

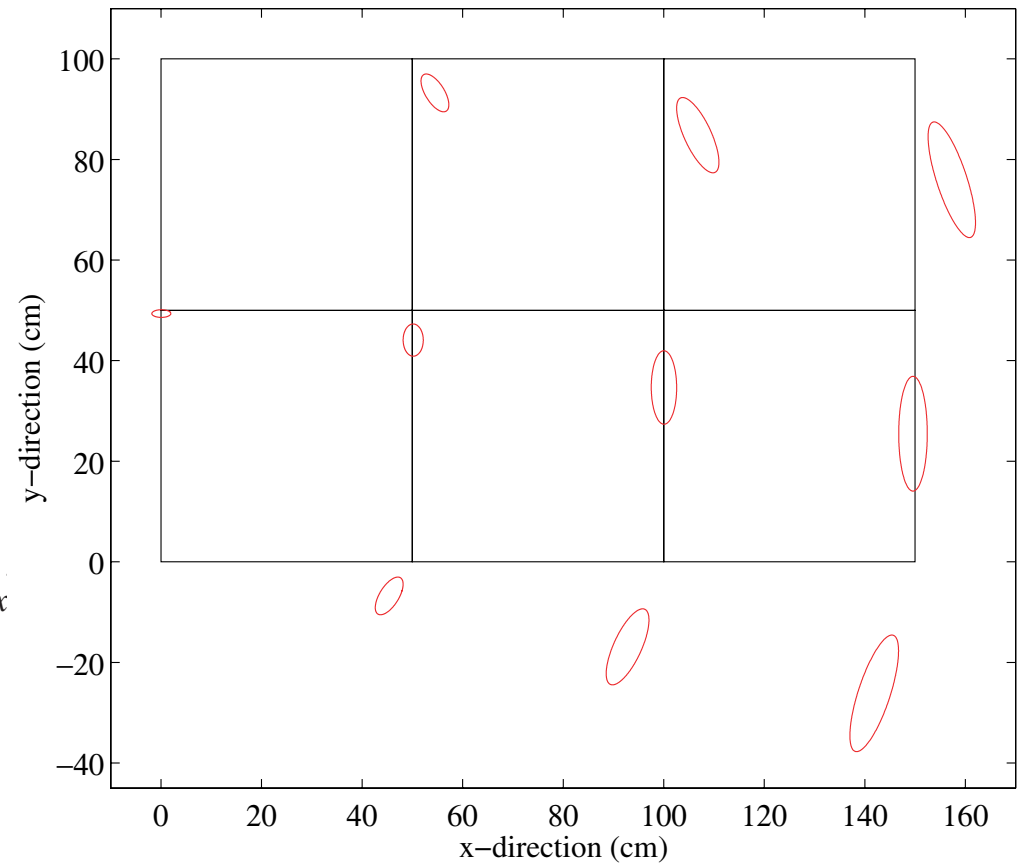
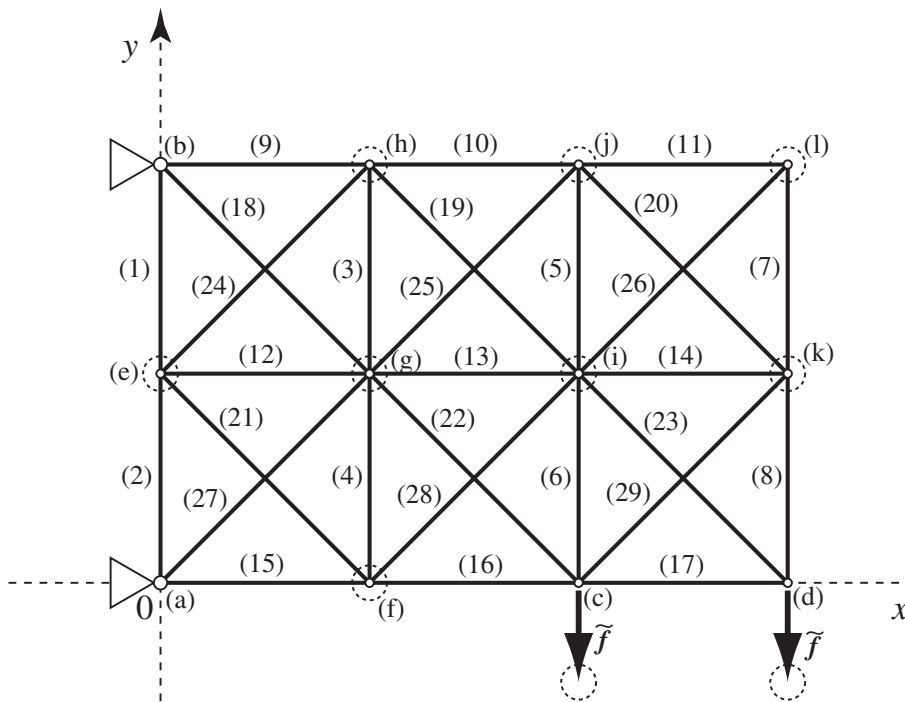
不確定性を有する構造物とロバスト性

寒野 善博

京都大学大学院 都市環境工学専攻

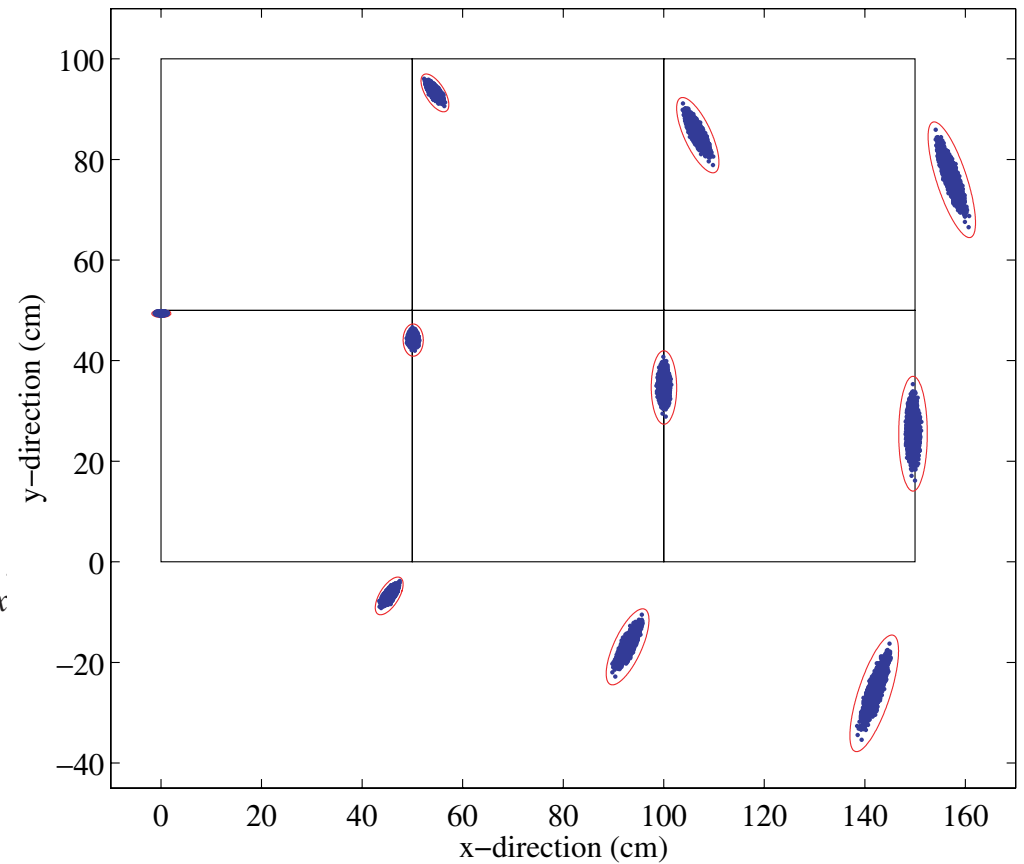
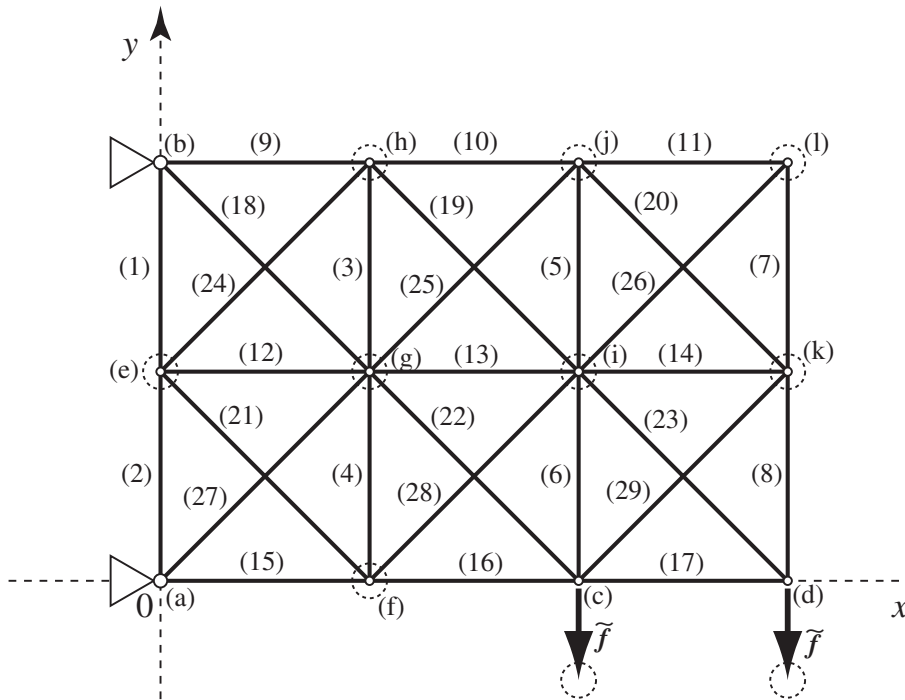
トラスの不確定性

- 部材剛性, 外力が不確定
- 節点変位の範囲



トラスの不確定性

- 部材剛性, 外力が不確定
- 節点変位の範囲

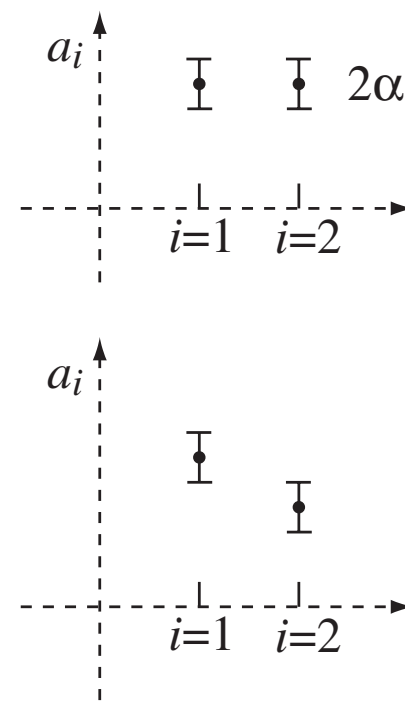
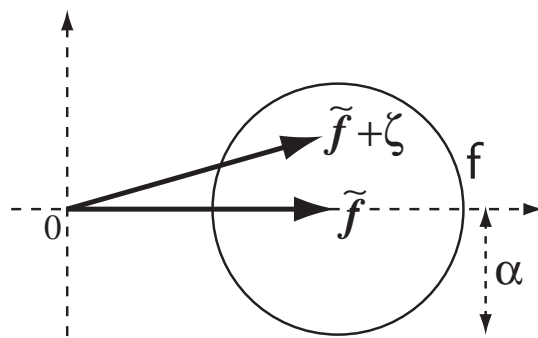
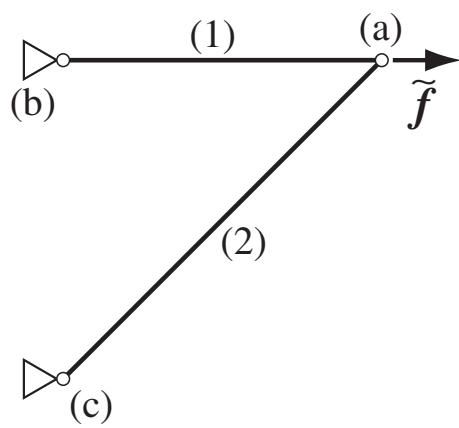


不確定性

- 確率論的
 - 信賴性設計
- 非確率論的
 - unknown-but-bounded

不確定性

- 確率論的
 - 信賴性設計
- 非確率論的
 - unknown-but-bounded



不確定性

- 確率論的
 - 信頼性設計
- 非確率論的
 - unknown-but-bounded
 - convex model [Ben-Haim & Elishakoff 90]
 - トラスのロバスト最適設計 [Pantelides & Ganzerli 98]
 - ロバスト LP, QP [Ben-Tal & Nemirovski 02]
 - トラスのロバスト最適設計 [Ben-Tal & Nemirovski 97]
 - 感度係数のノルム最小化
 - [Hang & Kwak 04], [曾我部 02]
 - ロバストネス関数 [Ben-Haim 01]
 - ロバスト性の定量的な指標

釣合式

$$Ku = \mathbf{f}$$

不確定な外力:

$$\mathbf{f} = \tilde{\mathbf{f}} + \boldsymbol{\zeta}, \quad \alpha \geq \|\boldsymbol{\zeta}\|$$

$\tilde{\mathbf{f}}$ 公称値 (平均値)

$\boldsymbol{\zeta}$ 不確定 (unknown-but-bounded)

$\alpha \geq 0$ 不確定性の‘大きさ’

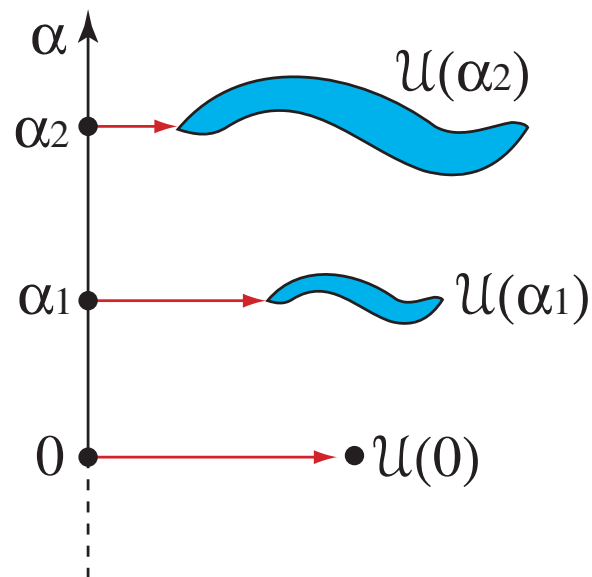
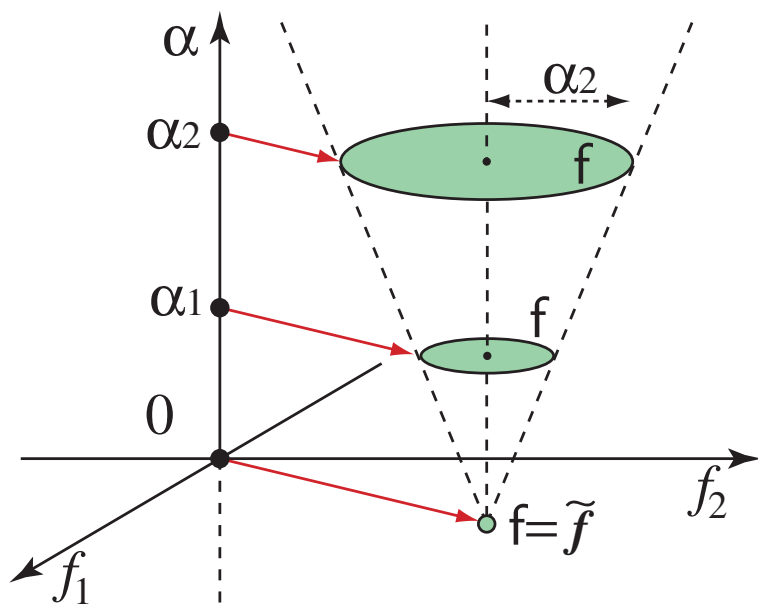
釣合式

$$Ku = \mathbf{f}$$

不確定な外力:

$$\mathbf{f} = \tilde{\mathbf{f}} + \boldsymbol{\zeta}, \quad \alpha \geq \|\boldsymbol{\zeta}\|$$

- 釣合式の解 u の集合 $\longrightarrow \mathcal{U}(\alpha)$



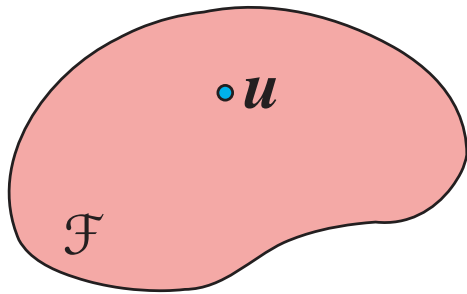
制約条件

通常の制約

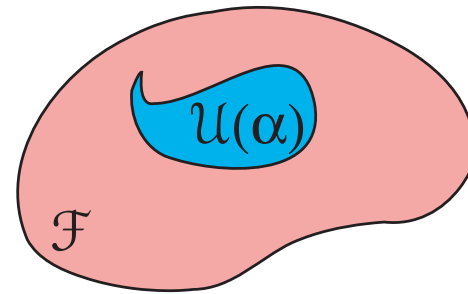
$$u \in \mathcal{F}, \quad u \text{は釣合式の解}$$

ロバスト制約

$$\mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}$$



$$u \in \mathcal{F}$$



$$u \in \mathcal{F}, \quad \forall u \in \mathcal{U}(\alpha)$$

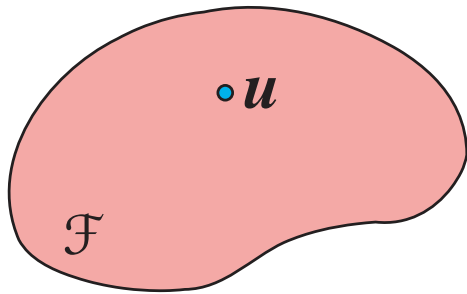
制約条件

通常の制約

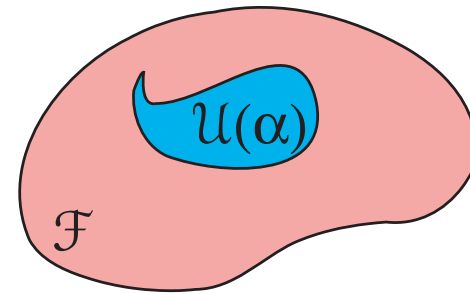
$$u \in \mathcal{F}, \quad u \text{は釣合式の解}$$

ロバスト制約

$$\mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}$$



$$u \in \mathcal{F}$$



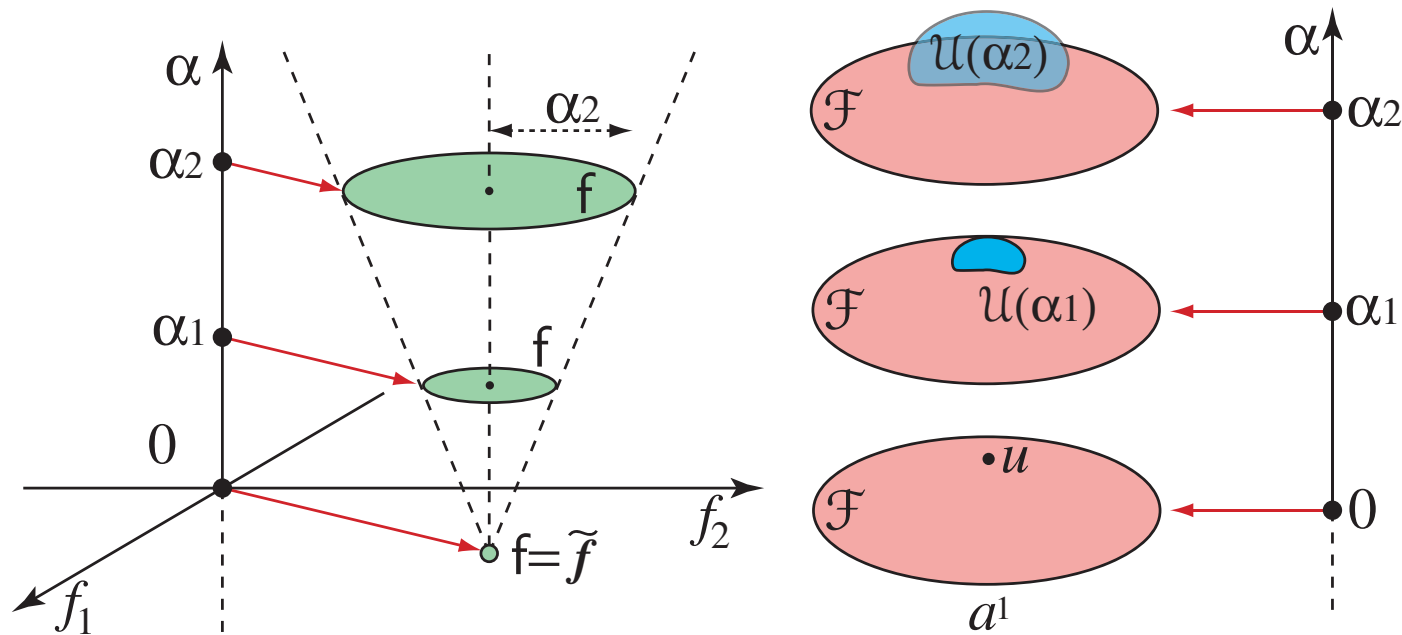
$$u \in \mathcal{F}, \quad \forall u \in \mathcal{U}(\alpha)$$

- 全ての ζ , $\alpha \geq \|\zeta\|$ に対して制約を check する
 - ζ は連続値 \implies 無限個の制約

ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$

ロバスト制約

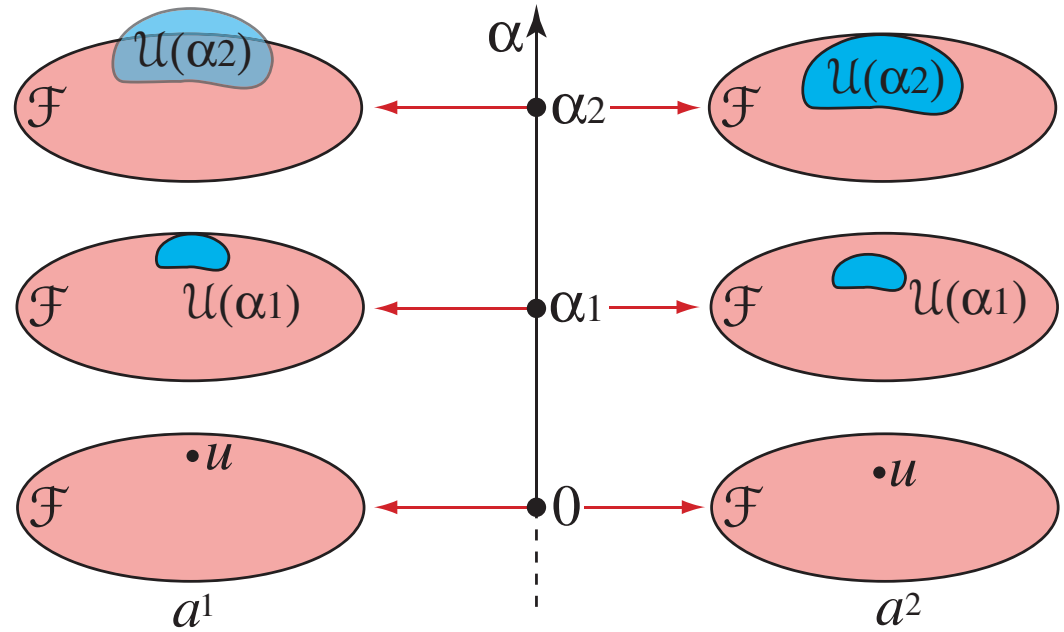
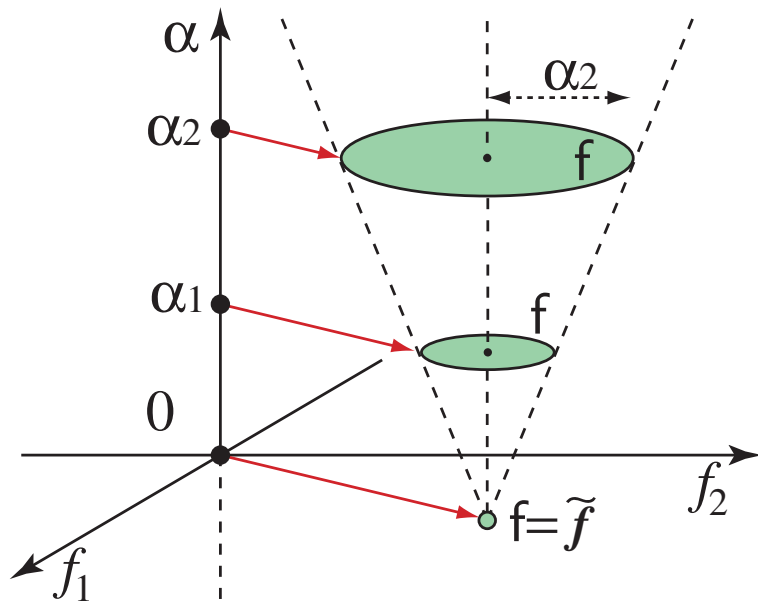
$$\mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}$$



ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$

ロバスト制約

$$\mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}$$



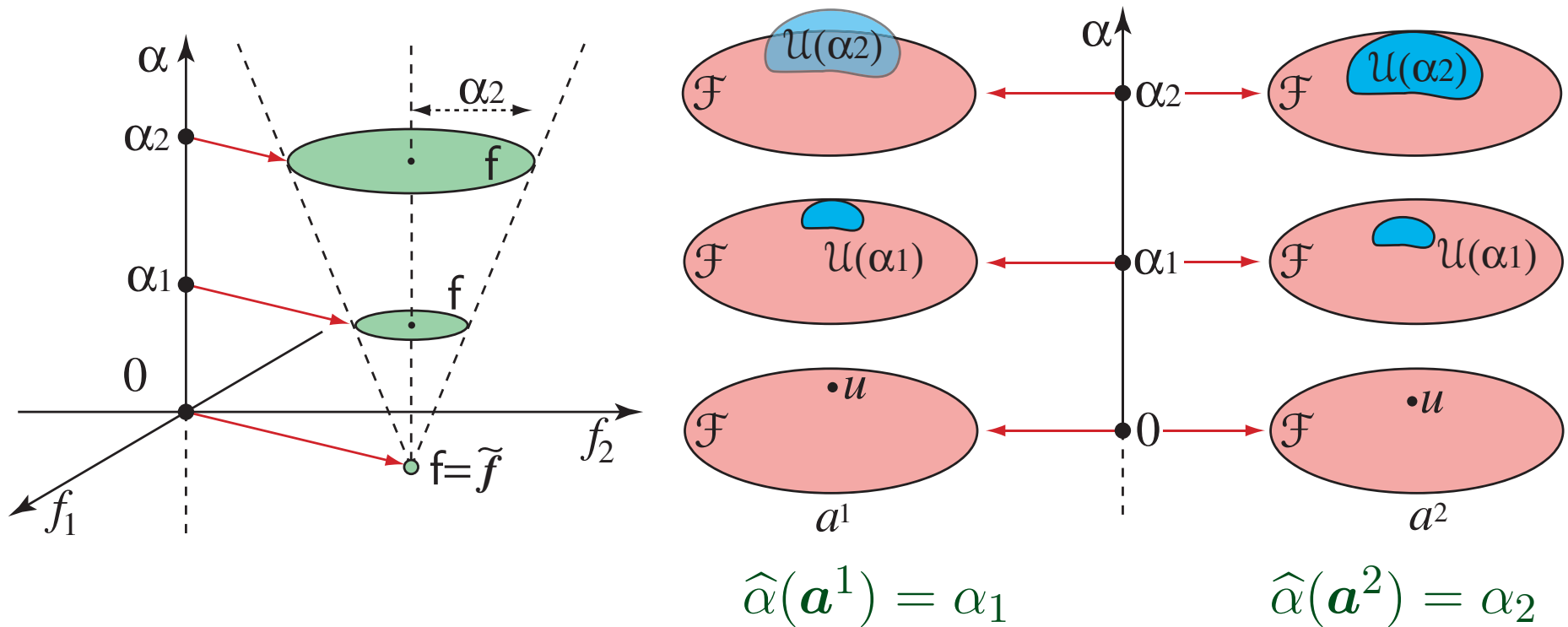
$$\hat{\alpha}(a^1) = \alpha_1$$

$$\hat{\alpha}(a^2) = \alpha_2$$

ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$

ロバスト制約

$$\mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}$$



- $\hat{\alpha} =$ 性能制約 \mathcal{F} が必ず満たされる α の最大値
- $\hat{\alpha} = \max\{\alpha : \mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}\}$

ロバストネス関数

- info-gap decision theory [Ben-Haim 01]
- 設計変数 a の関数 — $\hat{\alpha}(a)$
- ロバスト性の定量的な指標の1つ
 - $\hat{\alpha}$ が大きい \implies ロバスト性が大きい
 - 許容できるばらつきの‘幅’を表す
- 不確定なパラメータの分布の情報が不要
- 構造物の性能制約に対する保証を与える
 - ばらつきの‘幅’が $\hat{\alpha}$ 以下 \implies 制約を必ず満たす

問題の設定

制約条件 — \mathcal{F}

$$\mathcal{F} = \{u \mid g(u) \leq 0\}$$

$$g_i(u) \leftarrow u \text{ の多項式}$$

釣合式の解の集合 — $\mathcal{U}(\alpha)$

$$u \in \mathcal{U}(\alpha)$$



$$Ku = \tilde{f} + \zeta, \quad \alpha \geq \|\zeta\|,$$

ロバストネス関数 — $\hat{\alpha}$

$$\hat{\alpha} = \max\{\alpha : \mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F}\}$$

Quadratic embedding

制約条件

$$\mathcal{F} = \{u \mid g(u) \leq 0\}$$

$$g_i(u) \leftarrow u \text{ の多項式}$$

2次形式 ($Q_l \in \mathcal{S}^{n+1}$)

$$\mathcal{F} = \left\{ u \mid \begin{pmatrix} u \\ 1 \end{pmatrix}^\top Q_l \begin{pmatrix} u \\ 1 \end{pmatrix} \geq 0, l = 1, \dots, n^c \right\}$$

- “(多項式) ≤ 0 ” は有限個の2次不等式で表現できる

Quadratic embedding

釣合式の解の集合

$$u \in \mathcal{U}(\alpha) \iff Ku = \tilde{f} + \zeta, \quad \alpha \geq \|\zeta\|$$

$$\alpha \geq \|\zeta\| \iff \alpha^2 \geq \zeta^\top \zeta$$

2次形式 ($\Omega(\alpha) \in \mathcal{S}^{n+1}$)

$$\mathcal{U}(\alpha) = \left\{ u \mid \begin{pmatrix} u \\ 1 \end{pmatrix}^\top \Omega(\alpha) \begin{pmatrix} u \\ 1 \end{pmatrix} \geq 0 \right\}$$

- α を固定
→ 2次不等式で表現できる

\mathcal{S} -procedure + homogenization

2次不等式で表される領域

$$Q_i = \left\{ x \mid \begin{pmatrix} x \\ 1 \end{pmatrix}^\top P_i \begin{pmatrix} x \\ 1 \end{pmatrix} \geq 0 \right\}, \quad P_0, P_1 \in \mathcal{S}^{n+1}$$

定理

$$Q_1 \subseteq Q_0$$



$$\exists \tau \geq 0, \quad P_0 - \tau P_1 \succeq \mathbf{O}$$

SDP への変換

ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$ を求める問題

$$\hat{\alpha} = \max \{ \alpha : \mathcal{U}(\alpha) \subseteq \mathcal{F} \}$$



\mathcal{S} -procedure



SDP 問題

$$\hat{\alpha}^2 = \max \{ t : \mathbf{G}(t, \boldsymbol{\rho}) \succeq \mathbf{O}, \boldsymbol{\rho} \geq \mathbf{0} \}$$

半正定値計画法 (SDP)

$$\begin{aligned} \min \quad & \sum_{i=1}^m b_i y_i \\ \text{s.t.} \quad & C - \sum_{i=1}^m A_i y_i \succeq O \end{aligned}$$

変数 : y_1, \dots, y_m

定数 : $b_1, \dots, b_m,$

$A_1, \dots, A_m, C \in \mathcal{S}^n \leftarrow n \times n$ 対称行列

- $P \succeq O \iff P$ が半正定値
← 非線形, 凸な制約

半正定値計画法

- semidefinite program, SDP
- 数理計画法の1つ
 - 凸, 非線形
 - 線形計画, 凸2次計画などを含む
- 主双対内点法 [Kojima *et al.* 97], [Alizadeh 98], etc.
 - 問題のサイズの多項式時間で最適解が得られる
 - 実用的で高速なソフトウェア

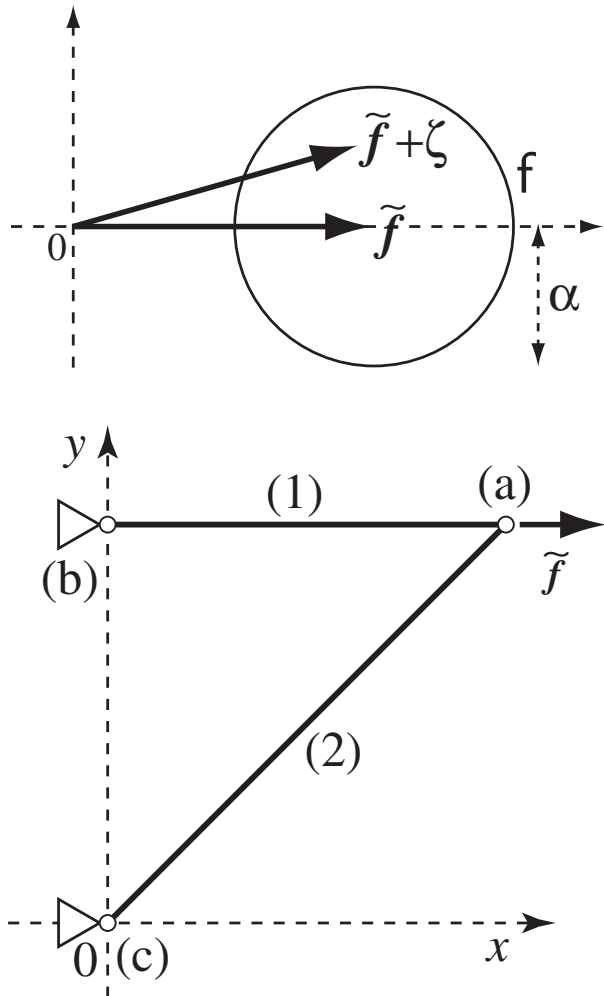
半正定値計画法

- semidefinite program, SDP
- 応用
 - トラスの固有振動数最適化 [Ohsaki *et al.* 99]
 - 組合せ最適化 [Goemans & Williamson 95]
 - サポートベクターマシン [Lanckriet *et al.* 04]
 - 非凸計画問題の緩和 [Kojima & Tunçel 00], [Lassere 02]
 - システムと制御 [Boyd *et al.* 94]
 - ロバスト線形計画問題 [Ben-Tal & Nemirovski 02]
 - 係数が不確定な線形方程式の解集合を求める問題 [Calafiore & El Ghaoui 04]

例題 (2部材トラス)

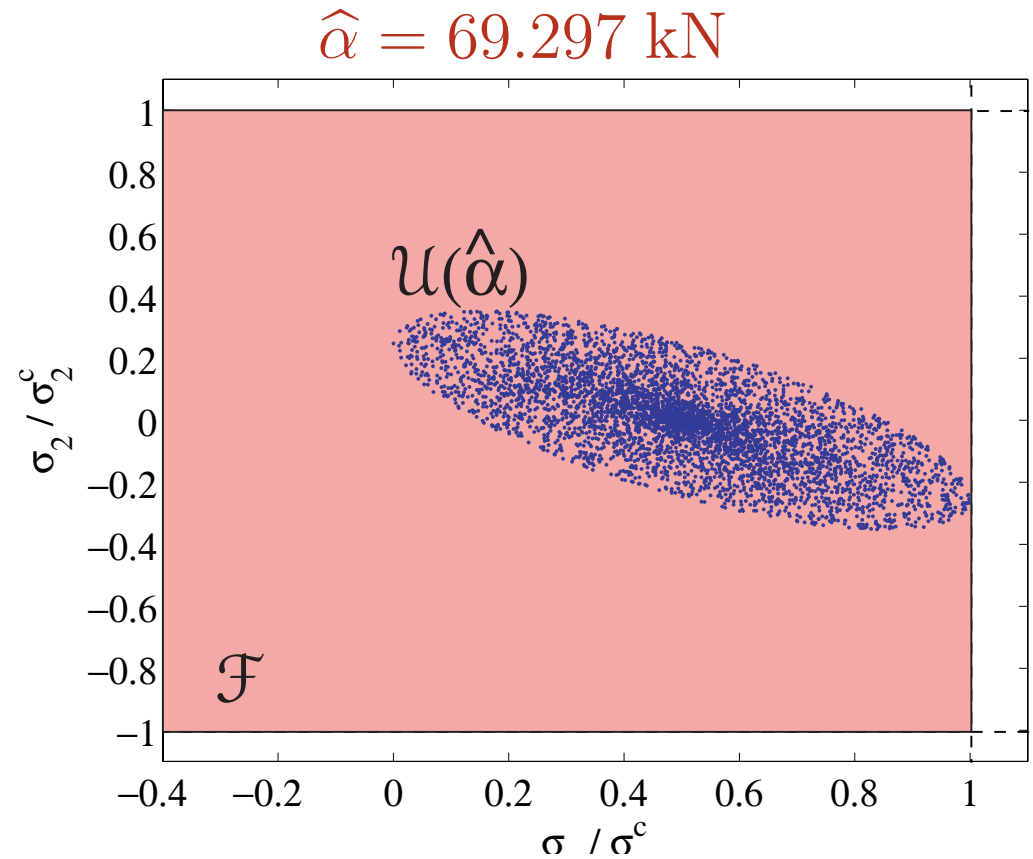
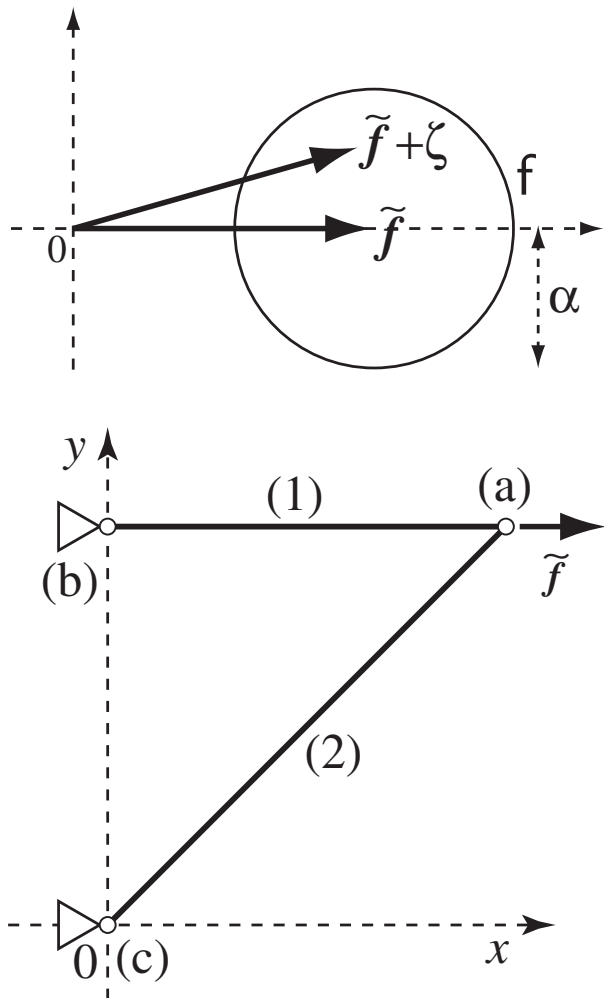
- 外力：中心が \tilde{f} , 幅 α で変動する
- 応力制約

$$\hat{\alpha} = 69.297 \text{ kN}$$



例題 (2部材トラス)

- 外力：中心が \tilde{f} , 幅 α で変動する
- 応力制約



応力分布

ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$ の最大化

- $\hat{\alpha}$ は断面積 a の関数

$$\hat{\alpha}(\mathbf{a})^2 = \max_{t, \rho} \{t : \mathbf{G}(\mathbf{a}, t, \rho) \succeq \mathbf{O}, \rho \geq \mathbf{0}\}$$

MAX- $\hat{\alpha}(\mathbf{a})$

$$\max_{\mathbf{a}} \{\hat{\alpha}(\mathbf{a}) : \mathbf{a} \geq \mathbf{0}, V(\mathbf{a}) \leq \bar{V}\}$$

ロバストネス関数 $\hat{\alpha}$ の最大化

- $\hat{\alpha}$ は断面積 a の関数

$$\hat{\alpha}(a)^2 = \max_{t, \rho} \{t : G(a, t, \rho) \succeq O, \rho \geq 0\}$$

MAX- $\hat{\alpha}(a)$

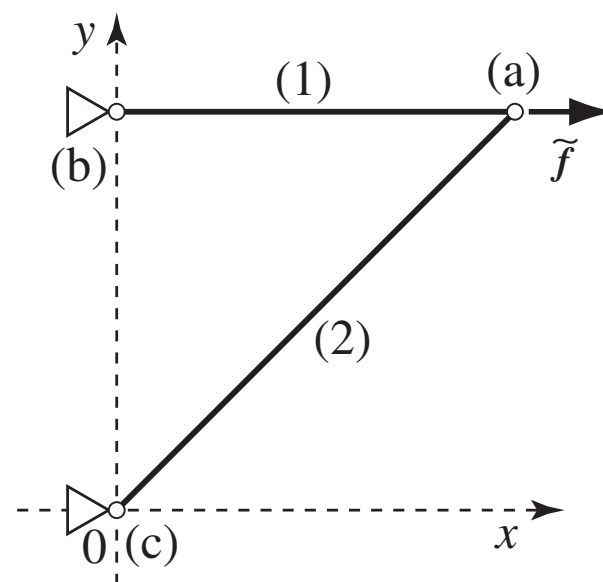
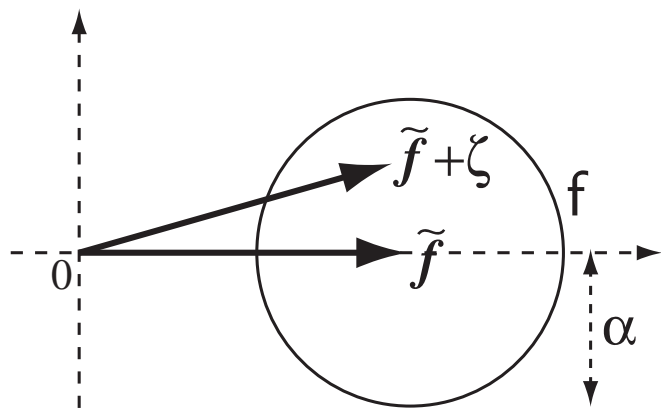
$$\max_a \{ \hat{\alpha}(a) : a \geq 0, V(a) \leq \bar{V} \}$$

非線形 SDP 問題

$$\max_{a, t, \rho} \{t : G(a, t, \rho) \succeq O, \rho \geq 0, a \geq 0, V(a) \leq \bar{V}\} \quad (\text{NL-SDP})$$

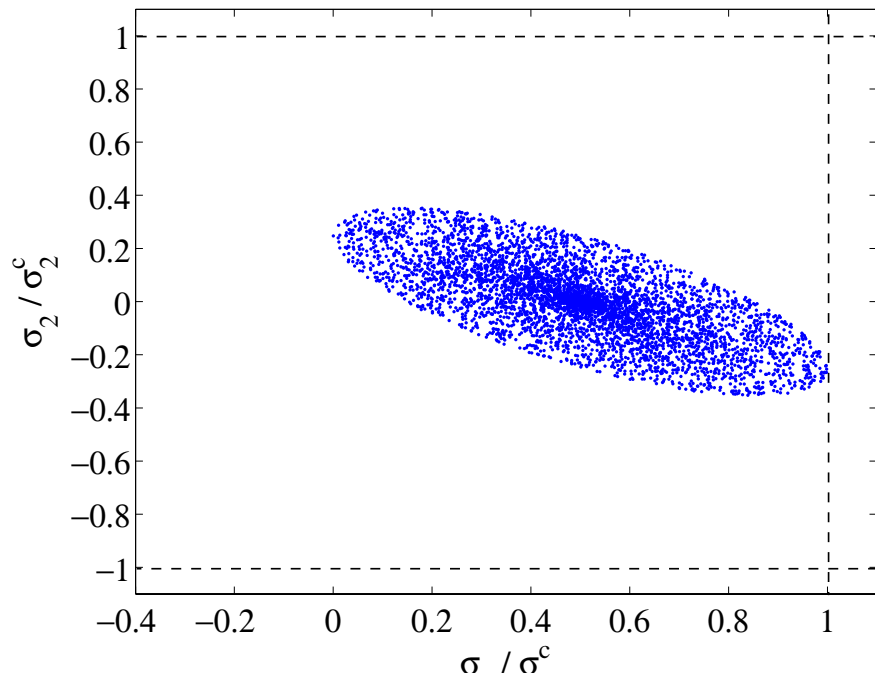
2部材トラス

- 主双対内点法
 - SeDuMi 1.05 / Matlab 6.5.1
- 外力：中心が \tilde{f} , 幅 α で変動する
- 応力制約

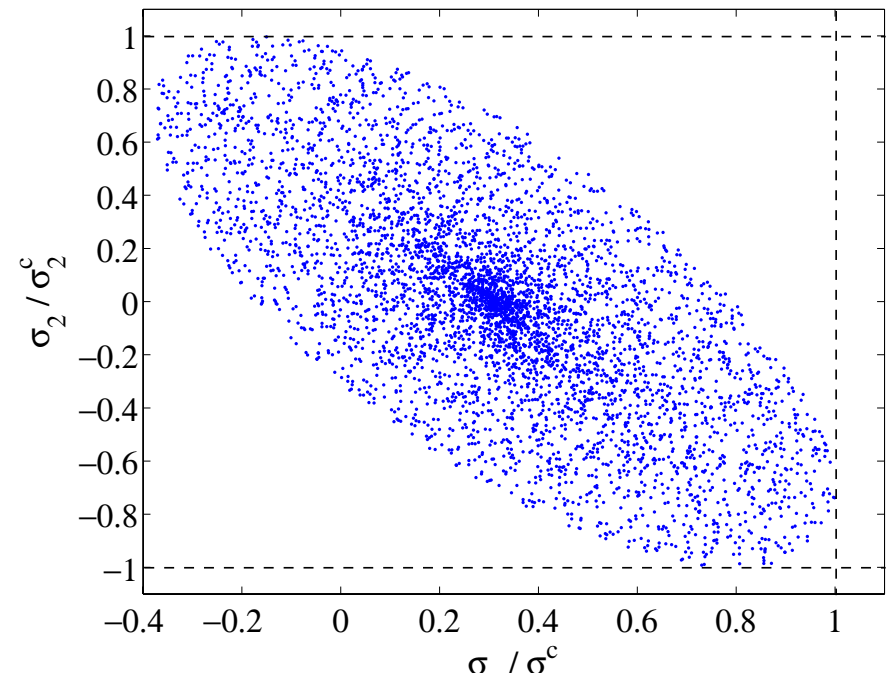


2部材トラス

- ランダムに生成した外力に対する応力
- 最適解
→ 双方の部材の応力制約がアクティブになり得る

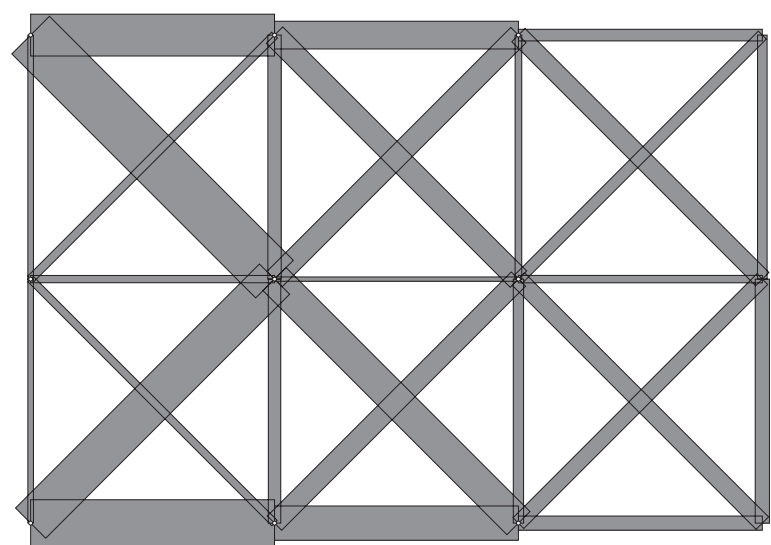
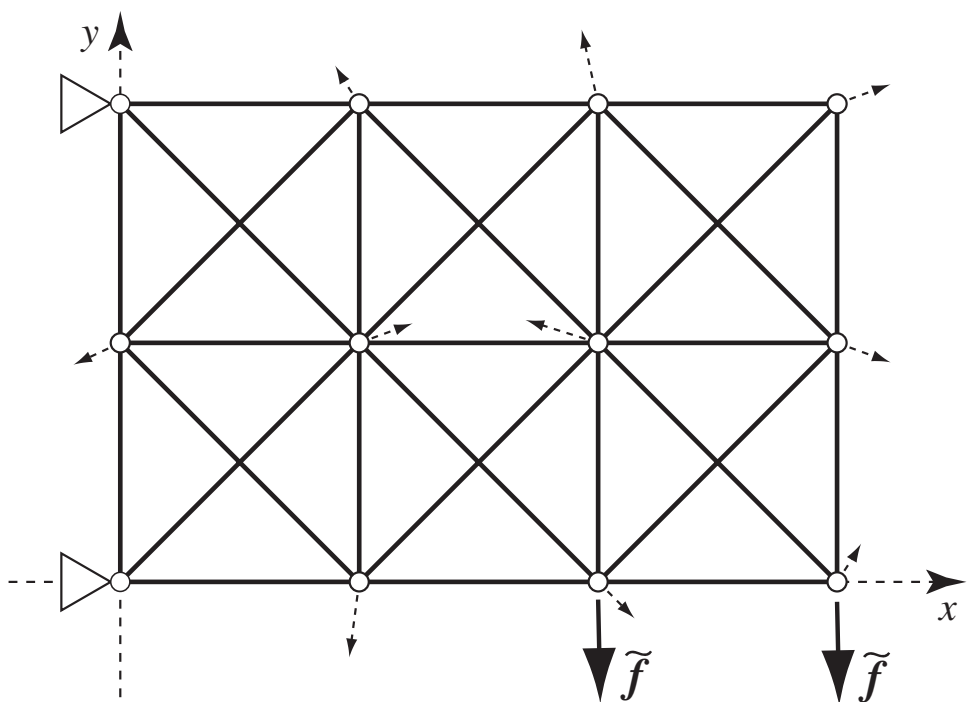


$$\hat{\alpha}(\mathbf{a}^0) = 69.3 \text{ kN (初期解)}$$



$$\hat{\alpha}(\mathbf{a}^*) = 153.8 \text{ kN (最適解)}$$

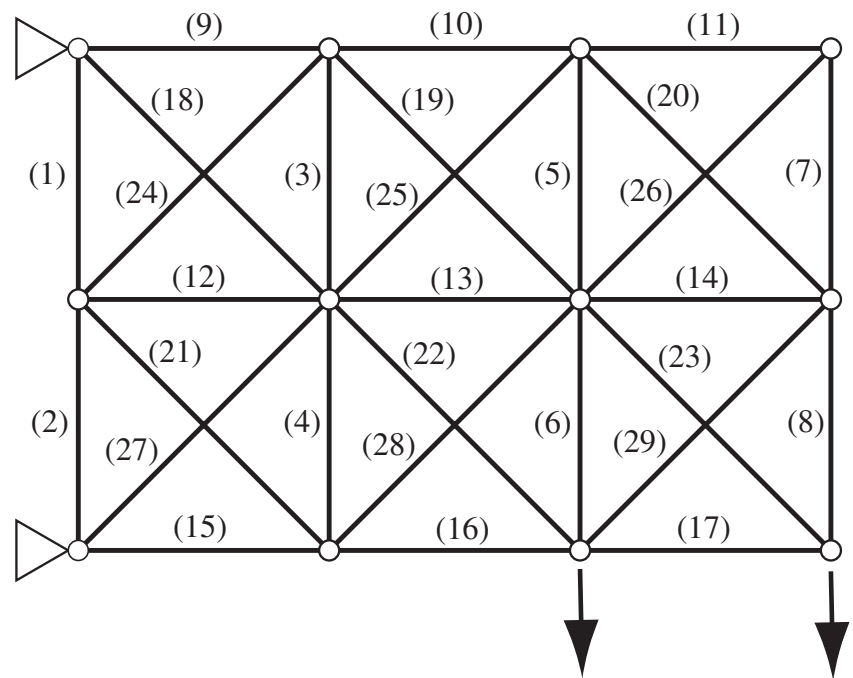
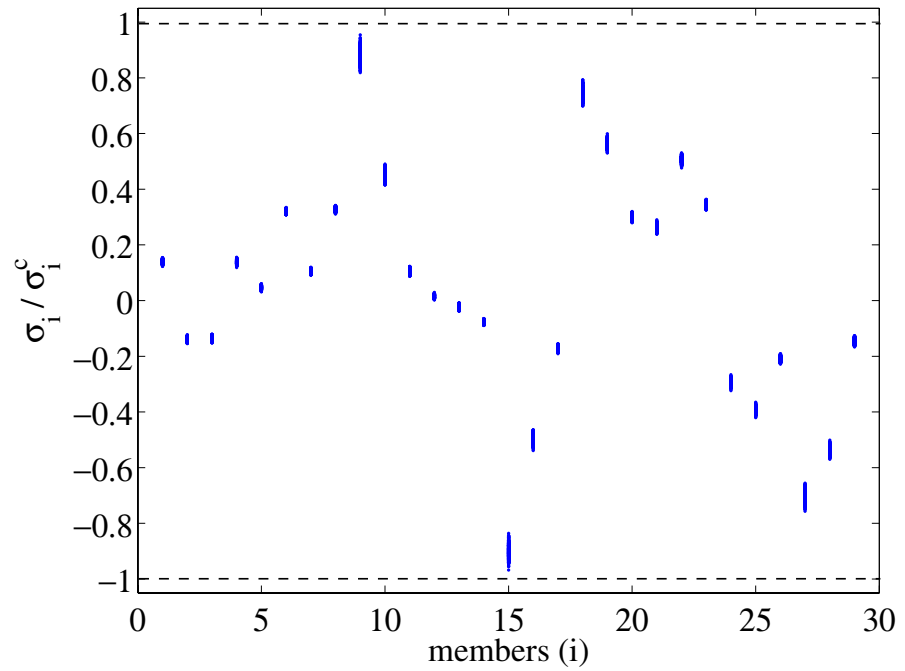
29 部材トラス



最適解 a^*

- すべての節点に不確定な外力が作用
- 応力制約 $|\sigma_i| \leq \sigma_i^c$

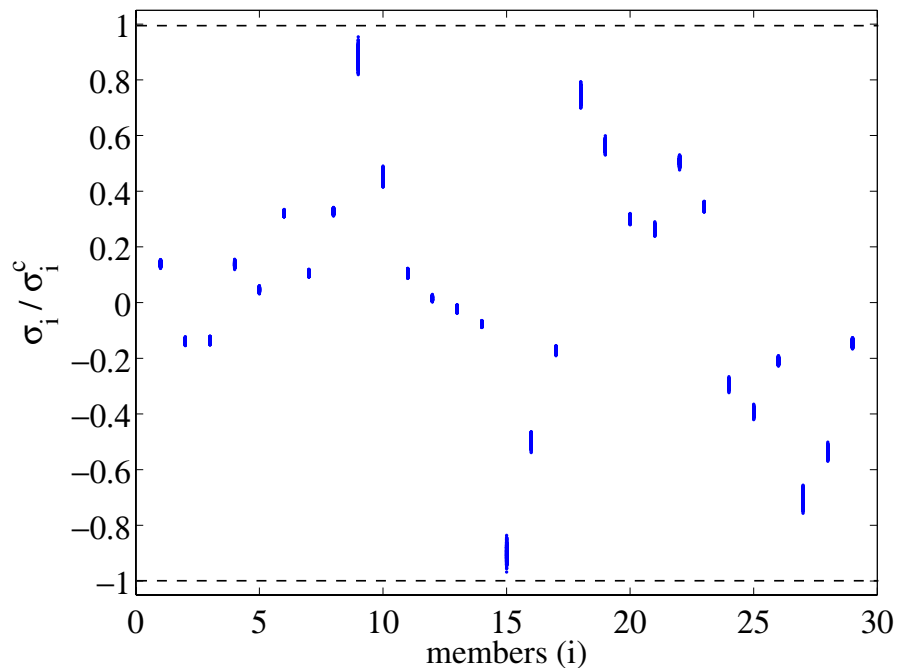
29 部材トラス



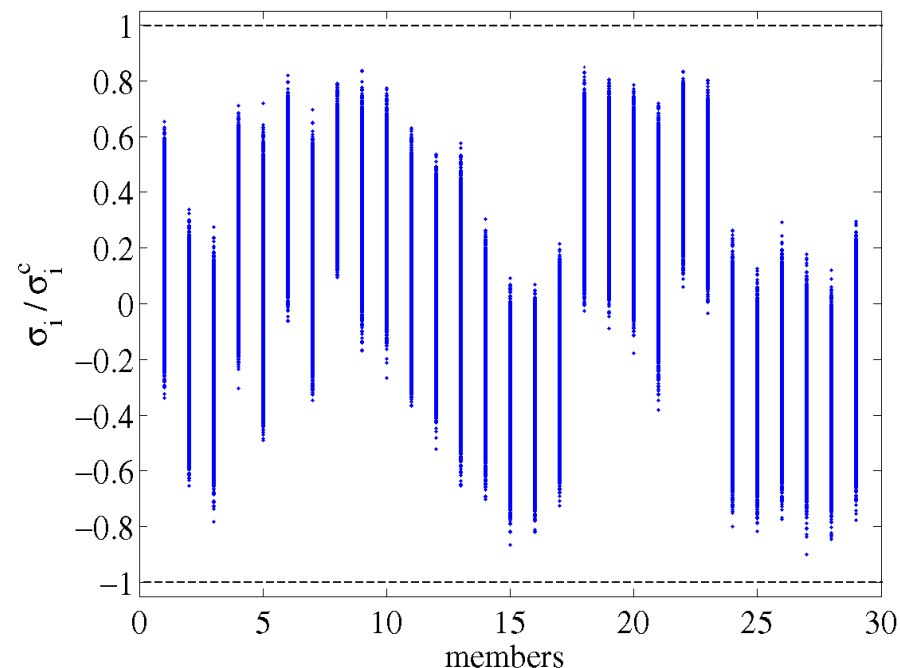
初期解 a^0

- すべての節点に不確定な外力が作用
- $\hat{\alpha}(a^0) = 0.72 \text{ kN}$
- $\hat{\alpha}(a^*) = 10.85 \text{ kN}$

29 部材トラス



初期解 a^0



最適解 a^*

- すべての節点に不確定な外力が作用
- $\hat{\alpha}(a^0) = 0.72 \text{ kN}$
- $\hat{\alpha}(a^*) = 10.85 \text{ kN}$

- ロバストネス関数
 - ロバスト性の定量的な指標
 - 不確定な外力の作用するトラス
 - 無限個の制約条件
 - 2次不等式への埋め込み + S -procedure
 - SDP 問題へ帰着
- ロバストネス関数最大化問題
 - 非線形 SDP
 - 逐次 SDP 法
 - 主双対内点法を用いて SDP を繰り返し解く