

例 1) ガスを扱う耐圧実験装置の漏れチェック(警告: ガラスなど耐圧製の無い装置では絶対してはいけない)

加圧に耐える実験装置の継ぎ目などで漏れがあることを考える。ガスがその継ぎ目の漏れ部分の非常に狭い流路を流出する。流路は狭いので、ガスの流れは層流であり、ガスが漏れる流量  $M$  [mol/s] は、内部の圧  $P$  [Pa] (絶対圧) と周囲の圧  $P_{\text{ATM}}$  [Pa] の差に比例すると考える。出口を閉じた実験装置にガスを充填して加圧したのち、入口も閉鎖して、その中の圧力  $P$  の経時変化を求める。なお、内部の圧力変化はゆっくりしているので、内部の温度  $T$  は [K] 一定であるとする。

1. ある瞬間の装置内のガスの物質量  $n$  [mol] が与えられているとする。理想気体を仮定すると、 $PV=nRT$  より、内部の圧力は  $P=nRT/V$  となる。

2. 適宜検査面を作る

装置外壁を検査面とする

3. その瞬間の濃度勾配、温度勾配等から、検査面での物質、熱の流入・流出速度を求める

$$\text{流入速度} = 0 \quad (1)$$

$$\text{流出速度} = F = k(P - P_{\text{ATM}}) \quad [\text{mol/s}] \quad (2)$$

4. 非常に短い時間  $\Delta t$  の間、物質、熱の流入・流出速度は一定であると仮定する

$$\text{蓄積速度} = \text{流入速度} - \text{流出速度} = 0 - M = -k(P - P_{\text{ATM}}) \quad [\text{mol/s}] \quad (3)$$

( $k$  は漏れの定数 [mol/s/Pa])

5. その短い時間  $\Delta t$  の間に検査面内部に蓄積した物質量  $\Delta n$  [mol] を求める

$$\text{蓄積量} = \text{蓄積速度} \times \Delta t = -M \Delta t = -k(P - P_{\text{ATM}}) \Delta t \quad [\text{mol}] \quad (4)$$

6.  $\Delta n$  の物質蓄積に伴う圧力の変化  $\Delta P$  を計算する

$$\Delta P = \Delta n RT / V = -k(P - P_{\text{ATM}}) RT \Delta t / V \quad [\text{Pa}] \quad (5)$$

7.  $\Delta C$  を  $\Delta t$  で割って、 $\Delta t \rightarrow 0$  の極限をとると微分方程式  $dP/dt = \dots$  が得られる

$$\Delta P / \Delta t = -k(P - P_{\text{ATM}}) RT / V \quad (6)$$

$$dP/dt = -k(P - P_{\text{ATM}}) RT / V \quad (\Delta t \rightarrow 0 \text{ の極限}) \quad (7)$$

例 2) 流体中に置かれた金属球の温度変化(伝熱係数を求める実験など)

温度  $T_0$ [K] の金属球を時間  $t$ [s]=0 で温度  $T_1$ [K] の流体中に漬けたとする。金属球内の熱伝導は極めて良好であり、球内の温度は一様のまま温度が変化し、充分時間が経過したら周囲温度  $T_1$  に達するものとする。金属球の直径を  $D$  [m]、金属の体積あたり熱容量を  $C$  [J/(m<sup>3</sup>K)]、球表面での伝熱係数を  $h$  [W/(m<sup>2</sup>K)] として、金属球の温度  $T(t)$  の経時変化を与える式を導く。

1. ある瞬間の金属球の温度  $T(t)$  が与えられているとする。

$T(t)$  [K]

2. 適宜検査面を作る

球表面を検査面とし、球内の熱の蓄積を考える

3. その瞬間の周囲との温度差から、検査面での熱の流入・流出速度[W]を求める。

ここでは流入側を正としている。球の単位表面積あたりの熱流入速度  $w$  [W/m<sup>2</sup>] は次式で与えられる。

$w = ( \quad )$  式 1

球の表面積は(  $\quad$  ) [m<sup>2</sup>] であるので、球への合計の熱流入速度  $W$  [W] は、次式で与えられる。

$W = ( \quad )$  式 2

4. 非常に短い時間  $\Delta t$  [s] の間、熱の流入速度は一定であると仮定する。したがって、熱流入速度は式 2 で与えられる。

5. その短い時間  $\Delta t$  の間に検査面内部に蓄積した熱量  $\Delta Q$  [J] を求める

$\Delta Q = ( \quad )$  式 3

6.  $\Delta Q$  の物質、熱の蓄積に伴う濃度、温度の変化  $\Delta T$  を体積、熱容量などから計算する  
検査面内部の金属体積  $V$  [m<sup>3</sup>] と熱容量  $C$  [J/(m<sup>3</sup>K)] を用いる。

$\Delta T = ( \quad )$  式 4

7.  $\Delta T$  を  $\Delta t$  で割って、 $\Delta t \rightarrow 0$  の極限をとると微分方程式  $dT/dt = \dots$  が得られる

$\Delta T / \Delta t = ( \quad )$  式 5

## いろいろな過渡現象の微分方程式の解法(1次の場合)

式1で与えられる微分方程式(1)を代表的な条件で解く。

$$\frac{dC}{dt} = \frac{C_{IN} - C}{\tau} \quad (1)$$

例1 ステップ応答( $C_{IN}$ が階段状に変化するとき)

$$C_{IN} = 0 \quad (t < 0)$$

$$C_{IN} = C_1 \text{ (=一定)} \quad (t > 0)$$

$C$ の初期条件  $C(0)$

解析的な解き方

式1を次のように変形し、 $0 \sim t$ まで積分すると、 $C$ は $C(0) \sim C(t)$ に変化する。

$$\int_{C(0)}^{C(t)} \frac{d(C_1 - C_{OUT})}{(C_1 - C_{OUT})} = -\frac{1}{\tau} \int dt \quad (2)$$

$$[\ln(C_1 - C)]_{C(0)}^{C(t)} = -\frac{1}{\tau} [t]_0 \quad (3)$$

$$C_1 - C(t) = (C_1 - C(0)) \exp\left(-\frac{t}{\tau}\right) \quad (4)$$

例2 インパルス応答(極めて短い時間のある量を注入する)

$$C_{IN}(t) = 0$$

$t=0$ で $M[\text{mol}]$ のトレーサーを投入する。

投入前のかくはん槽内トレーサー濃度はゼロとする： $C(t)=0$  at  $t < 0$

トレーサーは瞬時に混合するので、投入と同時に完全混合槽内濃度は $M/V$ となる。

$$C(0) = M/V \quad (5)$$

その後は流入濃度がゼロであるので、

$$dC/dt = (C_{IN} - C)/\tau = -C/\tau \quad (6)$$

$$C(t) = (M/V) \exp(-t/\tau) = C(0) \exp(-t/\tau) \quad (7)$$

用語解説： ディラックのデルタ( $\delta$ )関数 Dirac's  $\delta$  function

$t=0$ を除いて全てゼロであり、 $t=0$ における値は $\infty$ であり、 $-\infty \sim \infty$ まで積分すると1になる関数。

$$\delta(t) = 0 \quad t \neq 0 \quad (8)$$

$$\int_{-\infty}^{\infty} \delta(t) dt = 1 \quad (9)$$

極めて短い時間にインパルスでトレーサーを注入する場合を表す関数として使われる。

$\delta$ 関数を $-\infty \sim t$ まで積分して得られる関数は単位階段関数になる。

$$\int_{-\infty}^t \delta(t) dt = u(t) \quad (10)$$

ここで

$$u(t) = 0 \quad (t < 0)$$

$$= 1 \quad (t > 0) \quad (11)$$