

国立民族博物館漏刻シミュレーションについて

pdf版

日本書記、「天智天皇十年夏4月丁卯朔辛卯（グレゴリオ暦671年6月10日）、始めて漏刻を用う」。これに因んで『時の記念日』が制定された。2021年はちょうど1350年に当たる。

この漏刻は、唐の呂才によるものを原型とするらしい。そして、国立民族学博物館で作成された水時計のシミュレーションプログラムの結果¹⁾が掲載されている。1983年頃のものらしい²⁾。近年(2018)になって Shinobu Takesako氏はこれの再現を試みている。しかしながら、同氏は

この条件でやってみたところ、内径3mmでは流量が多すぎてすぐに空になてしまうことが判明。

ということで、一段目のパイプの内径を半分の1.5mmとし、二段目、三段目はそれより若干大きい1.6mmとして実行した。

と、条件を変えてしまっている。つまり上記の「民博モデル」を再現できていないのである。

分	h_1
0	130
10	127.2
20	124.6
30	122
40	119.7
50	117.4
60	115.3
70	113.3
80	111.5
90	109.8
100	108.2
110	106.8
120	105.5
130	104.4
140	103.3
150	102.5
160	101.7
170	101.1
180	100.6
190	100.3
200	100.1

実際、同氏の方法で1段目の水位を計算してみると、200分ほどで1段目の底 ($h_1 = 100\text{cm}$) に達してしまう。民博の結果では4時間(240分)でも110~120cmだからかなり速い。

流体力学的考察

Takesako氏の計算は、水槽の穴から吹き出す流速 v と水頭 h の関係式

$$v = \sqrt{2gh}$$

に基づいている（ g は重力加速度）。氏は「これをトリシェリの定理と呼びます。ベルヌーイの定理の特殊形です」としているが、以下では「ベルヌーイ・モデル Bernoulli model」と呼ぶ。なおこれは、

流量 $\propto \sqrt{\text{管半径}^4 \times \text{水頭} - \text{管長} \times \text{動粘性係数}}$ （山田慶児『古代の水時計』、自然 1983.3）

と基本的には同じものであるが、Takesako氏は 管長 \times 動粘性係数 の替わりに“流量係数 R ”を用いて

$$v = R \sqrt{2gh} \quad (\text{B. 1})$$

とする。

1段目の水頭 h は、連続条件（質量保存則）から、

$$S \frac{dh}{dt} = -s v$$

ただし S : 水槽の底面積, s : 穴の断面積

これの右辺に (B. 1) を用いれば

$$\frac{dh}{dt} = -b \sqrt{h} \quad (\text{B. 2})$$

d t

$$\text{ただし、 } b = \frac{s}{S} R \sqrt{2g}$$

Takesako氏はこれを0.2分刻みで数値積分しているが、実はこれには解析解がある。

$$h = (\sqrt{h_0} - \frac{bt}{2})^2 \quad (\text{B. 3})$$

h_0 はhの初期値

したがって、

$$t = \frac{2\sqrt{h_0}}{b}$$

において $h = 0$ となり、それ以降は計算できない。

Takesako氏は以上の Bernoulli model によって「民博モデル」の再現を試みたが計算諸元を変更せざるを得なかった。つまり再現できなかった。ということは、この Bernoulli model 自体に疑念を抱かせる。

では他にどのようなモデルが考えられるか？ひとつの候補が **Hagen-Poiseiulle model** である。

$$u = \frac{a^2 gh}{8v l} \quad (\text{H P. 1})$$

u : 流速 (v は v と紛らわしいので以下では u を用いる)

a : 管半径

l : 管長

v : 動粘性係数

Bernoulli model は $h \propto u^2$ のに対し、Hagen-Poiseiulle model は $h \propto u^1$ 。

これは層流の場合に実現する。

層流の条件

$$\text{レイノルズ数 : } Re = \frac{u a}{v} < \sim 3000$$

(飛鳥の漏刻の場合、ビミョーであるが、ともかくこれで考えてみる。)

1段目の連続条件は

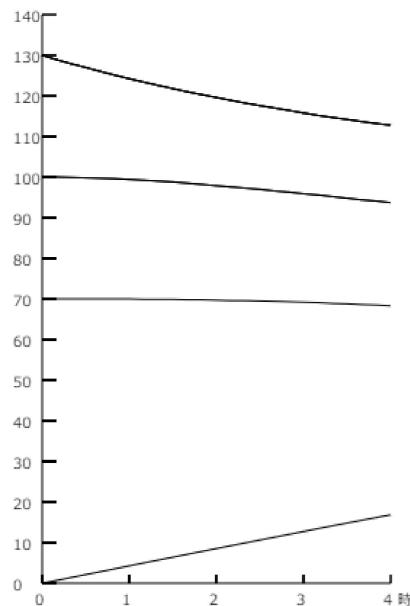
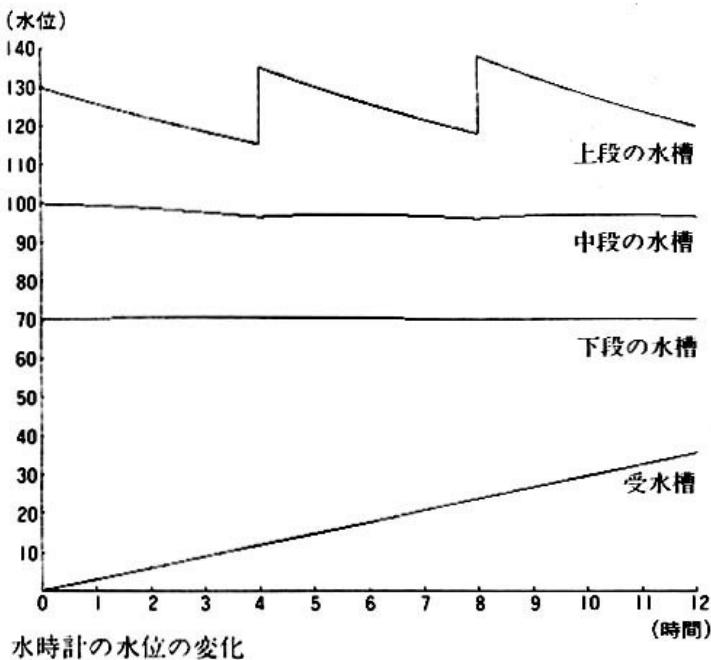
$$\frac{dh}{dt} = -b_{HP} h \quad (\text{H P. 2})$$

$$\text{ただし、 } b_{HP} = \frac{s}{S} \frac{8v l}{a^2 g}$$

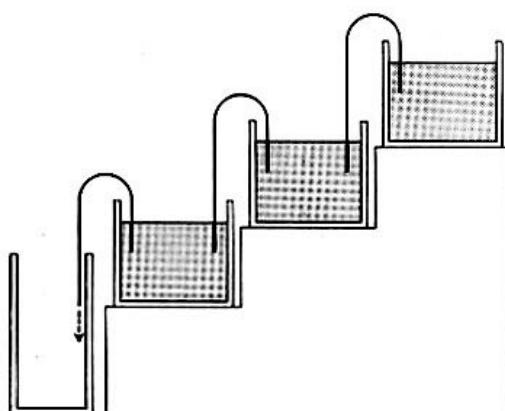
この解析解は

$$h = h_0 e^{-b_{HP} t} \quad (\text{H P. 3})$$

これは $t \rightarrow \infty$ において $h \rightarrow 0$ 。（B. 3）のように 0 になることはない。また 2 段目以降についても容易に解析解が得られる。詳細は別稿を予定しているが、ここでは結果だけを示す。



(ただし、パイプの長さはすべて80cmとしている)。



	上段	中段	下段	受水槽
台の高さ	100	70	40	0
水槽の水位	30	30	30	0
水槽の底面積	3600	3600	3600	5400
パイプの長さ	80	65	80	-

パイプの内径0.3cm、4時間ごとに、
上段の水槽に72ℓ(20×3600)ずつ給水。

この結果は民博モデルときわめて近い（今回は4時間しか計算していないが、民博モデルでは4時間ごとに上段に給水するので、その後の経過も同様となるのは明白である）。明らかに民博モデルは Hagen Poiseuille を用いていると考えられる。

もっともこれは民博モデルを再現しただけであって、そのモデルが実際の漏刻をどの程度再現しているのかは全くわからない。実際の漏刻（少なくとも模型）による実測との比較が次の課題である。

- 1) この結果は以前は筆者も見たことがあるが、出典は不明である。
- 2) 中牧弘允国立民族学博物館名誉教授による。

Jun. 2021
ishihara@y.email.ne.jp