

平成29年度 AIMaPチュートリアル 最適化理論の基礎と応用 ^{著者:}神山直之・畔上秀幸

九州大学マス・フォア・インダストリ研究所



平成 29 年度 AIMaP チュートリアル 最適化理論の基礎と応用

著者:神山直之,畔上秀幸

About MI Lecture Note Series

The Math-for-Industry (MI) Lecture Note Series is the successor to the COE Lecture Notes, which were published for the 21st COE Program "Development of Dynamic Mathematics with High Functionality," sponsored by Japan's Ministry of Education, Culture, Sports, Science and Technology (MEXT) from 2003 to 2007. The MI Lecture Note Series has published the notes of lectures organized under the following two programs: "Training Program for Ph.D. and New Master's Degree in Mathematics as Required by Industry," adopted as a Support Program for Improving Graduate School Education by MEXT from 2007 to 2009; and "Education-and-Research Hub for Mathematics-for-Industry," adopted as a Global COE Program by MEXT from 2008 to 2012.

In accordance with the establishment of the Institute of Mathematics for Industry (IMI) in April 2011 and the authorization of IMI's Joint Research Center for Advanced and Fundamental Mathematics-for-Industry as a MEXT Joint Usage / Research Center in April 2013, hereafter the MI Lecture Notes Series will publish lecture notes and proceedings by worldwide researchers of MI to contribute to the development of MI.

October 2014 Yasuhide Fukumoto Director Institute of Mathematics for Industry

はじめに

文部科学省委託事業「数学アドバンストイノベーションプラットフォーム」(AIMaP: Advanced Innovation powered by Mathematics Platform)は、「数学・数理科学と諸科学・産業との協働によるイノ ベーション創出のための研究促進プログラム(略称:数学協働プログラム)」(中核機関:統計数理研究所, H24~28 年度)で構築されたネットワーク型研究基盤を引き継ぎ、平成 29 年度より5 年間かけて数学・ 数理科学と諸科学分野・産業との協働を推進する組織的な取り組みです。九州大学マス・フォア・インダ ストリ研究所(IMI)が幹事拠点となり、全国 12 の数学・数理科学機関と協力体制を築き、諸科学・産 業界に潜在する数学・数理科学へのニーズを積極的に発掘して、問題解決にふさわしい数学・数理科学研 究者との協働による研究を促進する仕組みを構築することを目標としています。

当事業の一環として、2018 年 1 月 19 日に AIMaP チュートリアル「最適化理論の基礎と応用」を開 催いたしました。これは AIMaP 事業と国立研究開発法人科学技術振興機構(JST)との連携企画「CREST・ さきがけ・AIMaP 合同シンポジウム『数学パワーが世界を変える 2018』」(2018 年 1 月 19~21 日)の初 日に実施されたものです。近年とみに重要性を増している最適化理論とその産業への応用について、本 チュートリアルでは第一線で活躍中の 2 名の研究者に非専門家向けの入門的講義を行っていただきま した。このレクチャーノートは、参加者のみならず非参加者に対しても、当該分野の基礎事項の勉学に供 し、また、先端的情報を提供するため、講義資料をとりまとめたものです。

チュートリアルの前半には、離散最適化理論の若手第一人者で、(㈱富士通研究所と共同でその社会実装 で大きな成果をあげている神山直之准教授(九州大学マス・フォア・インダストリ研究所)に「線形計画 法入門」と題して線形計画法の理論的基礎および専用ソフトウェアを活用した現実的な問題の解法をご 紹介いただきました。後半は、計算機を援用した形状最適化理論のパイオアニアで、製品設計への応用で 大きな成果をあげてこられた畔上秀幸教授(名古屋大学情報学研究科)にご担当いただきました。「形状 最適化理論と製品設計への応用」として、形状最適化の理論的側面と工業製品等の設計への実践的な応 用についてご講義いただき、その後、参加者のパソコンを用いたソフトウェア活用の実習を行っていた だきました。本研究会が今後の数学・応用数学研究および諸科学分野・産業への応用の一助となることを 願っています。

本チュートリアルは、JST のご協力のもと、AIMaP 事業(文部科学省)が主催いたしました。開催に際しては、日本数学会、日本応用数理学会、統計関連学会連合にご後援いただきました。講師を務めてくださった両先生、開催にご協力いただいた皆様に、この場をお借りして深く御礼申し上げます。

AIMaP 事業 代表 福本 康秀 九州大学マス・フォア・インダストリ研究所・所長

2018年2月

AIMaPチュートリアル「最適化理論の基礎と応用」

■日時: 2018年1月19日(金) 9:00-17:00

■会場:日本橋ライフサイエンスビルディング 2階大会議室

(東京メトロ銀座線半蔵門線「三越前」駅より徒歩3分)

■プログラム

8:30-9:00 受付

9:00-12:00 「線形計画法入門」

講師:神山 直之(九州大学 マス・フォア・インダストリ研究所) 概要:

- ・線形計画問題の定義および応用例(ネットワークフロー)
- ・線形計画問題の理論的基礎(基本定理,端点解とマッチングにおける応用,双対性)
- ・線形計画問題を解くための Python のライブラリ PuLP の紹介

12:00-14:00 休憩

14:00-17:00 「形状最適化理論と製品設計への応用」

講師:畔上 秀幸(名古屋大学 大学院情報学研究科)

概要:

- ・非線形計画問題としてみたときの最適設計問題の特徴と解法
- ・最適設計問題の連続体形状最適化問題への拡張
- ・製品設計への応用例の紹介
- ・FreeFEM++を用いた実習(実習に参加される方はパソコンをご用意ください。)

■ 午後セッションの実習資料

- ・必要ファイル
 - FreeFEM++: 下記 URL よりダウンロードし、インストールしてください。

<u>http://www.freefem.org/ff++/download.php</u> (FreeFEM++メインページ: http://www.freefem.org)

- 実習プログラム:下記の研究会ウェブページにあるリンクからダウンロードしてください。 https://aimap.imi.kyushu-u.ac.jp/wp/event/2017k002

(ファイルへの直接リンク:

https://aimap.imi.kyushu-u.ac.jp/wp/wp-content/uploads/2017/10/book_v1.zip)

実習要領については、同梱の"README.txt"にある説明をご覧ください。









CREST・さきがけ・AIMaP合同シンポジウム

が世界を変える 数学ノ 2018



AIMaPチュートリアル「最適化理論の基礎と応用」 ■会場/日本橋ライフサイエンスビルディング 2階大会議室 お問合せ先 aimap@imi.kyushu-u.ac.jp 参加申込み https://aimap.im kvushulu ac in/wn/event/2017k002

「線形計画法入門」 神山 直之 (九州大学 マス・フォア・インダストリ研究所)



AIMaP公開シンポジウム 「数学と産業の協働ケーススタディ」

■会場/日本橋ライフサイエンスビルディング 9階911会議室 お問合せ先 aimap@imi,kyushu-u.ac.jp 参加申込み https://aimap.imi,kyushu-u.ac.jp/wp/event/2017k003

「数学者から産業界へ」

「3AF 日は ノビス学習業3.571 で3 数合単値 山口大学習業3.571 ですがり「 第5かい場例の拡かり~hボロジーの応用| 早水 根子 (損給システム研究機構統計数研究第.571でされけ) 「酸脂酸学と対極的性質がロラホルーション」 中野 直人 (京都大学国際高等教育院、JSTさされけ) 「数学とデークと気象学Mant 数型-気象連携のあゆみ」 私工 夏 (小林学 マス・374・インタストリ研究所、/カーボンニュートラルエネル4千一国際研究所) 「異分野実業種数変記」

「産業界から数学者へ」

「エエオフトレージムアコー」 ア業 直転・ダイキン工業株式会社)「八人ビ協会」のデータに対する数字活用について」 池章 数マレー爆大学大学院電学研究科」「金融イバーベージョンと数単手法(学界と発展分)」 さす、ナーは活動増加工業体式会社、電力大学学院登録科学研究科」「数学を登録機会レイジーフェース問題ーフラスで数値。 権用 長一・体式会社村田設作所、ADMAT、CAMMフォーラム」(電子セラミックス産業界からの数学者への大しなる期待)



CREST・さきがけ 関連領域合同シンポジウム

会場/アキバホール(富士ソフト秋葉原ビル5階)

先 mathsympo@math.jst, go.jp 参加申込み http://www.jst.go.jp/kisoken/crest/math-sympo/

_{招待職務}「ブロックチェーン:公平なIT社会のための新しい技術基盤と今後の課題」 佐古 和恵 (NECセキュリティ研究所、日本応用数理学会会長)

「セキュリティと数学」

高木 創(現在大学大学院情報理工学系研究科、九州大学マス・フォア・インダストリ研究所、CREST)「新たな数学問題を用いた次世代暗号の構成と安全性評価」 藉田 光司(産業技術総合研究所特殊技術研究部門、USTさきがけ)「プライバジー保護型情報解析技術とその数学的基盤」

「金融と数学」

古明に、原先大学大学院数理科学研究科。CREST)「先端的確率統計学が明く大規模従属性モデリングー金融ビッグデータ解析のための統計数理とその実装」 获原 哲平(情報システム研究機構統計数理研究所、JSTさきがけ)「株式市場の高端度データに対する統計解析と機械学習」

「数値計算/制御と数学」

大石 進一(平綱田大学東工学術院、CREST) 「構成保証付き数値計算の理論の進展と応用」 小林 亮(広島大学大学院理学研究科、CREST) |環境を友とする制御法の創成〜未知なる環境を動き回るロボットの実現を目指して」





7551-77-6(AMAP

CRESTE 採土土 ((1111)+4) 國府

■会場アクセス tree 1

日本橋ライフサイエンスビルディング 東京都中央区日本橋本町2-3-11 「東京メトロ銀座線・半蔵門線「三誠前」駅より徒歩3分



アキバホール

東京都千代田区神田練塀町3 富士ソフト秋葉原ビル5階 休御「小山と神田被神町」3 コンノーベス集成これ50倍 クセス/JR秋葉原駅中央改札口より徒歩2分 つくばエクスブレス 秋葉原駅A3改札口より徒歩2分 東京メトロ日比谷線 秋葉原駅2番出口より徒歩4分

主催、文武科学者 九州大学 マスフォア・インダストリ研究所(文部科学省委託事業)(数学アドバンストイノベーション ブラットフォーム(AlMaP))受託機関) 国立研究開発法人 科学技術振興機構(JIST) 後賃/日本数学会 日本応用数理学会 統計関連学会連合



| 線形計画法入門 | | | | | | | | | | |
|-------------------------------|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
| 神山 直之 (九州大学 マス・フォア・インダストリ研究所) | • | • | • | • | • | • | • | • | • | 1 |

目次

形状最適化理論と製品設計への応用

| 畔上 秀幸(名古屋大学 大学院情報学研究科) | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | • | 2 | 7 |
|------------------------|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
|------------------------|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|

線形計画法入門

神山 直之 (九州大学 マス・フォア・インダストリ研究所)

線形計画法入門

神山 直之

九州大学 マス・フォア・インダストリ研究所





概要 1 線形計画問題とは 2 Python パッケージ PuLP 3 最大流問題 4 Python パッケージ NetworkX 5 端点解 6 最大マッチング問題 7 双対問題

- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習

3 / 52

最適化問題とは?

最適化問題とは?

| 最適化問題 = 「 <mark>入力</mark> 」+「 目的 」 |
|---|
| 入力:解の候補集合 F と目的関数 $f: F \to \mathbb{R}$ |
| 目的 $f(x)$ を最小化する $x \in F$ を見つける |

例1: F = {x ∈ ℝ | -1 ≤ x ≤ 1}, f(x) = x² - x 例2: F = {X ⊆ N | ∑_{i∈X} c(i) ≤ B}, f(X) = B - ∑_{i∈X} c(i) ただし N = 有限集合, B ∈ ℤ₊, c: N → ℤ₊







線形計画問題の例

必要な栄養をとれる食事を考える問題

食品A:価格 = 2, 栄養1 = 3, 栄養2 = 2
食品B:価格 = 3, 栄養1 = 2, 栄養2 = 6
必要な栄養量:栄養1 = 5, 栄養2 = 8
⇒最小の価格で必要な栄養を確保するには?

■ 以下のような線形計画問題になる

 $\begin{array}{lll} \mbox{Minimize} & 2x_1 + 3x_2\\ \mbox{subject to} & 3x_1 + 2x_2 \geq 5\\ & 2x_1 + 6x_2 \geq 8\\ & x_1 \geq 0, \ x_2 \geq 0 \end{array}$

行列を用いた表現

■ 以下の線形計画問題を

 $\begin{array}{lll} \mbox{Minimize} & 2x_1+3x_2\\ \mbox{subject to} & 3x_1+2x_2\geq 5\\ & 2x_1+6x_2\geq 8\\ & x_1\geq 0, \ x_2\geq 0 \end{array}$

行列を用いて表現すると以下のようになる

Minimize
$$\begin{pmatrix} 2\\3 \end{pmatrix}^{\top} \cdot \begin{pmatrix} x_1\\x_2 \end{pmatrix}$$

subject to $\begin{pmatrix} 3 & 2\\2 & 6 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1\\x_2 \end{pmatrix} \ge \begin{pmatrix} 5\\8 \end{pmatrix}$ $\begin{pmatrix} x_1\\x_2 \end{pmatrix} \ge \begin{pmatrix} 0\\0 \end{pmatrix}$



線形計画問題の基本性質



 $\stackrel{\text{def}}{\iff} x \in \mathbb{R}^n_+$ かつ $Ax \ge b$ を満たす



線形計画問題に対するアルゴリズム

本講演の前提

線形計画法は理論・実用的に効率的に解ける

- 理論的なアルゴリズム
 - 単体法, 楕円体法, 内点法
- 本講演 ≠ これらのアルゴリズムの解説

本講演 = 問題自体の理論的基礎・理論的応用

■ ソフトウェア

- CPLEX, Gurobi, GLPK
- PuLP (Python)

概要

- 1 線形計画問題とは
- 2 Python パッケージ PuLP
- 3 最大流問題
- Python パッケージ NetworkX
- 5 端点解
- 6 最大マッチング問題
- 7 双対問題
- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習

13 / 52

Python パッケージ PuLP

線形計画問題を解くソフトウェア PuLP
 正確には Python のパッケージ

■ インストールの仕方は例えば

sudo pip install pulp

■ 以下では次の線形計画問題を PuLP で解いてみる

 $\begin{array}{ll} \mbox{Minimize} & 8x+19y\\ \mbox{subject to} & 2x+7y \geq 40\\ & 6x+3y \geq 50\\ & x \geq 0\\ & y \geq 0 \end{array}$

PuLP の使用方法



15 / 52

PuLP の使用方法

制約を定義
problem += 2*x + 7*y >= 40
problem += 6*x + 3*y >= 50
problem += x >= 0
problem += y >= 0
問題を解いて状況を確認して解を出力
status = problem.solve()
print(pulp.LpStatus[status])
print(pulp.value(problem.objective))
print(x.value())
print(y.value())

全体のソースファイル

```
import pulp
problem = pulp.LpProblem("P", pulp.LpMinimize)
x = pulp.LpVariable("x")
y = pulp.LpVariable("y")
problem += 8*x + 19*y
problem += 2*x + 7*y >= 40
problem += 6*x + 3*y >= 50
problem += x >= 0
problem += y >= 0
status = problem.solve()
print(pulp.LpStatus[status])
print(pulp.value(problem.objective))
print(x.value())
```

17 / 52

概要

- 1 線形計画問題とは
- 2 Python パッケージ PuLP
- 3 最大流問題
- Python パッケージ NetworkX
- 5 端点解
- 6 最大マッチング問題
- 7 双対問題
- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習



Python による実装例

import pulp

```
problem = pulp.LpProblem("P", pulp.LpMinimize)
x1 = pulp.LpVariable("x1")
x2 = pulp.LpVariable("x2")
x3 = pulp.LpVariable("x3")
x4 = pulp.LpVariable("x4")
x5 = pulp.LpVariable("x5")
x6 = pulp.LpVariable("x6")
x7 = pulp.LpVariable("x7")
x8 = pulp.LpVariable("x8")
x9 = pulp.LpVariable("x9")
```

21 / 52

Python による実装例

```
problem += -x1 - x2

problem += x1 - x3 - x4 == 0

problem += x2 + x3 - x5 - x6 == 0

problem += x4 + x5 - x7 - x8 == 0

problem += x6 + x7 - x9 == 0

problem += x1 <= 1

problem += x2 <= 1

problem += x3 <= 1

problem += x6 <= 1

problem += x6 <= 1

problem += x7 <= 1

problem += x8 <= 1

problem += x9 <= 1
```

Python による実装例

```
status = problem.solve()
print(pulp.LpStatus[status])

print(pulp.value(problem.objective))
print(x1.value())
print(x2.value())
print(x3.value())
print(x4.value())
print(x5.value())
print(x6.value())
print(x6.value())
print(x8.value())
print(x9.value())
```

23 / 52

概要 第級形計画問題とは Python パッケージ PuLP 最大流問題 Python パッケージ NetworkX 端点解 最大マッチング問題 双対問題 ゼロ和ゲーム 演習

NetworkX



25 / 52

NetworkX

| ■ 辺を加える |
|--|
| G.add_edge('s', '1', capacity=1) G.add_edge('s', '2', capacity=1) G.add_edge('1', '2', capacity=1) G.add_edge('1', '3', capacity=1) G.add_edge('2', '3', capacity=1) G.add_edge('2', '4', capacity=1) G.add_edge('3', '4', capacity=1) G.add_edge('3', 't', capacity=1) G.add_edge('4', 't', capacity=1) = 是大流問題友解之 |
| ■ 最大流問題を解く |
| <pre>flow_value, flows = nx.maximum_flow(G, 's', 't')</pre> |
| ■ 結果を表示する |
| <pre>print(flow_value)</pre> |

全体のソースファイル

```
import networkx as nx
G = nx.DiGraph()
G.add_node('s')
G.add_node('1')
G.add_node('2')
G.add_node('3')
G.add_node('4')
G.add_node('t')
G.add_edge('s', '1', capacity=1)
G.add_edge('s', '2', capacity=1)
G.add_edge('1', '2', capacity=1)
G.add_edge('1', '3', capacity=1)
G.add_edge('2', '3', capacity=1)
G.add_edge('2', '4', capacity=1)
G.add_edge('3', '4', capacity=1)
G.add_edge('3', 't', capacity=1)
G.add_edge('4', 't', capacity=1)
flow_value, flows = nx.maximum_flow(G, 's', 't')
print(flow_value)
```

概要

- 1 線形計画問題とは
- 2 Python パッケージ PuLP
- 3 最大流問題
- Python パッケージ NetworkX
- 5 端点解
- 6 最大マッチング問題
- 7 双対問題
- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習







証明: F の中に閉路 C がある場合

概要

- 1 線形計画問題とは
- 2 Python パッケージ PuLP
- 3 最大流問題
- Python パッケージ NetworkX
- 5 端点解
- 6 最大マッチング問題

7 双対問題

- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習

線形計画問題の書き換え

- 行列 A の i 行 j 列を a_{ij} とかく
- ベクトル $b \in b \stackrel{\text{def}}{=} (b_1, b_2, \dots, b_m)^\top$ と定義
- ベクトル c を $c \stackrel{\text{def}}{=} (c_1, c_2, \dots, c_n)^\top$ と定義
- この記法を使うと線形計画問題は以下のようになる

Minimize
$$c_1 x_1 + c_2 x_2 + \dots + c_n x_n$$

subject to $a_{1,1} x_1 + a_{1,2} x_2 + \dots + a_{1,n} x_n \ge b_1$
 $a_{2,1} x_1 + a_{2,2} x_2 + \dots + a_{2,n} x_n \ge b_2$
 \vdots
 $a_{m,1} x_1 + a_{m,2} x_2 + \dots + a_{m,n} x_n \ge b_m$
 $x_1, x_2, \dots, x_n \ge 0$

ラグランジュ緩和

先ほどの線形計画問題を緩和してみる
制約式 $a_{1,1}x_1 + \dots + a_{1,n}x_n \ge b_1$ を取り除く $b_1 - a_{1,1}x_1 - \dots - a_{1,n}x_n \le 0$ なので $\Rightarrow y_1 \ge 0$ を掛けて目的関数に足す

Minimize $c_1x_1 + \dots + c_nx_n$ $+ y_1(b_1 - a_{1,1}x_1 - \dots - a_{1,n}x_n)$ subject to $a_{2,1}x_1 + a_{2,2}x_2 + \dots + a_{2,n}x_n \ge b_2$ \vdots $a_{m,1}x_1 + a_{m,2}x_2 + \dots + a_{m,n}x_n \ge b_m$ $x_1, x_2, \dots, x_n \ge 0$

39 / 52

ラグランジュ緩和

他の制約も緩和してみる (ただし y_j ≥ 0)
Minimize $c_1x_1 + \dots + c_nx_n$ $+ \sum_{j=1}^m y_j(b_j - a_{j,1}x_1 - \dots - a_{j,n}x_n)$ subject to $x_1, x_2, \dots, x_n \ge 0$ 項を並べ替えると
Minimize $b_1y_1 + \dots + b_my_m$ $+ \sum_{i=1}^n x_i(c_i - a_{1,i}y_1 - \dots - a_{m,i}y_m)$ subject to $x_1, x_2, \dots, x_n \ge 0$

双対問題



41 / 52

双対問題

以下の問題を元の問題の「双対問題」とよぶ Maximize b₁y₁ + b₂y₂ + · · · + b_my_m subject to a_{1,1}y₁ + a_{2,1}y₂ + · · · + a_{m,1}y_m ≤ c₁ a_{1,2}y₁ + a_{2,2}y₂ + · · · + a_{m,2}y_m ≤ c₂ : a_{1,n}y₁ + a_{2,n}y₂ + · · · + a_{m,n}y_m ≤ c_n y₁, y₂, . . . , y_m ≥ 0
行列を使った表現は以下のようになる Maximize b[⊤]y subject to A[⊤]y ≤ c y ∈ ℝ^m₊



- Ⅰ Python パッケージ NetworkX
- 5 端点解
- 6 最大マッチング問題
- 7 双対問題
- 8 ゼロ和ゲーム
- 9 演習



・ 利得の定義: (Rの戦略 {
$$x_i$$
}, Cの戦略 { y_i })
- Rの利得 := $\sum_{i=1}^{m} \sum_{j=1}^{n} a_{i,j} x_i y_j$
- Cの損害 := $\sum_{i=1}^{m} \sum_{j=1}^{n} a_{i,j} x_i y_j$
= 目的:
- Rの目的 := $\max_{\{x_i\}} \min_{\{y_j\}} \sum_{i=1}^{m} \sum_{j=1}^{n} a_{i,j} x_i y_j$
- Cの目的 := $\min_{\{y_j\}} \max_{\{x_i\}} \sum_{i=1}^{m} \sum_{j=1}^{n} a_{i,j} x_i y_j$

von Neumannの最大最小定理



von Neumann の最大最小定理

N 4 · · ·

■ 先ほどの線形計画問題の双対問題は以下のようになる

subject to
$$\sum_{j=1}^{n} a_{ij}y_j \leq \alpha \quad (i \in \{1, 2, \dots, m\})$$
$$\sum_{j=1}^{n} y_j = 1$$
$$y_j \geq 0 \quad (j \in \{1, 2, \dots, n\})$$

 \square

48 / 52

■ これは定理の右辺を求める問題

■ 強双対定理より右辺と左辺が一致

24

概要





課題2の解答

● 各 *j* = 1, 2, ..., *n* に対して変数 *y_i* ≥ 0 を用意する ■ 変数 β を用意する 問題を緩和すると $\max \ z + \sum_{i=1}^{n} y_{j} (\sum_{i=1}^{m} a_{ij} x_{i} - z) + \beta (1 - \sum_{i=1}^{m} x_{i})$ 整理すると $\max \ \beta + z(1 - \sum_{i=1}^{m} y_i) + \sum_{i=1}^{m} x_i(\sum_{i=1}^{n} a_{ij}y_j - \beta)$ 51/52 課題2の解答 よい上界を求めたいので min β • zは自由なので $\sum_{j=1}^{n} y_j - 1 = 0$ • $x_i \ge 0$ なので意味があるためには $\sum_{j=1}^n a_{ij} y_j - \beta \le 0$ 以上より Minimize B subject to $\sum_{j=1}^{n} a_{ij} y_j \leq \beta \quad (i \in \{1, 2, \dots, m\})$ $\sum_{j=1}^{n} y_j = 1$ $y_i > 0 \quad (j \in \{1, 2, \dots, n\})$
形状最適化理論と製品設計への応用

畔上 秀幸 (名古屋大学 大学院情報学研究科)





問題 1.1 (状態決定問題)

図 2.4 の 1 次元線形弾性体に対して,長さ l,Young 率 $e_{
m Y}$, $p \in \mathbb{R}^2$ および $a \in \mathbb{R}^2$ が与えられたとき,

$$\boldsymbol{K}\left(\boldsymbol{a}\right)\boldsymbol{u}=\boldsymbol{p}\tag{1.2}$$

を満たす $u \in \mathbb{R}^2$ を求めよ. ただし,式 (1.2) は式 (1.1) を表すことにする.

問題 1.1 の解 u に対して,目的関数と制約関数 (あわせて評価関数とよぶ)を

$$f_0(\boldsymbol{u}) = \begin{pmatrix} p_1 & p_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} u_1 \\ u_2 \end{pmatrix} = \boldsymbol{p} \cdot \boldsymbol{u},$$

$$f_1(\boldsymbol{a}) = l(a_1 + a_2) - c_1 = \begin{pmatrix} l & l \end{pmatrix} \begin{pmatrix} a_1 \\ a_2 \end{pmatrix} - c_1$$

とおく. f_0 は平均コンプライアンス, f_1 は体積制約関数とよばれる.

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 最適設計問題の特徴

設計変数の入る線形空間を $X = \mathbb{R}^2$ とおき, さらに, 設計集合を

 $\mathcal{D} = \{ \boldsymbol{a} \in X \mid \boldsymbol{a} \ge \boldsymbol{a}_0 \}$

とおく.ただし、 $a_0 = (a_{01}, a_{02})^T > \mathbf{0}_{\mathbb{R}^2}$ を定数ベクトルとする.また、状態変数の入る線形空間を $U = \mathbb{R}^2$ とおく.

問題 1.2 (平均コンプライアンス最小化問題)

 $X = \mathbb{R}^2$ および $U = \mathbb{R}^2$ とおく. このとき,

$$\min_{(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u})\in\mathcal{D}\times U}\left\{f_{0}\left(\boldsymbol{u}\right)\mid f_{1}\left(\boldsymbol{a}\right)\leq0, \text{ 問題 } 1.1\right\}$$

を満たす a を求めよ.

最適設計問題の特徴

最適設計問題は,状態決定問題が等式制約として加わった不等式つき非線形最 適化問題のクラスとみなすことができる.

)

5/140

<ロト < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 > < 国 = < G = < G = < G = < G = < G = < G = < G = < G = < G = < G = <

例題 1.3 (平均コンプライアンス最小化問題の数値例)

問題 1.2 において l = 1, $e_{\rm Y} = 1$, $c_1 = 1$, $\boldsymbol{p} = (1,1)^{\rm T}$, $\boldsymbol{a}_0 = (0.1, 0.1)^{\rm T}$ とおいて, \boldsymbol{a} の最小点を求めよ.



形状最適化理論と製品設計への応用 └──最適設計問題の解法

評価関数 f の試行点 x_k 周りの Taylor 展開

$$f(\boldsymbol{x}_{k} + \boldsymbol{y}) = f(\boldsymbol{x}_{k}) + \boldsymbol{g} \cdot \boldsymbol{y} + o(\|\boldsymbol{y}\|_{X})$$

において、勾配 g が計算されたとき、勾配法は、

$$\boldsymbol{y}_g \cdot (\boldsymbol{A}\boldsymbol{y}) = -\boldsymbol{g} \cdot \boldsymbol{y} \quad \forall \boldsymbol{y} \in X \qquad \Leftrightarrow \quad \boldsymbol{y}_g = -\boldsymbol{A}^{-1}\boldsymbol{g}$$
 (2.1)

を満たすように探索ベクトル $y_g \in X$ を求める方法である.ただし, $A \in \mathbb{R}^{d \times d}$ は正定値対称行列とする.すなわち,

$$\boldsymbol{A} = \boldsymbol{A}^{\mathrm{T}}, \quad \exists \alpha > 0: \ \boldsymbol{y} \cdot (\boldsymbol{A}\boldsymbol{y}) \ge \alpha \left\| \boldsymbol{y} \right\|_{\mathbb{R}^d}^2 \ \forall \boldsymbol{y} \in X.$$

実際,

$$f(\boldsymbol{x}_{k} + \epsilon \boldsymbol{y}_{g}) - f(\boldsymbol{x}_{k}) = -\epsilon \boldsymbol{y}_{g} \cdot (\boldsymbol{A}\boldsymbol{y}_{g}) + o(\epsilon) \leq -\epsilon \alpha \|\boldsymbol{y}_{g}\|_{X}^{2} + o(\epsilon).$$

◆□▶ ◆舂▶ ◆臣▶ ◆臣▶

э

クへ (~ 9/140

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法

式(2.1)は,

$$q\left(\boldsymbol{y}_{g}\right) = \min_{\boldsymbol{y} \in X} \left\{ q\left(\boldsymbol{y}\right) = \frac{1}{2}\boldsymbol{y} \cdot \left(\boldsymbol{A}\boldsymbol{y}\right) + \boldsymbol{g} \cdot \boldsymbol{y} + f\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \right\}$$

を満たす $y_g \in X$ を求めることと同値である.



勾配 g の試行点 x_k 周りの Taylor 展開

 $oldsymbol{g}\left(oldsymbol{x}_{k}+oldsymbol{y}_{g}
ight)=oldsymbol{g}+oldsymbol{H}oldsymbol{y}_{g}+oldsymbol{o}\left(\left\|oldsymbol{y}_{g}
ight\|_{X}
ight)$

を満たす勾配 g と Hesse 行列 H が計算されたとき, Newton 法は,

 $oldsymbol{g}\left(oldsymbol{x}_{k}+oldsymbol{y}_{g}
ight)=oldsymbol{g}+oldsymbol{H}oldsymbol{y}_{g}=oldsymbol{0}_{X'}$

とおくことにより探索ベクトル $y_q \in X$ を求める方法である. すなわち,

$$y_g \cdot (Hy) = -g \cdot y \quad \forall y \in X |.$$

■ 等式制約つき問題における f の勾配と Hesse 行列 [1, 2.6 節] 最適化理論

• 設計変数を $m{x} \in X = \mathbb{R}^d$ とする.

• 等式制約を $\boldsymbol{h} = (h_1, \cdots, h_n)^{\mathrm{T}} : X \to \mathbb{R}^n (n < d)$ とかく.

最適設計理論

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 最適設計問題の解法

- 設計変数を $x = (\phi, u) \in X = \mathbb{R}^d = \Xi \times U = \mathbb{R}^{d-n} \times \mathbb{R}^n$ (n < d) とする. $\phi \in \Xi$ を設計変数, $u \in U$ を状態変数とよぶ.
- 等式制約を $h = (h_1, \cdots, h_n)^T : X \to \mathbb{R}^n = U'$ とおく.

問題 2.2 (等式制約つき最適化問題)

 $X = \mathbb{R}^d$, $f: X \to \mathbb{R}$, $h = (h_1, \cdots, h_n)^{\mathrm{T}} : X \to \mathbb{R}^n$ (n < d) に対して,次を満たす $x = (\phi, u)$ を求めよ.

 $\min_{\boldsymbol{x}\in X} \left\{ f\left(\boldsymbol{x}\right) \mid \boldsymbol{h}\left(\boldsymbol{x}\right) = \boldsymbol{0}_{U'} \right\}$

√ Q (~
12 / 140

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへで

・ロト ・回 ト ・ヨト ・ヨト

11 / 140

問題 2.2 に対する Lagrange 関数を $\mathscr{L}(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}) = f(\boldsymbol{x}) + \boldsymbol{\lambda} \cdot \boldsymbol{h}(\boldsymbol{x})$ と定義する. $\lambda = (\lambda_1, \dots, \lambda_n)^{\mathrm{T}} \in \mathbb{R}^n$ は Lagrange 乗数とよばれる. 定理 2.3 (極小点1次の必要条件 [1, 定理 2.6.4]) $f \in C^1(X; \mathbb{R}), \ h \in C^1(X; \mathbb{R}^n)$ および $x = (\phi, u) \in X$ において $h_{u^{T}}(x) \in \mathbb{R}^{n \times n}$ が正則行列とする. このとき, x が問題 2.2 の極小点ならば, $\mathscr{L}_{\mathbf{x}}(\mathbf{x}, \boldsymbol{\lambda}) = \mathbf{0}_{\mathbf{X}}.$ $\mathscr{L}_{\boldsymbol{\lambda}}(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}) = \boldsymbol{h}(\boldsymbol{x}) = \boldsymbol{0}_{U'}$ を満たす $\lambda \in \mathbb{R}^n$ が存在する. 定理 2.3 の条件は、次のようにかける. $\mathscr{L}'\left(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}\right)\left[\boldsymbol{y},\hat{\boldsymbol{\lambda}}\right] = \mathscr{L}_{\boldsymbol{x}}\left(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}\right)\left[\boldsymbol{y}\right] + \mathscr{L}_{\boldsymbol{\lambda}}\left(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}\right)\left[\hat{\boldsymbol{\lambda}}\right] = 0 \quad \forall \left(\boldsymbol{y},\hat{\boldsymbol{\lambda}}\right) \in X \times U.$ 医周周 医医原子子 -500 13 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 最適設計問題の解法 ■ Lagrange 乗数法 (随伴変数法) による勾配の求め方 $x = (\phi, u) \in X = \Xi \times U$ に注意して, 問題 2.2 に対する Lagrange 関数を $\mathscr{L}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) = f(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}) + \mathscr{L}_{\mathrm{S}}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) = f(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}) + \boldsymbol{v} \cdot \boldsymbol{h}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u})$ とおく. $v \in U$ は Lagrange 乗数である. \mathscr{L} の全微分に対して, $\mathscr{L}'(oldsymbol{\phi},oldsymbol{u},oldsymbol{v})[oldsymbol{\varphi},\hat{oldsymbol{u}},\hat{oldsymbol{v}}]$ $=\left|f_{\boldsymbol{\phi}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}\right]+\mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{\phi}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}\right]\right|$ $+ f_{\boldsymbol{u}}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}) \left[\hat{\boldsymbol{u}} \right] + \mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{u}}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) \left[\hat{\boldsymbol{u}} \right] \ (= 0 \Leftarrow \left| f_{\boldsymbol{u}} + \mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{u}}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) = \boldsymbol{0}_{U'} \right|)$ $+\mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{v}}(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v})[\hat{\boldsymbol{v}}] \quad (=0 \iff |\boldsymbol{h}(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u})=\boldsymbol{0}_{U'}|)$ $= \boldsymbol{g} \cdot \boldsymbol{\varphi} = \tilde{f}'(\boldsymbol{\phi}) [\boldsymbol{\varphi}] \quad \forall (\boldsymbol{\varphi}, \hat{\boldsymbol{u}}, \hat{\boldsymbol{v}}) \in \Xi \times U \times U$ が成り立つ. ただし, $f(\phi, u(\phi)) \in \tilde{f}(\phi)$ とかいた. ・ロト ・四ト ・ヨト ・ヨト ・ヨ 500 14 / 140

■ Lagrange 乗数法 (随伴変数法) による Hesse 行列の求め方 許容集合と許容方向集合あるいは接面を次のように定義する.

 $S = \{ \boldsymbol{x} \in X \mid \boldsymbol{h}(\boldsymbol{x}) = \boldsymbol{0}_{U'} \},$ $T_{S}(\boldsymbol{x}) = \{ \boldsymbol{y} \in X \mid \boldsymbol{h}_{\boldsymbol{x}^{\mathrm{T}}}(\boldsymbol{x}) [\boldsymbol{y}] = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{n}} \}.$



図 2.3: 許容集合 S と許容方向集合 $T_S(\mathbf{x})$ ($X = \mathbb{R}^3$, n = 1)

< □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □

《曰》《卽》《臣》《臣》

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 最適設計問題の解法

定理 2.4 (極小点 2次の必要条件 [1, 定理 2.6.6])

問題 2.2 において, $f \in C^2(X; \mathbb{R})$ および $h \in C^2(X; U)$ とする. $x = (\phi, u) \in S$ において $\partial_X h_1(x), \ldots, \partial_X h_n(x)$ が1次独立とする. このと き, x が極小点ならば,次が成り立つ.

 $\mathscr{L}_{\boldsymbol{x}\boldsymbol{x}}\left(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}\right)\left[\boldsymbol{y},\boldsymbol{y}\right] \geq 0 \quad \forall \boldsymbol{y} \in T_{S}\left(\boldsymbol{x}\right)$

定理 2.5 (極小点 2 次の十分条件 [2, Theorem 2.3])

問題 2.2 において, $f \in C^2(X; \mathbb{R})$ および $h \in C^2(X; U)$ とする. $x \in X$ におい て $\partial_X h_1(x)$, ..., $\partial_X h_n(x)$ が 1 次独立とする. このとき, x が定理 2.3 の条件 を満たし,

 $\mathscr{L}_{\boldsymbol{x}\boldsymbol{x}}\left(\boldsymbol{x},\boldsymbol{\lambda}\right)\left[\boldsymbol{y},\boldsymbol{y}\right] > 0 \quad \forall \boldsymbol{y} \in T_{S}\left(\boldsymbol{x}\right)$

を満たす (x, λ) が存在するならば, x は問題 2.2 の極小点である.

ク Q (~ 16 / 140

3

ク Q (や 15 / 140 Hesse 行列は次のように得られる. \mathscr{L} の (ϕ, u) に対する 2 階偏微分は,

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 - のへで

となる.

17 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法 一方, $i \in \{1, 2\}$ として, $\mathscr{L}_{\mathrm{S}(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u})}(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v})[\boldsymbol{\varphi}_{i},\hat{\boldsymbol{v}}_{i}]$ $=\mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{\phi}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}_{j}\right]+\mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right]$ $= \left[\mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{\phi}}\left(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}\right) \left[\boldsymbol{\varphi}_{j}\right] + \mathscr{L}_{\mathrm{S}}\left(\boldsymbol{\phi}, \hat{\boldsymbol{v}}_{j}, \boldsymbol{v}\right) = 0 \right] \quad \forall \left(\boldsymbol{\varphi}_{j}, \hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right) \in T_{S}\left(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}\right)$ が成り立つ. これより, $\hat{\boldsymbol{v}}_{i} = \boldsymbol{p}(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v})[\boldsymbol{\varphi}_{i}]$ (2.3)が得られると仮定する. 式 (2.3) を式 (2.2) に代入して,次が得られるとき,H は Hesse 行列となる. $h(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v})[\boldsymbol{\varphi}_1, \boldsymbol{\varphi}_2] = \boldsymbol{\varphi}_1 \cdot (\boldsymbol{H}\boldsymbol{\varphi}_2)$ $=\mathscr{L}_{\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right)\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right)}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\left(\boldsymbol{\varphi}_{1},\boldsymbol{p}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}_{1}\right]\right),\left(\boldsymbol{\varphi}_{2},\boldsymbol{p}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}_{2}\right]\right)\right]$ $= \varphi_1 \cdot (\boldsymbol{H}\varphi_2) = \tilde{f}''(\boldsymbol{\phi}) [\varphi_1, \varphi_2] \quad (\tilde{f}(\boldsymbol{\phi}) = f(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}(\boldsymbol{\phi})))$ < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > □ ≥ 590 18 / 140

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法 ■ 簡単な問題を用いた検証 [1, 1.1 節] 問題 2.6 (平均コンプライアンス) $\Xi = \mathbb{R}^2$ および $U = \mathbb{R}^2$ とおく、このとき、 $\min_{(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u})\in\Xi\times U}\left\{f\left(\boldsymbol{u}\right)=\boldsymbol{p}\cdot\boldsymbol{u}\mid\,\boldsymbol{K}\left(\boldsymbol{a}\right)\boldsymbol{u}=\boldsymbol{p}\right\}$ を満たす (*a*, *u*) を求めよ. 図 2.4:2 つの断面積をもつ1次元線形弾性体 < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ > < □ Sac 19 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 最適設計問題の解法 ■ 代入法 状態方程式の解 $u = K^{-1}(a) p \delta f(u)$ に代入すれば, $\widetilde{f}(\boldsymbol{a}) = f(\boldsymbol{u}(\boldsymbol{a})) = \boldsymbol{p} \cdot \left(\boldsymbol{K}^{-1}(\boldsymbol{a}) \, \boldsymbol{p} \right) = \frac{l}{e_{\mathrm{Y}}} \left(\frac{\left(p_1 + p_2 \right)^2}{a_1} + \frac{p_2^2}{a_2} \right)$ を得る.これを a で偏微分して、次を得る. $\boldsymbol{g} = \begin{pmatrix} \frac{\partial f}{\partial a_1} \\ \frac{\partial f}{\partial z_1} \end{pmatrix} = \frac{l}{e_{\mathrm{Y}}} \begin{pmatrix} -\frac{(p_1 + p_2)^2}{a_1^2} \\ -\frac{p_2^2}{2} \end{pmatrix}$ (2.4)

▲□▶ ▲圖▶ ▲厘▶ ▲厘▶

э

ク Q (や 20 / 140

PSC Add Market Notice
J Solid Registrate Solution

$$H = \begin{pmatrix} \frac{\partial^2 \tilde{f}}{\partial a_1 \partial a_1}, & \frac{\partial^2 \tilde{f}}{\partial a_2 \partial a_2} \\ \frac{\partial^2 \tilde{f}}{\partial a_2 \partial a_1}, & \frac{\partial^2 \tilde{f}}{\partial a_2 \partial a_2} \end{pmatrix} = \frac{l}{e_{\rm Y}} \begin{pmatrix} \frac{2(p_1 + p_2)^2}{a_1^3} & 0 \\ 0 & \frac{2p_2^2}{a_2^3} \end{pmatrix}$$
(2.5)
 $\varepsilon \varepsilon \varepsilon \delta . a_1, a_2 > 0 \text{ Orderson, H is tracked by solutions of the set of the set$

Hesse 行列は次のように得られる.許容集合と許容方向集合あるいは接面を

$$S = \left\{ \left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u} \right) \in \Xi \times U \mid \boldsymbol{h} \left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u} \right) = \boldsymbol{0}_{U'} \right\},$$

$$T_S \left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u} \right) = \left\{ \left(\boldsymbol{b}, \hat{\boldsymbol{v}} \right) \in \Xi \times U \mid \boldsymbol{h}_{\boldsymbol{a}\boldsymbol{u}} \left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u} \right) \left[\boldsymbol{b}, \hat{\boldsymbol{v}} \right] = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^n} \right\}.$$

とおく. \mathscr{L} の設計変数 (a, u) に対する 2 階偏微分は,

$$\begin{aligned} \mathscr{L}_{(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u})(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u})}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\left(\boldsymbol{b}_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right),\left(\boldsymbol{b}_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right)\right] \\ &=\left(\mathscr{L}_{0\boldsymbol{a}}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{b}_{1}\right]+\mathscr{L}_{0\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right]\right)_{\boldsymbol{a}}\left[\boldsymbol{b}_{2}\right] \\ &+\left(\mathscr{L}_{0\boldsymbol{a}}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{b}_{1}\right]+\mathscr{L}_{0\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right]\right)_{\boldsymbol{u}}\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right] \\ &=\left(\overset{\boldsymbol{b}_{2}}{\hat{\boldsymbol{v}}_{2}}\right)\cdot\left(\boldsymbol{H}_{\mathscr{L}_{\mathrm{S}}}\begin{pmatrix}\boldsymbol{b}_{1}\\\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\end{pmatrix}\right) \quad \forall\left(\boldsymbol{b}_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right),\left(\boldsymbol{b}_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right)\in T_{S}\left(\boldsymbol{a},\boldsymbol{u}\right) \end{aligned} \tag{2.7}$$

となる.ここで,次のようである.

$$H_{\mathscr{L}_{\mathrm{S}}} = \begin{pmatrix} \mathscr{L}_{\mathrm{Saa}} & \mathscr{L}_{\mathrm{Sau}} \\ \mathscr{L}_{\mathrm{Sua}} & \mathscr{L}_{\mathrm{Suu}} \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \mathbf{0}_{\mathbb{R}^{2\times2}} & \begin{pmatrix} \mathbf{v}^{\mathrm{T}} \mathbf{K}_{a_{1}} \\ \mathbf{v}^{\mathrm{T}} \mathbf{K}_{a_{2}} \end{pmatrix} \\ \begin{pmatrix} (\mathbf{K}_{a_{1}}^{\mathrm{T}} \mathbf{v} & \mathbf{K}_{a_{2}}^{\mathrm{T}} \mathbf{v}) & \mathbf{0}_{\mathbb{R}^{2\times2}} \end{pmatrix}$$

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法

> 一方, $j \in \{1, 2\}$ に対して $\mathscr{L}_{\mathcal{S}(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u})}\left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{b}_{i}, \hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right] = \boldsymbol{v} \cdot \left\{-\left(\boldsymbol{K}'\left(\boldsymbol{a}\right)\left[\boldsymbol{b}_{i}\right]\right)\boldsymbol{u} - \boldsymbol{K}\left(\boldsymbol{a}\right)\left(\hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right)\right\} = 0$ $\forall \left(\boldsymbol{b}_{i}, \hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right) \in T_{S}\left(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u}\right)$

より、次を得る.

$$\hat{\boldsymbol{v}}_{j} = -\boldsymbol{K}^{-1}(\boldsymbol{a}) \left(\boldsymbol{K}'(\boldsymbol{a}) \left[\boldsymbol{b}_{i} \right] \right) = \begin{pmatrix} -\frac{u_{1}}{a_{1}} & 0\\ -\frac{u_{1}}{a_{1}} & -\frac{u_{2}-u_{1}}{a_{2}} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} b_{i1}\\ b_{i2} \end{pmatrix}$$
(2.8)

式 (2.8) を式 (2.7) に代入し、自己随伴関係を用いれば、

$$h(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) [\boldsymbol{b}_1, \boldsymbol{b}_2]$$

= $\mathscr{L}_{(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u})(\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u})} (\boldsymbol{a}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) [(\boldsymbol{b}_1, \hat{\boldsymbol{v}}_1), (\boldsymbol{b}_2, \hat{\boldsymbol{v}}_2)]$
= $\boldsymbol{b}_1 \cdot (\boldsymbol{H}\boldsymbol{b}_2)$ (2.9)

24 / 140

となる. ここで, *H* は代入法で得られた式 (2.5) と一致する.

■ 制約つき問題における勾配法と Newton 法 [1, 3.7 節, 3.8 節] これ以降, 最適設計問題における設計変数 φ を x とかくことにする.

問題 2.7 (制約つき最適化問題)

$$X=\mathbb{R}^d$$
 とする. $f_0,\,\cdots,\,f_m\in C^2\left(X;\mathbb{R}
ight)$ に対して,

$$\min_{\boldsymbol{x}\in X} \left\{ f_0\left(\boldsymbol{x}\right) \mid f_1\left(\boldsymbol{x}\right) \leq 0, \cdots, f_m\left(\boldsymbol{x}\right) \leq 0 \right\}$$

を満たす x を求めよ.

不等式制約が満たされる許容集合と有効な制約に対する添え字の集合を

 $S = \{ \boldsymbol{x} \in X \mid f_{1}(\boldsymbol{x}) \leq 0, \cdots, f_{m}(\boldsymbol{x}) \leq 0 \},\$ $I_{A}(\boldsymbol{x}) = \{ i \in \{1, \cdots, m\} \mid f_{i}(\boldsymbol{x}) \geq 0 \} = \{ i_{1}, \cdots, i_{|I_{A}(\boldsymbol{x})|} \}$

とおく.

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法

問題 2.8 (制約つき問題に対する勾配法)

試行点 $\boldsymbol{x}_k \in S$ において $f_0(\boldsymbol{x}_k)$, $f_{i_1}(\boldsymbol{x}_k) = 0$, …, $f_{i_{|I_A|}}(\boldsymbol{x}_k) = 0$, $\boldsymbol{g}_0(\boldsymbol{x}_k)$, $\boldsymbol{g}_{i_1}(\boldsymbol{x}_k)$, …, $\boldsymbol{g}_{i_{|I_A|}}(\boldsymbol{x}_k)$ を既知とする.また, $\boldsymbol{A} \in \mathbb{R}^{d \times d}$ を正定値実対称行列, c_a を正の定数とする.このとき,

$$\begin{split} q\left(\boldsymbol{y}_{g}\right) &= \min_{\boldsymbol{y} \in X} \bigg\{ q\left(\boldsymbol{y}\right) = \frac{1}{2} \boldsymbol{y} \cdot \left(c_{a} \boldsymbol{A} \boldsymbol{y}\right) + \boldsymbol{g}_{0}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \cdot \boldsymbol{y} + f_{0}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \\ & f_{i}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) + \boldsymbol{g}_{i}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \cdot \boldsymbol{y} \leq 0 \text{ for } i \in I_{A}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \bigg\} \end{split}$$

を満たす $x_{k+1} = x_k + y_g$ を求めよ.

問題 2.8 の Lagrange 関数を次のようにおく.

$$\mathscr{L}_{Q}(\boldsymbol{y},\boldsymbol{\lambda}_{k+1}) = q(\boldsymbol{y}) + \sum_{i \in I_{A}(\boldsymbol{x}_{k})} \lambda_{i\,k+1} \left(f_{i}(\boldsymbol{x}_{k}) + \boldsymbol{g}_{i}(\boldsymbol{x}_{k}) \cdot \boldsymbol{y} \right)$$

クくで 26/140

ク Q (や 25 / 140

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 国 ▶ ▲ 国 ▶ ― 国



形状最適化理論と製品設計への応用 └── 最適設計問題の解法

ここで, y_{g0} , y_{gi_1} , …, $y_{gi_{|I_A|}}$ を $i \in I_A(x_k)$ ごとに勾配法を適用したときの 解とする. すなわち,

$$\boldsymbol{y}_{gi} = -\left(c_{a}\boldsymbol{A}\right)^{-1}\boldsymbol{g}_{i} \quad \text{for } i \in I_{\mathrm{A}}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right).$$

また, $\lambda_{k+1} \in \mathbb{R}^{|I_A|}$ を未知の Lagrange 乗数とする.このとき,

$$oldsymbol{y}_g = oldsymbol{y}_g \left(oldsymbol{\lambda}_{k+1}
ight) = oldsymbol{y}_{g0} + \sum_{i \in I_{\mathrm{A}}(oldsymbol{x}_k)} \lambda_{i\,k+1}\,oldsymbol{y}_{gi}$$

は式 (2.10) を満たす. さらに, 式 (2.11) は

$$\begin{pmatrix} g_{i_1} \cdot y_{gi_1} & \cdots & g_{i_1} \cdot y_{gi_{|I_A|}} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ g_{i_{|I_A|}} \cdot y_{gi_1} & \cdots & g_{i_{|I_A|}} \cdot y_{gi_{|I_A|}} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda_{i_1 \, k+1} \\ \vdots \\ \lambda_{i_{|I_A|} \, k+1} \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} f_{i_1} + g_{i_1} \cdot y_{g_0} \\ \vdots \\ f_{i_{|I_A|}} + g_{i_{|I_A|}} \cdot y_{g0} \end{pmatrix}$$
となる. この連立一次方程式より、 λ_{k+1} が決定される.



問題 2.9 (制約つき問題に対する Newton 法)

試行点 $x_k \in X$ において, $\lambda_k \in \mathbb{R}^{|I_A|}$ は KKT 条件を満たすとする.また,

$$oldsymbol{H}_{\mathscr{L}}\left(oldsymbol{x}_{k}
ight)=oldsymbol{H}_{0}\left(oldsymbol{x}_{k}
ight)+\sum_{i\in I_{\mathrm{A}}\left(oldsymbol{x}_{k}
ight)}\lambda_{ik}oldsymbol{H}_{i}\left(oldsymbol{x}_{k}
ight)$$

とおく. このとき,

$$\begin{split} q\left(\boldsymbol{y}_{g}\right) &= \min_{\boldsymbol{y} \in X} \bigg\{ q\left(\boldsymbol{y}\right) = \frac{1}{2} \boldsymbol{y} \cdot \left(\boldsymbol{H}_{\mathscr{L}}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \boldsymbol{y}\right) + \boldsymbol{g}_{0}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \cdot \boldsymbol{y} + f_{0}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \\ & f_{i}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) + \boldsymbol{g}_{i}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \cdot \boldsymbol{y} \leq 0 \text{ for } i \in I_{\mathrm{A}}\left(\boldsymbol{x}_{k}\right) \bigg\} \end{split}$$

を満たす $x_{k+1} = x_k + y_g$ を求めよ.

勾配法の A を $H_{\mathscr{L}}$ におきかえれば Newton 法になる.

| 形状最適化理論と製品設計への応用 |
|---|
| └──最適設計問題の解法 |
| |
| (1) 初期設定 (k=0) (2) 状態決定問題を解いて、評価関数を計算する. (3) 制約関数の Yes (3) 制約関数の Hesse 行列 (3) 制約関数の Yes (4) 随伴問題を解いて、勾配とHesse 行列を計算する. (5) Newton 法で設計変数の変動を求める. (6) Lagrange 乗数を求める. (7) 設計変数を更新して (k+1), (2) をおこなう. |
| (8) 終了条件 (k+1→k) |
| Yes (9) 終了 |
| 図 2.7: 制約つき最適化問題に対する Newton 法のアルゴリズム |
| ▲□▶ < 畳▶ < 差▶ 差 少く? 32/140 |

▲□▶ ▲□▶ ▲臣▶ ▲臣▶ 三臣 - のへで

31 / 140







生まれのほうまう
生理 3.2 (Hölder の不等式)

$$d \in \mathbb{N}$$
 に対して、 $\Omega \in \mathbb{R}^d$ 上の可測集合とし、 $p, q \in (1, \infty)$ は
 $\frac{1}{p} + \frac{1}{q} = 1$
を満たすとする、このとき、 $f \in L^p(\Omega; \mathbb{R})$ と $g \in L^q(\Omega; \mathbb{R})$ に対して
 $\|fg\|_{L^1(\Omega; \mathbb{R})} \le \|f\|_{L^p(\Omega; \mathbb{R})} \|g\|_{L^q(\Omega; \mathbb{R})}$
が成り立つ.

エロ・・ク・・ま、そ、
 $f(v) = \int_{\Omega} uv \, dx = \langle u, v \rangle \quad \forall v \in X$
を満たすような有界線形汎関数 $f(\cdot) = \langle u, \cdot \rangle$ の集合 $(u \ O$ 集合) を x' とかい
 $\tau, x \ O$ 双対空間という、また、 $(\cdot, \cdot): X' \times X \to \mathbb{R}$ を $(\cdot, \cdot)_{X' \times X}$ ともかいて、
双対積という.

定義 3.3 (k 階の Fréchet 微分)

 $X \ge Y \in \mathbb{R}$ 上の Banach 空間とする. $x \in X$ の近傍 $B \subset X$ 上で $f : B \rightarrow Y$ が定義されているとする. 任意の変動ベクトル $y_1 \in X$ に対して,

$$\lim_{\|\boldsymbol{y}_1\|_X \to 0} \frac{\|f(\boldsymbol{x} + \boldsymbol{y}_1) - f(\boldsymbol{x}) - f'(\boldsymbol{x}) [\boldsymbol{y}_1]\|_Y}{\|\boldsymbol{y}_1\|_X} = 0$$
(3.1)

を満たす有界線形作用素 $f'(x)[\cdot] \in \mathcal{L}(X;Y)$ が存在するとき、 $f'(x)[y_1]$ を fの x における Fréchet 微分という. さらに、任意の $y_2 \in X$ に対して、

$$\lim_{\|\boldsymbol{y}_2\|_X \to \boldsymbol{0}_X} \frac{\|f'(\boldsymbol{x} + \boldsymbol{y}_2)[\boldsymbol{y}_1] - f'(\boldsymbol{x})[\boldsymbol{y}_1] - f''(\boldsymbol{x})[\boldsymbol{y}_1, \boldsymbol{y}_2]\|_Y}{\|\boldsymbol{y}_2\|_X} = 0$$

を満たす $f''(x)[y_1, \cdot] \in \mathcal{L}(X; \mathcal{L}(X; Y))$ が存在するとき, $f''(x)[y_1, y_2]$ を f の x における 2 階の Fréchet 微分という. $\mathcal{L}(X; \mathcal{L}(X; Y))$ を $\mathcal{L}^2(X \times X; Y)$ と かく. $k \in \{3, 4, \ldots\}$ 階の Fréchet 微分 $f^{(k)}$ も同様に定義される.

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 臣 ▶ ▲ 臣 ▶ ― 臣

ク Q (や 42 / 140

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 関数解析の基礎

式 (3.1) は,

$$f(x + y_1) = f(x) + f'(x)[y_1] + o(||y_1||_X)$$

ともかける.ここで、 $o\left(\left\| \boldsymbol{y}_{1} \right\|_{X}
ight)$ は

$$\lim_{\|\boldsymbol{y}_1\|_X \to 0} \frac{o\left(\|\boldsymbol{y}_1\|_X\right)}{\|\boldsymbol{y}_1\|_X} = \boldsymbol{0}_Y$$

のように定義される.



形状最適化理論と製品設計への応用 └── 偏微分方程式の境界値問題

$$U = \left\{ \boldsymbol{u} \in H^{1}\left(\Omega; \mathbb{R}^{d}\right) \mid \boldsymbol{u} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{d}} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}} \right\},\$$
$$U\left(\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}}\right) = \left\{ \boldsymbol{u} \in H^{1}\left(\Omega; \mathbb{R}^{d}\right) \mid \boldsymbol{u} = \boldsymbol{u}_{\mathrm{D}} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}} \right\},\$$
$$a(\boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) = \int_{\Omega} \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right) \cdot \boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}\right) \,\mathrm{d}x,\$$
$$l\left(\boldsymbol{v}\right) = \int_{\Omega} \boldsymbol{b} \cdot \boldsymbol{v} \,\mathrm{d}x + \int_{\Gamma_{\mathrm{N}}} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}} \cdot \boldsymbol{v} \,\mathrm{d}\gamma.$$

問題 4.2 (線形弾性問題の弱形式)

 $oldsymbol{b} \in L^2\left(\Omega; \mathbb{R}^d
ight), \, oldsymbol{p}_{\mathrm{N}} \in L^2\left(\Gamma_{\mathrm{N}}; \mathbb{R}^d
ight), \, oldsymbol{C} \in L^{\infty}\left(\Omega; \mathbb{R}^{d imes d imes d imes d imes d}
ight), \, oldsymbol{u}_{\mathrm{D}} \in H^1\left(\Omega; \mathbb{R}^d
ight)$ のとき, $a\left(oldsymbol{u}, oldsymbol{v}
ight) = l\left(oldsymbol{v}
ight) \quad orall oldsymbol{v} \in U$ を満たす $oldsymbol{u} \in U\left(oldsymbol{u}_{\mathrm{D}}
ight)$ を求めよ.

44 / 140

■ 楕円型偏微分方程式の弱解の一意存在 [1, 5.2 節]

定理 4.3 (Lax-Milgram の定理)

U を実 Hilbert 空間とする. *a* は強圧的かつ有界とする. また, $l \in U'$ とする. このとき, 問題 4.2 の解 $u \in U$ は一意に存在する.

例題 4.4 (線形弾性問題の解の一意存在)

問題 4.2 において, $|\Gamma_{\rm D}| > 0$ のとき, 解 $u \in U(u_{\rm D})$ は一意に存在することを示せ.

(解答) 次のおきかえにより、Lax-Milgram の定理の仮定が成り立つことが確かめられる.

√ Q (?)
45 / 140

э

◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ ○

《口》《卽》《臣》《臣》

3

クくで 46/140

 $a\left(\tilde{\boldsymbol{u}},\boldsymbol{v}\right) = l\left(\boldsymbol{v}\right) - a\left(\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}},\boldsymbol{v}\right)\hat{l}\left(\boldsymbol{v}\right)$

形状最適化理論と製品設計への応用 └── 偏微分方程式の境界値問題

■ 解の正則性 [1, 5.3 節]

問題 4.1 において,角点と Dirichlet 境界と Neumann 境界の境界 $\overline{\Gamma}_{N} \cap \overline{\Gamma}_{D}$ の 近傍を *B* とかくことにする.

 $oldsymbol{b} \in L^2\left(\Omega; \mathbb{R}^d
ight)$ ならば, $oldsymbol{u} \in H^2\left(\Omega \setminus ar{B}; \mathbb{R}
ight)$ を得る.







形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の密度型位相最適化

■ 状態決定問題 (等式制約)[1, 8.8 節]

問題 5.1 (0 型線形弾性問題)

 $\alpha > 1$ を定数とする. $\theta \in \mathcal{D}$, $\boldsymbol{b}(\theta)$, $\boldsymbol{p}_{\mathrm{N}}$ に対して,

$$\begin{split} & - \boldsymbol{\nabla}^{\mathrm{T}} \left(\phi^{\alpha} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \boldsymbol{S} \left(\boldsymbol{u} \right) \right) = \boldsymbol{b}^{\mathrm{T}} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \quad \text{in } D, \\ & \phi^{\alpha} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \boldsymbol{S} \left(\boldsymbol{u} \right) \boldsymbol{\nu} = \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}} \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{N}}, \\ & \boldsymbol{u} = \boldsymbol{u}_{\mathrm{D}} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}} \end{split}$$

を満たす $u \in S(u_D)$ を求めよ.

形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の密度型位相最適化

■ 評価関数

平均コンプライアンスと領域の大きさに対する制約関数を次のようにおく.

$$f_{0}(\theta, \boldsymbol{u}) = \int_{D} \boldsymbol{b}(\theta) \cdot \boldsymbol{u} \, \mathrm{d}x + \int_{\Gamma_{\mathrm{N}}} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}} \cdot \boldsymbol{u} \, \mathrm{d}\gamma - \int_{\Gamma_{\mathrm{D}}} \boldsymbol{u}_{\mathrm{D}} \cdot (\phi^{\alpha}(\theta) \, \boldsymbol{S}(\boldsymbol{u}) \, \boldsymbol{\nu}) \, \mathrm{d}\gamma,$$

$$f_{1}(\theta) = \int_{D} \phi(\theta) \, \mathrm{d}x - c_{1}.$$

▲□▶ ▲□▶ ▲三▶ ▲三▶ 三三 のへで

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 臣 ▶ ▲ 臣 ▶ ― 臣

51/140

ク Q (や 52 / 140

問題 5.2 (平均コンプライアンス最小化問題)

 $f_0 \ge f_1$ に対して,

$$\min_{(\theta, \boldsymbol{u}-\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}})\in\mathcal{D}\times\mathcal{S}(\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}})}\left\{f_{0}\left(\theta, \boldsymbol{u}\right)\mid\ f_{1}\left(\theta\right)\leq0,\ \textbf{B}\textbf{B}\ \textbf{5}.1\right\}$$

を満たす θ を求めよ.

■ 評価関数の *θ* 微分 [1, 8.8 節] $f_0(\theta, \boldsymbol{u})$ の Lagrange 関数を $\mathscr{L}_{0}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0}) = f_{0}(\theta, \boldsymbol{u}) + \mathscr{L}_{S}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0})$ とおく. ただし, \mathscr{L}_{S} は問題 5.1 の Lagrange 関数で次のようにおく. $\mathscr{L}_{S}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0})$ $= \int_{D} \left\{ -\phi^{\alpha}\left(\theta\right) \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right) \cdot \boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_{0}\right) + \boldsymbol{b}\left(\theta\right) \cdot \boldsymbol{u} \right\} \mathrm{d}\boldsymbol{x} + \int_{D} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}} \cdot \boldsymbol{u} \, \mathrm{d}\boldsymbol{\gamma}$ $+ \int_{\Gamma_{-}} \left\{ \left(\boldsymbol{u} - \boldsymbol{u}_{\mathrm{D}} \right) \cdot \left(\phi^{\alpha} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \boldsymbol{S} \left(\boldsymbol{v}_{0} \right) \boldsymbol{\nu} \right) + \boldsymbol{v}_{0} \cdot \left(\phi^{\alpha} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \boldsymbol{S} \left(\boldsymbol{u} \right) \boldsymbol{\nu} \right) \right\} \mathrm{d} \boldsymbol{\gamma}$ (日)(4月)(4日)(4日)(日) 500 53 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の密度型位相最適化 \mathscr{L}_0 の Fréchet 微分に対して、次が成り立つ. $\mathscr{L}_{0}^{\prime}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0})\left[\vartheta, \hat{\boldsymbol{u}}, \hat{\boldsymbol{v}}_{0}\right]$ $=\left|\mathscr{L}_{0\theta}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta\right]\right|$ $+\mathscr{L}_{0\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{\theta},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\hat{\boldsymbol{u}}\right] \quad (=0 \ \Leftarrow \ \boxed{\mathscr{L}_{0}\left(\boldsymbol{\theta},\boldsymbol{v}_{0},\hat{\boldsymbol{u}}\right)=0 \ \forall \hat{\boldsymbol{u}} \in U}$ $+ \mathscr{L}_{0\boldsymbol{v}_0}\left(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_0\right) \left[\hat{\boldsymbol{v}}_0 \right] \quad (= 0 \ \Leftarrow \ \boxed{\mathscr{L}_0\left(\theta, \boldsymbol{u}, \hat{\boldsymbol{v}}_0\right) = 0 \ \forall \hat{\boldsymbol{v}}_0 \in U}$ $= \int_{D} \left\{ \boldsymbol{b}' \cdot (\boldsymbol{u} + \boldsymbol{v}_0) - \alpha \phi^{\alpha - 1} \phi' \boldsymbol{S}(\boldsymbol{u}) \cdot \boldsymbol{E}(\boldsymbol{v}_0) \right\} \vartheta \, \mathrm{d}x$ $= \langle g_0, \vartheta \rangle \quad \forall (\vartheta, \hat{\boldsymbol{u}}, \hat{\boldsymbol{v}}_0) \in X \times U \times U$ 一方, $f_1(\theta)$ に関しては,次が成り立つ.

$$f_1'(\theta)[\vartheta] = \int_D \phi'\vartheta \, \mathrm{d}x = \langle g_1, \vartheta \rangle \quad \forall \vartheta \in X$$

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 国 ▶ ▲ 国 ▶ ― 国

クくへ 54 / 140

■ 評価関数の *θ* Hesse 形式

b は θ の関数ではないと仮定する. (θ, u) を設計変数とみなし、その許容集合と許容方向集合を

$$S = \{(\theta, \boldsymbol{u}) \in \mathcal{D} \times \mathcal{S} \mid \mathscr{L}_{S}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) = 0 \text{ for all } \boldsymbol{v} \in U\},\$$
$$T_{S}(\theta, \boldsymbol{u}) = \{(\vartheta, \hat{\boldsymbol{v}}) \in X \times U \mid \mathscr{L}_{S\theta\boldsymbol{u}}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}) [\vartheta, \hat{\boldsymbol{v}}] = 0 \text{ for all } \boldsymbol{v} \in U\}$$

とおく. このとき, \mathscr{L}_0 の設計変数 (θ, u) に対する 2 階 Fréchet 偏微分は

$$\begin{aligned} \mathscr{L}_{0(\theta,\boldsymbol{u})(\theta,\boldsymbol{u})}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\left(\vartheta_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right),\left(\vartheta_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right)\right] \\ &= \mathscr{L}_{0\theta\theta}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{1},\vartheta_{2}\right] + \mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right] \\ &+ \mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right] + \mathscr{L}_{0\boldsymbol{u}\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right] \\ &\quad \forall \left(\vartheta_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right),\left(\vartheta_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right) \in T_{S}\left(\theta,\boldsymbol{u}\right) \end{aligned} \tag{5.1}$$

▲□▶ ▲□▶ ▲三▶ ▲三▶ 三三 のへで

▲□▶▲□▶▲≡▶▲≡▶ ≡ めんの

56 / 140

55 / 140

となる.

形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の密度型位相最適化

式 (5.1) 右辺の各項は,

$$\mathscr{L}_{0\theta\theta}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{1},\vartheta_{2}\right] = \int_{D} -\left(\phi^{\alpha}\left(\theta\right)\right)^{\prime\prime}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_{0}\right)\vartheta_{1}\vartheta_{2}\,\,\mathrm{d}x,\tag{5.2}$$

$$\mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right] = \int_{D} -\left(\phi^{\alpha}\left(\theta\right)\right)'\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_{0}\right)\vartheta_{1}\,\mathrm{d}x,\tag{5.3}$$

$$\mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right] = \int_{D} -\left(\phi^{\alpha}\left(\theta\right)\right)'\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_{0}\right)\vartheta_{2}\,\mathrm{d}x,\tag{5.4}$$

$$\mathscr{L}_{0\boldsymbol{u}\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{\theta},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\hat{\boldsymbol{v}}_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right]=0$$
(5.5)

となる. ただし, $u - u_{\rm D}$, $v_0 - u_{\rm D}$, \hat{v}_1 および \hat{v}_2 は $\Gamma_{\rm D}$ 上で $\mathbf{0}_{\mathbb{R}^d}$ となることを 用いた. 一方, $j \in \{1, 2\}$ に対して, $\mathscr{L}_{S\theta u}(\theta, u, v) [\vartheta_j, \hat{v}_j]$ $= \int_D \left\{ -\left(\phi^{\alpha}(\theta)\right)' \vartheta_j S(v) - \phi^{\alpha}(\theta) S(\hat{v}_j) \right\} \cdot E(v) dx$ $= 0 \quad \forall (\vartheta_j, \hat{v}_j) \in T_S(\theta, u)$ (5.6)

となる. ただし, v_0 と \hat{v}_i の Dirichlet 境界条件が使われた. 式 (5.6) より,

$$\boldsymbol{S}(\hat{\boldsymbol{v}}_{j}) = -\frac{\left(\phi^{\alpha}\left(\theta\right)\right)'}{\phi^{\alpha}\left(\theta\right)}\vartheta_{j}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right) \quad \text{in } D$$
(5.7)

を得る.そこで,式 (5.7)の \hat{v}_j を式 (5.4)の \hat{v}_1 と式 (5.3)の \hat{v}_2 に代入すれば,次を得る.

$$\mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{1},\hat{\boldsymbol{v}}_{2}\right] = \mathscr{L}_{0\theta\boldsymbol{u}}\left(\theta,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_{0}\right)\left[\vartheta_{2},\hat{\boldsymbol{v}}_{1}\right]$$

$$= \int_{D} \frac{\left(\phi^{\alpha}\left(\theta\right)\right)^{\prime 2}}{\phi^{\alpha}\left(\theta\right)} \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right) \cdot \boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_{0}\right)\vartheta_{1}\vartheta_{2} \,\mathrm{d}\boldsymbol{x} \tag{5.8}$$

$$(5.8)$$

形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の密度型位相最適化

 f_0 の2階 θ 微分は,式 (5.8) と式 (5.2) を式 (5.1) に代入することにより,

$$h_{0}(\theta, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0})[\vartheta_{1}, \vartheta_{2}] = \int_{D} \left\{ 2 \frac{(\phi^{\alpha}(\theta))^{\prime 2}}{\phi^{\alpha}(\theta)} - (\phi^{\alpha}(\theta))^{\prime \prime} \right\} \boldsymbol{S}(\boldsymbol{u}) \cdot \boldsymbol{E}(\boldsymbol{v}_{0}) \vartheta_{1} \vartheta_{2} \, \mathrm{d}x$$
$$= \int_{D} \beta(\alpha, \theta) \, \boldsymbol{S}(\boldsymbol{u}) \cdot \boldsymbol{E}(\boldsymbol{v}_{0}) \vartheta_{1} \vartheta_{2} \, \mathrm{d}x$$

となる. ただし, $\beta(\alpha, \theta)$ は

$$\beta(\alpha, \theta) = \alpha (\alpha + 1) \left(\frac{1}{2} \tanh \theta + \frac{1}{2}\right)^{\alpha - 2} \left(\frac{\operatorname{sech}^2 \theta}{2}\right)^2 - \alpha \left(\frac{1}{2} \tanh \theta + \frac{1}{2}\right)^{\alpha - 1} \left(-\operatorname{sech}^2 \theta \tanh \theta\right)$$

となる. 図 5.2 (a) より, $\beta(\alpha, \theta) > 0$ が確認される. さらに,自己随伴関係を用いれば, $S(u) \cdot E(v_0) > 0$ となり, $h_0(\theta, u, v_0)[\cdot, \cdot]$ は X 上の強圧的かつ有界なある双 1 次形式となる.

▲□▶ ▲圖▶ ▲厘▶ ▲厘▶

3

クへで 58/140









形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の領域変動型形状最適化



■ 状態決定問題 (等式制約)[1, 9.11 節]

問題 6.1 (線形弾性問題)

 $\phi \in \mathcal{D}$, $m{b}(\phi)$, $m{p}_{\mathrm{N}}(\phi)$, $m{u}_{\mathrm{D}}(\phi)$ および $m{C}(\phi)$ に対して,

$$\begin{split} & -\boldsymbol{\nabla}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right) = \boldsymbol{b}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\phi}\right) \quad \text{in } \Omega\left(\boldsymbol{\phi}\right), \\ & \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu} = \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}}\left(\boldsymbol{\phi}\right) \quad \text{on } \Gamma_{p}\left(\boldsymbol{\phi}\right), \\ & \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{d}} \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{N}}\left(\boldsymbol{\phi}\right) \setminus \bar{\Gamma}_{p}\left(\boldsymbol{\phi}\right), \\ & \boldsymbol{u} = \boldsymbol{u}_{\mathrm{D}}\left(\boldsymbol{\phi}\right) \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{D}}\left(\boldsymbol{\phi}\right) \end{split}$$

を満たす $\boldsymbol{u} \in \mathcal{S}\left(\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}}\right)$ を求めよ.

《曰》《卽》《臣》《臣》

ク Q (へ 66 / 140 BX装置化学MELLADARE LADARE LADA

67 / 140

クくで 68/140

形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の領域変動型形状最適化

■ 評価関数の形状微分 [1, 9.11 節]

 $f_0(\phi, u)$ の Lagrange 関数を

 $\mathscr{L}_{0}\left(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0}\right) = f_{0}\left(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}\right) + \mathscr{L}_{\mathrm{S}}\left(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_{0}\right)$

とおく. ただし, \mathscr{L}_{S} は問題 6.1 の Lagrange 関数で次のようにおく.

$$\begin{aligned} \mathscr{L}_{\mathrm{S}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right) &= \int_{\Omega(\boldsymbol{\phi})} \left(-\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}\right) + \boldsymbol{b}\cdot\boldsymbol{v}\right) \mathrm{d}\boldsymbol{x} + \int_{\Gamma_{p}(\boldsymbol{\phi})} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}}\cdot\boldsymbol{v} \; \mathrm{d}\boldsymbol{\gamma} \\ &+ \int_{\Gamma_{\mathrm{D}}(\boldsymbol{\phi})} \left\{ \left(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}}\right)\cdot\left(\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{v}\right)\boldsymbol{\nu}\right) + \boldsymbol{v}\cdot\left(\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu}\right) \right\} \mathrm{d}\boldsymbol{\gamma} \end{aligned}$$

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 国 ▶ ▲ 国 ▶ ― 国

 $b(\phi), p_{\mathrm{N}}(\phi), u_{\mathrm{D}}(\phi)$ および $C(\phi)$ は物質固定であると仮定する. このとき, $\mathscr{L}_{0}'(\phi, u, v_{0}) [\varphi, \hat{u}, \hat{v}_{0}]$ $= \left[\mathscr{L}_{0\phi'}(\phi, u, v_{0}) [\varphi]\right]$ $+ \mathscr{L}_{0u}(\phi, u, v_{0}) [\hat{u}] \quad (= 0 \Leftrightarrow \left[\mathscr{L}_{0}(\phi, v_{0}, \hat{u}) = 0 \ \forall \hat{u} \in U\right]\right)$ $+ \mathscr{L}_{0v_{0}}(\phi, u, v_{0}) [\hat{v}_{0}] \quad (= 0 \Leftrightarrow \left[\mathscr{L}_{0}(\phi, u, \hat{v}_{0}) = 0 \ \forall \hat{v}_{0} \in U\right]\right)$ $= \langle g_{0}, \varphi \rangle \quad (\Leftrightarrow \left[1, \ \Leftrightarrow \mathbb{B} \ 9.3.4 \ \& \ \Rightarrow \mathbb{B} \ 9.3.7\right]\right)$ $= \int_{\Omega(\phi)} \left(G_{\Omega 0} \cdot \nabla \varphi^{\mathrm{T}} + g_{\Omega 0} \nabla \cdot \varphi\right) \mathrm{d}x$ $+ \int_{\Gamma_{p}(\phi)} g_{p0} \cdot \varphi \ \mathrm{d}\gamma + \int_{\partial \Gamma_{p}(\phi) \cup \Theta(\phi)} g_{\partial p0} \cdot \varphi \ \mathrm{d}\varsigma$ $\forall (\varphi, \hat{u}, \hat{v}_{0}) \in \Xi \times U \times U$

形状最適化理論と製品設計への応用 └─線形弾性体の領域変動型形状最適化

が成り立つ.ただし,

$$egin{aligned} m{G}_{\Omega 0} &= 2m{S}\left(m{u}
ight) \left(m{
abla}m{u}^{\mathrm{T}}
ight)^{\mathrm{T}}, \ g_{\Omega 0} &= -m{S}\left(m{u}
ight) \cdot m{E}\left(m{u}
ight) + 2m{b} \cdot m{u}, \ g_{p 0} &= 2\kappa\left(m{p}_{\mathrm{N}}\cdotm{u}
ight)m{
u}, \ m{g}_{\partial p 0} &= 2\left(m{p}_{\mathrm{N}}\cdotm{u}
ight)m{ au}, \end{aligned}$$

である.

▲口 ▶ ▲圖 ▶ ▲ 国 ▶ ▲ 国 ▶ ― 国

クくで 70/140
あるいは, b, $p_{\rm N}$, $u_{\rm D}$ および C は空間固定の関数であると仮定して, $u \ge v_0$ は $q_{\rm R} > d$ に対して $W^{2,2q_{\rm R}}(\mathbb{R}^d;\mathbb{R}^d)$ と仮定とき,

$$\begin{aligned} \mathscr{L}_{0\phi^*} \left(\phi, u, v_0 \right) \left[\varphi \right] \\ &= \langle \bar{g}_0, \varphi \rangle \quad \left(\Leftarrow \boxed{ \left[1, \, \widehat{\sigma} \underbrace{\mathbb{B}} \, 9.3.9 \, \mathcal{E} \widehat{\sigma} \underbrace{\mathbb{B}} \, 9.3.12 \right] } \right) \\ &= \int_{\partial \Omega(\phi)} \bar{g}_{\partial \Omega 0} \cdot \varphi \, \mathrm{d}\gamma + \int_{\Gamma_p(\phi)} \bar{g}_{p0} \cdot \varphi \, \mathrm{d}\gamma + \int_{\partial \Gamma_p(\phi) \cup \Theta(\phi)} \bar{g}_{\partial p0} \cdot \varphi \, \mathrm{d}\varsigma \\ &+ \int_{\Gamma_{\mathrm{D}}(\phi)} \bar{g}_{\mathrm{D}0} \cdot \varphi \, \mathrm{d}\gamma \end{aligned}$$

▲口▶ ▲御▶ ▲臣▶ ★臣▶ 三臣

◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ ─ 臣

ク Q (~ 71 / 140

ク Q (~ 72 / 140

のようにかかれる.ここで,

$$\begin{split} \bar{\boldsymbol{g}}_{\partial\Omega0} &= \left(-\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{u}\right)+2\boldsymbol{b}\cdot\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu},\\ \bar{\boldsymbol{g}}_{p0} &= 2\left(\partial_{\nu}+\kappa\right)\left(\boldsymbol{p}_{\mathrm{N}}\cdot\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu},\\ \bar{\boldsymbol{g}}_{\partial p0} &= 2\left(\boldsymbol{p}_{\mathrm{N}}\cdot\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\tau},\\ \bar{\boldsymbol{g}}_{\mathrm{D0}} &= 2\left\{\partial_{\nu}\left(\boldsymbol{u}-\boldsymbol{u}_{\mathrm{D}}\right)\cdot\left(\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nu}\right)\right\}\boldsymbol{\nu}. \end{split}$$

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 線形弾性体の領域変動型形状最適化

一方, $f_1(\phi)$ の形状微分は,

$$f_{1}'(\boldsymbol{\phi})[\boldsymbol{\varphi}] = \langle \boldsymbol{g}_{1}, \boldsymbol{\varphi} \rangle = \int_{\Omega(\boldsymbol{\phi})} \boldsymbol{\nabla} \cdot \boldsymbol{\varphi} \, \mathrm{d}x$$

となる.あるいは,

$$f_{1}^{\prime}\left(\boldsymbol{\phi}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}\right] = \left\langle \bar{\boldsymbol{g}}_{1},\boldsymbol{\varphi}\right\rangle = \int_{\partial\Omega(\boldsymbol{\phi})}\boldsymbol{\nu}\cdot\boldsymbol{\varphi} \,\,\mathrm{d}\boldsymbol{\gamma}$$

となる.



となる.式(6.1)の右辺第1項の計算は省略する.

形状最適化理論と製品設計への応用 └──線形弾性体の領域変動型形状最適化

式 (6.1) の右辺第2項は,

$$\mathcal{L}_{0\phi'\boldsymbol{u}}(\phi,\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}_0)[\varphi_1,\hat{\boldsymbol{v}}_2] = \int_{\Omega(\phi)} \left[\left\{ \boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{v}}_2\right) \left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{v}_0^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{v}_0\right) \left(\boldsymbol{\nabla}\hat{\boldsymbol{v}}_2^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} \right\} \cdot \boldsymbol{\nabla}\varphi_1^{\mathrm{T}} - \left(\boldsymbol{S}(\hat{\boldsymbol{v}}_2) \cdot \boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{v}_0\right)\right) \boldsymbol{\nabla} \cdot \varphi_1 \right] \mathrm{d}x$$
(6.2)

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶

▲□▶ ▲圖▶ ▲厘▶ ▲厘▶

1

∽ ९ (° 73 / 140

クへへ 74/140

となる.

一方,
$$j \in \{1, 2\}$$
 に対して,

$$\mathscr{L}_{S\phi'u}(\phi, u, v) [\varphi_j, \hat{v}_j]$$

$$= \int_{\Omega(\phi)} \left\{ S(u) \cdot (\nabla \varphi_j^T \nabla v^T)^s + S(v) \cdot (\nabla \varphi_j^T \nabla u^T)^s - (S(u) \cdot E(v)) \nabla \cdot \varphi_j - S(\hat{v}_j) \cdot E(v) \right\} dx$$

$$= \int_{\Omega(\phi)} \left[\left\{ (\nabla \varphi_j^T)^T S(u) + C (\nabla \varphi_j^T \nabla u^T)^s - S(u) \nabla \cdot \varphi_j - S(\hat{v}_j) \right\} (\nabla v^T)^T \right] \cdot I dx$$

$$= 0 \quad \forall (\varphi_j, \hat{v}_j) \in T_S(\phi, u)$$
(6.3)

となる. ただし, $v \ge \hat{v}_j$ の Dirichlet 境界条件が使われた.

▲□▶ ▲□▶ ▲臣▶ ▲臣▶ 三臣 - のへで

▲□▶▲□▶▲≡▶▲≡▶ ≡ めんの

76 / 140

75 / 140

形状最適化理論と製品設計への応用 - 線形弾性体の領域変動型形状最適化

任意の $v \in U$ に対して式 (6.3) が成り立つことから,

$$\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right)\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{v}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} = \left\{\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right) + \boldsymbol{C}\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{u}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{s}} - \boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{j}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\right\}\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{v}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} \qquad (6.4)$$

が得られる. また, 式 (6.3) は

$$\begin{aligned} \mathscr{L}_{\mathbf{S}\boldsymbol{\phi}'\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{v}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}_{j},\hat{\boldsymbol{v}}_{j}\right] \\ &= \int_{\Omega(\boldsymbol{\phi})} \left[\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{v}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}} \\ &+ \boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{v}\right)\left\{\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{u}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}\left(\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}-\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{j}\right)-\left(\boldsymbol{\nabla}\hat{\boldsymbol{v}}_{j}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}\right\}\right] \cdot \boldsymbol{I} \, \mathrm{d}\boldsymbol{x} \\ &= 0 \end{aligned}$$

ともかける.

そこで,

$$\boldsymbol{S}(\boldsymbol{v}) \left(\boldsymbol{\nabla} \hat{\boldsymbol{v}}_{j}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} = \boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{v}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{S}(\boldsymbol{u}) \boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}} + \boldsymbol{S}(\boldsymbol{v}) \left(\boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{u}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} \left\{ \left(\boldsymbol{\nabla} \boldsymbol{\varphi}_{j}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} - \boldsymbol{\nabla} \cdot \boldsymbol{\varphi}_{j} \right\}$$
(6.5)

◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへ⊙

・ロト・日本・山田・ ・田・ ・日・ うらう

78 / 140

77 / 140

を得る.式 (6.2) に式 (6.4) と式 (6.5) を代入すれば,式 (6.1) の右辺第 2 項が 計算される.同様に,式 (6.1) の右辺第 3 項は,右辺第 2 項の結果において φ_1 と φ_2 をいれかえたものとなる.式 (6.1) の右辺第 4 項は 0 となる.

形状最適化理論と製品設計への応用 ----線形弾性体の領域変動型形状最適化

以上の結果に加えて,自己随伴関係と

$$h_0(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_0)[\boldsymbol{\varphi}_1, \boldsymbol{\varphi}_2] = h_0(\boldsymbol{\phi}, \boldsymbol{u}, \boldsymbol{v}_0)[\boldsymbol{\varphi}_2, \boldsymbol{\varphi}_1]$$

が成り立つことを用いれば、f₀の形状 Hesse 形式は次のように得られる.

$$\begin{split} h_{0}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{u},\boldsymbol{u}\right)\left[\boldsymbol{\varphi}_{1},\boldsymbol{\varphi}_{2}\right] \\ &= \int_{\Omega\left(\boldsymbol{\phi}\right)} \left[\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\cdot\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{u}\right)\left\{\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{2}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}\cdot\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{1}^{\mathrm{T}}+\left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{2}\right)\left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{1}\right)\right\}\right. \\ &+ \left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{u}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\right)\cdot\left\{\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{1}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{2}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}+\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{2}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{1}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}}\right\} \\ &- 2\left(\boldsymbol{S}\left(\boldsymbol{u}\right)\boldsymbol{E}\left(\boldsymbol{u}\right)\right)\cdot\left\{\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{2}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{1}\right)+\boldsymbol{\nabla}\boldsymbol{\varphi}_{1}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{\varphi}_{2}\right)\right\}\right] \mathrm{d}x \\ &\quad \forall \boldsymbol{\varphi}_{1}, \boldsymbol{\varphi}_{2} \in X \end{split}$$







■ 状態変数

- $\boldsymbol{x}_{\mathrm{G}l}:(0,t_{\mathrm{T}}) \rightarrow \mathbb{R}^{d}:\Omega_{l}(\boldsymbol{\phi})$ の重心の位置
- $heta_l$: $(0, t_{\mathrm{T}}) \rightarrow \mathbb{R}$: $x_{\mathrm{G}l}$ 周りの回転
- $\boldsymbol{q}_{l}(t) = \left(\left(\boldsymbol{x}_{\mathrm{G}l}(t) \boldsymbol{x}_{\mathrm{G}l}(0) \right)^{\mathrm{T}}, \theta_{l}(t) \right)^{\mathrm{T}} : (0, t_{\mathrm{T}}) \rightarrow \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}} : \Omega_{l}(\boldsymbol{\phi}) \mathcal{O}$ 剛体運動 ($d_{\mathrm{F}} = 3$)
- $\boldsymbol{q} = \left(\boldsymbol{q}_1^{\mathrm{T}}, \cdots, \boldsymbol{q}_{|\mathcal{L}|}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} : (0, t_{\mathrm{T}}) \rightarrow \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|} :$ 全体系の剛体運動

$$Q = \left\{ \boldsymbol{q} \in H^{1}\left((0, t_{\mathrm{T}}); \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|}\right) \middle| \begin{pmatrix} \dot{\boldsymbol{q}}\left(0\right) \\ \boldsymbol{q}\left(0\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{0} \end{pmatrix} \right\},$$

$$Q_{0} = \left\{ \boldsymbol{q} \in H^{1}\left((0, t_{\mathrm{T}}); \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|}\right) \middle| \begin{pmatrix} \dot{\boldsymbol{q}}\left(0\right) \\ \boldsymbol{q}\left(0\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \boldsymbol{q}_{1} \\ \boldsymbol{q}_{0} \end{pmatrix} \right\},$$

$$Q_{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{q}\right) = \left\{ \boldsymbol{r} \in H^{1}\left((0, t_{\mathrm{T}}); \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|}\right) \middle| \begin{pmatrix} \dot{\boldsymbol{r}}\left(t_{\mathrm{T}}\right) \\ \boldsymbol{r}\left(t_{\mathrm{T}}\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \dot{\boldsymbol{q}}\left(t_{\mathrm{T}}\right) \\ \boldsymbol{q}\left(t_{\mathrm{T}}\right) \end{pmatrix} \right\}$$

形状最適化理論と製品設計への応用 └── リンク機構の形状最適化

- $u_l(q_l, x) = x_{Gl}(t) x_{Gl}(0) + \theta_l(t) e_3 \times (x x_{Gl}(0)) : q_l から \Omega_l(\phi_l) 上$ の任意の点 x の変位
- $ilde{\Omega}_l\left(oldsymbol{\phi}_l,oldsymbol{q}_l
 ight) = \left\{oldsymbol{x} + oldsymbol{u}_l\left(oldsymbol{q}_l,oldsymbol{x}
 ight) \mid oldsymbol{x} \in \Omega_l\left(oldsymbol{\phi}_l
 ight)
 ight\}$: 剛体運動する領域
- $\tilde{\Gamma}_{pl}(\boldsymbol{q}_l) = \left\{ \boldsymbol{x} + \boldsymbol{u}_l(\boldsymbol{q}_l, \boldsymbol{x}) \mid \boldsymbol{x} \in \partial \Omega_{0l} \cap \Gamma_{p0} \right\}$: 剛体運動する非同次 Neumann 境界

・ロト ・回 ト ・ヨト ・ヨト

クくで 88/140



リンク $l \in \mathcal{L}$ に作用する体積力 $\boldsymbol{b}_l \in L^2((0, t_{\mathrm{T}}); L^{\infty}(\mathbb{R}^d; \mathbb{R}^d))$ と非零の境界 力 $p_{Nl} \in L^2\left((0, t_T); L^{\infty}\left(\Gamma_{p0l}; \mathbb{R}^d\right)\right)$ に対する一般化外力 $\boldsymbol{s}_{l} = \left(\boldsymbol{s}_{\mathrm{F}l}^{\mathrm{T}}, s_{\mathrm{M}l}\right)^{\mathrm{T}} \in \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}}$ ただし, $\boldsymbol{s}_{\mathrm{F}l} = \int_{\Omega_{\mathrm{r}}(\boldsymbol{\phi}_{\mathrm{r}})} \boldsymbol{b}_{l}(t) \, \mathrm{d}\boldsymbol{x} + \int_{\Gamma_{\mathrm{r}}} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}l}(t) \, \mathrm{d}\boldsymbol{\gamma},$ $s_{\mathrm{M}l}\boldsymbol{e}_{3} = \int_{\Omega_{l}(\boldsymbol{\phi}_{l})} \boldsymbol{b}_{l}(t) \times (\boldsymbol{x} - \boldsymbol{x}_{\mathrm{G}l}(t)) \, \mathrm{d}\boldsymbol{x} + \int_{\Gamma_{\mathrm{G}l}} \boldsymbol{p}_{\mathrm{N}l}(t) \times (\boldsymbol{x} - \boldsymbol{x}_{\mathrm{G}l}(t)) \, \mathrm{d}\boldsymbol{\gamma}$ 全体系の一般化力 $oldsymbol{s} = \left(oldsymbol{s}_1^{\mathrm{T}}, \dots, oldsymbol{s}_{|\mathcal{L}|}^{\mathrm{T}}
ight)^{\mathrm{T}}$ ◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ 三三 のへで 91 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └─ リンク機構の形状最適化 ■ 状態決定問題 問題 7.1 (リンク運動) $\phi \in \mathcal{D}^{|\mathcal{L}|}$ は与えられたとする、また、 $q_0, q_1 \in \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|}$ が与えられたとして、 $\begin{pmatrix} \psi'(\boldsymbol{q}_0) [\boldsymbol{q}_1] \\ \psi(\boldsymbol{q}_0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{0} \end{pmatrix}$ を満たすとする. さらに、 $\operatorname{rank}\psi_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}(\boldsymbol{q}_{0}) = |\mathcal{C}|$ とする. このとき、 $\begin{pmatrix} \boldsymbol{M}\left(\boldsymbol{\phi}\right) & \left(\boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right)\right)^{\mathrm{T}} \\ \boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right) & \boldsymbol{0} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \boldsymbol{\ddot{q}} \\ -\boldsymbol{\mu} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \boldsymbol{s} \\ -\boldsymbol{\psi}^{\prime\prime}\left(\boldsymbol{q}\right)\left[\boldsymbol{\dot{q}},\boldsymbol{\dot{q}}\right] \end{pmatrix} \quad \text{in } \left(\boldsymbol{0},t_{\mathrm{T}}\right),$ $\begin{pmatrix} \dot{\boldsymbol{q}}\left(0\right) \\ \boldsymbol{q}\left(0\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \boldsymbol{q}_{1} \\ \boldsymbol{q}_{0} \end{pmatrix}$ を満たす $(\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}, \boldsymbol{\mu}^{\mathrm{T}})^{\mathrm{T}} : (0, t_{\mathrm{T}}) \rightarrow \mathbb{R}^{d_{\mathrm{F}}|\mathcal{L}|+|\mathcal{C}|}$ を求めよ. ・ロト ・回 ト ・ヨト ・ヨト 500

92 / 140

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ リンク機構の形状最適化

問題 7.1 において、 μ は、運動制約に対する Lagrange 乗数で、運動制約を満たすために作用した制約力を表す. そこで、 μ の要素を

$$\boldsymbol{\mu} = \left(\boldsymbol{\mu}_{\mathrm{J}1}^{\mathrm{T}}, \dots, \boldsymbol{\mu}_{\mathrm{J}|\mathcal{J}|}^{\mathrm{T}}, \boldsymbol{\mu}_{\mathrm{T}1}^{\mathrm{T}}, \dots, \boldsymbol{\mu}_{\mathrm{T}|\mathcal{T}|}^{\mathrm{T}}, \boldsymbol{\mu}_{\mathrm{R}1}^{\mathrm{T}}, \dots, \boldsymbol{\mu}_{\mathrm{R}|\mathcal{R}|}^{\mathrm{T}}\right)^{\mathrm{T}} \in E$$

とかくことにする.ここで,次のようにおく.

$$E = L^2\left(\left(0, t_{\mathrm{T}}\right); \mathbb{R}^{|\mathcal{C}|}\right)$$

■ 制約力と制約モーメント

- リンク結合力: $x_{Ji} \in \Omega_l(\phi)$ において $\mu_{Ji}: (0, t_T) \to \mathbb{R}^2$, $x_{Ji} \in \Omega_m(\phi)$ において $-\mu_{Ji}(0, t_T) \to \mathbb{R}^2$ (図 7.2 (a))
- 並進運動制約に対する制約力: $x_{\mathrm{Gl}} \in \Omega_l(\phi)$ において $\mu_{\mathrm{T}i} e_i$ (図 7.2 (b))
- 回転運動制約に対する制約モーメント: $\mu_{\mathrm{R}i}e_3$ on $x_{\mathrm{G}l} \in \Omega_l(\phi)$ (図 7.2 (b))



問題 7.1 の Lagrange 関数は, $(\boldsymbol{q}, \boldsymbol{\mu}, \boldsymbol{r}, \boldsymbol{\eta}) \in Q_0 \times E \times Q_T(\boldsymbol{q}) \times E$ に対して $\mathscr{L}_S(\phi, \boldsymbol{q}, \boldsymbol{\mu}, \boldsymbol{r}, \boldsymbol{\eta})$ $= \int_0^{t_T} \left(-\ddot{\boldsymbol{q}}^T \boldsymbol{M}(\phi) \, \dot{\boldsymbol{r}} + \boldsymbol{\mu}^T \psi_{\boldsymbol{q}^T}(\boldsymbol{q}) \, \dot{\boldsymbol{r}} + \ddot{\boldsymbol{q}}^T \left(\psi_{\boldsymbol{q}^T}(\boldsymbol{q}) \right)^T \boldsymbol{\eta} + \psi''(\boldsymbol{q}) \left[\dot{\boldsymbol{q}}, \dot{\boldsymbol{q}} \right] \cdot \boldsymbol{\eta} + \boldsymbol{\eta}^T \psi_{\boldsymbol{q}^T}(\boldsymbol{q}) \, \dot{\boldsymbol{q}} + \ddot{\boldsymbol{r}}^T \left(\psi_{\boldsymbol{q}^T}(\boldsymbol{q}) \right)^T \boldsymbol{\mu} + \psi''(\boldsymbol{q}) \left[\dot{\boldsymbol{r}}, \dot{\boldsymbol{r}} \right] \cdot \boldsymbol{\mu} + s \cdot \dot{\boldsymbol{r}} \right) dt$ $+ \frac{1}{2} \dot{\boldsymbol{q}}^T (t_T) \boldsymbol{M}(\phi) \, \dot{\boldsymbol{q}}(t_T)$ (7.1)とおく、また、次のようにかく、

$$\begin{split} \mathscr{L}_{\mathrm{S}\boldsymbol{r},\boldsymbol{\eta}}\left(\boldsymbol{\phi},\boldsymbol{q},\boldsymbol{\mu},\boldsymbol{r},\boldsymbol{\eta}\right)\left[\hat{\boldsymbol{r}},\hat{\boldsymbol{\eta}}\right] \\ &= \int_{0}^{t_{\mathrm{T}}} \left(-\ddot{\boldsymbol{q}}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{M}\left(\boldsymbol{\phi}\right)\dot{\hat{\boldsymbol{r}}} + \boldsymbol{\mu}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right)\dot{\hat{\boldsymbol{r}}} + \ddot{\boldsymbol{q}}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right)\right)^{\mathrm{T}}\hat{\boldsymbol{\eta}} + \boldsymbol{\psi}^{\prime\prime}\left(\boldsymbol{q}\right)\left[\dot{\boldsymbol{q}},\dot{\boldsymbol{q}}\right]\cdot\hat{\boldsymbol{\eta}} \\ &+ \hat{\boldsymbol{\eta}}^{\mathrm{T}}\boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right)\dot{\boldsymbol{q}} + \ddot{\hat{\boldsymbol{r}}}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\psi}_{\boldsymbol{q}^{\mathrm{T}}}\left(\boldsymbol{q}\right)\right)^{\mathrm{T}}\boldsymbol{\mu} + \boldsymbol{\psi}^{\prime\prime}\left(\boldsymbol{q}\right)\left[\dot{\hat{\boldsymbol{r}}},\dot{\hat{\boldsymbol{r}}}\right]\cdot\boldsymbol{\mu} + \boldsymbol{s}\cdot\dot{\hat{\boldsymbol{r}}}\right]\mathrm{d}t \\ &\qquad \forall \left(\hat{\boldsymbol{r}},\hat{\boldsymbol{\eta}}\right) \in Q_{\mathrm{T}}\left(\mathbf{0}\right) \end{split}$$

√ Q (?)
96 / 140

形状最適化理論と製品設計への応用 └── リンク機構の形状最適化

問題 7.2 (リンク運動の弱形式)

問題 7.1 の仮定が成り立つとき,

 $\mathscr{L}_{\mathrm{Sr},\boldsymbol{\eta}}\left(\boldsymbol{q},\boldsymbol{\mu},\boldsymbol{r},\boldsymbol{\eta}\right)\left[\hat{\boldsymbol{r}},\hat{\boldsymbol{\eta}}\right] = 0 \quad \forall \left(\hat{\boldsymbol{r}},\hat{\boldsymbol{\eta}}\right) \in Q_{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{0}\right) \times E$

を満たす $(q, \mu) \in Q_0 \times E$ を求めよ.

▲□▶ ▲圖▶ ▲厘▶ ▲厘▶

98 / 140





≶状最適化理論と製品設計への応用 └─ ブレーキ鳴き現象に対する形状最適化 Coulomb friction $(i+\phi)(x)$ $\cdot \Omega_{\rm P0}$ $\Omega_{\rm P}(\boldsymbol{\phi}) = (\boldsymbol{i} + \boldsymbol{\phi})(\Omega_{\rm P0})$ $\Omega_{\rm P0}$ $\Omega_{\rm PC}$ $\Omega_{\rm P0}$ Γ. $\Gamma_{\rm P0}$ Γ_{P0}, Γ_{R0} $\Omega_{\rm R0}$ (a) ディスクとパッド (b) Coulomb 摩擦 (c) パッドの領域変動 図 8.2: ブレーキモデル ■ 状態決定問題 固有振動モード (変位) \hat{u} の Fourier 変換のための線形空間と許容集合 $U = \left\{ \hat{\boldsymbol{u}} \in H^1\left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C}^d\right) \mid \hat{\boldsymbol{u}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{C}^d} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}0} \right\},\$ $\mathcal{S} = U \cap W^{2,2q_{\mathrm{R}}} \left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C}^d \right)$ ◆□▶ ◆□▶ ◆臣▶ ◆臣▶ ○ -Sac 103 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └─ ブレーキ鳴き現象に対する形状最適化 問題 8.1 (固有振動) $\phi \in \mathcal{D}$ が与えられたとき, $k \in \{1, 2, \dots\}$ に対して, 次を満たす $(s_k, \hat{\boldsymbol{u}}_k) = (s_k, \hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}, \hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}}) \in \mathbb{C} \times \mathcal{S}$ を求めよ. $s_{\mathrm{L}}^{2}\rho_{\mathrm{R}}\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}} - \left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}\right)\right)^{\mathrm{T}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{d}} \text{ in } \Omega_{\mathrm{R}0},$ $s^{2}\rho_{\mathrm{P}}\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}} - \left(\boldsymbol{\nabla}\cdot\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}}\right)\right)^{\mathrm{T}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{D}^{d}} \text{ in } \Omega_{\mathrm{P}}\left(\boldsymbol{\phi}\right),$ $\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}\right)\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{R}}=\boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{d}}\quad\text{on}\;\left(\partial\Omega_{\mathrm{R}0}\setminus\bar{\Gamma}_{\mathrm{R}0} ight),$ $\boldsymbol{S}\left(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}}\right)\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{P}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{d}} \quad \text{on} \ \left(\partial\Omega_{\mathrm{P}}\left(\boldsymbol{\phi}\right)\setminus\bar{\Gamma}_{\mathrm{P0}}\right),$ $\boldsymbol{S}(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}})\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{R}} = \operatorname{Re}\left[\alpha\left\{\left(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}-\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}}\right)\cdot\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{R}}\right\}\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{R}}\right] \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{R0}},$ $\boldsymbol{S}(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}) \boldsymbol{\tau}_{\mathrm{R}} = \operatorname{Re}\left[\mu \alpha \left\{ (\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}} - \hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}}) \cdot \boldsymbol{\nu}_{\mathrm{R}} \right\} \boldsymbol{\tau}_{\mathrm{R}} \right] \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{R0}},$ $\boldsymbol{S}(\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}})\boldsymbol{\nu}_{\mathrm{P}} = \alpha \left\{ (\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}} - \hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}}) \cdot \boldsymbol{\nu}_{\mathrm{P}} \right\} \boldsymbol{\nu}_{\mathrm{P}} \quad \text{on } \Gamma_{\mathrm{P0}},$ $S(\hat{u}_{\rm P}) \tau_{\rm P} = -\mu \alpha \{ (\hat{u}_{\rm P} - \hat{u}_{\rm R}) \cdot \nu_{\rm P} \} \tau_{\rm P} \text{ on } \Gamma_{\rm P0}$ $\hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{R}} = \hat{\boldsymbol{u}}_{\mathrm{P}} \quad \text{on } (\Gamma_{\mathrm{R}0} \cup \Gamma_{\mathrm{P}0}), \quad \hat{\boldsymbol{u}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^d} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}0}.$ 《口》《圖》《臣》《臣》 э 500

78

104 / 140



◆□ → ◆□ → ◆ = → ◆ = → = =

୍ର ୯.୦ 106 / 140





■ 状態決定問題

初期のシェルに対する中立面と領域

 $M_{0} = \left\{ \boldsymbol{\mu}_{0} \left(\boldsymbol{\xi} \right) \in \mathbb{R}^{3} \mid \boldsymbol{\xi} \in D \right\},$ $\Omega_{0} = \left\{ \boldsymbol{x} + \xi_{3} \boldsymbol{\nu}_{0} \left(\boldsymbol{x} \right) \in \mathbb{R}^{3} \mid \boldsymbol{x} \in M_{0}, \ \xi_{3} \in \left(-t/2, t/2 \right) \right\}$

設計変数 $\theta: D \to \mathbb{R}$ に対して,ビードの高さを次のようにおく.

$$\phi\left(\theta\right) = \frac{h}{\pi} \tan^{-1}\theta + \frac{h}{2}$$

変動後の中立面と領域

$$M(\theta) = \left\{ (\boldsymbol{\mu}_0 + \phi(\theta) \,\boldsymbol{\nu}_0 \circ \boldsymbol{\mu}_0) \, (\boldsymbol{\xi}) \mid \boldsymbol{\xi} \in D \right\}$$

$$\Omega(\theta) = \left\{ \boldsymbol{x} + \xi_3 \boldsymbol{\nu} \, (\boldsymbol{x}) \in \mathbb{R}^3 \mid \boldsymbol{x} \in M(\theta), \, \xi_3 \in (-t/2, t/2) \right\}.$$

▲□▶ ▲□▶ ▲三▶ ▲三▶ 三三 少へ⊙

112 / 140

うくで 111/140

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ シェル構造におけるビードの設計法

設計変数 θ の線形空間と許容集合

$$\begin{split} X\left(\theta\right) &= \left\{ \left. \theta \in H^{1}\left(D; \mathbb{R}\right) \right| \; \theta = 0 \text{ on } \bar{D}_{\mathrm{C0}} \right\}, \\ \mathcal{D} &= X \cup W^{1,\infty}\left(D; \mathbb{R}\right) \end{split}$$

状態決定問題の解(状態変数) û の線形空間と許容集合

$$U = \left\{ \hat{\boldsymbol{u}} \in H^{1}\left(M\left(\theta\right); \mathbb{R}^{5}\right) \mid \hat{\boldsymbol{u}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{5}} \text{ on } \Gamma_{\mathrm{D}}\left(\theta\right) \right\}$$
$$\mathcal{S} = U \cap W^{2,2q_{\mathrm{R}}}\left(\Omega\left(\theta\right); \mathbb{R}^{5}\right)$$

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ シェル構造におけるビードの設計法

問題 9.1 (Mindlin-Reissner の板理論による線形弾性問題)

$$heta \in \mathcal{D}$$
 に対して,次を満たす $\hat{m{u}} \in \mathcal{S}$ を求めよ.

$$\begin{split} & -\boldsymbol{\nabla}_{\mathbf{M}}^{\mathrm{T}} \hat{\boldsymbol{S}}_{\mathbf{M}} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) = \boldsymbol{b}^{\mathrm{T}} \\ & -\boldsymbol{\nabla}_{\mathbf{M}} \cdot \boldsymbol{m} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) = \bar{p}_{\mathbf{N}3} \\ & -\boldsymbol{\nabla}_{\mathbf{M}}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{M} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) + \boldsymbol{m} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) = \bar{\boldsymbol{m}}^{\mathrm{T}} \end{split} \right\} \quad \text{in } \boldsymbol{M} \left(\boldsymbol{\theta} \right), \\ & \hat{\boldsymbol{S}}_{\mathbf{M}} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \bar{p}_{\mathbf{N}} \\ & \boldsymbol{m} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \cdot \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \bar{p}_{\mathbf{N}3} \\ & \boldsymbol{M} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \bar{\boldsymbol{m}}^{\mathrm{T}} \end{aligned} \right\} \quad \text{on } \boldsymbol{\Gamma}_{p} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \cap \partial \boldsymbol{M} \left(\boldsymbol{\theta} \right), \\ & \hat{\boldsymbol{S}}_{\mathbf{M}} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{2}} \\ & \boldsymbol{m} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{2}} \\ & \boldsymbol{M} \left(\hat{\boldsymbol{u}} \right) \boldsymbol{\nu}_{\mathbf{M}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{2}} \end{aligned} \right\} \quad \text{on } \left(\boldsymbol{\Gamma}_{\mathbf{N}} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \setminus \bar{\boldsymbol{\Gamma}}_{p} \left(\boldsymbol{\theta} \right) \right) \cap \partial \boldsymbol{M} \left(\boldsymbol{\theta} \right), \\ & \hat{\boldsymbol{u}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^{5}} \quad \text{on } \boldsymbol{\Gamma}_{\mathbf{D}} \left(\boldsymbol{\theta} \right). \end{aligned}$$

《口》《御》《臣》《臣》 三臣

・ロト・日本・山田・ ・田・ ・日・ うらう

114 / 140

୍ର ୯.୧ 113/140

形状最適化理論と製品設計への応用 └─ シェル構造におけるビードの設計法

■ 形状最適化問題

$$f(\theta, \hat{\boldsymbol{u}}) = \int_{M(\theta)} \left(\bar{\boldsymbol{b}} \cdot \boldsymbol{v}_{\mathrm{M}} + \bar{p}_{\mathrm{N3}} z - \bar{\boldsymbol{m}} \cdot \boldsymbol{r} \right) \mathrm{d}x$$
$$+ \int_{\Gamma_{p}(\theta) \cap \partial M(\theta)} \left(\bar{\boldsymbol{p}}_{\mathrm{N}} \cdot \boldsymbol{v}_{\mathrm{M}} + \bar{p}_{\mathrm{N3}} z - \bar{\boldsymbol{m}} \cdot \boldsymbol{r} \right) \mathrm{d}\gamma$$

問題 9.2 (平均コンプライアンス最小化問題)

次を満たす θ を求めよ.

 $\min_{(\theta, \hat{u}) \in \mathcal{D} imes S} \left\{ f\left(heta, \hat{u}
ight) \mid$ 問題 9.1 }





形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 流れ場の安定性向上のための形状最適化問題

問題 10.1 (定常 Navier-Stokes 問題)

$$\phi \in \mathcal{D}$$
 に対して b, u_{D}, μ および ρ が与えられたとき,
 $\rho(u \cdot \nabla) u^{T} - \nabla^{T} (\mu \nabla u^{T}) + \nabla^{T} p = b^{T}$ in $\Omega(\phi)$,
 $\nabla \cdot u = 0$ in $\Omega(\phi)$,
 $u = u_{D}$ on $\partial \Omega(\phi)$,
 $\int_{\Omega(\phi)} p \, dx = 0$
を満たす $(u, p) \in \mathcal{S}(u_{D}) \times \mathcal{Q}$ を求めよ.

形状最適化理論と製品設計への応用 └──流れ場の安定性向上のための形状最適化問題

さらに, $u \ge p$ のかく乱を $x \in \Omega(\phi) \ge \tau \in [0,\infty)$ に対して,

$$\boldsymbol{u}\left(\tau,\boldsymbol{x}\right) = \boldsymbol{u}\left(0,\boldsymbol{x}\right) + e^{s\tau} \hat{\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{x}\right) + e^{s^{c}\tau} \hat{\boldsymbol{u}}^{c}\left(\boldsymbol{x}\right) = \boldsymbol{u}\left(0,\boldsymbol{x}\right) + 2\operatorname{Re}\left[e^{s\tau} \hat{\boldsymbol{u}}\left(\boldsymbol{x}\right)\right],$$
$$p\left(\tau,\boldsymbol{x}\right) = p\left(0,\boldsymbol{x}\right) + 2\operatorname{Re}\left[e^{s\tau} \hat{p}\left(\boldsymbol{x}\right)\right]$$

と仮定する. ただし, $s \in \mathbb{C}$, $(\cdot)^c$ は複素共役を表す. $\hat{u} \ge \hat{p}$ に対する線形空間 と許容集合を次のようにおく.

$$\begin{split} \hat{U} &= \left\{ \hat{\boldsymbol{u}} \in H^1 \left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C}^d \right) \ \middle| \ \hat{\boldsymbol{u}} = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^d} \text{ on } \partial\Omega \left(\boldsymbol{\phi} \right) \right\}, \\ \hat{\mathcal{S}} &= \hat{U} \cap W^{1,\infty} \left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C}^d \right), \\ \hat{P} &= \left\{ \hat{q} \in L^2 \left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C} \right) \ \middle| \ \int_{\Omega(\boldsymbol{\phi})} \hat{q} \ \mathrm{d}x = 0 \right\}, \\ \hat{\mathcal{Q}} &= \hat{P} \cap L^{\infty} \left(\mathbb{R}^d; \mathbb{C} \right) \end{split}$$

▲□▶ ▲圖▶ ▲厘▶ ▲厘▶

問題 10.2 (かく乱固有値問題) $\phi \in \mathcal{D}$ に対して (u, p) が与えられたとき, $i \in \{1, 2, \dots\}$ に対して $\rho s \hat{\boldsymbol{u}}_{i}^{\mathrm{T}} + \rho \left(\boldsymbol{u} \cdot \boldsymbol{\nabla} \right) \hat{\boldsymbol{u}}_{r}^{\mathrm{T}} + \rho \left(\hat{\boldsymbol{u}}_{i} \cdot \boldsymbol{\nabla} \right) \boldsymbol{u}^{\mathrm{T}}$ $-\boldsymbol{\nabla}^{\mathrm{T}}\left(\boldsymbol{\mu}\boldsymbol{\nabla}\hat{\boldsymbol{u}}_{i}^{\mathrm{T}}\right)+\boldsymbol{\nabla}^{\mathrm{T}}\hat{\boldsymbol{p}}=\boldsymbol{0}_{\mathrm{m}d}^{\mathrm{T}}\quad\text{in }\Omega\left(\boldsymbol{\phi}\right),$ $\boldsymbol{\nabla} \cdot \hat{\boldsymbol{u}}_i = 0 \quad \text{in } \Omega\left(\boldsymbol{\phi}\right),$ $\hat{\boldsymbol{u}}_i = \boldsymbol{0}_{\mathbb{R}^d} \quad \text{on } \partial \Omega\left(\boldsymbol{\phi}\right),$ $\int_{\Omega(\phi)} \hat{p} \, \mathrm{d}x = 0,$ $\int_{\Omega(\phi)} \rho \hat{\boldsymbol{u}}_i \cdot \hat{\boldsymbol{u}}_i^{\rm c} \, \mathrm{d}x = 1$ を満たす $s_i \in \mathbb{C}$ と $(\hat{u}_i, \hat{p}_i) \in \hat{S} \times \hat{Q}$ を求めよ. 《曰》《卽》《臣》《臣》 э 500 121 / 140 形状最適化理論と製品設計への応用 └─ 流れ場の安定性向上のための形状最適化問題 ■ 形状最適化問題 評価関数をかく乱固有値実部 $f_0(s_r) = s_r + s_r^{c} = 2 \text{Re}[s_r]$ とおく. ただし, r は $\operatorname{Re}[s_i]$ が最大となるモード次数とする. 問題 10.3 (かく乱固有値実部の最小化問題) 次を満たす $\Omega(\phi)$ を求めよ. $\min_{(\phi, \hat{u}, p, s_r, \hat{u}_r, \hat{p}_r) \in \mathcal{D} \times \mathcal{S} \times \mathcal{Q} \times \mathbb{C} \times \hat{\mathcal{S}} \times \hat{\mathcal{Q}}} \left\{ f_0(s_r) \mid \text{問題 10.1, 問題 10.2} \right\}$ ◆□▶ ◆□▶ ◆三▶ ◆三▶ ◆□▶ ◆○ 122 / 140





とおく. ただし, $u_{\mathrm{D}} \in H^{1}(D_{0};\mathbb{R}) \cap W^{1,\infty}(D_{0};\mathbb{R})$ は $\partial E(\phi)$ 上で $u = \alpha$, $\partial G(\phi)$ 上で u = 0 を満たす関数とする.

▲□▶ ▲圖▶ ▲필▶ ▲필▶ - 필

୍ର ୯.୦ 126 / 140













12 FreeFEM++を用いた実習

① H^1 勾配法 / H^1 Newton 法 2次元線形弾性体 (平均コンプライアンス最小化問題, hook): 9.11.5_shape_elastic/2d-hook/domain_integral/grad/ 9.11.5_shape_elastic/2d-hook/domain_integral/Newton/ 2 有限要素の次数:1次要素 / 2次要素 3次元線形弾性体 (平均コンプライアンス最小化問題, cantilever): 9.11.5_shape_elastic/3d-cantilever/boundary_integral/grad/ main.edp ファイルをテキストエディタで開き, fespace Vh(Th,[P2,P2,P2]);//Finite element space を fespace Vh(Th, [P1, P1, P1]); //Finite element space に変更する. ③ 特異点の挙動:境界積分型形状微分 / 領域積分型形状微分 2次元線形弾性体 (平均コンプライアンス最小化問題, L-shape): 9.11.5_shape_elastic/2d-L-shape/boundary_integral/grad/ 9.11.5_shape_elastic/2d-L-shape/domain_integral/grad/ ・ロト ・回 ト ・ヨト ・ヨト 136 / 140



一参考文献 参考文献 (cnt.) [4] K. Shintani and H. Azegami. Shape optimization for suppressing brake squeal. Structural and Multidisciplinary Optimization, 50(6):1127-1135, 5 2014. [5] K. Shintani and H. Azegami. A design method of beads in shell structure using non-parametric shape optimization method. In Proceedings of the the ASME 2014 International Design Engineering Technical Conferences & Computers and Information in Engineering Conference (IDETCCIE 2014) (eBook), pages 1-8, 8 2014. [6] T. Nakazawa and H. Azegami. Shape optimization of flow field improving hydrodynamic stability. Japan Journal of Industrial and Applied Mathematics Japan Journal of Industrial and Applied Mathematics, 10 2015. Accepted. ・ロト ・四ト ・ヨト ・ヨト э. 形状最適化理論と製品設計への応用 └──参考文献 参考文献 (cnt.)

500 139 / 140

= 900 140 / 140

[7] Masayoshi Satake, Noboru Maeda, Shinji Fukui, and Hideyuki Azegami. Shape optimization of electrostatic capacitive sensor.

In Proceedings of the 10th World Congress on Structural and Multidisciplinary Optimization (WCSMO-10) (USB), pages 1–10, 5 2013.

《口》《卽》《臣》《臣》

MI レクチャーノートシリーズ刊行にあたり

本レクチャーノートシリーズは、文部科学省 21 世紀 COE プログラム「機 能数理学の構築と展開」(H.15-19 年度)において作成した COE Lecture Notes の続刊であり、文部科学省大学院教育改革支援プログラム「産業界が求める 数学博士と新修士養成」(H19-21 年度)および、同グローバル COE プログラ ム「マス・フォア・インダストリ教育研究拠点」(H.20-24 年度)において行 われた講義の講義録として出版されてきた。平成 23 年 4 月のマス・フォア・ インダストリ研究所(IMI)設立と平成 25 年 4 月の IMI の文部科学省共同利用・ 共同研究拠点として「産業数学の先進的・基礎的共同研究拠点」の認定を受け、 今後、レクチャーノートは、マス・フォア・インダストリに関わる国内外の 研究者による講義の講義録、会議録等として出版し、マス・フォア・インダ ストリの本格的な展開に資するものとする。

> 平成 26 年 10 月 マス・フォア・インダストリ研究所 所長 福本康秀

平成29年度 AIMaP チュートリアル 最適化理論の基礎と応用

- 発行 2018年2月28日
- 著者 神山直之,畔上秀幸
- 発行
 九州大学マス・フォア・インダストリ研究所
 九州大学大学院数理学府
 〒819-0395 福岡市西区元岡744
 九州大学数理・IMI 事務室
 TEL 092-802-4402 FAX 092-802-4405
 URL http://www.imi.kyushu-u.ac.jp/
- 印刷 城島印刷株式会社 〒810-0012 福岡市中央区白金2丁目9番6号 TEL 092-531-7102 FAX 092-524-4411
| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|-------------------------|---|--|--------------------|
| COE Lecture Note | Mitsuhiro T. NAKAO Kazuhiro YOKOYAMA | Computer Assisted Proofs - Numeric and Symbolic Approaches - 199pages | August 22, 2006 |
| COE Lecture Note | M.J.Shai HARAN | Arithmetical Investigations - Representation theory, Orthogonal polynomials and Quantum interpolations- 174pages | August 22, 2006 |
| COE Lecture Note Vol.3 | Michal BENES Masato KIMURA Tatsuyuki NAKAKI | Proceedings of Czech-Japanese Seminar in Applied Mathematics 2005 155pages | October 13, 2006 |
| COE Lecture Note Vol.4 | 宮田 健治 | 辺要素有限要素法による磁界解析 - 機能数理学特別講義 21pages | May 15, 2007 |
| COE Lecture Note Vol.5 | Francois APERY | Univariate Elimination Subresultants - Bezout formula, Laurent series and vanishing conditions - 89pages | September 25, 2007 |
| COE Lecture Note Vol.6 | Michal BENES Masato KIMURA Tatsuyuki NAKAKI | Proceedings of Czech-Japanese Seminar in Applied Mathematics 2006 209pages | October 12, 2007 |
| COE Lecture Note Vol.7 | 若山 正人 中尾 充宏 | 九州大学産業技術数理研究センター キックオフミーティング 138pages | October 15, 2007 |
| COE Lecture Note Vol.8 | Alberto PARMEGGIANI | Introduction to the Spectral Theory of Non-Commutative Harmonic Oscillators 233pages | January 31, 2008 |
| COE Lecture Note Vol.9 | Michael I.TRIBELSKY | Introduction to Mathematical modeling 23pages | February 15, 2008 |
| COE Lecture Note Vol.10 | Jacques FARAUT | Infinite Dimensional Spherical Analysis 74pages | March 14, 2008 |
| COE Lecture Note Vol.11 | Gerrit van DIJK | Gelfand Pairs And Beyond 60pages | August 25, 2008 |
| COE Lecture Note Vol.12 | Faculty of Mathematics, Kyushu University | Consortium "MATH for INDUSTRY" First Forum 87pages | September 16, 2008 |
| COE Lecture Note Vol.13 | 九州大学大学院 数理学研究院 | プロシーディング「損保数理に現れる確率モデル」 — 日新火災・九州大学 共同研究 2008 年 11 月 研究会 — 82pages | February 6, 2009 |

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|-------------------------|---|--|-------------------|
| COE Lecture Note Vol.14 | Michal Beneš, Tohru Tsujikawa Shigetoshi Yazaki | Proceedings of Czech-Japanese Seminar in Applied Mathematics 2008 77pages | February 12, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.15 | Faculty of Mathematics, Kyushu University | International Workshop on Verified Computations and Related Topics 129pages | February 23, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.16 | Alexander Samokhin | Volume Integral Equation Method in Problems of Mathematical Physics 50pages | February 24, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.17 | 矢嶋 徹 及川 正行 梶原 健司 辻 英 走 康秀 | 非線形波動の数理と物理 66pages | February 27, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.18 | Tim Hoffmann | Discrete Differential Geometry of Curves and Surfaces 75pages | April 21, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.19 | Ichiro Suzuki | The Pattern Formation Problem for Autonomous Mobile Robots —Special Lecture in Functional Mathematics— 23pages | April 30, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.20 | Yasuhide Fukumoto Yasunori Maekawa | Math-for-Industry Tutorial: Spectral theories of non-Hermitian operators and their application 184pages | June 19, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.21 | Faculty of Mathematics, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" Casimir Force, Casimir Operators and the Riemann Hypothesis 95pages | November 9, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.22 | Masakazu Suzuki Hoon Hong Hirokazu Anai Chee Yap Yousuke Sato Hiroshi Yoshida | The Joint Conference of ASCM 2009 and MACIS 2009: Asian Symposium on Computer Mathematics Mathematical Aspects of Computer and Information Sciences 436pages | December 14, 2009 |
| COE Lecture Note Vol.23 | 荒川 恒男 金子 昌信 | 多重ゼータ値入門 111pages | February 15, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.24 | Fulton B.Gonzalez | Notes on Integral Geometry and Harmonic Analysis 125pages | March 12, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.25 | Wayne Rossman | Discrete Constant Mean Curvature Surfaces via Conserved Quantities 130pages | May 31, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.26 | Mihai Ciucu | Perfect Matchings and Applications 66pages | July 2, 2010 |

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|-------------------------|---|---|--------------------|
| COE Lecture Note Vol.27 | 九州大学大学院 数理学研究院 | Forum "Math-for-Industry" and Study Group Workshop Information security, visualization, and inverse problems, on the basis of optimization techniques 100pages | October 21, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.28 | ANDREAS LANGER | MODULAR FORMS, ELLIPTIC AND MODULAR CURVES LECTURES AT KYUSHU UNIVERSITY 2010 62pages | November 26, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.29 | 木田 雅成 原田 昌晃 横山 俊一 | Magma で広がる数学の世界 157pages | December 27, 2010 |
| COE Lecture Note Vol.30 | 原 隆 松井 卓 廣島 文生 | Mathematical Quantum Field Theory and Renormalization Theory 201pages | January 31, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.31 | 若山 正人福本 康秀高木 剛山本 昌宏 | Study Group Workshop 2010 Lecture & Report 128pages | February 8, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.32 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2011 "TSUNAMI-Mathematical Modelling" Using Mathematics for Natural Disaster Prediction, Recovery and Provision for the Future 90pages | September 30, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.33 | 若山 正人福本 康秀高木 剛山本 昌宏 | Study Group Workshop 2011 Lecture & Report 140pages | October 27, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.34 | Adrian Muntean Vladimír Chalupecký | Homogenization Method and Multiscale Modeling 72pages | October 28, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.35 | 横山 俊一 夫 紀恵 林 卓也 | 計算機代数システムの進展 210pages | November 30, 2011 |
| COE Lecture Note Vol.36 | Michal Beneš Masato Kimura Shigetoshi Yazaki | Proceedings of Czech-Japanese Seminar in Applied Mathematics 2010 107pages | January 27, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.37 | 若山 正人 高木 剛 Kirill Morozov 平岡 裕章 木村 正人 白井 朋之 西井 龍映 栄井 庶和 福本 康秀 | 平成 23 年度 数学・数理科学と諸科学・産業との連携研究ワーク ショップ 拡がっていく数学 〜期待される"見えない力"〜 154pages | February 20, 2012 |

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|-------------------------|--|---|-------------------|
| COE Lecture Note Vol.38 | Fumio Hiroshima Itaru Sasaki Herbert Spohn Akito Suzuki | Enhanced Binding in Quantum Field Theory 204pages | March 12, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.39 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Multiscale Mathematics; Hierarchy of collective phenomena and interrelations between hierarchical structures 180pages | March 13, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.40 | 井ノロ順一 太田 泰広 覧 三郎 梶原 健司 松浦 望 | 離散可積分系・離散微分幾何チュートリアル 2012 152pages | March 15, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.41 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2012 "Information Recovery and Discovery" 91pages | October 22, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.42 | 佐伯 修 若山 正人 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2012 Abstract, Lecture & Report 178pages | November 19, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.43 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Combinatorics and Numerical Analysis Joint Workshop 103pages | December 27, 2012 |
| COE Lecture Note Vol.44 | 萩原 学 | モダン符号理論からポストモダン符号理論への展望 107pages | January 30, 2013 |
| COE Lecture Note Vol.45 | 金山 寛 | Joint Research Workshop of Institute of Mathematics for Industry (IMI), Kyushu University "Propagation of Ultra-large-scale Computation by the Domain- decomposition-method for Industrial Problems (PUCDIP 2012)" 121pages | February 19, 2013 |
| COE Lecture Note Vol.46 | 西井 龍映 伸一郎 田 勘三之 小斎藤 川之 月 井 朋之 | 科学・技術の研究課題への数学アプローチ 一数学モデリングの基礎と展開一 325pages | February 28, 2013 |
| COE Lecture Note Vol.47 | SOO TECK LEE | BRANCHING RULES AND BRANCHING ALGEBRAS FOR THE COMPLEX CLASSICAL GROUPS 40pages | March 8, 2013 |
| COE Lecture Note Vol.48 | 溝口 佳寬 脇 隼人 平坂 隼貢 谷口 哲至 島袋 修 | 博多ワークショップ「組み合わせとその応用」 124pages | March 28, 2013 |

シリーズ既刊

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|-------------------------|---|--|-------------------|
| COE Lecture Note Vol.49 | 照井 章 小原 功任 濱田 龍義 横山 俊一 穴井 宏和 横田 博史 | マス・フォア・インダストリ研究所 共同利用研究集会 II 数式処理研究と産学連携の新たな発展 137pages | August 9, 2013 |
| MI Lecture Note Vol.50 | Ken Anjyo Hiroyuki Ochiai Yoshinori Dobashi Yoshihiro Mizoguchi Shizuo Kaji | Symposium MEIS2013: Mathematical Progress in Expressive Image Synthesis 154pages | October 21, 2013 |
| MI Lecture Note Vol.51 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2013 "The Impact of Applications on Mathematics" 97pages | October 30, 2013 |
| MI Lecture Note Vol.52 | 佐伯 修 岡田 勘三 高木 剛 若山 正人 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2013 Abstract, Lecture & Report 142pages | November 15, 2013 |
| MI Lecture Note Vol.53 | 四方 義啓 櫻井 幸一 安田 貴徳 Xavier Dahan | 平成25年度 九州大学マス・フォア・インダストリ研究所 共同利用研究集会 安全・安心社会基盤構築のための代数構造 〜サイバー社会の信頼性確保のための数理学〜 158pages | December 26, 2013 |
| MI Lecture Note Vol.54 | Takashi Takiguchi Hiroshi Fujiwara | Inverse problems for practice, the present and the future 93pages | January 30, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.55 | 栄 伸一郎溝口 佳寛脇 隼人渋田 敬史 | Study Group Workshop 2013 数学協働プログラム Lecture & Report 98pages | February 10, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.56 | Yoshihiro Mizoguchi Hayato Waki Takafumi Shibuta Tetsuji Taniguchi Osamu Shimabukuro Makoto Tagami Hirotake Kurihara Shuya Chiba | Hakata Workshop 2014 ~ Discrete Mathematics and its Applications ~ 141pages | March 28, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.57 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2014: "Applications + Practical Conceptualization + Mathematics = fruitful Innovation" 93pages | October 23, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.58 | 安生健一 落合啓之 | Symposium MEIS2014: Mathematical Progress in Expressive Image Synthesis 135pages | November 12, 2014 |

シリーズ既刊

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|------------------------|---|--|--------------------|
| MI Lecture Note Vol.59 | 西井 龍映 岡田 勘三 梶原木 正人 脇 隼人 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2014 数学協働プログラム Abstract, Lecture & Report 196pages | November 14, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.60 | 西浦 博 | 平成 26 年度九州大学 IMI 共同利用研究・研究集会(I) 感染症数理モデルの実用化と産業及び政策での活用のための新 たな展開 120pages | November 28, 2014 |
| MI Lecture Note Vol.61 | 溝口 佳寬 Jacques Garrigue 萩原 学 Reynald Affeldt | 研究集会 高信頼な理論と実装のための定理証明および定理証明器 Theorem proving and provers for reliable theory and implementations (TPP2014) 138pages | February 26, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.62 | 白井 朋之 | Workshop on " β -transformation and related topics" 59pages | March 10, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.63 | 白井 朋之 | Workshop on "Probabilistic models with determinantal structure" 107pages | August 20, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.64 | 落合 啓之 土橋 宜典 | Symposium MEIS2015: Mathematical Progress in Expressive Image Synthesis 124pages | September 18, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.65 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2015 "The Role and Importance of Mathematics in Innovation" 74pages | October 23, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.66 | 岡田 勘三 藤澤 克己 白井 朋之 若山 正人 脇 隼人 Philip Broadbridge 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2015 Abstract, Lecture & Report 156pages | November 5, 2015 |
| MI Lecture Note Vol.67 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | IMI-La Trobe Joint Conference "Mathematics for Materials Science and Processing" 66pages | February 5, 2016 |
| MI Lecture Note Vol.68 | 古庄 英和 小谷 久寿 新甫 洋史 | 結び目と Grothendieck-Teichmüller 群 116pages | February 22, 2016 |
| MI Lecture Note Vol.69 | 土橋 宜典 鍛冶 静雄 | Symposium MEIS2016: Mathematical Progress in Expressive Image Synthesis 82pages | October 24, 2016 |
| MI Lecture Note Vol.70 | Institute of Mathematics for Industry, Kyushu University | Forum "Math-for-Industry" 2016 "Agriculture as a metaphor for creativity in all human endeavors" 98pages | November 2, 2016 |
| MI Lecture Note Vol.71 | 小磯 深幸 二宮 嘉行 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2016 Abstract, Lecture & Report 143pages | November 21, 2016 |

シリーズ既刊

| Issue | Author / Editor | Title | Published |
|------------------------|---|---|-------------------|
| MI Lecture Note Vol.72 | 新井 朝雄 小嶋 泉 廣島 文生 | Mathematical quantum field theory and related topics 133pages | January 27, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.73 | 穴田 啓晃 Kirill Morozov 須賀 祐治 奥村 伸也 櫻井 幸一 | Secret Sharing for Dependability, Usability and Security of Network Storage and Its Mathematical Modeling 211pages | March 15, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.74 | QUISPEL, G. Reinout W. BADER, Philipp MCLAREN, David I. TAGAMI, Daisuke | IMI-La Trobe Joint Conference Geometric Numerical Integration and its Applications 71pages | March 31, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.75 | 手塚 集 田上 大助 山本 昌宏 | Study Group Workshop 2017 Abstract, Lecture & Report 118pages | October 20, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.76 | 宇田川誠一 | Tzitzéica 方程式の有限間隙解に付随した極小曲面の構成理論 一Tzitzéica 方程式の楕円関数解を出発点として一 68pages | August 4, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.77 | 松谷 茂樹 佐伯 修 中川 淳一 田上 大助 上坂 正晃 Pierluigi Cesana 濵田 裕康 | 平成 29 年度 九州大学マス・フォア・インダストリ研究所 共同利用研究集会 (I) 結晶の界面,転位,構造の数理 148pages | December 20, 2017 |
| MI Lecture Note Vol.78 | 瀧澤 重志 小林 和博 佐藤憲一郎 斎藤 昭明 間瀬 正啓 藤澤 克樹 神山 直之 | 平成29年度 九州大学マス・フォア・インダストリ研究所 プロジェクト研究 研究集会 (I) 防災・避難計画の数理モデルの高度化と社会実装へ向けて 136 pages | February 26, 2018 |





〒819-0395 福岡市西区元岡744 TEL 092-802-4402 FAX 092-802-4405 URL http://www.imi.kyushu-u.ac.jp/