

Романюк В.В.

Хмельницький національний університет,
м. Хмельницький, Україна

**РЕГУЛЯРНА ОПТИМАЛЬНА СТРАТЕГІЯ
ПРОЕКТУВАЛЬНИКА У МОДЕЛІ ДІЇ
НОРМОВАНОГО ОДИНИЧНОГО
НАВАНТАЖЕННЯ НА N -КОЛОННУ
БУДІВЕЛЬНУ КОНСТРУКЦІЮ-ОПОРУ**

Вступ і постановка проблеми дослідження

На сьогодні одна з фундаментальних моделей оптимального використання будівельних ресурсів в конструкціях-опорах як антагоністична модель дії нормованого одиничного навантаження (МДНОН) [1] на двоклонну будівельну конструкцію узагальнена для триколонної опори [2, 3]. У цих моделях мінімізується максимальний дисбаланс відношень стискаючих зусиль до квадратів площ поперечних перерізів. Розглянуті моделі можна узагальнити для N -колонної конструкції-опори, де $N \in \mathbb{N} \setminus \{1\}$. Крім того, якщо брати відношення довільних степенів стискаючих зусиль і площ поперечних перерізів, то буде змодельовано узагальнену проблему усунення N часткових невизначеностей за допомогою мінімізації максимального дисбалансу.

Аналіз останніх досліджень й окреслення невирішеного питання

Узагальнена проблема усунення N часткових невизначеностей за допомогою мінімізації максимального дисбалансу, частинним випадком якої буде МДНОН на N -колонну конструкцію-опору, полягає у знаходженні оптимальної стратегії другого гравця (проектувальника) в антагоністичній грі з ядром як гіперповерхнею [4]

$$T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) = T(x_1, x_2, \dots, x_{N-1}; y_1, y_2, \dots, y_{N-1}) =$$

$$= \alpha \max_{\substack{0 \leq x_1 \leq 1 \\ 0 \leq x_2 \leq 1 \\ \vdots \\ 0 \leq x_{N-1} \leq 1}} \frac{x_1^m}{y_1^n}, \frac{x_2^m}{y_2^n}, \dots, \frac{x_{N-1}^m}{y_{N-1}^n}, \frac{1 - \prod_{k=1}^{N-1} x_k}{\prod_{k=1}^{N-1} y_k} = \alpha \max_{\substack{0 \leq y_1 \leq 1 \\ 0 \leq y_2 \leq 1 \\ \vdots \\ 0 \leq y_{N-1} \leq 1}} \frac{\prod_{j=1}^{N-1} x_j^m}{y_j^n}, \frac{1 - \prod_{k=1}^{N-1} x_k}{\prod_{k=1}^{N-1} y_k} \quad (1)$$

з параметром $\alpha > 0$ й $m > 0$, $n > 0$ на паралелепіпеді

$$\mathbf{X} \times \mathbf{Y} = \prod_{j=1}^{N-1} [x_j; 1] \times \prod_{k=1}^{N-1} [0; y_k] = \prod_{j=1}^{N-1} [a_j; b_j] \times \prod_{k=1}^{N-1} [a_k; b_k] \subset \mathbb{R}^{2N-2},$$

$$\subset \left\{ \prod_{n=1}^{N-1} (0; 1) \right\} \times \left\{ \prod_{m=1}^{N-1} (0; 1) \right\} \subset \left\{ \prod_{n=1}^{N-1} [0; 1] \right\} \times \left\{ \prod_{m=1}^{N-1} [0; 1] \right\} \subset \mathbb{R}^{2N-2}, \quad (2)$$

$$\text{де точка } \mathbf{X} = [x_1 \ x_2 \ \dots \ x_{N-2} \ x_{N-1}] \in \left\{ \mathbf{X} \in \mathbb{R}^{N-1} \mid x_j \in [a_j; b_j] \subset (0; 1) \ \forall j = \overline{1, N-1} \right\} \quad (3)$$

є чистою стратегією першого гравця (стискаюче зусилля в МДНОН), точка

$$\mathbf{Y} = [y_1 \ y_2 \ \dots \ y_{N-2} \ y_{N-1}] \in \left\{ \mathbf{Y} \in \mathbb{R}^{N-1} \mid y_j \in [a_j; b_j] \subset (0; 1) \ \forall j = \overline{1, N-1} \right\} \quad (4)$$

є чистою стратегією другого гравця (площа поперечного перерізу в МДНОН), причому виконані умови

$$X_j = [a_j; b_j] \subset (0; 1) \ \forall j = \overline{1, N-1}, \ Y_k = [a_k; b_k] \subset (0; 1) \ \forall k = \overline{1, N-1}, \quad (5)$$

$$x_N = 1 - \prod_{k=1}^{N-1} x_k, \ y_N = 1 - \prod_{k=1}^{N-1} y_k, \quad (6)$$

$$\mu_{\mathbb{R}}([a_k; b_k]) \neq 0 \ \forall k = \overline{1, N-1}, \quad (7)$$

$$a_k < b_k, \ a_k > 0, \ b_k < 1 \ \forall k = \overline{1, N-1}, \ \prod_{k=1}^{N-1} b_k < 1. \quad (8)$$

Звісно, умови (7) і (8) є взаємопов'язаними, серед яких легко визначити зайву [4].

Формулювання мети дослідження узагальненої проблеми усунення невизначеностей

Необхідно знайти оптимальну поведінку проектувальника в МДНОН на N -колонну конструкцію-опору як оптимальну стратегію другого гравця у грі з ядром (1) на паралелепіпеді (2) за умов (5) – (8). Така оптимальна поведінка стане методом усунення N часткових невизначеностей за допомогою узагальненого принципу мінімізації максимального дисбалансу.

Теорема про обґрунтування опуклості гри з ядром (1) на паралелепіпеді (2)

Теорема 1. Антагоністична гра з ядром (1) з параметром $\alpha > 0$ й $m > 0$, $n > 0$ на паралелепіпеді (2) за умов (5) - (8) є опуклою.

Доведення. Умовою опуклості цієї гри є виконання нерівностей

$$\frac{\partial^2}{\partial y_i^2} T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) \geq 0 \quad \forall y_j \in Y_j \text{ та } \forall x_l \in X_l \text{ при } j = \overline{1, N-1} \text{ та } l = \overline{1, N-1}, i = \overline{1, N-1}. \quad (9)$$

Маємо можливі ненульові значення перших частинних похідних (майже скрізь):

$$\frac{\partial}{\partial y_i} T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) = -\alpha \frac{n x_i^m}{y_i^{n+1}} \quad \text{або} \quad \frac{\partial}{\partial y_i} T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) = \alpha \frac{\prod_{k=1}^{N-1} (1 - e^{-x_k y_k})}{\prod_{k=1}^{N-1} y_k} \quad \forall i = \overline{1, N-1}. \quad (10)$$

Зі співвідношень (10) слідує можливі ненульові значення для других частинних похідних (майже скрізь):

$$\frac{\partial^2}{\partial y_i^2} T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) = \alpha \frac{n(n+1) x_i^m}{y_i^{n+1}} \quad \text{або} \quad \frac{\partial^2}{\partial y_i^2} T(\mathbf{X}, \mathbf{Y}) = \alpha \frac{n(n+1) \prod_{k=1}^{N-1} (1 - e^{-x_k y_k})}{\prod_{k=1}^{N-1} y_k^{n+2}} \quad \forall i = \overline{1, N-1}. \quad (11)$$

Усі чисельники і знаменники дробів під знаком максимуму в (11) є додатними, звідки майже скрізь випливає (9). На нуль-вимірних множинах, де ядро (1) не є диференційовним, його перші частинні похідні (10) “стрибають” з меншого значення у більше, тому і там (9) виконано. Теорему доведено.

Теорема про єдину чисту оптимальну стратегію проектувальника в опуклій грі з ядром (1) на паралелепіпеді (2)

Теорема 2. В опуклій грі з ядром (1) з параметром $\alpha > 0$ й $m > 0$, $n > 0$ на паралелепіпеді (2) за умов (5) - (8) другий гравець (проектувальник) має єдину чисту оптимальну стратегію:

$$\mathbf{Y}_* = [y_1^* \quad y_2^* \quad \dots \quad y_{N-2}^* \quad y_{N-1}^*] \in \left\{ \mathbf{Y} \in \mathbb{R}^{N-1} \mid y_j \in [a_j; b_j] \subset (0; 1) \quad \forall j = \overline{1, N-1} \right\} \quad (12)$$

з компонентами

$$y_j^* = \frac{b_j^{m/n}}{\prod_{k=1}^{N-1} (b_k^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} (1 - e^{-a_k y_k})^{m/n})} \quad \forall j = \overline{1, N-1} \quad (13)$$

при виконаних умовах належностей

$$\frac{b_j^{m/n}}{\prod_{k=1}^{N-1} (b_k^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} (1 - e^{-a_k y_k})^{m/n})} \in [a_j; b_j] \quad \forall j = \overline{1, N-1}. \quad (14)$$

Доведення. Оскільки за Теоремою 1 досліджувана гра є опуклою, то у ній за відомою теоремою про оптимальні стратегії другого гравця в опуклій грі проектувальник має (можливо, єдину) чисту оптимальну стратегію (12), котра знаходиться за принципом мінімаксу [1, 2, 4]. Маємо

$$= \alpha^{1/n} \frac{\prod_{j=1}^{N-1} b_j^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} 1 - \prod_{k=1}^{N-1} a_k}{(v_*)^{1/n}} = \alpha^{1/n} \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} 1 - \prod_{k=1}^{N-1} a_k}{(v_*)^{1/n}}, \quad (19)$$

$$(v_*)^{1/n} = \alpha^{1/n} \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} 1 - \prod_{k=1}^{N-1} a_k}{\prod_{k=1}^{N-1} b_k}, \quad (20)$$

$$v_* = \alpha \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n} + \prod_{k=1}^{N-1} 1 - \prod_{k=1}^{N-1} a_k}{\prod_{k=1}^{N-1} b_k}, \quad (21)$$

$$y_j^* = \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n}}{v_*^{1/n}} =$$

$$= \alpha \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n}}{\prod_{k=1}^{N-1} b_k} = \frac{\prod_{k=1}^{N-1} b_k^{m/n}}{\prod_{k=1}^{N-1} b_k} \quad \forall j = \overline{1, N-1}. \quad (22)$$

Звичайно, виведене (13) через (17) — (22) має місце тільки при (14), адже має бути виконано

(12), тобто $\mathbf{Y}_* \mathbf{0} \prod_{k=1}^{N-1} [a_k; b_k]$ обов'язково. Теорему доведено.

Висновок і перспективи подальших досліджень дії нормованого одиничного навантаження

За (13) відбуватиметься не тільки відповідний розподіл будівельних ресурсів виготовлення N призматичних колон конструкції-опори [1, 2], а й усунення N часткових невизначеностей [4] за допомогою узагальненого принципу мінімізації максимального дисбалансу у формі гіперповерхні (1) з параметром $\alpha > 0$ й $m > 0$, $n > 0$ на паралелепіпеді (2) за умов (5) - (8). У подальших дослідженнях щодо дії нормованого одиничного навантаження слід узагальнювати метод визначення компонент у (12), які за (13) можуть називатися регулярними, як і сама оптимальна стратегія. Таке узагальнення стосуватиметься випадків виходу частини компонент вектора (12) за границі відповідних областей

$$\left\{ \prod_{j=1}^{N-1} [a_j; b_j] \right\}.$$

Література

1. Романюк В. В. Модель визначення оптимального рішення проектувальника у задачі про розрахунок повздовжньої стійкості двох елементів будівельної конструкції при дії на них нормованого стискаючого зусилля / В. В. Романюк // Проблеми трибології. – 2010. – № 1. – С. 42-56.
2. Романюк В. В. Моделювання дії нормованого одиничного навантаження на три колони однакової висоти у будівельній конструкції і знаходження оптимальної площі кожної опори / В. В. Романюк // Проблеми трибології. – 2010. – № 3. – С. 18-25.
3. Романюк В. В. Доведення тверджень для моделі дії нормованого одиничного навантаження на три колони однакової висоти у будівельній конструкції / В. В. Романюк // Проблеми трибології. – 2010. – № 4. – С. 72-81.
4. Романюк В. В. Модель усунення часткових невизначеностей імовірнісного типу як мінімізація максимального дисбалансу // Науковий вісник Чернівецького університету: Збірник наукових праць. Комп'ютерні системи та компоненти. – Чернівці: ЧНУ, 2011.

Надійшла 14.04.2011