

の圧まで増圧する。さらにバルブ3を閉じ、手動油圧機(G)で所要油圧を圧力計に与え、圧力平衡指示器の右側の気相と左側の油相の圧力を適当に分銅を加減することにより圧力平衡指示器内の水銀をへだてて平衡させる。油恒温槽(J)内に設置した高圧ガスピペット中の気体は約0.5~1時間で温度平衡に達し圧力の変動が認められなくなる。なお、平衡時には常に平衡指示器の電極e<sub>2</sub>を水銀面に接触した状態において。平衡後その圧力と温度を測定し、バルブ(a<sub>1</sub>)を徐々に閉じる。a<sub>1</sub>を閉止後、バルブ(a<sub>2</sub>)を徐々に開き、あらかじめ1/100 mmHgまで真空にした既知容積のガラス製低圧系中ヘビペット中のガスを約1atm附近まで膨脹させる。低圧系は容積約1000 cm<sup>3</sup>のガラス製シリンドラー(E)四個と水銀マノメーター(M)ならびに安全弁Kを内径2mmの毛細管で連結し、25°Cあるいは30°Cに保持した水恒温槽(L)中に設置したものである。気体の膨脹後その圧力をカセットメーター(N)により開放型水銀圧力計(M)の水銀の高さを測定し、これと大気圧より求める。

以上の測定操作によつて、圧縮率PV(Amagat単位)は次式で与えられる。

$$PV = P_h (V_1 + v_1 + v_2) / P_t \left( \frac{V_1 + v_2}{C_1} + \frac{V_2}{C_2} + \frac{V_3}{C_3} \right)$$

$P_h$ : 絶対圧 [atm]

$P_t$ : 膨脹ガスの圧力 [atm]

$V_1$ : 0°C, 1 atmにおけるビペット(A)の容積 [cm<sup>3</sup>]

$V_2$ : ガラス製シリンドラー(E)および水銀圧力計(M)の左脚ガス相部の容積 [cm<sup>3</sup>]

$V_3$ : キャビラリーパーおよび安全弁(K)のガス相部の容積 [cm<sup>3</sup>]

$v_1$ : 圧力増加によるビペット(A)の容積増加 [cm<sup>3</sup>]

$v_2$ : 温度増加によるビペット(A)の容積増加 [cm<sup>3</sup>]

$C_1, C_2, C_3$ :  $V_1, V_2, V_3$ 中の膨脹ガスの圧縮率<sup>\*3</sup> [Amagat単位]

### 3 装置の主要部

圧力の測定は自由ピストン圧力計によつたがこれの詳細は別報<sup>28)</sup>に記載した。

高圧ガスピペット(A)はBartlett<sup>10)</sup>, Hanney<sup>11)</sup>, Wiebe<sup>12)</sup>等のものとは同様の構造である。30~200 atm間の測定には容積約21 cm<sup>3</sup>(A<sub>1</sub>), 100~1000 atm間の測定には容積約6 cm<sup>3</sup>(A<sub>2</sub>)のものを使用した。Fig. 2に後者について図示した。それぞれ18-8不銹鋼製のシリンドラー上部にバルブ二個( $V_1$ および $V_2$ )を取り付けたものである。そのスピンドル尖端およびスピンドル座には工具鋼を用い、その部分の変形からくる容積誤差を極力少くするよう留意した。

ガス増圧器(C), 油圧機(B, G)等はNewitt<sup>19)</sup>らによつた。Fig. 3に前者のガス増圧器を図示した。高圧管路には外径6mm, 内径2mmのCr-Mo鋼製引抜管を使用した。

油恒温槽(J)は電熱で加熱し±0.01°まで調節した。調節方式はBeattie<sup>20)</sup>, Cherney<sup>21)</sup>らのものと同一原理である。調節回路図をFig. 4に示した。なお、0°Cの場合は氷と水の混合物を使用し、十分±0.01°C内に保持し得た。水恒温槽(L)はトルエン-水銀調節器と電磁リレーの組み合わせによる通常の方式で25°Cまたは30°Cにおいて±0.01°内に調節した。恒温槽(J)の温度測定には白金抵抗温度計により0.01°まで、恒温槽(L)の温度測定にはP.T.R.水銀温度計を使

\*3 1 atm付近におけるこれらの値はInt. Crit. Tableによる。

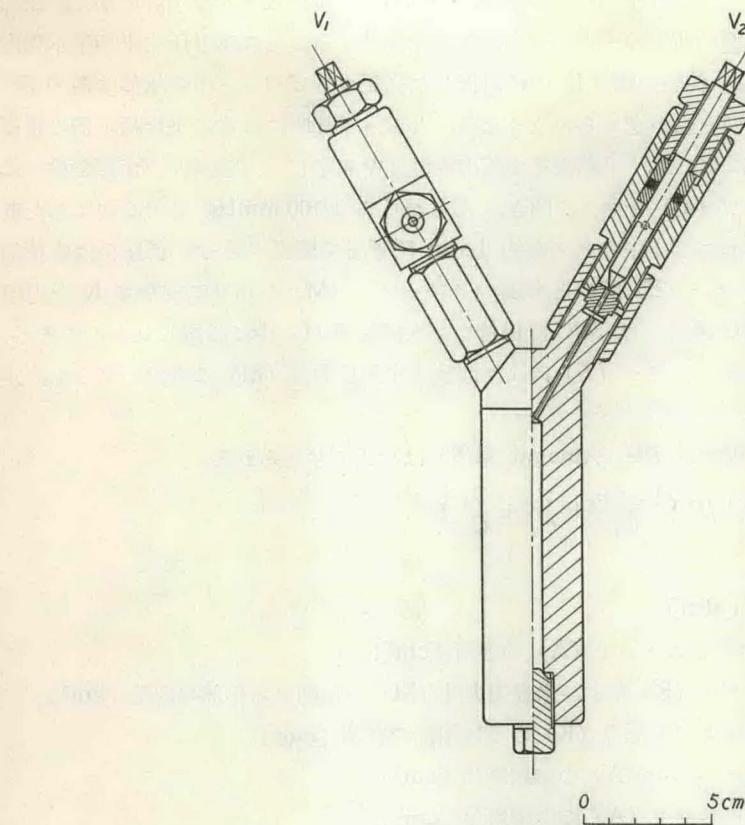


Fig. 2. High pressure gas pipet.

用して  $0.02^\circ$  まで読んだ。

#### 4 装置定数の検定

圧力の測定に用いた自由ピストン型圧力計の検定は別報<sup>28)</sup>に記載したとおりであり、その精度は  $0.02\%$  である。

ガラス製シリンダー (E) の容積はそれぞれ一定温度で水を満してその重量を測定して  $0.01\%$  内の誤差で決定した。連結キャピラリー部 (Fig. 1 で  $a_2$  よりコック 13 まで、ならびにコック 9, 10, 11, 12 上部の毛細管および安全弁 K と水銀圧力計 M の基準線 f と g の上部の毛細管) の容積は一定温度でシリンダー (E) の一つに窒素を充填し、真空にしたキャピラリー部にシリンダー中の窒素を膨脹させ前後の圧力差から計算して求めた。

なお、安全弁 (K)、水銀圧力計 (M) の基準線 f, g 以下の部分の容積は水銀を用いて f, g よりの距離の関数として求めた。

高圧ガスピペット (A) には圧縮率既知の高圧気体を充填し、圧縮率測定の場合とまつたく同じ操作でその容積を  $0.10\%$  の誤差で決定した。検定気体には窒素ガス（純度  $99.9\%$ ）を選び、 $0^\circ\text{C}$ ,  $200\sim300\text{ atm}$  附近で Michels らの data<sup>22)</sup> を使用して検定した。なお、ピペット容積の圧力変形による容積増加  $v_1$  は Love<sup>23)</sup> の誘導した次式