

## 2. 音速を表す式の導出

次に、断面積  $S$  のチューブの中を伝わる音について考えていくことにする。

音は、チューブの中の空気が移動して伝わるのではなく、空気がチューブの長さ方向に振動し、この振動が近傍の空気をドミノ倒しのように次々と振動させることにより伝わる。よって、チューブの中の空気を、図 2.1 のように細かく分割して長さ  $\Delta x$  の微小体積要素（図 1.2 のピストン内部の空気）が連結したものと考え、空気の振動をピストンの変位と置き換えて、音の伝達を考えることにする。

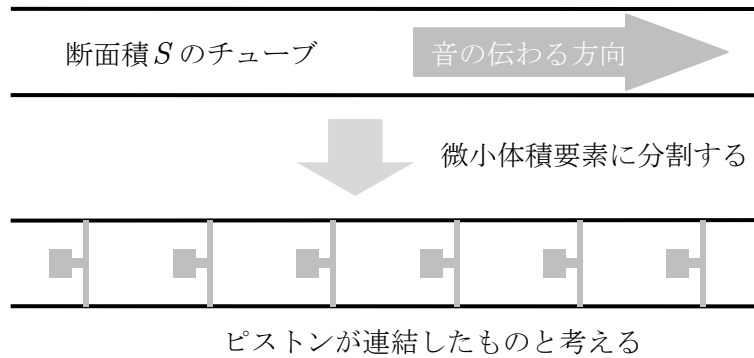


図 2.1 音速を求めるためのモデル

まず、チューブの中の空気に音が伝わり始めた状況、すなわち、ある部分の空気が振動（変位）し始めた状況を図 2.2 のモデルを用いて説明する。

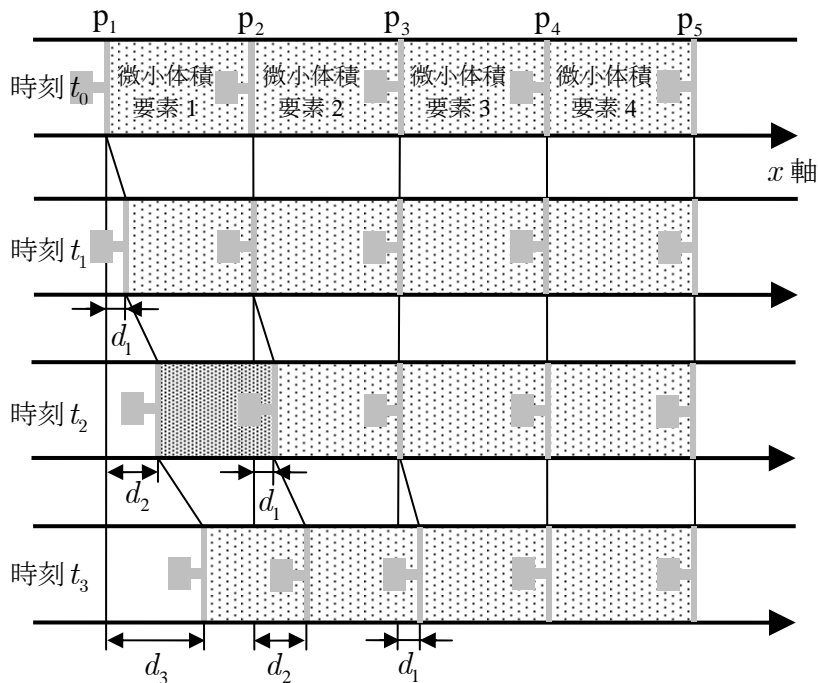


図 2.2 空気の振動（変位）が伝わる説明図

音の伝わる方向を  $x$  軸の正方向とする。音が伝わる前の各微小体積要素の  $x$  軸方向の長さを  $\Delta x$  とし、微小体積要素の境界には仮想のピストンが存在すると考える。さらに、ピストンは時間間隔  $\Delta t$  で以下のように変化するとする。音がチューブの左から伝わってきて時刻  $t_0$  で音が微小体積要素 1 の左端のピストン  $p_1$  に到達しピストンの変位が始まり、 $\Delta t$  の間に  $d_1$  だけピストン  $p_1$

が変位する。また、波は時間  $\Delta t$  の間に  $\Delta x$  進むとする。ピストン  $p_1$  の変位が、 $t_0$  で 0、 $t_1$  で  $d_1$ 、 $t_2$  で  $d_2$ 、 $t_3$  で  $d_3$  と変化すると、微小体積要素 2 の左端のピストン  $p_2$  の変位は  $t_0$ 、 $t_1$  で 0、 $t_2$  で  $d_1$ 、 $t_3$  で  $d_2$  に変化し、微小体積要素 3 の左端のピストン  $p_3$  の変位は  $t_0$ 、 $t_1$ 、 $t_2$  で 0、 $t_3$  で  $d_1$  に変化する。このようにそれぞれのピストン（微小体積要素の境界）が変位することにより、すなわち、空気が局部的に圧縮、膨張することにより、空気の振動である音は伝わっていく。

音が伝わる様子を図 2.3 に示す。 $x_1, x_2, \dots, x_5$  は、仮想ピストン  $p_1, p_2, \dots, p_5$  の音が伝わる前の  $x$  軸上の位置のことである。ピストン  $p_1$ （微小体積要素 1 の左端）の変位の時間的変化（振動）が  $x$  軸方向に伝わっていく様子がよくわかる。

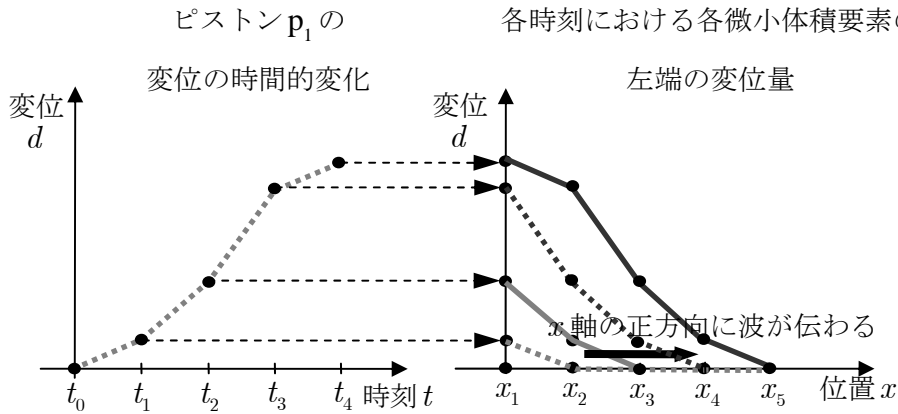


図 2.3 音が伝わる様子

図 2.3 の 2 つのグラフを 1 つにまとめて平面的に表現したものが、図 2.4 である。縦の並びが変位の時間的変化、横の並びが変位の  $x$  軸方向の変化を示す。

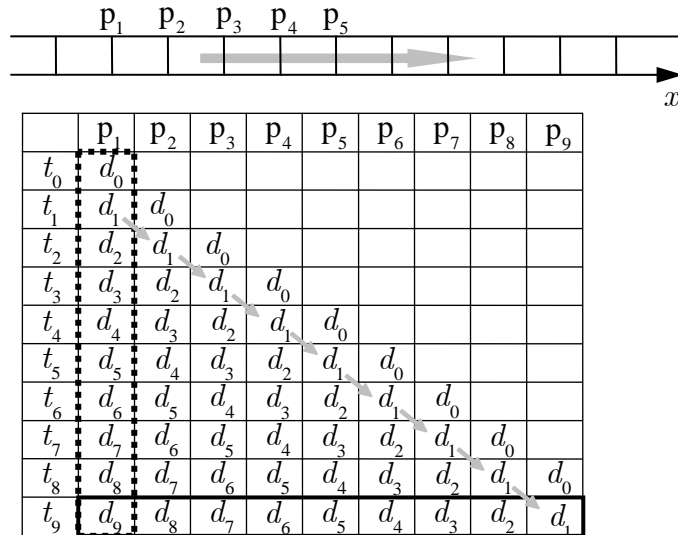


図 2.4 音が伝わる様子

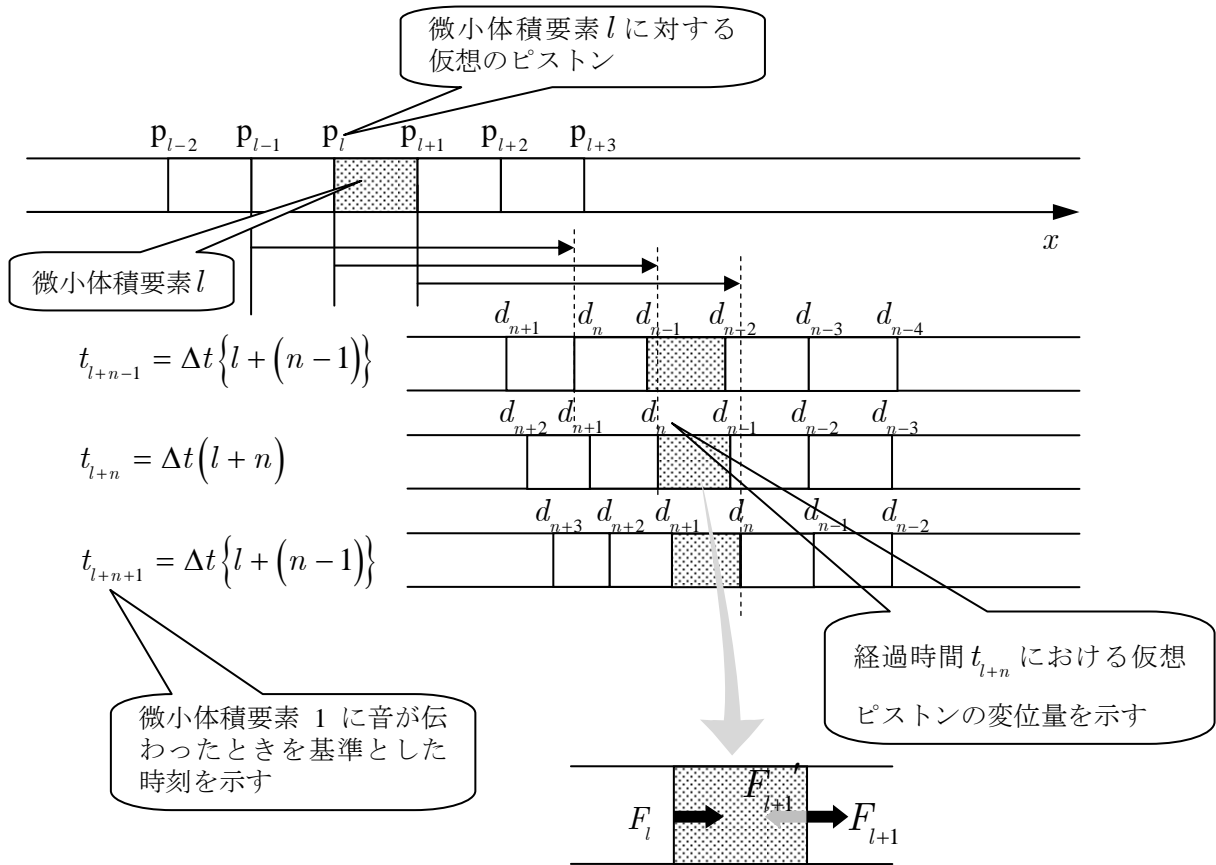


図 2.5 音速を求めるモデル

音の伝わる速さを，図 2.5 を用いて導くことにする．

微小体積要素  $l$  の運動方程式は，

$$ma = F \tag{2.1}$$

(ただし， $m$  は微小体積要素の質量， $a$  は微小体積要素  $l$  の  $x$  軸方向へ移動する加速度， $F$  は微小体積要素  $l$  に働く外力である．)

である．

$\rho$  を空気の密度， $S$  をチューブの断面積とすると， $m$  は，

$$m = \rho S \Delta x \tag{2.2}$$

と表される．

$\Delta t$  が極微小な値であると  $\Delta x$  も極微小な値となり，微小体積要素の重心の速度は微小体積要素の右端の速度と同じであるとみなせる．

時刻  $t_{l+n-1}$  から  $t_{l+n}$  の間の微小体積要素  $l$  の平均の速度  $v_{l+n-1}$  は，

$$v_{l+n-1} = \frac{d_{n-1} - d_{n-2}}{\Delta t} \tag{2.3}$$

となる． $\Delta t$  が極微小な値であるので， $\Delta t$  の値は  $t_{l+n-1}$  に比べると無視でき，速度  $v_{l+n-1}$  は時刻  $t_{l+n-1}$  の速度とみなすことができる．

同様に  $t_{l+n}$  の間の微小体積要素  $l$  の平均の速度  $v_{l+n}$  は

$$v_{l+n} = \frac{d_n - d_{n-1}}{\Delta t} \tag{2.4}$$

となる．

時刻  $t_{l+n-1}$  から時刻  $t_{l+n}$  の間の微小体積要素  $l$  の平均の加速度  $a_{l+n}$  は,

$$a_{l+n} = \frac{v_{l+n} - v_{l+n-1}}{\Delta t} \quad (2.5)$$

である。  $\Delta t$  を極微小な値として考えると、速度のときと同様に加速度  $a_{l+n}$  は時刻  $t_{l+n}$  における加速度であるとみなせる (加速度  $a_{l+n}$  は時刻  $t_{l+n-1}$  における加速度とみなすこともできる)。よって、(2.3)式、(2.4)式を(2.5)式に代入すると、

$$a_{l+n} = \frac{v_{l+n} - v_{l+n-1}}{\Delta t} = \frac{\frac{d_n - d_{n-1}}{\Delta t} - \frac{d_{n-1} - d_{n-2}}{\Delta t}}{\Delta t} = \frac{d_n - 2d_{n-1} + d_{n-2}}{(\Delta t)^2} \quad (2.6)$$

となる。

運動方程式(2.1)式の  $F$  は微小体積要素  $l$  に働く外力の和であるので、この場合、

$$F = F_l + F_{l+1}' \quad (2.7)$$

(ただし、 $F_l$  は微小体積要素  $l$  の左端界面に働く外力、 $F_{l+1}'$  は微小体積要素  $l$  の右端界面に働く外力で、微小体積要素  $l+1$  の左端界面に働く外力  $F_{l+1}$  と作用、反作用の関係にある。)

となる。微小体積要素  $l$  の長さ  $\Delta x$  の外力による変化  $\Delta d_l$  は  $d_n$  と  $d_{n-1}$  差となるので(1.13)式より、

$$F_l = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} \Delta d_n = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_n - d_{n-1}) \quad (2.8)$$

となる。同様に考えて、

$$F_{l+1} = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} \Delta d_{l+1} = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_{n-1} - d_{n-2}) \quad (2.9)$$

となる。 $F_{l+1}'$  は  $F_{l+1}$  の反作用なので符号が変わり、

$$F_{l+1}' = -\frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} \Delta d_{l+1} = -\frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_{n-1} - d_{n-2}) \quad (2.10)$$

となる。よって、外力の総和  $F$  は(2.7)式に(2.8)式、(2.10)式を代入することにより、

$$F = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_n - d_{n-1}) - \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_{n-1} - d_{n-2}) = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_n - 2d_{n-1} + d_{n-2}) \quad (2.11)$$

となる。

(2.2)式、(2.6)式、(2.11)式を(2.1)式に代入すると((2.6)式の  $a_{l+n}$  を(2.1)式  $a$  に代入している)、

$$\rho S \Delta x \frac{d_n - 2d_{n-1} + d_{n-2}}{(\Delta t)^2} = \frac{P_0 S \gamma}{\Delta x} (d_n - 2d_{n-1} + d_{n-2}) \quad (2.12)$$

となる。この(2.12)式を変形すると、

$$\begin{aligned}\frac{\Delta x^2}{\Delta t^2} &= \frac{P_0 \gamma}{\rho} \\ \frac{\Delta x}{\Delta t} &= \sqrt{\frac{P_0 \gamma}{\rho}}\end{aligned}\tag{2.13}$$

となる.

波は時間  $\Delta t$  の間に  $\Delta x$  進むので  $\frac{\Delta x}{\Delta t}$  は音の伝わる速さ  $v$  になる.

微小体積要素の気体の状態方程式  $P_0 V = nRT$  より

$$P_0 = \frac{nRT}{V}\tag{2.14}$$

(ただし,  $R$  は気体定数,  $T$  は絶対温度,  $n$  はモル数である.)

となる.

(2.14)式を(2.13)式に代入すると,

$$v = \frac{\Delta x}{\Delta t} = \sqrt{\frac{\frac{nRT}{V} \gamma}{\rho}} = \sqrt{\frac{RT \gamma}{\frac{V \rho}{n}}}\tag{2.15}$$

となる.  $\frac{V \rho}{n}$  は 1 モル当たりの空気の質量になり, これを  $M$  とおくと(2.15)式は,

$$v = \frac{\Delta x}{\Delta t} = \sqrt{\frac{RT \gamma}{M}}\tag{2.16}$$

となり音速を求める式が導かれた.

絶対温度  $T$  と摂氏温度  $t$  の関係  $T = 273 + t$  を(2.16)式に代入し式を変形すると,

$$\begin{aligned}v &= \sqrt{\frac{RT \gamma}{M}} \\ &= \sqrt{\frac{R \gamma}{M} (273 + t)} \\ &= \sqrt{\frac{273 R \gamma}{M}} \sqrt{1 + \frac{t}{273}}\end{aligned}$$

$h$  が微小なときの 1 次近似式  $(1+h)^\alpha \doteq 1 + \alpha h$  の関係を用いると

$$\doteq \sqrt{\frac{273 R \gamma}{M}} \left( 1 + \frac{1}{2} \frac{t}{273} \right)\tag{2.17}$$

ここで,  $R$  は気体定数で  $8.31 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ ,  $M$  は空気 1 モルの質量で  $2.89 \times 10^{-2} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$ ,  $\gamma$  は空気の定圧比熱と定積比熱の比で約 1.4 である. これらの値を(2.17)式に代入すると,

$$v \doteq 331.5 + 0.6t\tag{2.18}$$

となる. この式より  $0^\circ\text{C}$  で, 音速  $v$  の値は約  $331.5 \text{ m/s}$  となる. この値は, 音速の実測値とよく一致している.