t + \Delta T/2)$ を高精度に 求めることができる [9].

得られた速度と時間 ΔT の積で得られる瞬時変位を前の時刻の t における対象点の位置 x(t) に加えることによって、次の時刻における対象点の位置を推定できる.

$$\hat{x}(t + \Delta T) = \hat{x}(t) + \hat{v}\left(x; t + \frac{\Delta T}{2}\right) \Delta T \quad [m]$$
(2.4)

この演算を繰り返すことによって、拍動に伴う心臓壁運動のトラッキングを行いながら、 微小振動速度を高精度に計測することができる.

2.3.2 解析時間に関する検討

心臓壁の運動は超音波ビーム方向の成分のほかに超音波ビームに直交する成分もあるため(図2.3(a)),1心周期という長い時間においては設定した計測点が超音波ビームの焦域から外れてしまい同一点を計測できないという問題が生じる.そこで,計測に用いた超音波の焦域を水槽実検により計測し,適当な解析時間について検討する.

水槽内に直径 35 µm のステンレスワイヤを張り, 超音波プローブを自動ステージでラテ ラル方向に動かしながら超音波ビームの送受信を行った. 図 2.3(b) は焦点付近における音 圧分布の計測結果である. 図 2.3 から, 半値幅を算出したところ, 約 1.5 mm であった.



図 2.3: 超音波ビームに直交する成分の影響とビーム焦域の計測. (a) 超音波ビームに直交 するラテラル成分の影響. (b) 水槽実験による超音波ビーム焦域の計測.

長軸計測における心室中隔壁の速度の超音波ビームに直交する成分を心尖アプローチに よりビーム方向の成分として計測したデータから、関心点が同一ビーム焦域内に存在する 時間を検討した.図2.4(a)は、左室長軸像におけるBモード像を示し、白色の5本のビーム は長軸計測における走査ビーム、赤色は心尖アプローチによる走査ビームを表す.図2.4(b) は、図2.4(a)中の心尖アプローチによるビーム(赤色)に沿ったMモード像を表し、2.3.1 節に示した位相差トラッキング法を適用して得られたストレインレートを重ねてある.図 2.4(b)中に示した5本の白線は長軸計測における走査ビームを表し、その太さは図2.3(b) で計測したビーム焦域に対応する.図2.3(b)より、本論文で解析する心電図R波と心音図 II音周辺においては約200 msの短い時間(緑の枠内)であれば計測点が同一の超音波ビー ム焦域内に存在すると考えられる.



図 2.4: 心尖アプローチによる計測結果と長軸計測における解析時間. (a) 長軸計測における B モード像. (b) 心尖アプローチによる M モード像.

心臓壁の厚み変化速度 (ストレインレート) を計測する深さ方向 2 点間の間隔の最小値 は, 超音波パルスのパルス長に依存する. 図 2.5 は, 水槽中において焦点付近に張ったス テンレスワイヤ (直径 35 μ m) からの散乱波の検波信号の振幅波形である. 図 2.5 から, 超 音波パルスの半値幅を計測したところ, 0.5 μ s であった. 生体中の音速 $c_0 = 1540$ m/s を 掛けることで, 生体中のパルス半値幅は 770 μ m と得られた. 深さ方向のサンプリング間 隔は $\Delta x_s = c_0/(2 \times f_s) = 51.3\mu$ m であることから, $N \cdot \Delta x_s > 770\mu$ m をみたす最小の整 数 N = 16を 2 点間の点数とした. よって, ストレインレートを算出する 2 点間の間隔は $16 \times \Delta x_s = 821\mu$ m と設定した.



図 2.5: 超音波パルスの検波出力の振幅波形.

2.3.4 関心区間における心筋ストレインレート算出原理

図 2.6(b) に示すように、心電図 R 波もしくは心音図第 II 音付近のタイミング $t = t_0$ で、 心臓壁内に厚さ $\Delta d = 821 \ \mu m$ の層を超音波ビームに沿って深さ方向に $\Delta d/4 = 205 \ \mu m$ の 間隔で N 個設定した. 層の厚さ Δd は送信超音波パルス半値幅から決定した (図 2.5). 時刻 $t = t_0$ において設定した各層 i (i = 0, 1, 2, ..., N-1)の上端 x_{1i} と下端 x_{2i} の点の振動速度 を算出するために位相差トラッキング法を適用した.時刻 $t = t_0$ を中心に $t_0 \le t \le t_0 + T$ と $t_0 - T \le t \le t_0$ の区間で解析を行うことで、心周期の中における関心区間のストレイン レートを得られるようにした.解析時間区間 $T(= M \cdot \Delta T)$ は図 2.4 より、心臓壁の超音波 ビームに直交する成分の影響を避けるために短時間 (約 100 ms)に設定した. Mは解析す るフレーム数を、 $\Delta T = 1/(\text{frame rate})$ は連続するフレーム間の時間間隔をそれぞれ表す.

ここで、 $t_m \equiv t_0 + m \cdot \Delta T \ (m = -M, -(M - 1), ..., -1, 0, 1, ..., M - 1, M)$ とおく、時間 区間 $t_0 \leq t \leq t_0 + T$ については、m = 0 から開始し連続する 2 つのフレームの時刻 $t = t_m$ と $t = t_{m+1}$ の反射 RF 信号の直交検波信号間の位相差 $\widehat{\Delta \theta}(x_i; t_m)$ から、式 (2.3) を用いて このフレーム間における関心点 { x_i } の速度 $\widehat{v}(x_i; t_m)$ が得られる.

$$\widehat{v}(x_i; t_m) = c_0 \cdot \frac{\widehat{\Delta \theta}(x_i; t_m)}{2\omega_0 \cdot \Delta T} \quad [m/s]$$
(2.5)

得られた速度とフレーム間の時間 ΔT の積で得られる瞬時変位を累積加算することで時刻 $t = t_{m+1}$ における位置 $\widehat{x_i}(t_{m+1})$ が次式のように得られる.

$$\widehat{x_i}(t_{m+1}) = \widehat{x_i}(t_m) + \widehat{v}(x_i; t_m) \cdot \Delta T \quad [m]$$
(2.6)

時間区間 $t_0 - T \le t \le t_0$ については時刻 m = 0 から開始し m = -(M - 1) まで時間を遡るようにして位相差トラッキング法を適用して関心点の速度と位置を算出した.

$$\widehat{x_i}(t_{m-1}) = \widehat{x_i}(t_m) - \widehat{v}(x_i; t_{m-1}) \cdot \Delta T \quad [m]$$
(2.7)

上述の処理により時刻 $t = t_0$ を中心に $t_0 - T \le t \le t_0 + T$ の区間で各時刻 t における 各層 i の端点 $\{x_{1i}, x_{2i}\}$ の速度 $\{v(x_{1i}; t), v(x_{2i}; t)\}$ を算出した.本報告では設定した各層が 各時刻にどれだけ厚さを変化させているかを評価するために,ストレインレートを導入し た [10, 11].時刻 t における i 番目の層のストレインレート $S_i(t)$ はその上端と下端の速度 $\{v(x_{1i};t), v(x_{2i};t)\}$ を用いて次式で与えられる.

$$S_{i}(t) = \frac{v(x_{2i};t) - v(x_{1i};t)}{\Delta d} \quad [(m/s)/m]$$
(2.8)

分子は各層の上端と下端の点の速度差を,分母は層の初期厚さを表し速度差を正規化して いる. すなわち, *S_i(t)* は*i* 番目の層に関して時刻*t* における単位長さ当りの厚み変化速度 を表わしている. 算出したストレインレートはカラーコーディングを用いて M モード像と B モード像上に表示し,心筋局所の収縮あるいは弛緩の時間変化や空間分布を観察できる ようにした.



図 2.6: (a) 左室長軸像における RF 信号取得領域. (b) 心臓壁内における超音波ビームに 沿った層の設定 (t = t₀). (c) 位相差トラッキング法による速度算出の摸式図. (d) i 番目の 層のトラッキングライン.

第3章

健常者における心臓壁内ストレインレート 分布の in vivo 計測

3.1 緒言

本章では、第2章で述べた計測方法を健常者に適用し *in vivo* 計測を行った結果を示す. *In vivo* 計測においては左室長軸像と心尖アプローチによりデータを取得し、特に心周期の 中で収縮弛緩が遷移する心電図R波と心音図II 音前後を観察し、その生理学的意味を考察 した.

心電図 R 波の前後は心臓が収縮を開始する時相で、電気的な興奮が伝搬する過程を高時 間分解能 (約 2 ms) で計測し、収縮開始の機序解明を目指す.

心音図 II 音前後は心臓が収縮から弛緩へ移行する時相である.心不全症状の出現には,左 室収縮能障害と並び左室拡張能障害が大きく寄与しており,左室弛緩能は特に等容性弛緩 期の左室特性を表現する機能である [12].よって,本章では等容性弛緩期を含む収縮から弛 緩への遷移過程も解析し,その生理学的意味を考察する.

3.2 左室長軸像における計測

図 3.1(a), 3.1(b) にそれぞれ被験者 A (22 歳男性健常者)と被験者 B (23 歳男性健常者)の B モード像を示す. 図中の赤色の矢印は計測時に走査した超音波ビーム位置を表し, 被験 者 A と被験者 B のデータ取得時のフレームレートはそれぞれ 630 Hz と 592 Hz である. 超 音波ビームの走査範囲を制限し, スパースに走査することで時間分解能を向上させている.



(a)

(b)



図 3.1: 左室長軸像における B モード像. (a) 22 歳男性健常者 (被験者 A). (b) 23 歳男性健 常者 (被験者 B).

3.2.1 心電図 R 波周辺の in vivo 計測結果

図 3.2、図 3.3 にそれぞれ被験者 A と被験者 B のビーム番号 2 に沿った R 波周辺のストレ インレートの時間変化を示す.これらの解析結果はそれぞれ心電図 R 波周辺の ± 160 ms, 170 msの区間を解析することで得られた.図 3.2(a),図 3.3(a)は超音波ビームに沿った M モード像である.図 3.2(b),図 3.3(b)は式 (2.8)により得られたストレインレートを M モー ド像上にカラー表示したものである。カラーコーディングは図 3.2、図 3.3 左側のカラー バーに示す. 青色は厚みが増加していることを、黄色は厚みが減少していることを示す. 図 3.2(c), (d), 図 3.3(c), (d) はそれぞれ心電図と心音図である. 図 3.2(e), (f), 図 3.3(e), (f) は それぞれ心室中隔壁と左心室後壁内に設定した各層の上端の点の振動速度を重ねて表示し ている. 図 3.2(b), 図 3.3(b) において, 心室中隔壁で心電図の R 波の約 30-40 ms 前に厚み が増加しているが、その後等容性収縮期において約60-70msの左心室拡張に伴う厚みの減 少を経て、再び収縮する過程が見られた。R波以前に見られる厚みの増加は、心電図Q波 のタイミングにほぼ一致しており心筋の収縮によるものと考えられるが、心房収縮期にお ける心室の拡張が戻る影響も考えられ、心尖アプローチによる計測結果も合わせて 3.3.1節 で考察する.一方、同じタイミングにおいて左室後壁では壁内で厚みの増加と減少の混在 が見られた、これらの移行過程において心室中隔壁と左室後壁それぞれの壁内で深さによ り数十msの時間差が見られた.

16



図 3.2: 心電図 R 波周辺の解析結果 (被験者 A). (a) M モード像. (b) M モード像上にカラー コードで表示したストレインレート *S_i*(*t*). (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室 中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度. (f) 左室後壁 (PW) 内に設定した各 層の上端の点の振動速度.



図 3.3: 心電図 R 波周辺の解析結果 (被験者 B). (a) M モード像. (b) M モード像上にカラー コードで表示したストレインレート *S_i*(*t*). (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室 中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度. (f) 左室後壁 (PW) 内に設定した各 層の上端の点の振動速度.

3.2.2 心音図 II 音周辺の in vivo 計測結果

図 3.4, 図 3.5 にそれぞれ被験者 A と被験者 B の心音図第 II 音周辺の解析結果を示す.図 3.4(a)-(f),図 3.5(a)-(f) はそれぞれ、図 3.2(a)-(f),図 3.3(a)-(f) に対応している.図 3.4(b),図 3.5(b) のストレインレートの時間変化から、収縮から弛緩に移行するタイミングは、心室中隔壁と左室後壁それぞれの壁内においても深さにより異なることが分かる.具体的には心室中隔壁においては右室側が左室側に対して約 15 ~ 30 ms,左室後壁においては心外 膜側が心内膜側に対して約 100 ~ 130 ms 先行している.



図 3.4: 心音図 II 音周辺の解析結果 (被験者 A). (a) M モード像. (b) M モード像上にカラー コードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室 中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度. (f) 左室後壁 (PW) 内に設定した各 層の上端の点の振動速度.



図 3.5: 心音図 II 音周辺の解析結果 (被験者 B). (a) M モード像. (b) M モード像上にカラー コードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室 中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度. (f) 左室後壁 (PW) 内に設定した各 層の上端の点の振動速度.

3.2.3 心電図 R 波から心音図 II 音にかけての 2 次元ストレインレート分布

各超音波ビームにおけるストレインレートを算出した後に、それらをフレーム毎のBモード像上にカラーで表示することで2次元ストレインレート分布を得た. R 波から第 II 音周 辺にかけての連続するフレームの2次元空間分布から、収縮から弛緩への移行過程を示す フレームを抽出したものを、被験者 A と B に関して各々図 3.6、図 3.7 に示す. 図 3.6、図 3.7 下部に示したグラフは各超音波ビームに沿った左室内腔幅の時間変化を表す. この内腔幅 の時間変化は、位相差トラッキング法により得られた左室後壁と心室中隔壁それぞれの左 室内腔側の変位の差から算出した.


図 3.6: 心電図 R 波から心音図 II 音にかけてのストレインレート空間分布 (被験者 A). (a) 心電図 R 波. (b) 等容性収縮期 (IC). (c) 駆出期前半. (d) 駆出期. (e) 駆出期後半. (f) 等容 性弛緩期.



図 3.7: 心電図 R 波から心音図 II 音にかけてのストレインレート空間分布 (被験者 B). (a) 心電図 R 波. (b) 等容性収縮期 (IC). (c) 駆出期前半. (d) 駆出期. (e) 駆出期後半. (f) 等容 性弛緩期.

図 3.6, 図 3.7 に示した収縮から弛緩への一連の移行過程についてその特徴と生理学的考察を述べる.

図 3.6(a), 図 3.7(a) は心電図 R 波のタイミングにおける 2 次元ストレインレート分布で ある. 左室後壁において, 心尖部側は厚みが増加(青)しているのに対して心基部側では厚 みの減少(赤)が見られた.

図 3.6(b), 図 3.7(b) は等容性収縮期に対応する. 心室中隔壁においては右室側で厚みが 減少しているのに対して, 左室側では厚みが増加している. また, R 波のタイミングにすで に厚みが増加していた部位が等容性収縮期において厚みが減少していることが観察された. この厚みの減少は図 3.6, 図 3.7 下図のグラフにおける左室内腔幅の増加に対応し, 特に心 基部側でより顕著である. これは次の駆出期に備えて心尖部側が収縮し左室圧が上昇した 結果, 収縮が進んでいない心基部側が拡張したことによると考えられる. 等容性収縮期の 収縮特性については 3.2.4 節においてより高い時間分解能で詳細に検討する.

図 3.6, 図 3.7 の (c) と (d) はそれぞれ駆出期の前半と中盤に対応する.図 3.6(c),図 3.7(c) では、左室後壁においては全体的に厚みの増加が顕著で強く収縮しており、図 3.6(d)、図 3.7(d)のタイミングではその強い収縮が心基部側に移行していることが観察された.また、 図 3.6(c)、図 3.7(c) では心尖側において心室中隔壁と左室後壁の左室内腔側で厚みの減少 が見られるが、これは心尖側が強く収縮し内腔の血液を圧縮した結果、その反作用を受け厚 みが減少したと考えられる.厚みは減少しているが、心筋は収縮状態にあると考えられる.

図 3.6(e), 図 3.7(e) は心電図 T 波後の収縮後期のタイミングである. 依然駆出期であり 左室後壁の心基部側は強く収縮しているが, 心尖部側の心外膜側においては厚みの減少が 見られ弛緩し始めている様子が分かる.

図 3.6(f),図 3.7(f) は大動脈弁閉鎖後 [13] の等容性弛緩期に対応する. 左室後壁の心尖部 側や心基部側の心外膜側では弛緩が見られ,左室内腔幅のグラフにおいても心尖部側での 拡張が確認できる. これは急速流入期に備えるために左室内腔を拡張させ左室圧を減少さ せる動作と考えられる. 一方,心基部側の心内膜側では依然収縮を持続させており左室内

25

腔も圧縮された状態を維持している.

以上の一連の移行過程から,特に左室後壁において収縮初期に心尖部側が強く収縮し,収 縮期の間を通してこの収縮が心尖部側から心基部側に移行していくことが分かった.この 動作により,効率的な血液の拍出を可能にしていると考えられる.収縮と同様に弛緩にお いても,心尖部側が心基部側に対して先行していることが観察された.この動作は,次の急 速流入期に備えて左室圧を減少させることに寄与していると考えられる.

3.2.4 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布

3.2.3 節では、心電図 R 波から心音図 II 音周辺における収縮から弛緩への変化を観察した.本節では、心電図 R 波前後における収縮開始の時相を高い時間分解能で詳細に検討する.特に等容性収縮期における複雑な収縮の変化過程を、ストレインレート空間分布と左室内腔幅を合わせて観察し、その生理学的意味を考察した.

図 3.8, 図 3.9 に, 被験者 A の心電図 R 波直前と心電図 R 波直後の 3.2 ms 毎のストレイン レート空間分布をそれぞれ示す.図 3.8 から, 心房収縮による血液充満で左心室が膨張し厚 みが減少(赤)している状態から徐々に厚みの増加(青)が強まり, 収縮していく過程が見て とれる.心電図 R 波直前においては, 左室後壁の心基部側において厚みの減少が見られた. 図 3.9 の心電図 R 波直後の空間分布より, 心電図 R 波の時点で既に厚みが増加し収縮状態 にある心室中隔壁において, 僧帽弁が閉じる直前から厚みの減少が見られた.この厚みの 減少は心基部側から心尖部側に広がり, 大動脈弁の開放[17]する直前に再び心基部側から 厚みの増加に変化する様子が見られた.

僧帽弁の閉鎖から大動脈弁の開放までの等容性収縮期においては、心室中隔壁の厚みが 減少しその後の駆出期において再び厚みを増加させる過程が分かった.一方、左室後壁にお いては、等容性収縮期において心尖部側から心基部側に厚みを増加させ強く収縮している.

被験者 B については図 3.10,図 3.11 に、それぞれ心電図 R 波直前と心電図 R 波直後の 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布を示す. 被験者 A と同様に、心電図 R 波直前に収縮 に伴い厚みが増加しているが、等容性収縮期においては厚みが減少し、大動脈弁を開放し た後に再び厚みを増加させ強く収縮する過程が見られた.

27



図 3.8: 心電図 R 波直前における 3.2 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 A).



図 3.9: 心電図 R 波直後における 3.2 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 A).



図 3.10: 心電図 R 波直前における 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 B).



図 3.11: 心電図 R 波直後における 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 B).

図 3.12 に被験者 A について心電図 R 波前後における左室内腔幅の時間変化と,等容性 収縮期におけるストレインレート空間分布を示す.図 3.12(c)のグラフは,各超音波ビーム に沿った左室内腔幅の時間変化を表す.図 3.12(d)のグラフは,図 3.12(c)のグラフの左室 内腔幅を時間微分して得られる左室内腔幅の変化速度を表す.左室内腔幅の変化速度の正, 負の成分は,それぞれ左室内腔が拡がる成分と縮まる成分を表す.左室内腔幅の変化速度 より,心電図 P 波の後に心房収縮により左室が拡張し,その後 R 波直前に収縮している様 子が分かる. 僧帽弁閉鎖の直後において,急速に左室が拡張するパルス状の成分が見られ た.その後大動脈弁の開放と共に左室内腔は収縮し,血液を拍出している.

被験者 B について同様の解析結果を図 3.13 に示す. 被験者 B についても被験者 A と同様の変化が見られた.

等容性収縮期は左室容積を一定にしながら次の駆出期に備えて左室圧を高める時相であ ることから、厚みが減少しているが心筋は収縮状態にあると考えられる.また、左室内腔幅 の変化速度におけるパルス状の波形は、心基部側のビームが心尖部側のビームに先行して いることと、そのタイミングが僧帽弁の閉鎖の直後であることから、心房や僧帽弁の動き に起因していると考えられる.



図 3.12: 心電図 R 波周辺の左室内腔幅の変化と等容性収縮期 (IC) におけるストレインレート空間分布 (被験者 A). (a) 心電図 (ECG). (b) 心音図 (PCG). (c) 各超音波ビームに沿った 左室内腔幅の時間変化. (d) 各超音波ビームに沿った左室内腔幅の変化速度. (e) 等容性収 縮期 (IC) におけるストレインレート空間分布.



図 3.13: 心電図 R 波周辺の左室内腔幅の変化と等容性収縮期 (IC) におけるストレインレート空間分布 (被験者 B). (a) 心電図 (ECG). (b) 心音図 (PCG). (c) 各超音波ビームに沿った 左室内腔幅の時間変化. (d) 各超音波ビームに沿った左室内腔幅の変化速度. (e) 等容性収 縮期 (IC) におけるストレインレート空間分布.

3.2.5 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布

図 3.14, 図 3.15 に心音図第 II 音直前の 2 次元ストレインレート分布を, 被験者 A, B に関 してそれぞれ示す. 第 II 音直前において収縮から弛緩に移行する過程を被験者 A, 被験者 B についてそれぞれ 3.2 ms, 3.4 ms 毎の高い時間分解能で観察した. 心室中隔壁において は心基部側から心尖部側へ, 左心室後壁においては心尖部側から心基部側へ移行していく 様子が見られた. また, 大動脈弁が閉じるタイミング [13] に先行して収縮から弛緩へ移行 していることも観察された.



図 3.14: 心音図 II 音直前における 3.2 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 A).



図 3.15: 心音図 II 音直前における 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 B).

3.2.6 左室後壁の収縮弛緩の移行過程と変位の関係

左室後壁においては収縮・弛緩が心尖部側から心基部側に移行する傾向が見られた. こ こでは、左室後壁の左室内腔側が収縮期の間にどのように変位するかを調べ、移行過程と の関係について考察する. 図 3.16 に、被験者 A について各超音波ビーム上における左室後 壁の左室内腔側の点が、心電図 R 波のタイミングから最も左室内腔側に変位するまでの時 間をプロットしたグラフを示す. この遅延時間は図 3.16 右側に示すように、各ビーム上に おいて左心室後壁の左室内腔側の点に位相差トラッキング法を適用することで内腔側への 変位のピークを検出し算出した. 被験者 B についての結果を図 3.17 に示す. 被験者 A, B についてそれぞれ3拍分、2 拍分の結果を重ねて表示している. グラフより心尖部側が心基 部側よりも早いタイミングで内腔側に最も変位しており、収縮・弛緩が心尖部側から心基 部側へ移行することに対応していることが分かる. これより、左心室後壁は心尖部側から 血液を押し出すように動作していると考えられる.



図 3.16: 心電図 R 波から左室後壁が最も左室内腔側に変位するまでの時間 (被験者 A).



図 3.17: 心電図 R 波から左室後壁が最も左室内腔側に変位するまでの時間 (被験者 B).

3.3 心尖アプローチによる計測

図 3.18(a), 3.18(b) に被験者 C (24歳男性健常者) と被験者 D (22歳男性健常者) の心尖 アプローチによる B モード像をそれぞれ示す. 図中の赤色の矢印は計測時に走査した超音 波ビームを表し, 被験者 C と被験者 D のデータ取得時のフレームレートはそれぞれ 560 Hz と 599 Hz である. 超音波ビームの走査範囲を制限し, スパースに走査することで時間分解 能を向上させている.

心室中隔壁においては、心尖アプローチと 3.2 節で述べた長軸計測のビーム走査方向は ほぼ直交関係にある.同一部位を違う角度から計測することで、得られた計測結果の妥当 性の検討を行う.また、心尖アプローチによる計測では、中隔壁の心尖部側から心基部側ま での広範囲をビーム方向の高い空間分解能で計測できるため、収縮開始の過程をより詳し く観察することができる.



図 3.18: 心尖アプローチによる B モード像. (a) 24 歳男性健常者 (被験者 C). (b) 22 歳男性 健常者 (被験者 D).

3.3.1 心電図 R 波周辺の *in vivo* 計測結果

心尖アプローチにおいて心室中隔壁に走査した超音波ビームについて、心電図R 波の前後を解析することで、この区間のストレインレートを算出した. 心電図R 波の前後は心臓が拡張期から収縮期に移行する時相に対応し、心筋の収縮がどのように始まるのかを観察した. 心尖アプローチでは長軸計測よりも心室中隔壁の広範囲を計測できるため、中隔壁内の収縮開始の過程がより詳しく観察できると考えられる.

図 3.19 は図 3.18(1) に示した被験者 C の心室中隔壁に走査したビーム番号 3 に沿ったスト レインレートの時間変化を表す.この解析結果は心電図 R 波周辺の ±144 ms (±80 frames) の区間を解析することで得られた.図 3.19(a) は超音波ビームに沿った中隔壁の M モード 像である. 図 3.19(b) は式 (2.8) によって得られるストレインレートを図 3.19 左側のカラー コードを用いて M モード像上に表示したものである. 心尖アプローチにおいてはカラー コードの青と赤は各々伸長, 収縮に対応する. 図 3.19(c), (d) はそれぞれ心電図 (ECG) と 心音図 (PCG) を示す. 図 3.19(e) はビーム番号 3 に沿って設定した各層の上端の速度を重 ねて表示している.

図 3.20 は図 3.18(2) に示した被験者 D の心室中隔壁に走査したビーム番号 2 に沿ったスト レインレートの時間変化を表し、心電図 R 波周辺の ±134 ms (±80 frames) の区間を解析 することで得られた.図 3.20(a)-(e) はそれぞれ図 3.19(a)-(e) に対応している.

図 3.19(b), 図 3.20(b) に示すストレインレートの時間変化より, 心電図 R 波直前の収縮 開始に関して心尖部側が心基部側に対して約 40-50 ms 先行していることが分かる.



図 3.19: 心電図 R 波周辺の解析結果 (被験者 C). (a) M モード像. (b) M モード像上にカ ラーコードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.



図 3.20: 心電図 R 波周辺の解析結果 (被験者 D). (a) M モード像. (b) M モード像上にカ ラーコードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.

3.3.2 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布

図 3.21 に被験者 C の心電図 R 波直前のストレインレート空間分布の 1.8 ms 毎の遷移過 程を示す.図 3.21 より心電図 R 波の約 40 ms 前の Q 波のタイミングから, 収縮成分が心尖 部側から心基部側に遷移する様子が見られた.この収縮成分の伝搬速度は心室中隔壁で約 0.8 m/s であった.心臓における電気的な興奮伝搬速度は,心室筋で 0.3-1.0 m/s であるこ とが知られており [15],それに近い値を示した.心電図 Q 波は心筋の興奮が起こり始める タイミング [16] であるから, 観察された成分は心周期における最初の収縮成分であると考 えられる.

また,心電図R波直後においては最初に収縮成分が見られた部位から心尖部側へ向かう収縮成分も見られた.

心電図 R 波直後から等容性収縮期にかけての 3.6 ms 毎のストレインレート空間分布を 図 3.22 に示す. 心電図 R 波直後において中隔壁全体で見られた収縮成分が心基部側から伸 長成分に変化する過程が見られた. 僧帽弁 (mitral valve)が閉じてから大動脈弁 (Ao valve) の開放 [17] までの等容性収縮期の間は,中隔壁は伸長している状態で 3.2.4 節で述べた長軸 計測の結果と対応している. 大動脈弁が開放した後には再び収縮成分が見られ血液拍出に 寄与していると考えられる.



図 3.21: 心電図 R 波直前における 1.8 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 C).



図 3.22: 心電図 R 波直後における 3.6 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 C).

図 3.23 に被験者 D の心電図 R 波直前のストレインレート空間分布の 1.7 ms 毎の遷移過 程を示す.図 3.23 より,被験者 C と同様に心電図 R 波の約 40 ms 前の Q 波のタイミング から収縮成分が心尖部側から心基部側に遷移する様子が見られた.心電図 R 波直前から直 後にかけては収縮成分が心尖部側に伝搬する様子が見られた.この収縮成分の伝搬速度は 約 0.7 m/s で被験者 C と近い値を示した.被験者 C に比べてより心尖部側を計測しており, 中隔壁の心尖よりの部位から心基部側と心尖部側に収縮が遷移する過程がより明確に観察 された.

心電図 R 波直後から等容性収縮期にかけての 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布を 図 3.24 に示す. 心電図 R 波直後において中隔壁の中央部よりやや心尖側の部位から伸長す る成分が見られ, 再び強く収縮する過程が見られた.



図 3.23: 心電図 R 波直前における 1.7 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 D).



図 3.24: 心電図 R 波直後における 3.4 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 D).

3.3.3 心音図 II 音周辺の *in vivo* 計測結果

心音図第 II 音周辺についても心電図 R 波周辺と同様に解析した. 心音図 II 音周辺は心臓が収縮から弛緩に遷移する時相であり、その遷移過程を高い時間分解能で評価した.

図 3.25 に被験者 C のビーム番号 3 に沿った心音図 II 音周辺のストレインレートの時間 変化を示す.同様に図 3.26 に被験者 D のビーム番号 2 に沿った同一時相のストレインレー トの時間変化を示す.図 3.25(a)-(e),図 3.26(a)-(e) は図 3.19(a)-(e),図 3.20(a)-(e) にそれぞ れ対応している.

図 3.25, 図 3.26(b) のストレインレートの時間変化より収縮から弛緩への遷移過程において、心基部が心尖部に対して数十 ms 先行する様子が見られた.



図 3.25: 心音図 II 音周辺の解析結果 (被験者 C). (a) M モード像. (b) M モード像上にカ ラーコードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.



図 3.26: 心音図 II 音周辺の解析結果 (被験者 D). (a) M モード像. (b) M モード像上にカ ラーコードで表示したストレインレート *S_i(t)*. (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.

3.3.4 心音図 II 音周辺の 2 次元ストレインレート分布

図 3.27 に被験者 C の心音図 II 音直前におけるストレインレート空間分布の 1.8 ms 毎の 遷移過程を示す.図 3.27 より、収縮から弛緩への変化が心室中隔壁の中央部付近から心尖 部側と心基部側の両方に向かう様子が見られた.

図 3.28 に同一時相における被験者 D の結果を示す.図 3.28 より,収縮から弛緩への変化が 心基部側から心尖部側に起こる傾向が見られた.被験者 C と比べて被験者 D の計測領域が より心尖部側であるため,心基部側における変化が見られなかったと考えられる.



図 3.27: 心音図 II 音直前における 1.8 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 C).



図 3.28: 心音図 II 音直前における 1.7 ms 毎のストレインレート空間分布 (被験者 D).

3.4 結言

本章では、左室長軸像と心尖アプローチにおいて *in vivo* 計測を行った. 心臓壁内ストレ インレート分布を高時間分解能 (約 1/600 s) で計測することにより、収縮弛緩の遷移過程 を観察した. 心電図 R 波直前において、心室中隔壁内を収縮成分が伝搬する様子を描出し た. また、収縮から弛緩への遷移過程においては心外膜側が心内膜側に約 15-130 ms 先行 することがわかった.本手法を用いることにより,従来は計測できなかった現象の観察が 可能となった.本手法を適用した *in vivo* 計測結果により,心筋の心臓生理学的解明の可能 性を示した.

第4章

陳旧性心筋梗塞患者における心筋ストレイ ンレート計測

4.1 緒言

本章では、陳旧性心筋梗塞患者の心尖部長軸断面に本手法を適用しストレインレートを 算出した.心電図R波前後の収縮開始の時相と心音図II音前後の収縮から弛緩への遷移過 程において、心筋梗塞部位と健常部位を比較し本手法の有用性を検討した.

4.2 陳旧性心筋梗塞患者の心尖部四腔断面図における in vivo

計測

図 4.1 に陳旧性心筋梗塞患者 (79 歳男性, 左前下行枝の閉塞 (LAD #7), 前壁中隔梗塞) の心尖部長軸断面における B モード像を示す. 図中の赤色の矢印は計測時に走査した 10 本の超音波ビームを表し, データ取得時のフレームレートは 490 Hz である. 超音波ビーム の走査範囲を制限し時間分解能を向上させている.


図 4.1: (a) 陳旧性心筋梗塞患者 (79歳男性,前壁中隔梗塞 (#7)) の心尖部長軸断面における B モード像. (b) 心尖部長軸断面における分割モデル [17].

4.2.1 心電図 R 波周辺の *in vivo* 計測結果

図 4.2 は図 4.1 に示した陳旧性心筋梗塞患者の心室中隔壁に走査したビーム番号 5 に沿っ たストレインレートの時間変化を表す. この解析結果は心電図 R 波周辺の ±163 ms (±80 frames)の区間を解析することで得られた.図 4.2(a)は超音波ビームに沿った中隔壁の M モード像である.図 4.2(b)は式 (2.8)によって得られるストレインレートを図 4.2 左側の カラーコードを用いて M モード像上に表示したものである.カラーコードの青と赤は各々 伸長,収縮に対応する.図 4.2(c),(d)はそれぞれ心電図 (ECG)と心音図 (PCG)を示す.図 4.2(e)はビーム番号 5 に沿って設定した各層の上端の速度を重ねて表示している. 図 4.2(b)より,図 3.19(b) や図 3.20(b)の健常者の結果と比較して, R 波以前の心房収縮期 における伸長成分が小さいことが分かる.



図 4.2: 心電図 R 波周辺の解析結果. (a) M モード像. (b) M モード像上にカラーコード で表示したストレインレート *S_i*(*t*). (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.

4.2.2 心電図 R 波周辺の 2 次元ストレインレート分布

図 4.3, 図 4.4 にそれぞれ心電図 R 波直前から僧帽弁閉鎖まで, 僧帽弁閉鎖から駆出期前 半までの 2 ms 毎のストレインレート空間分布を示す.次の拍の結果を同様に図 4.5, 図 4.6 にそれぞれ示す.これらの結果は計測時に走査した 10 本のビームのうち, 心室中隔壁を通 過するビーム 1 からビーム 8 までを解析することで得られた.図 4.3, 図 4.5 より, 心電図 R 波の約 40 ms 前から中隔壁の心尖部左室側から心基部右室側に収縮成分(赤色)が拡がる 様子が見られた.心電図 R 波後は心基部右室側から心尖部側に伸長成分(青色)が拡がる 遷移過程が見られ,その後再び収縮成分が強まり駆出期に移行した(図 4.4,図 4.6).図 4.3, 図 4.4,図 4.5,図 4.6 で見られた R 波前後の収縮の遷移過程は,健常者における遷移過程と 同様な傾向が見られた.

しかし,中隔壁の心尖部よりの部位においてストレインレートの値が小さく(灰色),時間 的な変化も少なかった.この結果は,梗塞部位における収縮能力の低下を反映していると 考えられるが,4.3節で詳細に検討する.



図 4.3: 心電図 R 波直前から僧帽弁閉鎖までの 2 ms 毎のストレインレート空間分布 (1 拍目).
62



図 4.4: 僧帽弁閉鎖後の2 ms 毎のストレインレート空間分布 (1 拍目).



図 4.5: 心電図 R 波直前から僧帽弁閉鎖までの 2 ms 毎のストレインレート空間分布 (2 拍目).



elongation 40 20-10--0--10--20--40 ((m%)m) shortening

Mitral valve close



図 4.6: 僧帽弁閉鎖後の2ms毎のストレインレート空間分布(2拍目).

4.2.3 心音図 II 音周辺の *in vivo* 計測結果

心音図第 II 音周辺についても心電図 R 波周辺と同様に解析した.心音図 II 音周辺は心臓が収縮から弛緩に遷移する時相であり,その遷移過程を高い時間分解能で評価した.

図 4.7 にビーム番号 5 に沿った心音図 II 音周辺のストレインレートの時間変化を示す. 図 4.7(a)-(e) は図 4.2(a)-(e) にそれぞれ対応している.

図 4.7(b) のストレインレートの時間変化より収縮から弛緩への遷移過程において、心基部 が心尖部に対して数十 ms 先行しており、健常者と同様な傾向が見られた.



図 4.7: 心音図 II 音周辺の解析結果. (a) M モード像. (b) M モード像上にカラーコード で表示したストレインレート *S_i*(*t*). (c) 心電図 (ECG). (d) 心音図 (PCG). (e) 心室中隔壁 (IVS) 内に設定した各層の上端の点の振動速度.

4.2.4 心音図 II 音周辺の2次元ストレインレート分布

図 4.8, 図 4.9 に同一被験者の連続する 2 心拍の心音図 II 音前後におけるストレインレート空間分布を 2 ms の時間分解能で示す.図 4.8,図 4.9 より,収縮から弛緩への変化が心室中隔壁の心基部側から心尖部側に向かう様子が見られ,3.3.4 節に示した健常者の結果と同様な傾向を示した.また,大動脈弁閉鎖後の等容性収縮期においては中隔壁中央部では伸長成分(青)が見られるが,心基部と心尖部側で収縮成分(赤)が見られた.



図 4.8: 心音図 II 音前後における 2 ms 毎のストレインレート空間分布 (1 拍目).



図 4.9: 心音図 II 音前後における 2 ms 毎のストレインレート空間分布 (2 拍目).

4.3 陳旧性心筋梗塞部位と健常部位の比較

4.2節では陳旧性心筋梗塞患者において、心電図R波と心音図II音周辺のストレインレートを算出した.特に心電図R波前後の収縮が始まる時相において、梗塞部位のストレインレートの値が小さく時間的変化も少ない結果が得られた.

本節では、ストレインレートの深さ方向分布と2次元空間分布を合わせて考察する.

4.3.1 心電図 R 波周辺における深さ方向のストレインレート分布

図 4.10 に心電図 R 波前後におけるビーム 5 に沿ったストレインレートの深さ方向分布 を連続する 2 心拍について示す.図 4.10(1),(2) はそれぞれ 1 拍目,2 拍目の結果を示す.図 4.10(a),(b),(c)のグラフはそれぞれ心電図 R 波の 41 ms 前 (20 フレーム前),心電図 R 波, 心電図 R 波後 41 ms(20 フレーム後)のタイミングにおけるビーム 5 に沿ったストレイン レートの値である.この時相は 4.2.2 節において収縮開始の様子を観察した区間に相当す る.心電図 R 波のフレームを中心に前後 ±82 ms (±40 フレーム)の各層のストレインレー トの絶対値の平均値を図 4.10(d)に示す.他のビームについても同様の解析を行い,B モー ド上にカラーで表示したもの (図 4.10(e)) と,心電図 R 波における B モード像 (図 4.10(f)) を右側に示す.

ストレインレート絶対値の平均値の2次元分布(図4.10(e))から、中隔壁の心尖部よりの 灰色の領域はストレインレートの値が小さく、厚み変化がほとんど起こっていないことが わかる.連続する2心拍においてほぼ同一部位に灰色の領域が見られ、Bモード像と比較 するとこの領域は比較的輝度が高い部位と対応している.これは梗塞による線維化で病変 部位が硬くなり、心機能の低下を反映していると考えられる.しかしながら、Bモード像の 輝度情報のみから、局所的な梗塞部位を特定することは難しく、ストレインレートによる 評価の有用であると考えられる.

71



図 4.10: 心電図 R 波周辺におけるビーム 5 に沿った深さ方向のストレインレート分布. (1) 1 拍目. (2) 2 拍目. (a) R 波の直前 41 ms. (b) R 波. (c) R 波の直後 41 ms. (d) R 波の前後 ±82 ms のストレインレートの絶対値の平均値. (e) ストレインレートの絶対値の平均値の 2 次元分布. (f) 心電図 R 波の B モード像.

4.3.2 心音図 II 音周辺における深さ方向のストレインレート分布

心音図 II 音周辺の収縮から弛緩へ遷移する時相においても同様の解析を行った.図4.11 に心音図 II 音前後におけるビーム5 に沿ったストレインレートの深さ方向分布を連続する 2 心拍について示す.図4.10(1),(2) はそれぞれ1拍目,2拍目の結果を示す.図4.11(a),(b), (c) のグラフはそれぞれ大動脈弁閉鎖の41 ms前,大動脈弁閉鎖,大動脈弁閉鎖後41 msの タイミングにおけるビーム5 に沿ったストレインレートの値である.この時相は4.2.4 節に おいて収縮から弛緩への遷移過程を観察した区間に相当する.図4.11(b)の大動脈弁閉鎖 のフレームを中心に前後±82 ms(±40 フレーム)の各層のストレインレートの絶対値の平 均値を図4.11(d) に示す.他のビームについても同様の解析を行い,Bモード上にカラーで 表示したもの(図4.11(e))と,大動脈弁閉鎖におけるBモード像(図4.11(f))を右側に示す.

心電図 R 波前後と比較して, 梗塞部位においてもわずかに厚み変化をしておりストレイ ンレートの値として算出された. そのため, 2次元ストレインレート分布においても, 梗塞 部位が明確には判別できないと考えられる. これは, 収縮能力はないものの, 梗塞部位近傍 の正常部位の収縮弛緩の動きや心臓壁全体の動きの影響で受動的に伸びることはできるた めと考えられる.

心電図 R 波前後の収縮成分が伝搬する時相においては、心筋の脱分極に伴う機械的応答を 計測していると考えられ、梗塞部位での不応答をより反映した結果を得ることができたと 思われる.ストレインレートによる局所的な梗塞部位の評価には、心電図 R 波前後の収縮 成分の伝搬過程の観察が有用であると考えられる.

73



図 4.11: 心音図 II 音周辺におけるビーム 5 に沿った深さ方向のストレインレート分布. (1) 1 拍目. (2) 2 拍目. (a) 大動脈弁閉鎖の 41 ms 前. (b) 大動脈弁閉鎖. (c) 大動脈弁閉鎖後 41 ms. (d) 大動脈弁閉鎖の前後 ±82 ms の各フレームのストレインレートの絶対値の平均値. (e) ストレインレートの絶対値の平均値の 2 次元分布. (f) 大動脈弁閉鎖時の B モード像.

4.4 心電図R波前後における健常者と陳旧性心筋梗塞患者の

比較

4.3 で行った心筋梗塞部位と健常部位の比較により、心筋ストレインレートによる評価では、心電図R波前後の収縮成分の伝搬過程において梗塞部位と健常部位の差が顕著に見られた.

本節では、心電図R波前後の収縮開始の時相に注目し、3.3節で解析した健常者2名と本章 で解析した陳旧性心筋梗塞患者を比較する.

図4.12 に、心電図 R 波前後 ±82 ms のストレインレートの絶対値の平均値をカラー表示 したものを、健常者 2 名と陳旧性心筋梗塞患者について示す.ストレインレート絶対値の平 均は、R 波前後において各部位がどれだけ厚み変化しているかを評価している.図4.12(a)、 (b) はそれぞれ 3.3 節における被験者 C, D の結果で計測断面は心尖部左室長軸像である. 図4.12(c) は陳旧性心筋梗塞患者の結果であり、計測断面は心尖部四腔断面図で図4.12(a)、 (b) とは計測断面が反転している.

図4.12より,陳旧性心筋梗塞患者は健常者に比べてストレインレートの値が全体的に小 さく,また局所的な厚み変化が小さい灰色の領域が見られた.全体的に厚み変化が小さい のは,図4.2のMモードで見られる心房収縮期における伸展成分の少なさも影響している と考えられる.健常者では見られない局所的な厚み変化の小さい領域は,梗塞部位におけ る収縮能力の低下を反映していると考えられ,心電図R波前後のストレインレートを評価 することは,局在する梗塞部位の検出に有用な指標となると考えられる.また,心臓の電気 的刺激の伝わり方に異常をきたす脚ブロック[18]においては,収縮成分の伝搬の方向を観 察することも重要であると考えられ,高時間分解能計測による伝搬過程の描出も有用な指 標となる可能性が示された.

75





図 4.12: 心電図 R 波前後における健常者と陳旧性心筋梗塞患者の比較. 心電図 R 波前後 ±82 msの各フレームのストレインレートの絶対値の平均値をカラーコードで表示. (a) 健 常者 A. (b) 健常者 B. (c) 陳旧性心筋梗塞患者.

4.5 結言

本章では、陳旧性心筋梗塞患者の心尖部四腔断面に本手法を適用し、収縮弛緩特性を評価した.特に、心電図R波前後の収縮が始まる過程において、梗塞部位と正常部位での違いが見られた.これは、局所的な梗塞部位における興奮の阻害を反映していると考えられ、心電図R波前後のストレインレートを評価することは、局在する梗塞部位の検出に有用な指標となる可能性が示された.

心筋梗塞の診断は、心電図やベクトル心電図によって行われているが、心内膜や心外膜を 侵さない壁内梗塞は心電図やベクトル心電図によっては見つけることができない[18].本 手法は、心臓壁内ストレインレート分布の貫壁性診断が非侵襲的に可能であり、心電図で は検出不能な梗塞部位を高精度に検出できる可能性が示された.しかし、心筋梗塞は部位 や程度が様々であり今後は他の心筋梗塞患者にも本手法を適用し、その有用性を検討する 必要がある.

第5章

結論

本論文では、ヒト心筋機能の心臓生理学的解明を目指して、時間分解能を向上させた心筋 ストレイン計測を行った.以下に各章ごとの結論をまとめる.

第1章では、本研究の背景と従来の研究、および本研究の目的に関して述べた.

第2章では, *in vivo* 計測におけるデータ取得方法と位相差トラッキング法を用いたスト レインレート算出方法について述べた. また, 心臓壁の動きは超音波ビームに平行な成分 だけではなく, ビームに直交する成分もあるため, 計測点が同一ビーム焦域内に存在する 時間から心周期における適切な解析時間を検討した.

第3章では、左室長軸像と心尖アプローチにおいて in vivo 計測を行った. 心臓壁内スト レインレート分布を高時間分解能 (約1/600 s) で計測することにより、収縮弛緩の遷移過 程を観察した. 心電図 R 波直前において、心室中隔壁内を収縮成分が伝搬する様子を描出 した. また、収縮から弛緩への遷移過程においては心外膜側が心内膜側に約15-130 ms 先 行することが分かった. 本手法を用いることにより、従来は計測できなかった現象の観察 が可能となった. 本手法を適用した in vivo 計測結果により、心筋機能の心臓生理学的解明 の可能性を示した.

第4章では,陳旧性心筋梗塞患者の心室中隔壁に本手法を適用し,心筋梗塞部位と健常部 位におけるストレインレートを比較した.心筋梗塞部位は健常部位と比較してストレイン レートの値が小さく,時間的な変化も少なかった.これは,梗塞部位における心機能低下を 反映していると考えられる.

以上より、局所的な心機能を非侵襲で評価できる可能性が示された.

参考文献

- [1] 日本超音波医学会 編: 新超音波医学 第3巻 循環器, 医学書院, 東京, pp. 100-101, 2000.
- [2] G. R. Sutherland, G. D. Salvo, P. Claus, J. D'hooge and B. Bijnens, "Strain and Strain Rate Imaging: A New Approach to Quantifying Regional Myocardial Function," J. Amer. Soc. Echocardiogr., Vol. 17, pp. 788-802, 2004.
- [3] G. R. Sutherland, M. J. Stewart, K. W. Groundstroem, C. M. Moran, A. Fleming, F. J. Guell-Peris, R. A. Riemersma, L. N. Fenn, K. A. Fox and W. N. McDicken, "Color Doppler Myocardial Imaging: A New Technique for the Assessment of Myocardial Function," J. Amer. Soc. Echocardiogr., Vol. 7, pp. 441-458, 1994.
- [4] A. Heimdal, A. Støylen, H. Torp and T. Skjarpe, "Real-time Strain Rate Imaging of the Left Ventricle by Ultrasound," J. Amer. Soc. Echocardiogr., Vol. 11, pp. 1013-1019, 1998.
- [5] K. Miyatake, M. Yamagushi, N. Tanaka, M. Uematsu, N. Yamazaki, Y. Mine, A. Sano and M. Hirama, "New Method for Evaluating Left Ventricular Wall Motion by Color-coded Tissue Doppler Imaging: *In Vitro* and *in Vivo* Studies," *J. Amer. Coll. Cardiol.*, Vol. 25, pp. 717-724, 1995.
- [6] P. Palka, A. Lange, A. D. Fleming, G. R. Sutherland, L. N. Fenn and W. N. McDicken,"Doppler Tissue Imaging: Myocardial Wall Motion Velocities in Normal Subjects,"

J. Amer. Soc. Echocardiogr., Vol. 8, pp. 659-668, 1995.

- [7] J. Gorcsan III, V. K. Gulati, W. A. Mandarino and W. E. Katz, "Color-coded Measures of Myocardial Velocity Throughout the Cardiac Cycle by Tissue Doppler Imaging to Quantify Regional Left Ventricular Function," *Amer. Heart J.*, Vol. 131, pp. 1203-1213, 1996.
- [8] D. M. Bers, Excitation-Contraction Coupling and Cardiac Contractile Force, Kluwer Academic Publishers, Boston, p. 64, 2001.
- [9] H. Kanai, M. Sato, Y. Koiwa and N. Chubachi, "Transcutaneous Measurement and Spectrum Analysis of Heart Wall Vibrations," *IEEE Trans. Ultrason. Ferroelect. Freq. Contr.*, Vol. 43, pp. 791-810, 1996.
- [10] H. Kanai, H. Hasegawa, N. Chubachi, Y. Koiwa and M. Tanaka, "Noninvasive Evaluation of Local Myocardial Thickening and Its Color-Coded Imaging," *IEEE Trans. Ultrason. Ferroelect. Freq. Contr.*, Vol. 44, pp. 752-768, 1997.
- [11] H. Kanai, Y. Koiwa, Y. Saito, I. Susukida and M. Tanaka, "In Vivo Measurement of Small Velocity Signals and Change in Thickness of the Heart Walls," Jpn. J. Appl. Phys., Vol. 38, pp. 3403-3408, 1999.
- [12] 日本超音波医学会 編: 新超音波医学 第3巻 循環器, 医学書院, 東京, pp. 311-312, 2000.
- [13] H. Kanai, S. Yonechi, I. Susukida, Y. Koiwa, H. Kamada and M. Tanaka, "Onset of Pulsatile Waves in the Heart Walls at End-Systole," *Ultrasonics*, Vol. 38, pp. 405-411, 2000.
- [14] ルイサダ, ポータルッピー: 心音-基礎と臨床, 東京大学出版会, 東京, p. 64, 1986.

- [15] D. M. Bers: Excitation-Contraction Coupling and Cardiac Contractile Force, Kluwer Academic Publishers, Boston, p. 64, 2001.
- [16] F. Netter, The CIBA Collection of Medical Illustrations Heart, Ciba Geigy (Japan) Ltd., Takarazuka, pp. 49-50, 1975.
- [17] N. B. Schiller, P. M. Shah, M. Crawford, A. De Maria, R. Devereux, H. Feigenbaum, H. Gutgesell, N. Reicheck, D. Sahn, I. Schnittger, N. H. Silverman, A. J. Tajik, "Recommendations for Quantitation of the Left Ventricle by Two-Dimensional Echocardiography," J. Amer. Soc. Echocardiogr., Vol. 2, pp. 358-367, 1989.
- [18] F. Netter, The CIBA Collection of Medical Illustrations Heart, Ciba Geigy (Japan) Ltd., Takarazuka, pp. 60-63, 1975.

本報告書収録の学術雑誌等発表論文は本ファイルに登録しておりません。なお、このうち東北大学 在籍の研究者の論文で、かつ、出版社等から著作権の許諾が得られた論文は、個別に TOUR に登録 しております。