# 目次

1	ローズ・ピアノの簡易物理モデル	2
1.1	簡易物理モデル	2
1.2	ラグランジュ方程式	2
1.3	連立常微分方程式	3

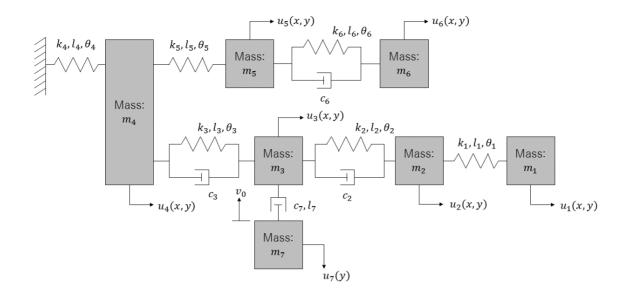


図1 ローズ・ピアノの簡易物理モデル

## 1 ローズ・ピアノの簡易物理モデル

本章ではローズ・ピアノ振動体を簡略化した物理モデルを検討する。本章では、ローズ・ピアノのシステムモデルを連立常微分方程式として表し、Tine と Tonebar の連成振動を考慮した簡易物理モデルを提案する.

#### 1.1 簡易物理モデル

簡易物理モデルに使用するシステムモデルを図1に示す.

図はローズ・ピアノのシステムモデルである. k はバネ定数, m は質量, u は変位, c はダッシュポット, l は節の長さ,  $\theta$  は節の角度である. 図中上部が Tonebar になり, 図中下部が Tine に相当する. Tonebar と Tine をつないでいる Pole は  $m_3$  に相当する.

質点に着目すると、 $m_1$  が Tine 先端、 $m_6$  が Tonebar 先端である。 $m_2$  は Tuning Spring となっている。 $m_3$  は Hammer の打点であり、 $m_7$  は Hammer である。Tonebar は 3 つに分けて考えている。 $m_4$  は Pole が取り付けられているところである。 $m_5$  は Tonebar がねじれている部分であり、 $m_6$  は Tonebar が共鳴器として作用する部分である。

### 1.2 ラグランジュ方程式

簡易物理モデルは3ないしは4重振り子と複雑な系の問題となる。変位を一般化する前に、ラグランジュ方程式で変位を表せることを検討する。

ラグランジュ方程式は

$$L = T - U \tag{1}$$

で与えられる方程式である. T は運動エネルギ, U はポテンシャルエネルギ, L はラグランジアンである.

簡易物理モデルをuをxとyの座標成分として表すと

$$\begin{aligned}
 x_1 &= l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos \theta_2 + l_3 \cos \theta_3 + l_4 \cos \theta_4 \\
 x_2 &= l_2 \cos \theta_2 + l_3 \cos \theta_3 + l_4 \cos \theta_4 \\
 x_3 &= l_3 \cos \theta_3 + l_4 \cos \theta_4 \\
 x_4 &= l_4 \cos \theta_4 \\
 x_5 &= l_5 \cos \theta_5 + l_4 \cos \theta_4 \\
 x_6 &= l_6 \cos \theta_6 + l_5 \cos \theta_5 + l_4 \cos \theta_4
 \end{aligned} \tag{2}$$

$$y_{1} = l_{1} \sin \theta_{1} + l_{2} \sin \theta_{2} + l_{3} \sin \theta_{3} + l_{4} \sin \theta_{4}$$

$$y_{2} = l_{2} \sin \theta_{2} + l_{3} \sin \theta_{3} + l_{4} \sin \theta_{4}$$

$$y_{3} = l_{3} \sin \theta_{3} + l_{4} \sin \theta_{4}$$

$$y_{4} = l_{4} \sin \theta_{4}$$

$$y_{5} = l_{5} \sin \theta_{5} + l_{4} \sin \theta_{4}$$

$$y_{6} = l_{6} \sin \theta_{6} + l_{5} \sin \theta_{5} + l_{4} \sin \theta_{4}$$
(3)

である.  $u_7$  は Hammer であり、位置関係は拘束されていないので本説では除外する. 運動エネルギT は

$$T = \frac{1}{2} \sum_{i_1}^{6} m_i (\dot{x} + \dot{y}) \tag{4}$$

である.

#### 1.3 連立常微分方程式

主変数 u に関する連立常微分方程式は,

$$M\frac{d^2u}{dt^2} + B_c^T R B_c \frac{du}{dt} + B_k^T D B_k = f$$

$$\tag{5}$$

である。M は質量マトリクス,D はバネマトリクス,R は減衰マトリクス, $B_c$  と  $B_k$  は剛性マトリクス,f は荷重マトリクスである。連立常微分方程式を粘弾性の運動方程式で一般化すると

$$m\ddot{u} + c\dot{u} + ku = f \tag{6}$$

である. u は質点の変位, m は質点の質量, c は減衰, k はバネ定数である. 微分形式を省略するため, 特に明記がない限り 2 階の時間微分は  $\ddot{u}$ , 1 階の時間微分は  $\dot{u}$  で表す.

図1より,運動方程式からなる連立方程式は

である。連立方程式は変位に着目したとき、対象の変数と接続する変位との差を取ることで求まる。例えば、 $u_2$  の  $c_2$  及び  $k_2$  に着目するならば、 $u_2$  と接続している変位  $u_3$  について式を立てると、 $c_2(u_2-u_3)$  と  $k_2(u_2-u_3)$  が得られる。同じように  $u_2$  と接続している  $u_1$  に着目すると、 $u_1$  を接続しているのは  $u_1$  だけなので減衰項は  $u_2$  として  $u_3$  と  $u_4$  に対する運動方程式を立てられる。これをすべての変位で繰り返すと連立方程式となる。

運動方程式より状態方程式は,

$$u = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ u_3 \\ u_4 \\ u_5 \\ u_6 \\ u_7 \\ u_8 \end{bmatrix}$$
(8)

$$f = \begin{pmatrix} f_1 \\ f_2 \\ f_3 \\ f_4 \\ f_5 \\ f_6 \\ f_7 \\ f_8 \end{pmatrix} \tag{9}$$

$$M = \begin{pmatrix} m_1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & m_2 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & m_3 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & m_4 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & m_5 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & m_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & m_7 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & m_8 \end{pmatrix}$$
 (10)

である. ただし,  $u_8$ ,  $f_8$ ,  $m_8$ ,  $k_8$ ,  $c_8$  は境界条件であるため 0 である.

剛性マトリクスは連立方程式にかかる剛性マトリクスから行列を作成し、重ね合わせの原理によって足し合わせることで求められる。 単に k もしくは c に対して何倍なのか求めればいいだけであるため、連立方程式より

$$B_c = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 2 & -1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$(14)$$

が得られる. よって,

$$M\ddot{u} = \begin{bmatrix} m_1 \ddot{u}_1 \\ m_2 \ddot{u}_2 \\ m_3 \ddot{u}_3 \\ m_4 \ddot{u}_4 \\ m_5 \ddot{u}_5 \\ m_6 \ddot{u}_6 \\ m_7 \ddot{u}_7 \\ m_8 \ddot{u}_8 \end{bmatrix}$$
(15)

$$B_k^T R B_k \dot{u} = \begin{bmatrix} 0 \\ c_2(\dot{u}_2 - \dot{u}_3) + c_3(\dot{u}_3 - \dot{u}_4) \\ c_3(\dot{u}_3 - \dot{u}_4) \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ c_6(\dot{u}_6 - \dot{u}_5) \\ c_7(\dot{u}_7 - \dot{u}_3) \\ 0 \end{bmatrix}$$
(16)

$$B_{k}^{T}DB_{k}u = \begin{bmatrix} k_{1}(u_{1} - u_{2}) \\ k_{2}(u_{2} - u_{3}) - k_{1}(u_{1} - u_{2}) \\ k_{3}(u_{3} - u_{4}) - k_{2}(u_{2} - u_{1}) - k_{1}(u_{1} - u_{2}) \\ k_{4}u_{4} - k_{3}(u_{3} - u_{2}) - k_{2}(u_{2} - u_{1}) - k_{1}(u_{1} - u_{2}) - k_{5}(u_{4} - u_{5}) - k_{6}(u_{5} - u_{6}) \\ k_{5}(u_{5} - u_{4}) - k_{6}(u_{6} - u_{5}) \\ k_{6}(u_{6} - u_{5}) \\ 0 \end{bmatrix}$$
(17)

である.