

摩擦なし接触を伴う構造物の トポロジー最適化

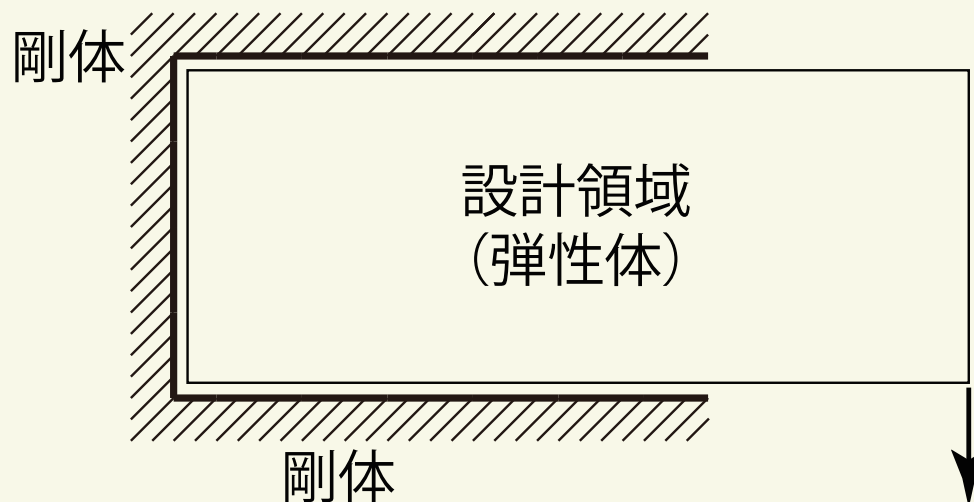
寒野 善博

東京大学 数理・情報教育研究センター

JSME D&S (Sept. 25–27, 2019)

接触を伴うトポロジー最適化

- 弾性体と剛体の接触，弾性体どうしの接触
 - ただし，微小変形を仮定
- 初期ギャップ (≥ 0) を指定
- 弾性体が変形後に 接触するか否かは 未知
- 弾性体の剛性最大化

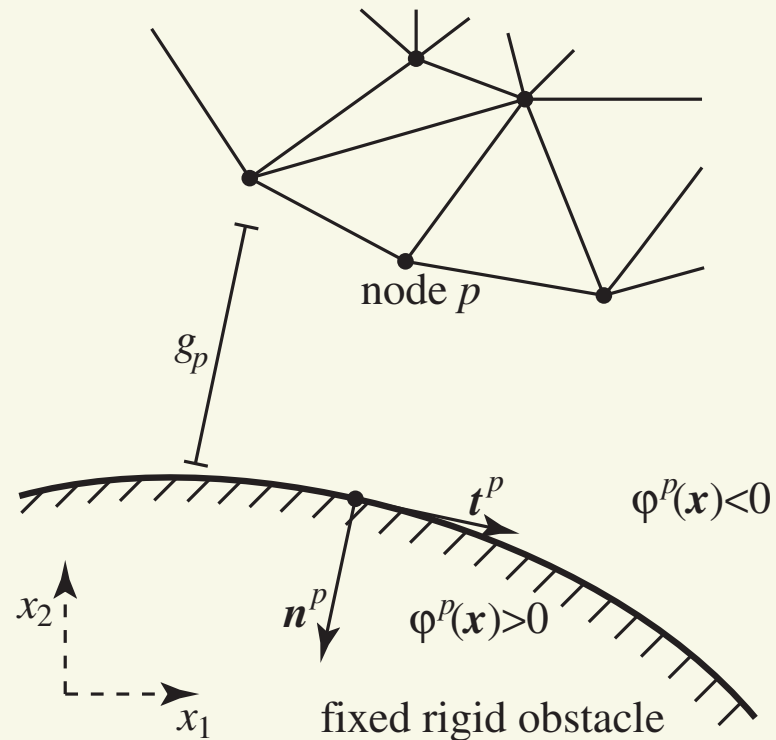
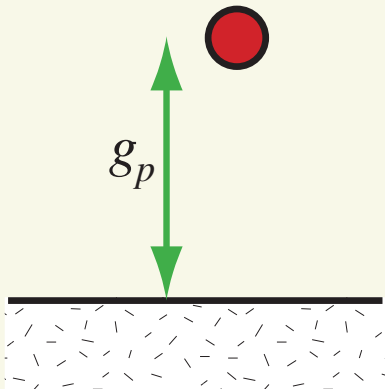


片側接触条件

- g_p : 初期ギャップ $h_p = g_p - \langle \mathbf{n}^p, \mathbf{u} \rangle$: 変形後のギャップ
- r_{np} : 反力 (法線方向)

$$h_p > 0 \quad \Rightarrow \quad r_{np} = 0 \quad : \text{free}$$

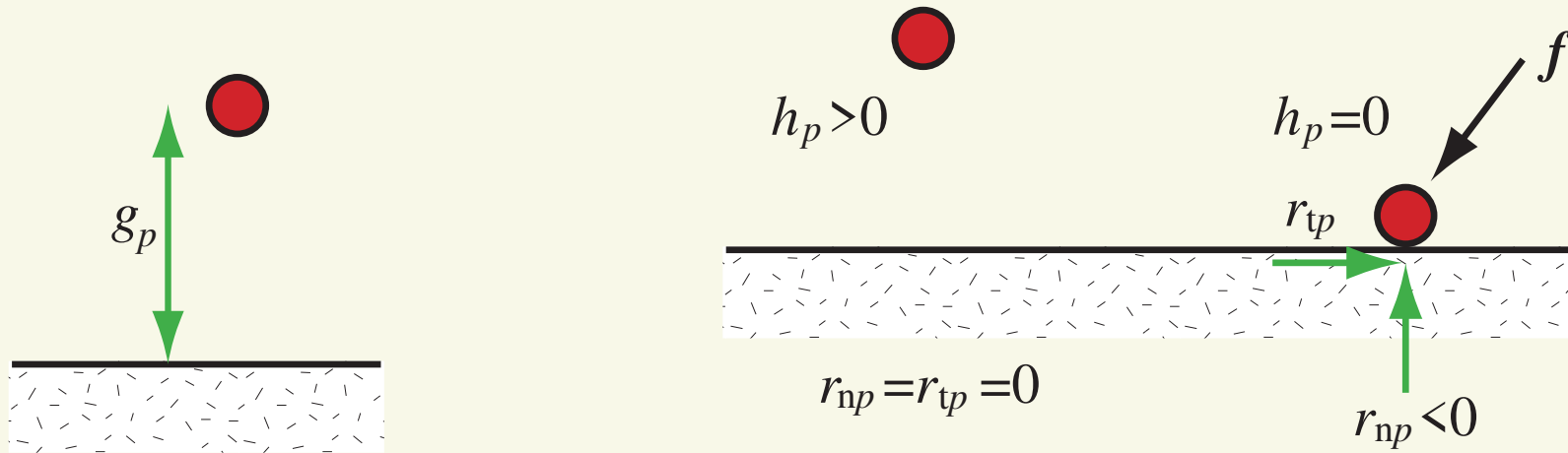
$$r_{np} < 0 \quad \Rightarrow \quad h_p = 0 \quad : \text{contact}$$



片側接触条件

- g_p : 初期ギャップ $h_p = g_p - \langle \mathbf{n}^p, \mathbf{u} \rangle$: 変形後のギャップ
- r_{np} : 反力 (法線方向)

$$\begin{aligned} h_p > 0 &\Rightarrow r_{np} = 0 && : \text{free} \\ r_{np} < 0 &\Rightarrow h_p = 0 && : \text{contact} \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} h_p \geq 0 & : \text{非貫通} && (\text{まとめて } \mathbf{g} - C_n \mathbf{u} \text{ と書く}) \\ r_{np} \leq 0 & : \text{非固着} \end{aligned}$$

コンプライアンスの定義

- 柔性の指標
- 強制変位 = 0 のとき（最も標準的な問題設定）
 - コンプライアンス = 外力仕事
- 非ゼロの強制変位を与えたとき

コンプライアンスの定義

- 柔性の指標
- 強制変位 = 0 のとき（最も標準的な問題設定）
 - コンプライアンス = 外力仕事
- 非ゼロの強制変位を与えたとき
 - 反力が（∴ 外力仕事）大きい方が、より剛
 - コンプライアンス := $-2 \times$ ポテンシャルエネルギー の最大値

$$\sup_u \{2p^\top u - u^\top K u \mid u \in U\} \quad (\spadesuit)$$

[Niu, Xu, & Cheng '11], [Klarbring & Strömberg '12]

- 接触を伴うとき
 - (\spadesuit) に準ずる.

最適設計問題の定式化

- 設計変数 : \boldsymbol{x}
- コンプライアンス : $\pi(\boldsymbol{x})$

$$\phi(\boldsymbol{x}, \boldsymbol{u}) = 2\boldsymbol{p}^\top \boldsymbol{u} - \boldsymbol{u}^\top \boldsymbol{K}(\boldsymbol{x})\boldsymbol{u} \quad (-2 \times \text{ポテンシャル } E)$$

とおくと,

$$\pi(\boldsymbol{x}) = \sup_{\boldsymbol{u}} \{ \phi(\boldsymbol{x}, \boldsymbol{u}) \mid \boldsymbol{C}_n \boldsymbol{u} \leq \boldsymbol{g} \}.$$

- 最適設計（剛性最大化）問題 :

$$\begin{array}{ll} \text{Min.} & \pi(\boldsymbol{x}) \\ \text{s. t.} & \boldsymbol{x} \in X. \end{array}$$

- コンプライアンス : $\pi(x) = \sup_u \{ \phi(x, u) \mid C_n u \leq g \}$
- 右辺の Lagrange 関数 (r が Lagrange 乗数) :

$$L(u, r; x) = \begin{cases} \phi(x, u) - 2r^\top (g - C_n u) & \text{if } r \leq \mathbf{0}, \\ +\infty & \text{otherwise.} \end{cases}$$

- 右辺の KKT 条件 :

$$\begin{aligned} \nabla_u L(u, r; x) &= \mathbf{0}, \\ g - C_n u &\geq \mathbf{0}, \quad r \leq \mathbf{0}, \quad (g - C_n u)^\top r = 0. \end{aligned}$$

- \therefore (最適設計問題) $\stackrel{\text{equiv}}{=} \begin{array}{ll} \text{Min.} & \phi(x, u) \\ x \in X & \\ \text{s. t.} & (\text{KKT}). \end{array}$

- これは, MPEC という, 難しい問題

- Z.-Q. Luo, J.-S. Pang, D. Ralph: *Mathematical Programs with Equilibrium Constraints*, (1996), 401 pp.

MPEC（相補性制約）の難しさ

- 相補性制約：

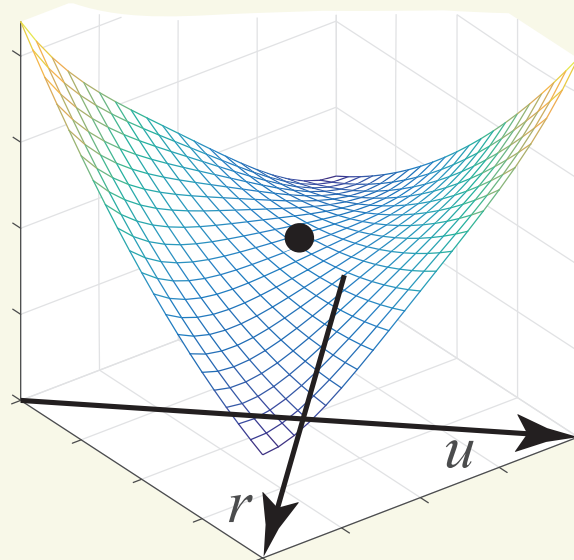
$$y_j \geq 0, \quad z_j \geq 0, \quad y_j z_j = 0.$$

- 標準的な制約想定を満たさない.
- 制約想定は，KKT 条件の仮定
 - MPEC の（局所）最適解は，KKT 条件を満たすとは限らない.
- 非線形計画の標準的な解法は，KKT 点を求めることが目標
 - 標準的な解法では，MPEC の（局所）最適解は得られそうにない.
 - 種々の特別な解法が，提案されてきた.
- → 相補性制約をもたない定式化が望ましい.

Lagrange 双対性の利用

- 最適設計問題 : $\inf_{x \in X} \pi(x)$
- コンプライアンス : $\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \{ \phi(x, u) \mid C_n u \leq g \}$
 - Lagrange 関数 : $L(u, r; x)$ (主変数は u , 双対変数は r)
- Lagrange 双対性より,

$$\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x) = \inf_{r \in \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$



Lagrange 双対性の利用

- 最適設計問題 : $\inf_{x \in X} \pi(x)$
- コンプライアンス : $\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \{ \phi(x, u) \mid C_n u \leq g \}$
 - Lagrange 関数 : $L(u, r; x)$

- Lagrange 双対性より,

$$\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x) = \inf_{r \in \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$

- 最適設計問題は,

$$\inf_{(x, r) \in X \times \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$

Lagrange 双対性の利用

- 最適設計問題 : $\inf_{x \in X} \pi(x)$
- コンプライアンス : $\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \{ \phi(x, u) \mid C_n u \leq g \}$
 - Lagrange 関数 : $L(u, r; x)$

- Lagrange 双対性より,

$$\pi(x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x) = \inf_{r \in \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$

- 最適設計問題は,

$$\inf_{(x, r) \in X \times \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$

あとは、ここが計算できれば、

- 通常の (= MPEC でない) 最適化問題に.

「あとは、ここが計算できれば」の計算

- $$\sup_{\mathbf{u} \in \mathbb{R}^n} L(\mathbf{u}, \mathbf{r}; \mathbf{x}) = \begin{cases} \pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r}) - 2\mathbf{g}^\top \mathbf{r} & \text{if } \mathbf{r} \leq \mathbf{0}, \\ +\infty & \text{otherwise.} \end{cases}$$

- $\pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r})$ は コンプリメンタリエネルギー
- 簡単のため、トラスの場合は、

$$\pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r}) = \sum_{e=1}^m \frac{1}{2} \frac{1}{k_e} q_e^2 \quad \text{with} \quad \underbrace{\sum_{e=1}^m q_e \mathbf{b}_e}_{\text{(力の釣合い)}} = \mathbf{p} + \mathbf{C}_n^\top \mathbf{r}$$

- q_e : 軸力 k_e : 伸び剛性

「あとは、ここが計算できれば」の計算

- $$\sup_{\mathbf{u} \in \mathbb{R}^n} L(\mathbf{u}, \mathbf{r}; \mathbf{x}) = \begin{cases} \pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r}) - 2\mathbf{g}^\top \mathbf{r} & \text{if } \mathbf{r} \leq \mathbf{0}, \\ +\infty & \text{otherwise.} \end{cases}$$

- $\pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r})$ は コンプリメンタリエネルギー
- 簡単のため、トラスの場合は、

$$\pi^c(\mathbf{x}, \mathbf{r}) = \sum_{e=1}^m \frac{1}{2} \frac{1}{k_e} q_e^2 \quad \text{with} \quad \sum_{e=1}^m q_e \mathbf{b}_e = \mathbf{p} + \mathbf{C}_n^\top \mathbf{r}$$

- 最適設計問題は、 (→ 通常为非線形計画問題)

$$\begin{aligned} \inf_{\mathbf{x} \in X, \mathbf{r} \in \mathbb{R}^c} \sup_{\mathbf{u} \in \mathbb{R}^n} L(\mathbf{u}, \mathbf{r}; \mathbf{x}) &\stackrel{\text{equiv}}{=} \text{Min.}_{\mathbf{x} \in X, \mathbf{r} \in \mathbb{R}^c} \sum_{e=1}^m \frac{1}{2} \frac{1}{k_e(x_e)} q_e^2 - 2\mathbf{g}^\top \mathbf{r} \\ \text{s. t.} &\quad \sum_{e=1}^m q_e \mathbf{b}_e = \mathbf{p} + \mathbf{C}_n^\top \mathbf{r}, \\ &\quad \mathbf{r} \leq \mathbf{0}. \end{aligned}$$

- 実は、別の定式化として、凸2次計画に帰着可能
- 最適設計問題：

$$\inf_{x \in X} \sup_{u: C_n u \leq g} \{2p^\top u - u^\top K(x)u\}$$

(コンプライアンス)

- ミニマックス定理より,

$$\stackrel{\text{equiv}}{=} \sup_{u: C_n u \leq g} \inf_{x \in X} \{2p^\top u - u^\top K(x)u\}$$

- 実は、別の定式化として、凸2次計画に帰着可能
- 最適設計問題：

$$\inf_{x \in X} \underbrace{\sup_{u: C_n u \leq g} \{2p^\top u - u^\top K(x)u\}}_{\text{(コンプライアンス)}}$$

- ミニマックス定理より,

$$\stackrel{\text{equiv}}{=} \sup_{u: C_n u \leq g} \underbrace{\inf_{x \in X} \{2p^\top u - u^\top K(x)u\}}_{\text{(xに関する線形計画)}}$$

- X は、体積制約と断面積の非負制約
 - 端点は $(0, \dots, 0, V/l_e, 0, \dots, 0)$ の形
- $u^\top K(x)u$ は x の線形関数 → LP の最適性より, x を消去可

「特殊な定式化」との比較

- 最適設計問題 : $\inf_{x \in X} \pi(x)$
- コンプライアンス : $\pi(x) = \sup_{u: C_n u \leq g} \phi(x, u) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x)$
- Lagrange 関数 : $L(u, r; x)$
- 提案手法は, u と r の Lagrange 双対性 :

$$\inf_{x \in X} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x) = \inf_{x \in X} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} L(u, r; x)$$

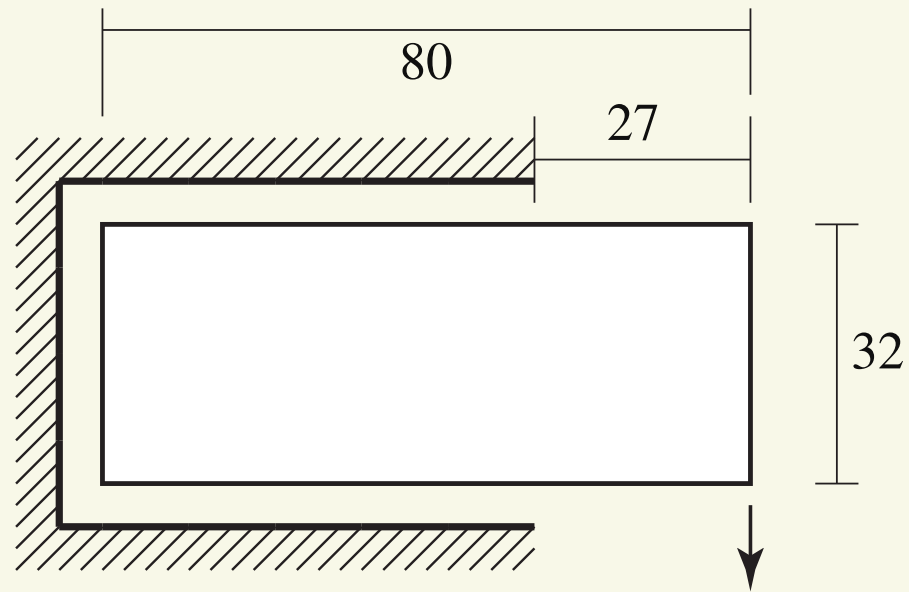
- トラス以外でも可
- [Kočvara *et al.* '98] は, u と x のミニマックス定理 :

$$\inf_{x \in X} \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x) = \sup_{u \in \mathbb{R}^n} \inf_{x \in X} \inf_{r \in \mathbb{R}^c} L(u, r; x)$$

- 設計変数 x を消去
- トラスの場合のみ可

例題：連続体

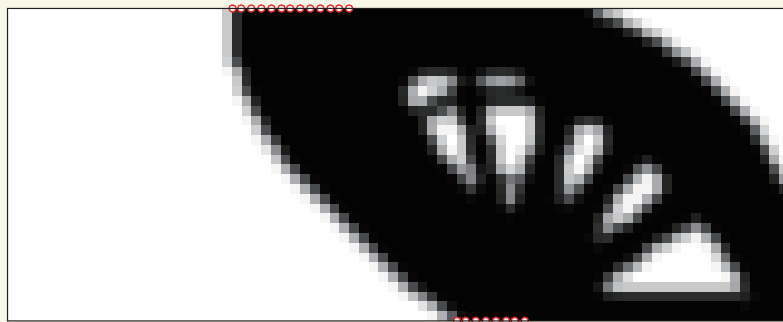
- 問題設定



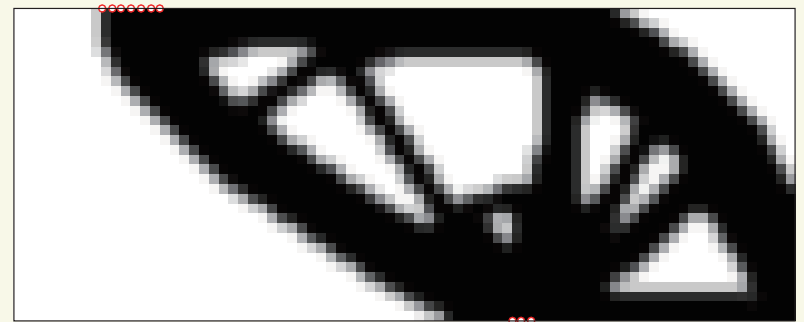
- ギャップ（三方）は一様

- $g_j = 0, 2, 4, 6, 8$

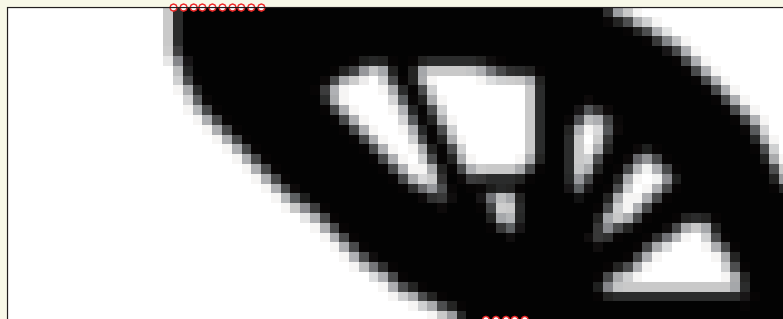
例題：連続体



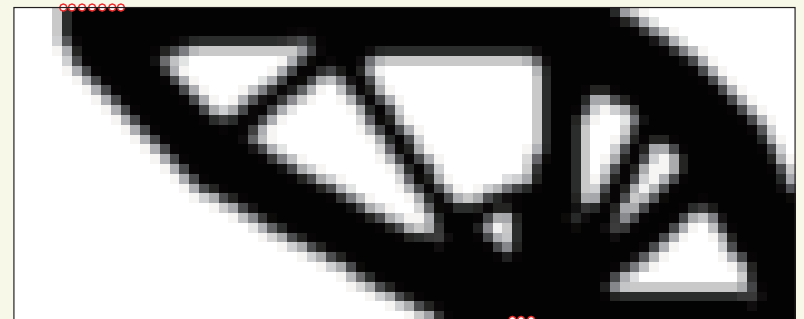
$g_j = 0$



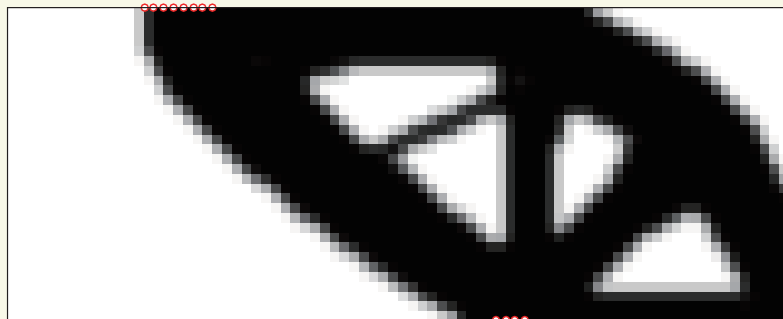
$g_j = 6$



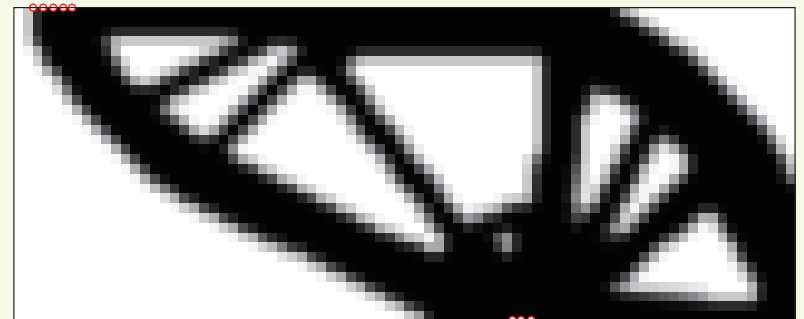
$g_j = 2$



$g_j = 8$



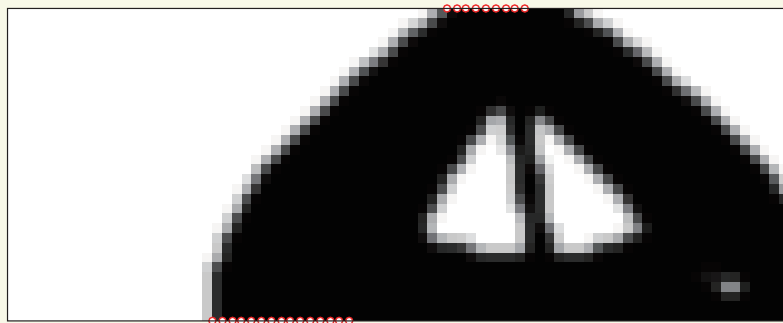
$g_j = 4$



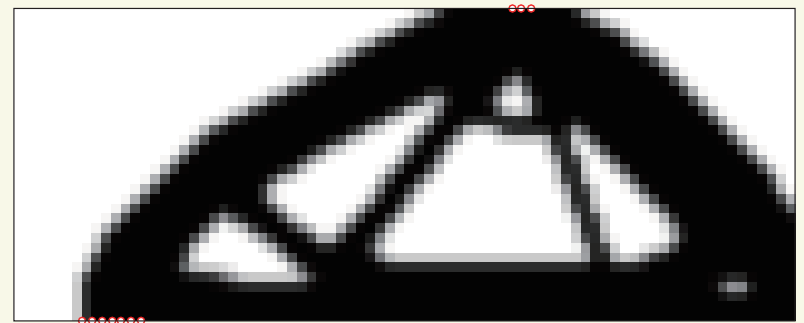
$g_j = 10$

- 外力は，右下隅，鉛直下向き

例題：連続体



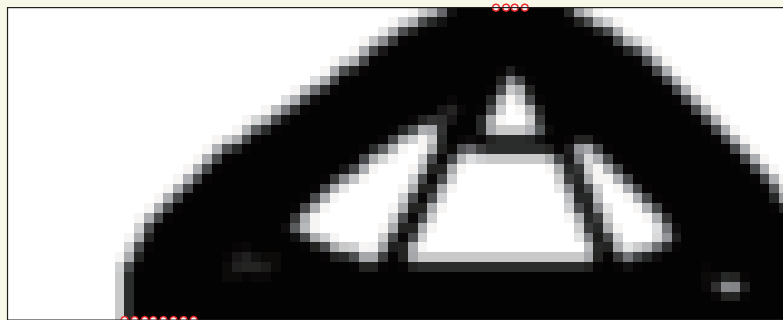
$$g_j = 0$$



$$g_j = 6$$



$$g_j = 2$$

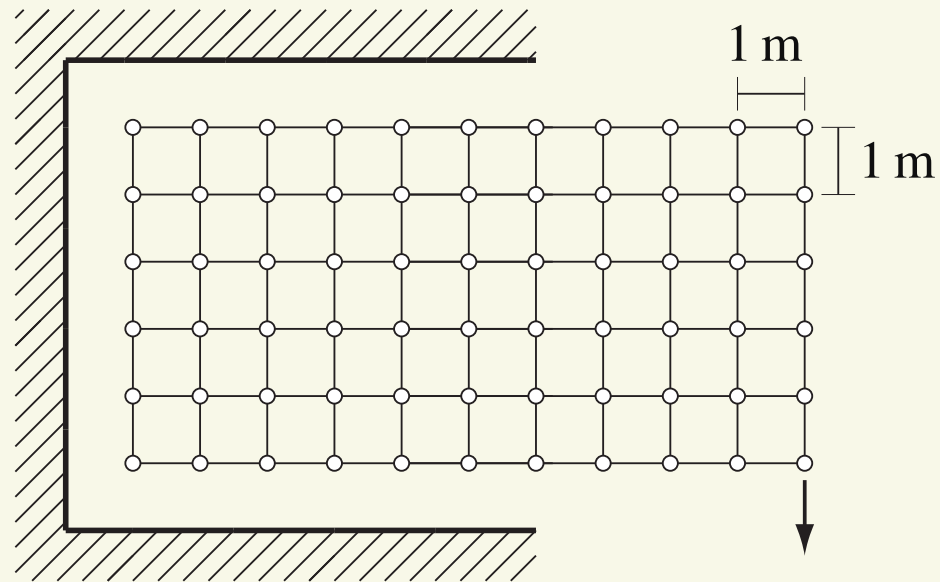


$$g_j = 4$$

- 外力は，右下隅，鉛直上向き

例題：トラス

- 問題設定

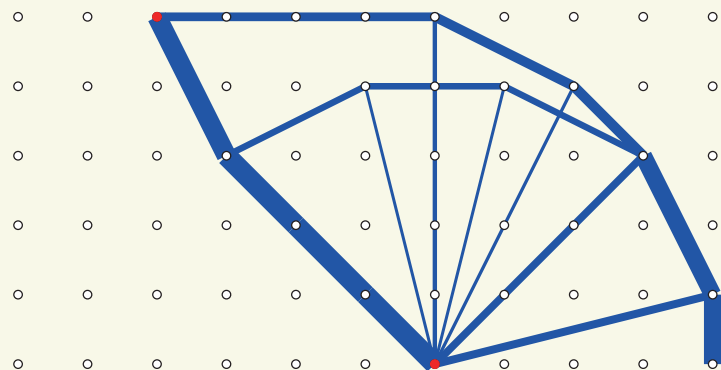


- 実際は、任意の2点間に部材あり：1361 部材
- ギャップ（三方）は一様
 - $g_j = 0, 0.25, 0.5, 0.75 \text{ mm}$

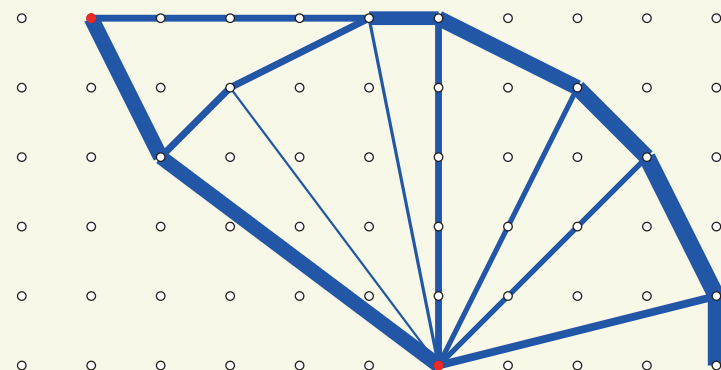
例題：トラス

- 断面積は連続変数 → 凸最適化問題

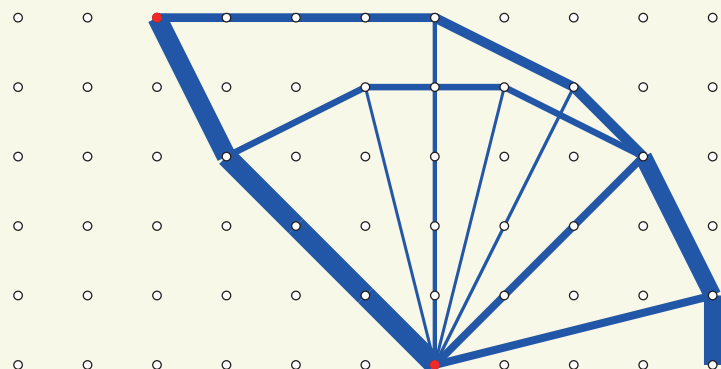
CPLEX ver. 12.8.0



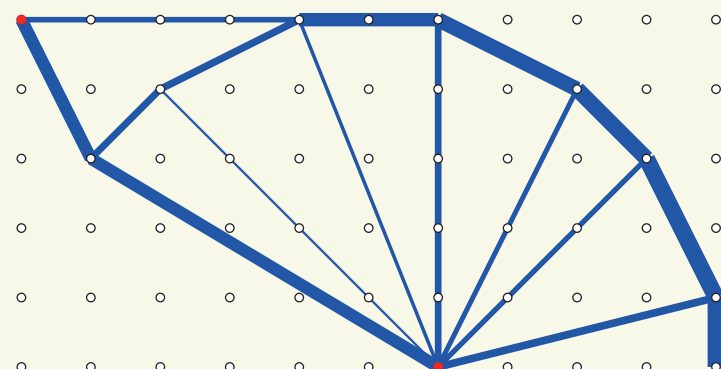
$$g_j = 0$$



$$g_j = 0.5 \text{ mm}$$



$$g_j = 0.25 \text{ mm}$$



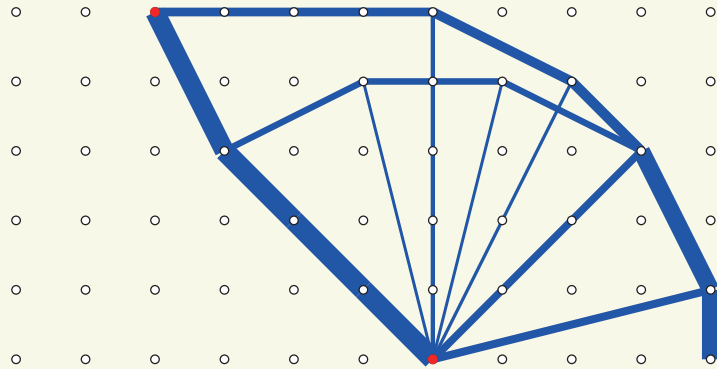
$$g_j = 0.75 \text{ mm}$$

- 外力は，右下隅，鉛直下向き

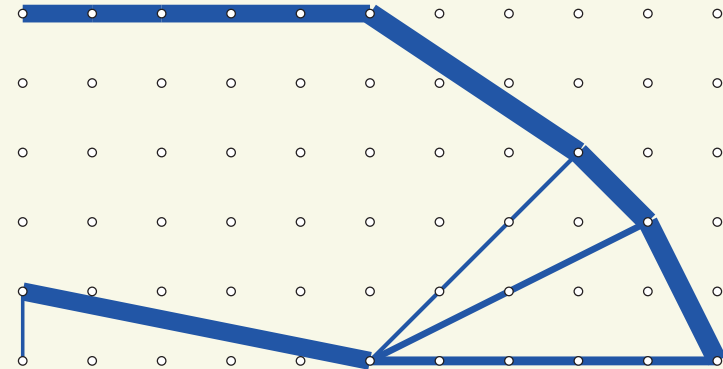
例題：トラス

- 断面積は連続変数 → 凸最適化問題

CPLEX ver. 12.8.0



$g_j = 0$
片側接触のとき



$g_j = 0$
すべてローラー支持としたとき

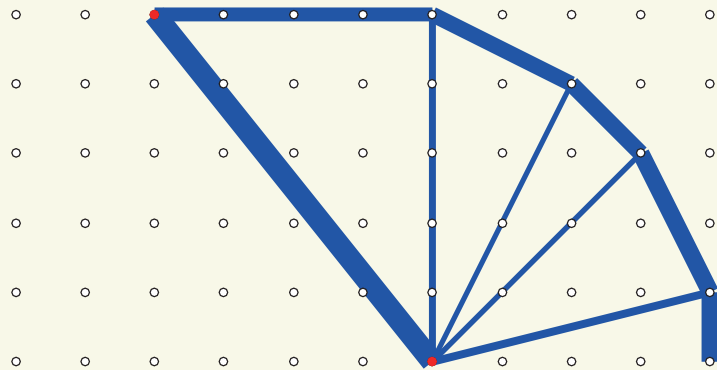
例題：トラス

- 断面積は連続変数

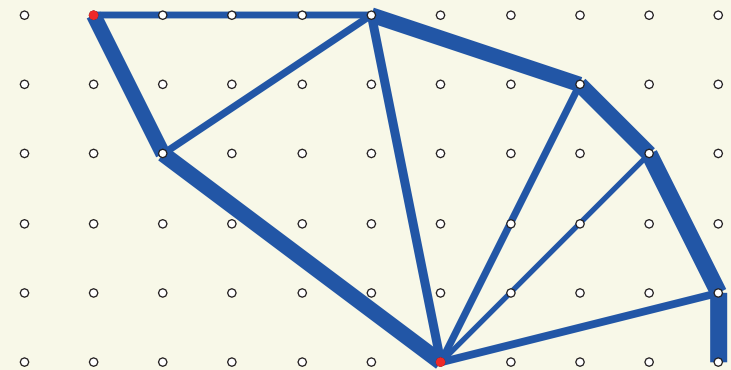
CPLEX ver. 12.8.0

- 細い部材排除 & 節点の次数 ≤ 5

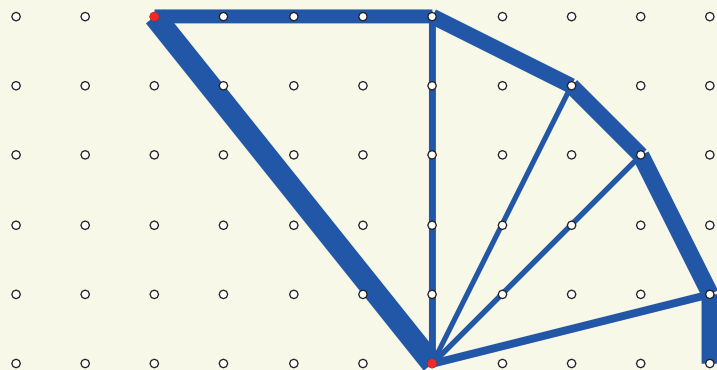
→ 混合整数 2 次錐計画問題



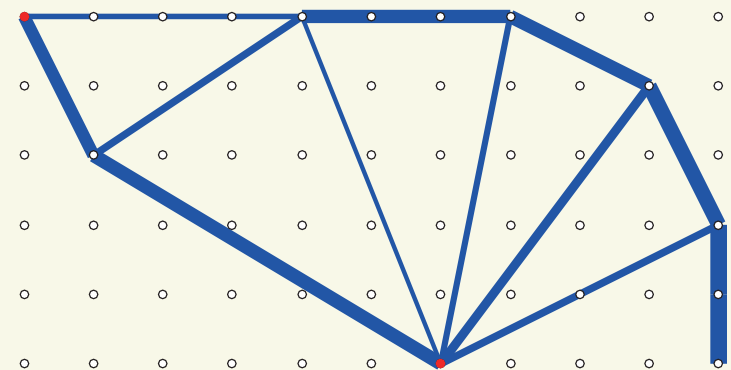
$$g_j = 0$$



$$g_j = 0.5 \text{ mm}$$



$$g_j = 0.25 \text{ mm}$$

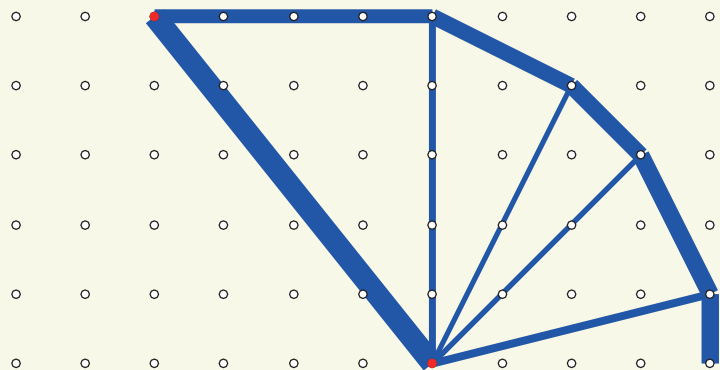


$$g_j = 0.75 \text{ mm}$$

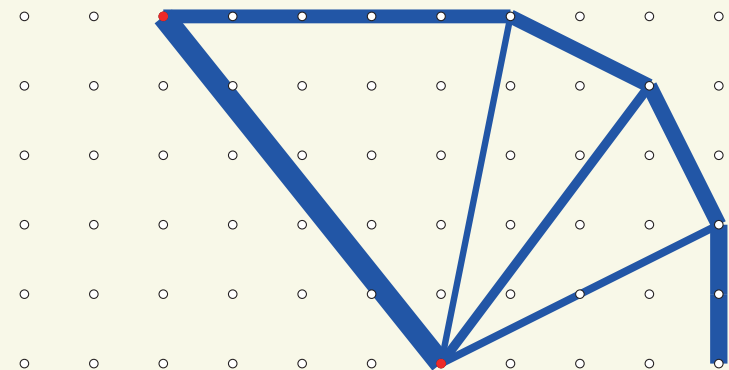
- 外力は、右下隅、鉛直下向き

例題：トラス

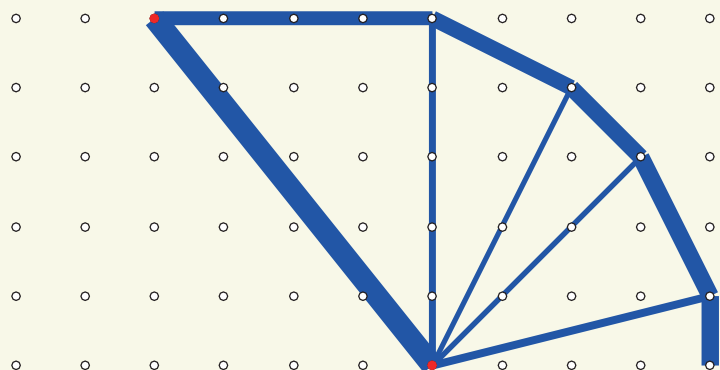
● 節点の次数制約



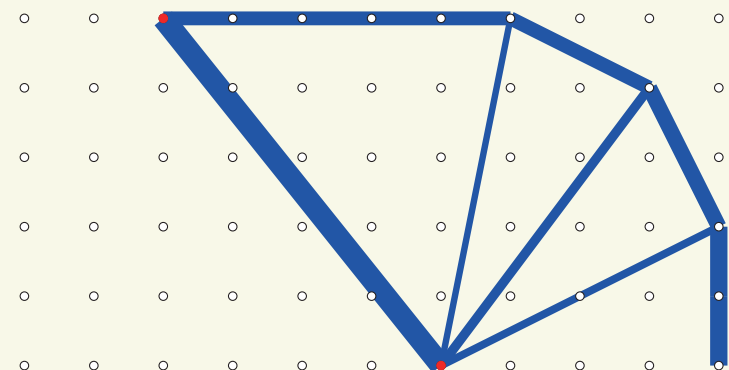
次数 ≤ 5 , $g_j = 0$



次数 ≤ 4 , $g_j = 0$



次数 ≤ 5 , $g_j = 0.25 \text{ mm}$

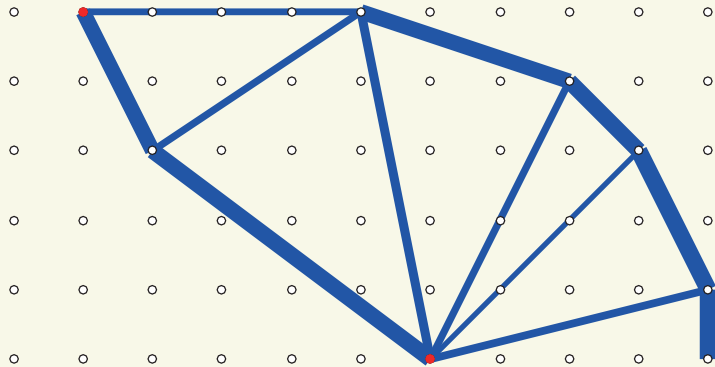


次数 ≤ 4 , $g_j = 0.25 \text{ mm}$

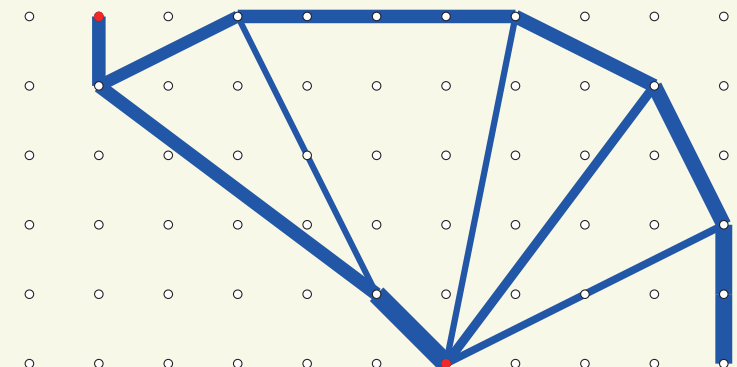
- 凸2次計画に帰着する方法 [Kočvara, Zibulevsky, & Zowe '98] は、設計変数 x を消去するので、このような制約は扱えない。

例題：トラス

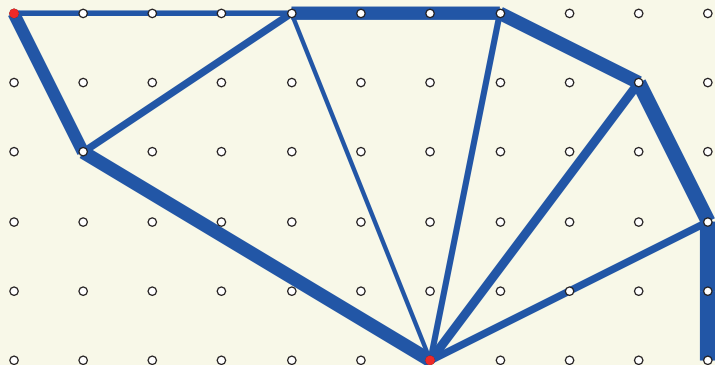
● 節点の次数制約



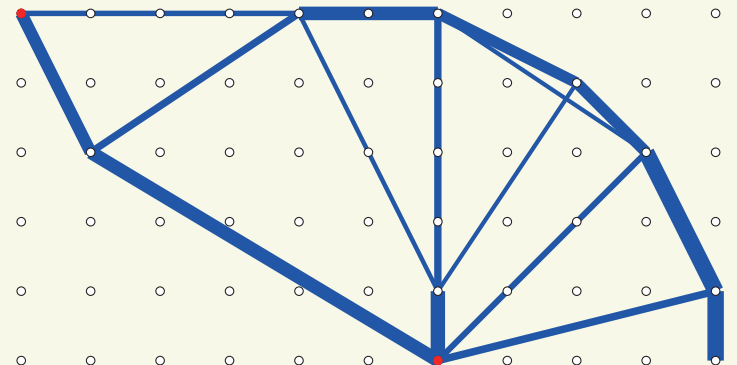
次数 ≤ 5 , $g_j = 0.5$ mm



次数 ≤ 4 , 0.5 mm



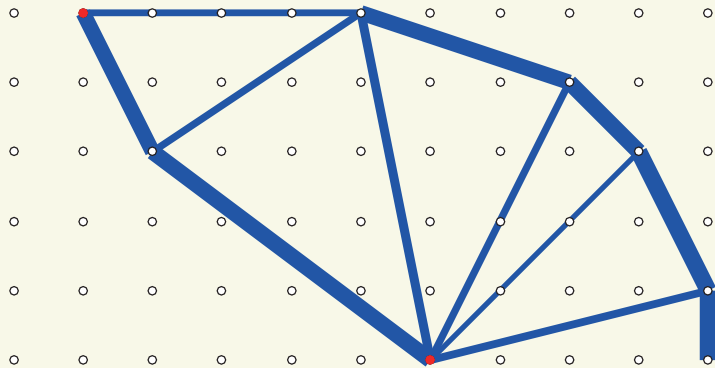
次数 ≤ 5 , $g_j = 0.75$ mm



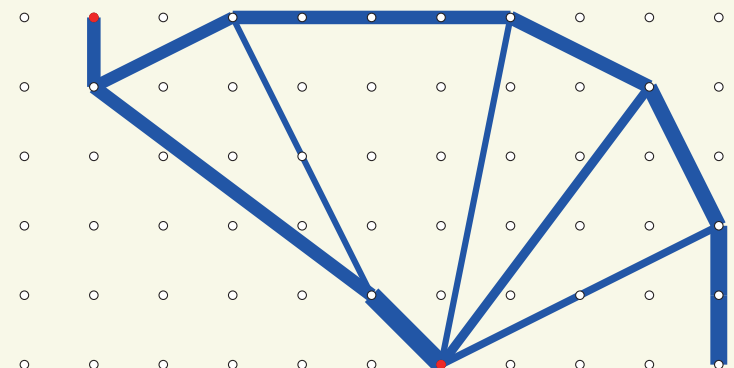
次数 ≤ 4 , $g_j = 0.75$ mm

例題：トラス

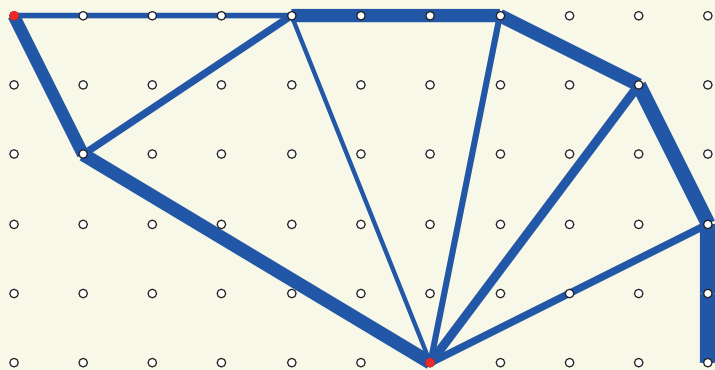
● 節点の次数制約



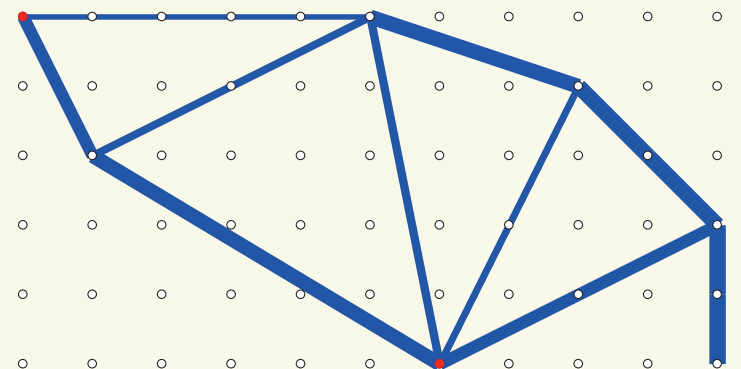
次数 ≤ 5 , $g_j = 0.5$ mm



次数 ≤ 4 , 0.5 mm



次数 ≤ 5 , $g_j = 0.75$ mm



次数 ≤ 4 , $g_j = 0.75$ mm
部材の交差もなし

まとめ

- 摩擦なしの接触問題
 - 線形相補性問題
 - → 最適設計問題は、相補性制約付き
 - MPEC : 扱いが困難
- コンプライアンスの定義に、Lagrange 双対性を適用
 - 相補性制約なしの定式化
 - 通常为非線形計画
 - 設計変数を消去しない → 種々の制約の付加が可

- Y. Kanno: “Exploiting Lagrange duality for topology optimization with frictionless unilateral contact,” *JJIAM*, to appear.