

# 20 トラスの影響線

## 20.1 トラスの影響線

### 20.1.1 ワーレントラスの影響線

- (1) 反力影響線は、はりの場合と同じ.
- (2) 求めようとする部材の一般式を求める.

(例)  $U_1 = -\frac{M_2}{h}$ ,  $D_3 = -\frac{Q_{2-4}}{\sin \theta}$ ,  $L_2 = \frac{M_3}{h}$

- (3) 上式の分子は、間接荷重ばりの影響線である.

せん断力  $Q_{2-4}$  は節点 2 と 4 で影響線を補正する(直線で結ぶ)ことを示している.

モーメント  $M_3$  は節点 3 が上弦材にあるため、断面で切断した節点 2 と 4 で補正する

モーメント  $M_2$  は節点 2 が下弦材にあるため、そのままよい.

- (4) (3)で描いた影響線の縦距をそれぞれ  $-\frac{1}{h}$ ,  $-\frac{1}{\sin \theta}$ ,  $\frac{1}{h}$  倍すればよい.

[例題 20.1] ワーレントラスの影響線 (荷重は下弦載荷とする)

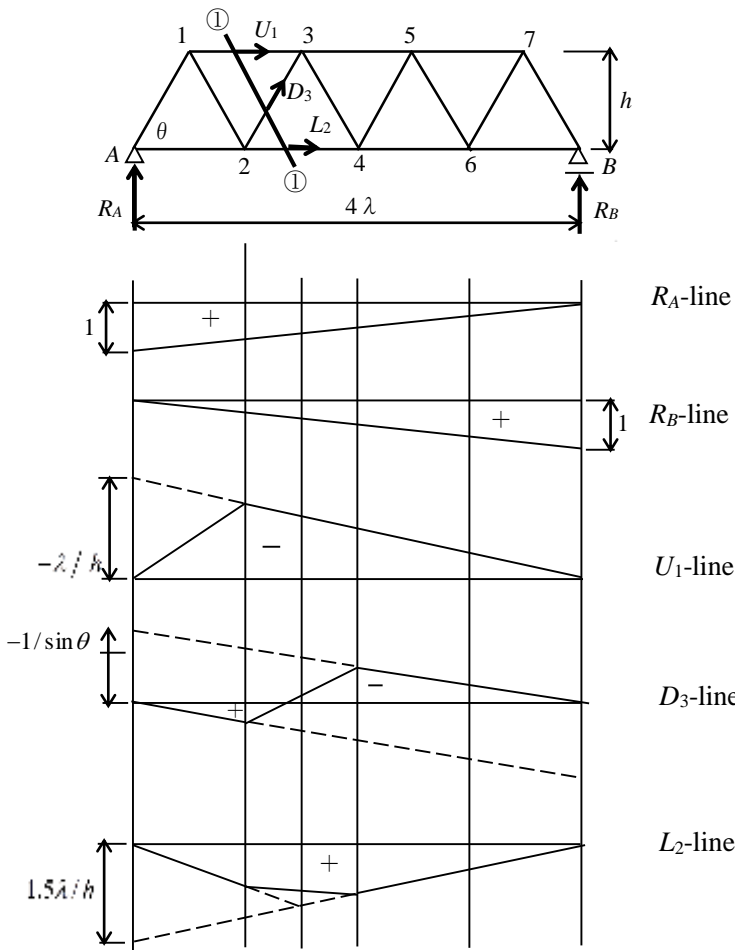


図 20.1

反力影響線は、はりの場合と同じ.

$U_1$  の一般式は

$$U_1 = -\frac{M_2}{h}$$

この式は、はりの  $M_2$  の影響線を  $-\frac{1}{h}$  倍したものを示している.

$D_3$  の一般式は

$$D_3 = -\frac{Q_{2-4}}{\sin \theta}$$

切断面①が通る間接荷重ばりの部材 2-4 のせん断力影響線を  $-\frac{1}{\sin \theta}$  倍したものである. 節点 2-4 の間は補正する.

$L_2$  の一般式は

$$L_2 = \frac{M_3}{h}$$

この式は、はりの  $M_3$  の影響線を  $\frac{1}{h}$  倍したものを示している. 節点 2-4 の間は補正する.

20.1.2 曲弦トラスの影響線

[例題 20.2] 次の曲弦トラスの指定された部材の影響線を描け.

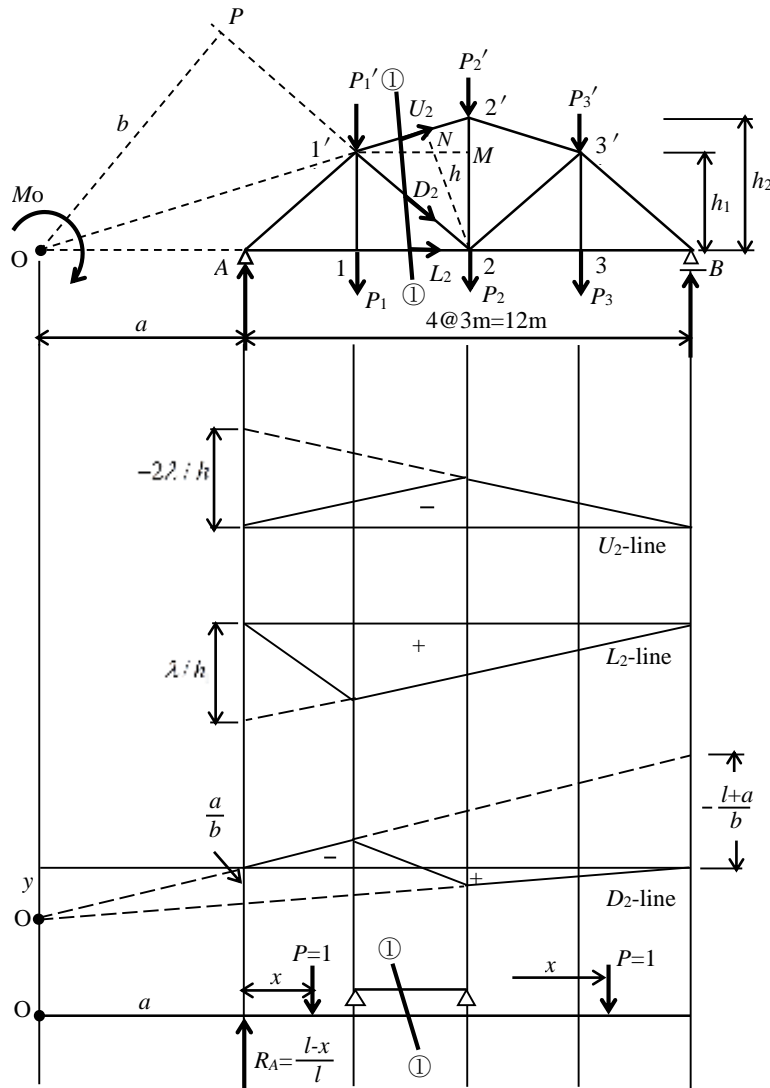


図 20.2

一般式を求める。  
(一般式を求めるために、特に外力を作用させて取り扱う)

上弦材  $U_2$  :

$$\begin{aligned} \sum M_2 = 0 \\ R_A \cdot 2\lambda - (P_1 + P_1') \cdot \lambda + U_2 \cdot h = 0 \\ \therefore U_2 = \frac{R_A \cdot 2\lambda - (P_1 + P_1') \cdot \lambda}{h} \\ = -\frac{M_2}{h} \end{aligned}$$

下弦材  $L_2$  :

$$\begin{aligned} \sum M_1 = 0 \\ R_A \cdot \lambda - L_2 \cdot h_1 = 0 \\ \therefore L_2 = \frac{R_A \cdot \lambda}{h_1} = \frac{M_1}{h_1} \end{aligned}$$

斜材  $D_2$  : 単位荷重  $P=1$  が移動すると考え、点  $O$  に対するモーメント  $\sum \widehat{M}_O = 0$  をとる (点  $O$  に対して右回りを正とする) .

1)  $2\lambda < x < l$

$$-R_A \cdot a + D_2 \cdot b = 0, \therefore D_2 = \frac{a}{b} \left( 1 - \frac{x}{l} \right),$$

$$x=0: D_2 = \frac{a}{b}, \quad x=l: D_2 = 0$$

2)  $0 < x < \lambda$

$$-R_A \cdot a + 1 \cdot (a+x) + D_2 \cdot b = 0, \therefore D_2 = \frac{1}{b} \left( \frac{l-x}{l} a - (a+x) \right) = -\left( \frac{a}{l} + 1 \right) \frac{x}{b},$$

$$x=0: D_2 = 0, \quad x=l: D_2 = -\frac{l+a}{b}$$

注) 点  $O$  で一致することの検証 :

$$\frac{y}{a} = \frac{(l+a)/b}{l}, \quad y = \frac{l+a}{bl} a \quad \text{および} \quad \frac{y}{a+l} = \frac{a/b}{l}, \quad y = \frac{a(a+l)}{bl}$$

20.1.3 移動する部分分布荷重

[例題 20.3] 長さ  $D$  の分布荷重が移動するとき, 上弦材  $U_3$  に最大部材力を生じる位置  $x$  を求めよ.

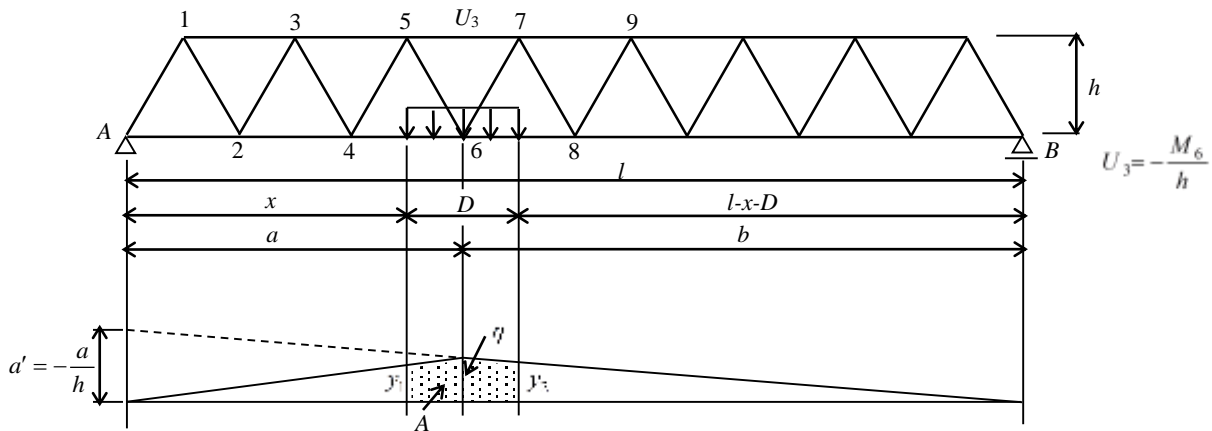


図 20.3

[解] 影響線の縦距は

$$\eta = -\frac{a'b}{l}, \quad y_1 = -\frac{\eta}{a}x, \quad y_2 = -\frac{\eta}{b}(l-x-D) \tag{20.1}$$

荷重下の面積は

$$\begin{aligned} A &= -\left[ \frac{1}{2}(a-x)(\eta+y_1) + \frac{1}{2}\{b-(l-x-D)\}(\eta+y_2) \right] \\ &= -\left[ \frac{1}{2}(a-x)\eta\left(1+\frac{x}{a}\right) + \frac{1}{2}\{b-(l-x-D)\}\eta\left(1+\frac{l-x-D}{b}\right) \right] \\ &= -\frac{\eta}{2} \left[ \frac{a^2-x^2}{a} + \frac{b^2-(l-x-D)^2}{b} \right] \end{aligned} \tag{20.2}$$

この面積が最大になるためには

$$\begin{aligned} A &= -\frac{\eta}{2} \left[ \frac{-2x}{a} + \frac{-2(l-x-D)(-1)}{b} \right] = -\eta \left[ \frac{-x}{a} + \frac{l-x-D}{b} \right] = 0, \\ \therefore \frac{x}{a} &= \frac{l-x-D}{b} \end{aligned} \tag{20.3}$$

これを式(20.1)に代入すると

$$y_1 = y_2 \tag{20.4}$$

が成立する. すなわち, 荷重下の両端の縦距が等しいことが条件となる. したがって, 式(16.3)より最大の部材力が生じる位置は

$$x = a \left( 1 - \frac{D}{l} \right) \tag{20.5}$$

このときの面積は

$$\begin{aligned} A &= -\left[ \frac{1}{2}(a-x)(\eta+y_1) + \frac{1}{2}\{b-(l-x-D)\}(\eta+y_2) \right] \\ &= -\frac{1}{2}(\eta+y_1)(a-x+b-l+x+D) \\ &= -\frac{1}{2}D(\eta+y_1) = -\frac{1}{2}\eta D \left( 1 + \frac{1}{a}x \right) = -\eta D \left( 1 - \frac{1}{2} \frac{D}{l} \right) \end{aligned} \tag{16.6}$$

[例題 20.4] 長さ  $D$  の分布荷重が移動するとき、斜材  $D_6$  に最大部材力を生じる位置  $x$  を求めよ。

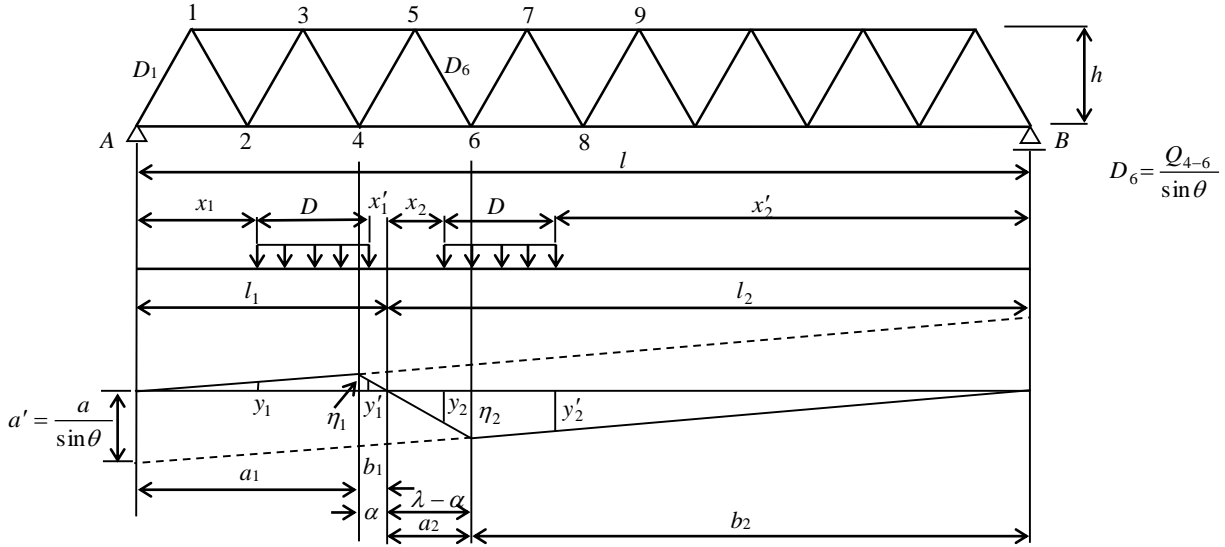


図 20.4

[解] 影響線の符号が変わる位置を求め、 $l_1, l_2$  を上弦材の式の  $l$  として計算する。

$$\eta_1 = -\frac{a'_1 a_1}{l}, \quad y_1 = -\frac{\eta_1}{a_1} x_1, \quad y'_1 = -\frac{\eta_1}{b_1} x'_1, \quad \eta_2 = \frac{a'_2 a_2}{l}, \quad y_2 = \frac{\eta_2}{a_2} x_1, \quad y'_2 = \frac{\eta_2}{b_2} x'_2, \quad (20.7)$$

ゆえに  $\frac{\eta_1}{\eta_2} = \frac{\alpha}{\lambda - \alpha}$  より  $\alpha = \frac{a_1 \lambda}{a_1 + b_2}$

また  $l_1 = a_1 + \alpha = a_1 \left(1 + \frac{\lambda}{a_1 + b_2}\right), \quad l_2 = (\lambda - \alpha) + b_2 = b_2 \left(1 + \frac{\lambda}{a_1 + b_2}\right),$

であるから

$$x_1 = a_1 \left(1 - \frac{D}{l_1}\right), \quad x_2 = a_2 \left(1 - \frac{D}{l_2}\right) \quad (20.8)$$

荷重下の面積は 1) 負の場合 :

$$\begin{aligned} A &= -\left[ \frac{1}{2}(a_1 - x_1)(y_1 + \eta_1) + \frac{1}{2}(b_1 - x'_1)(y'_1 + \eta_1) \right] = -\frac{1}{2}(y_1 + \eta_1)(a_1 - x_1 + b_1 - x'_1) \\ &= -\frac{1}{2}D(y_1 + \eta_1) = -\frac{1}{2}\eta_1 D \left(1 + \frac{x_1}{a_1}\right) = -\eta_1 D \left(1 - \frac{1}{2} \frac{D}{l_1}\right) \end{aligned} \quad (20.9)$$

ただし、 $a_1 + b_1 = l_1, \quad x_1 + x'_1 = l_1 - D$

2) 正の場合 :

$$\begin{aligned} A &= \frac{1}{2}(a_2 - x_2)(y_2 + \eta_2) + \frac{1}{2}(b_2 - x'_2)(\eta_2 + y'_2) = \frac{1}{2}(y_2 + \eta_2)(a_2 - x_2 + b_2 - x'_2) \\ &= \frac{1}{2}D(y_2 + \eta_2) = \frac{1}{2}\eta_2 D \left(1 + \frac{x_2}{a_2}\right) = \eta_2 D \left(1 - \frac{1}{2} \frac{D}{l_2}\right) \end{aligned} \quad (20.10)$$

ただし、 $a_2 + b_2 = l_2, \quad x_2 + x'_2 = l_2 - D$

端材  $D_1$  の場合は式(20.8)において、 $a_1$  を  $\lambda, l_1$  を  $l$  におき直すと、 $x = \lambda \left(1 - \frac{D}{l}\right),$

したがって面積は、 $\eta_1$  を  $\eta$  におき直して、 $A = -\eta D \left(1 - \frac{1}{2} \frac{D}{l}\right)$  で表される。

[例題 20.5] 長さ  $D$  の分布荷重が移動するとき, 下弦材  $L_3$  に最大部材力を生じる位置  $x$  を求めよ.

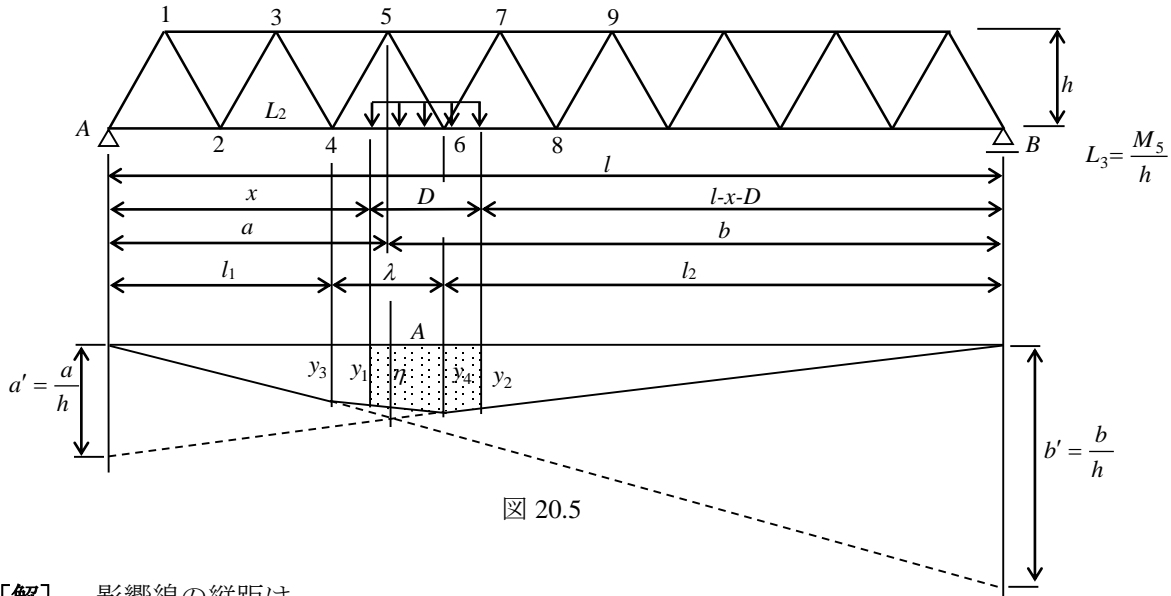


図 20.5

[解] 影響線の縦距は

$$\eta = \frac{a'b}{l}, \quad y_1 = \eta \left[ \frac{l_1}{a} + \frac{1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) (x - l_1) \right], \quad y_2 = \frac{\eta}{b} (l - x - D), \quad y_3 = \frac{\eta l_1}{a}, \quad y_4 = \frac{\eta l_2}{b} \quad (20.11)$$

荷重下の面積は

$$\begin{aligned} A &= \frac{1}{2} (l_1 + \lambda - x)(y_1 + y_4) + \frac{1}{2} (x + D - l_1 - \lambda)(y_4 + y_2) \\ &= \frac{1}{2} (l_1 + \lambda - x) \left[ \eta \left\{ \frac{l_1}{a} + \frac{1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) (x - l_1) \right\} + \frac{\eta}{b} l_2 \right] + \frac{1}{2} (x + D - l_1 - \lambda) \eta \left\{ \frac{l_2}{b} + \frac{1}{b} (l - x - D) \right\} \\ &= \frac{\eta}{2} \left[ (l_1 + \lambda - x) \left\{ \frac{l_1}{a} + \frac{l_2}{b} + \frac{1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) (x - l_1) \right\} + \frac{1}{b} \{ l_2 - (l - x - D) \} \{ l_2 + (l - x - D) \} \right] \\ &= \frac{\eta}{2} \left[ \left( \frac{l_1}{a} + \frac{l_2}{b} \right) l_1 + \frac{l_1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) (x - l_1) + \left( \frac{l_1}{a} + \frac{l_2}{b} \right) \lambda + \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) (x - l_1) - \left( \frac{l_1}{a} + \frac{l_2}{b} \right) x \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) x(x - l_1) + \frac{1}{b} (l_2^2 - l^2 - x^2 - D^2 + 2lD + 2lx - 2xD) \right] \quad (20.12) \end{aligned}$$

この面積が最大になるためには

$$\begin{aligned} \frac{dA}{dx} &= \frac{\eta}{2} \left[ \frac{l_1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) + \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) - \left( \frac{l_1}{a} + \frac{l_2}{b} \right) - \frac{2}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) x + \frac{l_1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) - \frac{2}{b} x + \frac{2l}{b} - \frac{2D}{l} \right] \\ &= \frac{\eta}{2} \left[ \frac{2l_1}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) - \frac{2l_1}{a} - \frac{2\lambda}{\lambda} \left( \frac{l_2}{b} - \frac{l_1}{a} \right) + \frac{2}{b} (l - x - D) \right] \quad (20.13) \end{aligned}$$

が 0 となればよい. これより

$$x = \frac{l_1 l_2 a - l_1 b (\lambda + l_1) + \lambda a l - \lambda a D}{l_2 a + \lambda a - l_1 b} = \frac{l_1 l_2 l - l_1 b + \lambda a (l - D)}{l(a - l_1)} \quad (20.14)$$

これを式(1)に代入すると

$$y_1 = y_2 \quad (20.15)$$

が成立する. すなわち, 荷重下の両端の縦距が等しいことが条件となる.

20.2 影響線問題

[問題 20.1] 次の各トラスの指定された部材の影響線を描け.

(1)

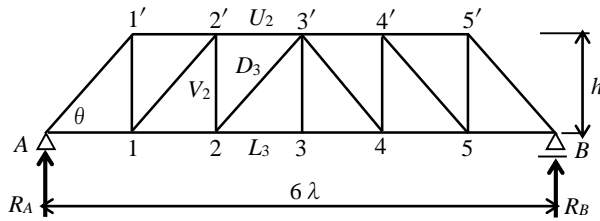


図 20.6

(2)

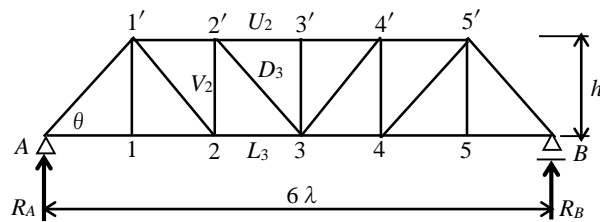


図 20.7

(3)

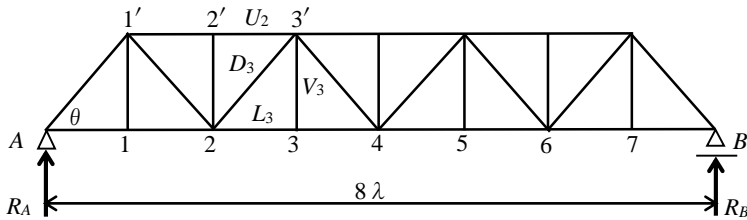


図 20.8

(4)

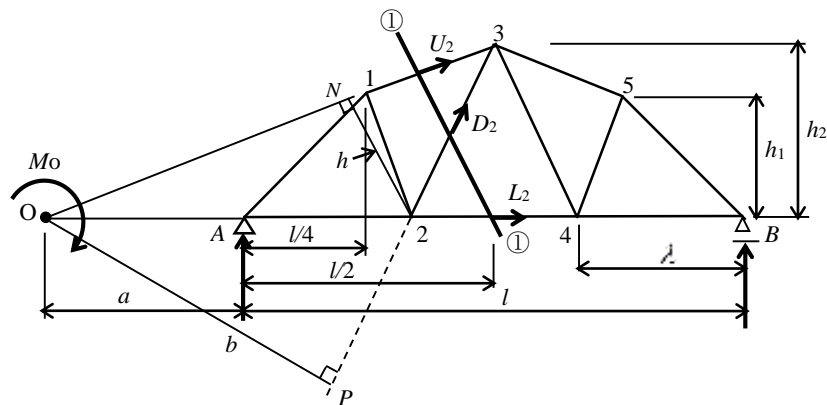


図 20.9

(5)

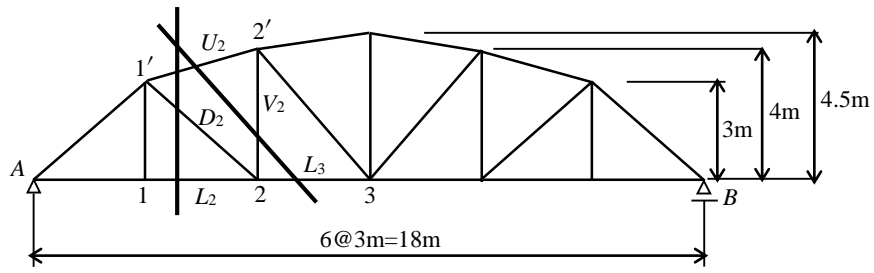


図 20.10

(6) 次の K トラスの指定された部材力を影響線を用いて求めよ.

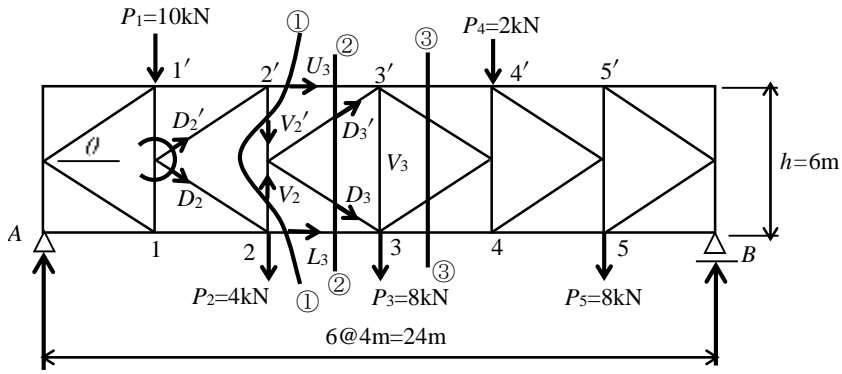


図 20.11