

# Beispiel: Rayleigh-Quotient an einem Siebenmassenschwinger beim Ersatzkraftverfahren

## Inhaltsverzeichnis

<b>1</b>	<b>Aufgabenstellung</b>	<b>2</b>
<b>2</b>	<b>Musterlösung</b>	<b>3</b>
2.1	Rayleigh-Quotient . . . . .	3
2.1.1	Nachgiebigkeitsmatrix . . . . .	4
2.2	Grundschwingzeit . . . . .	6
2.2.1	X-Richtung . . . . .	6
2.2.2	Y-Richtung . . . . .	6
2.3	Abminderung der Steifigkeit . . . . .	7
2.3.1	X-Richtung . . . . .	7
2.3.2	Y-Richtung . . . . .	7

# 1 Aufgabenstellung

Das Beispiel ist aus @Dupraz2004 Seite 77 entnommen. Die Lastermittlung wird übernommen. Es wird vom vereinfachten Modell in Abbildung 1 ausgegangen. Der Fokus liegt auf der Bestimmung der Grundfrequenz.

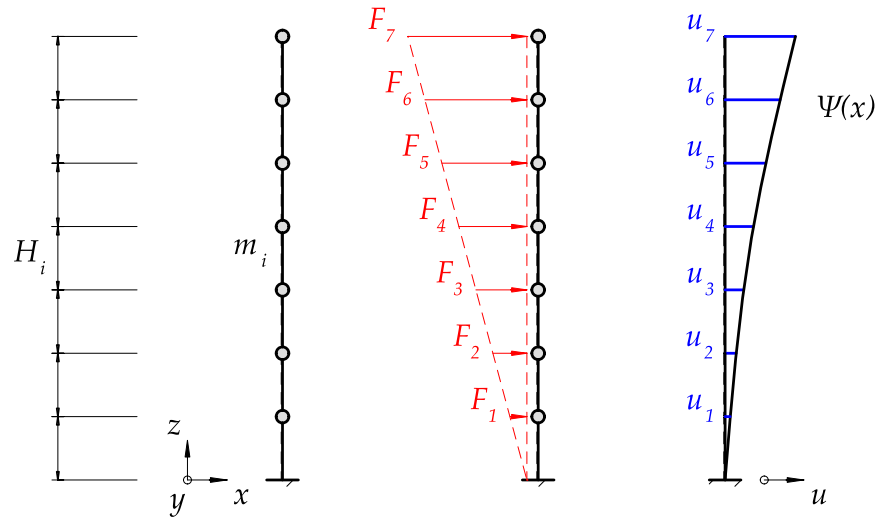


Abbildung 1: Vereinfachtes Modell für einen Mehrmassenschwinger

Gesucht:

- Erstelle die Nachgiebigkeitsmatrix (Verwende das Bildungsgesetz)
- Grundswingzeit

Gegeben:

$$E = 27000000000 \frac{\text{N}}{\text{m}^2}$$

$$I_x = 14.89 \text{ m}^4$$

$$m_i = 1278000 \frac{\text{Ns}^2}{\text{m}}$$

$$H_i = 3.105 \text{ m}$$

$$I_y = 28.27 \text{ m}^4$$

## 2 Musterlösung

### 2.1 Rayleigh-Quotient

$$\hat{f} = \begin{bmatrix} 2 \frac{H_i^3}{6EI} & 5 \frac{H_i^3}{6EI} & 8 \frac{H_i^3}{6EI} & 11 \frac{H_i^3}{6EI} & 14 \frac{H_i^3}{6EI} & 17 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 5 \frac{H_i^3}{6EI} & 16 \frac{H_i^3}{6EI} & 28 \frac{H_i^3}{6EI} & 40 \frac{H_i^3}{6EI} & 52 \frac{H_i^3}{6EI} & 64 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 8 \frac{H_i^3}{6EI} & 28 \frac{H_i^3}{6EI} & 54 \frac{H_i^3}{6EI} & 81 \frac{H_i^3}{6EI} & 108 \frac{H_i^3}{6EI} & 135 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 11 \frac{H_i^3}{6EI} & 40 \frac{H_i^3}{6EI} & 81 \frac{H_i^3}{6EI} & 128 \frac{H_i^3}{6EI} & 176 \frac{H_i^3}{6EI} & 224 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 14 \frac{H_i^3}{6EI} & 52 \frac{H_i^3}{6EI} & 108 \frac{H_i^3}{6EI} & 176 \frac{H_i^3}{6EI} & 250 \frac{H_i^3}{6EI} & 325 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 17 \frac{H_i^3}{6EI} & 64 \frac{H_i^3}{6EI} & 135 \frac{H_i^3}{6EI} & 224 \frac{H_i^3}{6EI} & 325 \frac{H_i^3}{6EI} & 432 \frac{H_i^3}{6EI} \end{bmatrix} \quad (1)$$

$$F = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \\ 6 \end{bmatrix} \quad (2)$$

$$u = \hat{f}F \quad (3)$$

Mittels dem Rayleigh-Quotient für das vereinfachte Modell lässt sich die Grundfrequenz direkt bestimmen.

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{\sum_{i=0}^5 F_{i,0} u_{i,0}}{\sum_{i=0}^5 M_{i,0} u_{i,0}^2}} \quad (4)$$

$$F = \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \\ 6 \end{bmatrix} \quad (5)$$

$$M = \begin{bmatrix} m_i \\ m_i \\ m_i \\ m_i \\ m_i \\ m_i \end{bmatrix} \quad (6)$$

$$T = \frac{1}{f} \quad (7)$$

Dabei entspricht  $\mathbf{u}$  dem Verschiebungsvektor infolge des Kraftvektors  $\mathbf{F}$ . Der Verschiebungsvektor kann mittels Nachgiebigkeitsmatrix bestimmt werden.

### 2.1.1 Nachgiebigkeitsmatrix

Für gleichbleibende Geschosshöhen und Geschosssteifigkeiten lässt sich die Nachgiebigkeitsmatrix leicht mittels dem Bildungsgesetz in Gleichung 8 ermitteln.

$$\hat{f}_{i,j} = \frac{H^3}{6EI} \cdot j^2(3i - j) \text{ für } i \geq j \quad (8)$$

$\hat{\mathbf{f}}$  entspricht der Nachgiebigkeitsmatrix mit den Einträgen  $\hat{f}_{i,j}$ .

Beachte dabei dass die Gleichung 8 nur für  $i \geq j$  gilt. Die Einträge entsprechen folgendem Schema:

$$\begin{bmatrix} f_{(1,1)} & f_{(1,2)} & f_{(1,3)} & f_{(1,4)} & f_{(1,5)} & f_{(1,6)} \\ f_{(2,1)} & f_{(2,2)} & f_{(2,3)} & f_{(2,4)} & f_{(2,5)} & f_{(2,6)} \\ f_{(3,1)} & f_{(3,2)} & f_{(3,3)} & f_{(3,4)} & f_{(3,5)} & f_{(3,6)} \\ f_{(4,1)} & f_{(4,2)} & f_{(4,3)} & f_{(4,4)} & f_{(4,5)} & f_{(4,6)} \\ f_{(5,1)} & f_{(5,2)} & f_{(5,3)} & f_{(5,4)} & f_{(5,5)} & f_{(5,6)} \\ f_{(6,1)} & f_{(6,2)} & f_{(6,3)} & f_{(6,4)} & f_{(6,5)} & f_{(6,6)} \end{bmatrix} \quad (9)$$

Unter strikter Anwendung von Gleichung 8 folgt daraus:

$$\begin{bmatrix} 2 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 5 & 16 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 8 & 28 & 54 & 0 & 0 & 0 \\ 11 & 40 & 81 & 128 & 0 & 0 \\ 14 & 52 & 108 & 176 & 250 & 0 \\ 17 & 64 & 135 & 224 & 325 & 432 \end{bmatrix} \quad (10)$$

Aufgrund von Symmetrie kann diese abschliessend über die Diagonale gespiegelt werden:

$$\frac{6EI}{H_i^3} \hat{f} = \begin{bmatrix} 2 & 5 & 8 & 11 & 14 & 17 \\ 5 & 16 & 28 & 40 & 52 & 64 \\ 8 & 28 & 54 & 81 & 108 & 135 \\ 11 & 40 & 81 & 128 & 176 & 224 \\ 14 & 52 & 108 & 176 & 250 & 325 \\ 17 & 64 & 135 & 224 & 325 & 432 \end{bmatrix} \quad (11)$$

Durch Multiplikation der *Nachgiebigkeit* mit der *Einwirkung* resultiert die Deformation.

$$u = \hat{f}F \quad (12)$$

$$u = \begin{bmatrix} 2 \frac{H_i^3}{6EI} & 5 \frac{H_i^3}{6EI} & 8 \frac{H_i^3}{6EI} & 11 \frac{H_i^3}{6EI} & 14 \frac{H_i^3}{6EI} & 17 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 5 \frac{H_i^3}{6EI} & 16 \frac{H_i^3}{6EI} & 28 \frac{H_i^3}{6EI} & 40 \frac{H_i^3}{6EI} & 52 \frac{H_i^3}{6EI} & 64 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 8 \frac{H_i^3}{6EI} & 28 \frac{H_i^3}{6EI} & 54 \frac{H_i^3}{6EI} & 81 \frac{H_i^3}{6EI} & 108 \frac{H_i^3}{6EI} & 135 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 11 \frac{H_i^3}{6EI} & 40 \frac{H_i^3}{6EI} & 81 \frac{H_i^3}{6EI} & 128 \frac{H_i^3}{6EI} & 176 \frac{H_i^3}{6EI} & 224 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 14 \frac{H_i^3}{6EI} & 52 \frac{H_i^3}{6EI} & 108 \frac{H_i^3}{6EI} & 176 \frac{H_i^3}{6EI} & 250 \frac{H_i^3}{6EI} & 325 \frac{H_i^3}{6EI} \\ 17 \frac{H_i^3}{6EI} & 64 \frac{H_i^3}{6EI} & 135 \frac{H_i^3}{6EI} & 224 \frac{H_i^3}{6EI} & 325 \frac{H_i^3}{6EI} & 432 \frac{H_i^3}{6EI} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \\ 4 \\ 5 \\ 6 \end{bmatrix} \quad (13)$$

$$u = \begin{bmatrix} \frac{42H_i^3}{EI} \\ \frac{925H_i^3}{925H_i^3} \\ \frac{6EI}{950H_i^3} \\ \frac{3EI}{1535H_i^3} \\ \frac{3EI}{2173H_i^3} \\ \frac{3EI}{5663H_i^3} \\ \frac{6EI}{6EI} \end{bmatrix} \quad (14)$$

Durch einsetzen der bestimmten Verformung in die Gleichung der Eigenfrequenz folgt:

$$f = \frac{\sqrt{43665341610} \sqrt{\frac{EI}{H_i^3 m_i}}}{4993178\pi} \quad (15)$$

$$T = \frac{\sqrt{43665341610}\pi}{8745 \sqrt{\frac{EI}{H_i^3 m_i}}} \quad (16)$$

## 2.2 Grundschwingzeit

### 2.2.1 X-Richtung

Es gilt  $I$  mit  $I_y$  zu substituieren.

$$I_x = 14.89\text{m}^4 \quad (17)$$

$$u = \begin{bmatrix} \frac{42H_i^3}{EI_y} \\ \frac{925H_i^3}{6EI_y} \\ \frac{950H_i^3}{3EI_y} \\ \frac{1535H_i^3}{3EI_y} \\ \frac{2173H_i^3}{3EI_y} \\ \frac{5663H_i^3}{6EI_y} \end{bmatrix} \quad (18)$$

$$f = \frac{1.88}{\text{s}} \quad (19)$$

$$T = 0.531\text{s} \quad (20)$$

### 2.2.2 Y-Richtung

Es gilt  $I$  mit  $I_x$  zu substituieren.

$$I_y = 28.27\text{m}^4 \quad (21)$$

$$u = \begin{bmatrix} \frac{42H_i^3}{EI_x} \\ \frac{925H_i^3}{6EI_x} \\ \frac{950H_i^3}{3EI_x} \\ \frac{1535H_i^3}{3EI_x} \\ \frac{2173H_i^3}{3EI_x} \\ \frac{5663H_i^3}{6EI_x} \end{bmatrix} \quad (22)$$

$$f = \frac{1.37}{\text{s}} \quad (23)$$

$$T = 0.732\text{s} \quad (24)$$

## 2.3 Abminderung der Steifigkeit

Um die Rissbildung zu berücksichtigen wird die Steifigkeit auf 30 % abgemindert.

### 2.3.1 X-Richtung

$$f = \frac{1.03}{\text{s}} \quad (25)$$

$$T = 0.97\text{s} \quad (26)$$

### 2.3.2 Y-Richtung

$$f = \frac{0.748}{\text{s}} \quad (27)$$

$$T = 1.34\text{s} \quad (28)$$