



වාසු අණු වල වේගය

කිසියම් උෂ්ණත්වයකදී වාසු අණු විවිධ වේග වලින් චලනය වන නිසා වාසුවකට කිසියම් වේගයක් නොව වේග ව්‍යාප්තියක් පවතින බව මැක්ස්වෙල් - බෝල්ට්ස්මාන් විසින් ප්‍රකාශ කරන ලද අතර, මෙය බෝල්ට්ස්මාන් විසින් ව්‍යාප්ති සමහතක් ලෙස ඉදිරිපත් කර තිබේ.

බෝල්ට්ස්මාන් ව්‍යාප්ති චක්‍රය

---

---

---

---

---

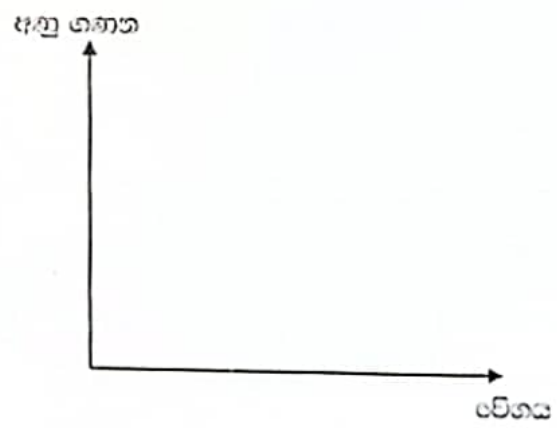
---

---

---

---

---



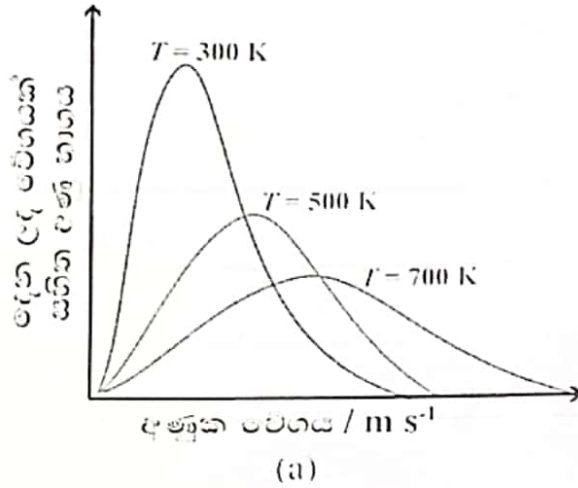
උෂ්ණත්වය සමඟ වේග ව්‍යාප්තිය වෙනස් වන ආකාරය

---

---

---

---



01. පහත සඳහන් ප්‍රකාශන වල සත්‍ය සහ අසත්‍ය බව දක්වන්න.

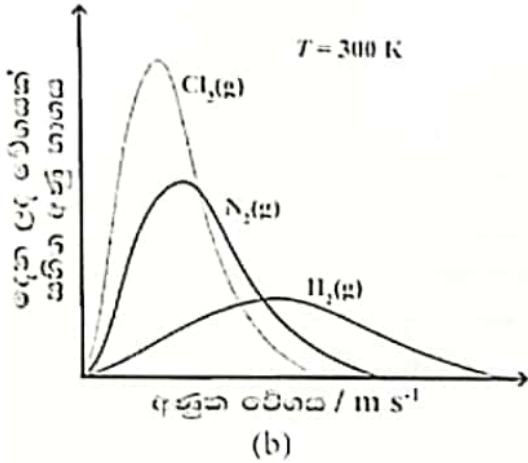
- (i) උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට සියළුම වායු අණුවල වේගය වැඩි වීමක් සිදු නොවේ.
- (ii) උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට අවම වේගයක් ලබා ඇති අණු භාගය අඩු වේ.
- (iii) වැඩිම වේගයක් ගෙන ඇති අණු ගණනට අදාළ වේගය උපරිම සම්භාව්‍යතා වේගය ලෙසට සැලකේ.
- (iv) වායු අංශුවල උෂ්ණත්වය වැඩිකරන සෑම විටකම සම්භාව්‍යතා වේගය ඉහළ යෑමක් සිදු නොවේ.
- (v) උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට අවම වේගයක් ලබා ඇති අණු භාගය වැඩි වේ.
- (vi) උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට උපරිම සම්භාව්‍යතා වේගය ගෙන ඇති අණු ගණන වැඩිවේ.
- (vii) වායුවක උපරිම වේගයක් ලබා ඇති අණු ගණන ඉහළය
- (viii) අවම වේගයක් ලබා ඇති අණු භාගය කුඩා වේ.


(ix) උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට උපරිම සමභාවිතය වේගය වැඩිවේ.

(x) උෂ්ණත්ව 02 කට අනුරූපව වායු සාම්පලයක ප්‍රස්ථාරයට සැලකූවිට ප්‍රස්ථාරයට යටවන කොටසේ වර්ග ඵලයන් අසමානයි.

**විවිධ ස්කන්ධයන්ට අදාළ වේග ව්‍යාප්තිය**

උෂ්ණත්වය සමග වේගය ව්‍යාප්තිය වෙනස් වන ආකාරය ඉහත උෂ්ණත්වයට අනුවම ස්කන්ධය සමග අනුභාගය වේගය වෙනස් වේ.




---



---



---

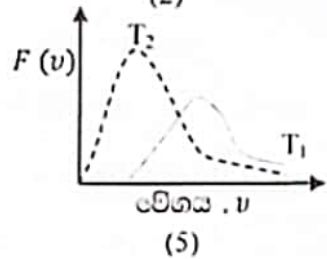
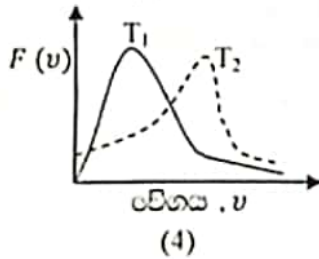
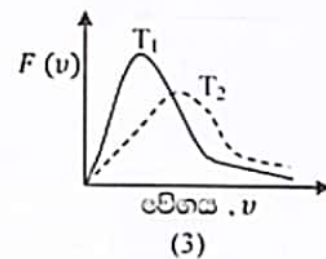
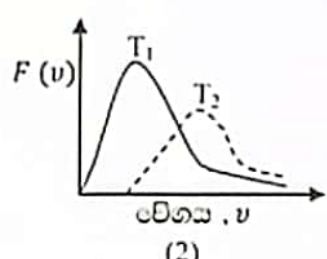
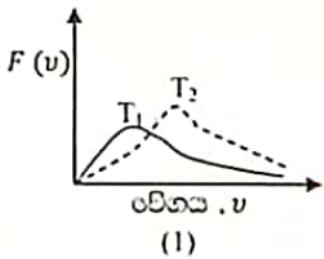


---



---

02.  $T_1$  සහ  $T_2$  යන උෂ්ණත්ව දෙකක් ( $T_2 > T_1$ ) සඳහා වායුවක අණුවල වේග ව්‍යාප්ති පහත දක්වා ඇත.  $T_1$  සහ  $T_2$  උෂ්ණත්ව දෙකෙහි ද අණුවල වේග වලට කිසිවම වඩාත්ම ඉඩ ඇති වචලනය පෙන්වන්නේ පහත දැක්වෙන 1 - 5 ප්‍රස්ථාර අතුරෙන් කුමක්ද? ( $F(v) = v$  වේගය සහිත අණුවල භාගය) (2008 A/L)





**වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය : (root mean square)**

වායු අණුවල වේගය පුළුල් පරාසයක ඇතිවී ඇති නිසා, එම අණුවල වේගය සැලකීමේදී කිසියම් මධ්‍යන්‍ය වේගයක් පිළිබඳව අපගේ අවධානය යොමු කළ යුතුය.

නමුත් වායු අණු එකිනෙක සමඟ ගැටීමේදී ඒවායේ චාලක ශක්තිය  $(\frac{1}{2}mV^2)$  වෙනස් වන බැවින්, වේගය වෙනස් වන්නේ එහි වර්ග පද වලිනි. මේ නිසා වර්ග මධ්‍යන්‍ය වේගයක් පිළිබඳව සලකා බැලිය යුතු වේ.

$$C^{-2} = \frac{V_1^2 + V_2^2 + V_3^2 + \dots + V_N^2}{N}$$

මෙහි වර්ග මූලය සැලකූ විට, එය වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය ලෙස හැඳින්වේ.

$$\sqrt{C^{-2}} = \left\{ \frac{V_1^2 + V_2^2 + V_3^2 + \dots + V_N^2}{N} \right\}^{\frac{1}{2}}$$

**වාලක අණුක වාදයේ සමීකරණය**

වාලක වාදය සම්බන්ධයෙන් කලින් සඳහන් කරන ලද උපකල්පනය පිළිගනිමින් ද, අණුවල චලනය හා ස්ථවනය, චලනය පිළිබඳව නිවැරදි නියම වලට අනුකූල වන්නේ යයි සලකමින්ද, වායුවක පීඩනය (P) පරිමාව (V) අණුවල ස්කන්ධය (m) , සමස්ත අණු සංඛ්‍යාව (N) සහ අණුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය  $\sqrt{C^{-2}}$  යන මේ රාශි අතර පහත දැක්වෙන සම්බන්ධය කිසිය යුතු බව ගණිතමය වශයෙන් පෙන්විය හැකිය.

$$PV = \frac{1}{2} mNC^{-2}$$

- P = පීඩනය
- V = පරිමාව
- m = වායු අංශුවක ස්කන්ධය
- N = වායු අණු ගණන
- C<sup>2</sup> = වර්ග මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගය
- mN = වායුවේ ස්කන්ධය

(i) වර්ග මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගය (E) සහ ඝනත්වය අතර සම්බන්ධතා :

ii) වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය, නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වය හා සාපේක්ෂ අනුක ස්කන්ධය අතර සම්බන්ධතාවය

එකම වායුවක  $T_1$  හා  $T_2$  ලෙස උෂ්ණත්ව දෙකක ඇත්නම් එවිට  $M$  නියත නිසා

එකම  $T$  හි ඇති වායුවන් 2 ක් සඳහා

► ගැටළුව

07)  $25^\circ\text{C}$  දී  $\text{H}_2$  සහ  $\text{N}_2$  වායුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල වේගය ගණනය කරන්න.

► විසඳුම

07)  $25^\circ\text{C}$  දී  $\text{H}_2$  සහ  $\text{N}_2$  වායුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල වේගය ගණනය කරන්න.

විසඳුම :

$$T = 25^\circ\text{C} = 298\text{ K}$$

$$M(\text{H}_2) = 2.0\text{ g mol}^{-1} = 0.002\text{ kg mol}^{-1}$$

$$M(\text{N}_2) = 28.0\text{ g mol}^{-1} = 0.028\text{ kg mol}^{-1}$$

$$R = 8.314\text{ J K}^{-1}\text{ mol}^{-1}$$

$$\text{H}_2 \text{ සඳහා } \sqrt{c^2} = \sqrt{\frac{3RT}{M}} = \sqrt{\frac{3 \times 8.314\text{ J K}^{-1}\text{ mol}^{-1} \times 298\text{ K}}{0.002\text{ kg mol}^{-1}}} = 1927.8\text{ m s}^{-1}$$

$$\text{N}_2 \text{ සඳහා } \sqrt{c^2} = \sqrt{\frac{3RT}{M}} = \sqrt{\frac{3 \times 8.314\text{ J K}^{-1}\text{ mol}^{-1} \times 298\text{ K}}{0.028\text{ kg mol}^{-1}}} = 515.2\text{ m s}^{-1}$$

කෙල්වින් උෂ්ණත්වය සහ මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය අතර ඇති සම්බන්ධතාවය

- 08) පරිපූර්ණ වායු පිළිබඳව සත්‍ය නොවන්නේ පහත දැක්වෙන ප්‍රකාශවලින් කුමන එක ද ?
- 1) අණු අතර ආකර්ෂණ හෝ විකර්ෂණ බල නොමැත.
  - 2) අණුවල වාලක ශක්තීන් හි සාමාන්‍ය අගය උෂ්ණත්වය මත පමණක් රඳා පවතී.
  - 3) අණු, අහඹු ලෙස සරල රේඛා දිගේ එකම වේගයකින් ගමන් කරයි.
  - 4) වායු අණුවල විශාලත්වය, ඒවා අතර දුර හා සසඳන විට නොගැනිය හැකි තරම් කුඩාය.
  - 5) අණුක සංඝට්ටන ප්‍රත්‍යස්ථ වේ.
- (A/L 2007)

- 09) පරිපූර්ණ වායු නියැදියක් සඳහා පහත දැක්වෙන කුමන වගන්තිය / වගන්ති සත්‍ය වේද ?
- a) අණුක වේගවල ව්‍යාප්තිය උෂ්ණත්වය මත රඳා පවතී.
  - b) නියත පීඩනයක දී උෂ්ණත්වය සමග පරිමාව වෙනස් වීමේ සීඝ්‍රතාව, උෂ්ණත්ව පරිමාණය සේන්ටිග්‍රේඩ් ද කෙල්වින් යන්න මත රඳා නොපවතී.
  - c) උෂ්ණත්වය නියතව තබා ගන්නා තාක් නියැදියේ පරිමාව නියතව පවතී.
  - d) වායුවේ පීඩනය ඒකීය කාලයක දී සිදුවන සංඝට්ටන සංඛ්‍යාවේ වර්ගය (දෙවන බලය) මත රඳා පවතී.
- (A/L 2009)

- 10) වායු පිළිබඳ වාලක අණුක වාදයට අනුව පරිපූර්ණ වායු නියැදියක් සඳහා පහත දී ඇති කුමන වගන්තිය සත්‍ය නොවේද ?
- 1) නියත උෂ්ණත්වයේ දී අණු සංඝට්ටන සිදුවීමේදී අණුවල මුළු ශක්තිය වෙනස් නොවේ.
  - 2) වර්ග මධ්‍යන්‍යය මුල ප්‍රවේගය වායු වර්ගය මත රඳා පවතී.
  - 3) වායු අණුවක මධ්‍යන්‍යය වාලක ශක්තිය, නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වයට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.
  - 4) වායු අණුවක පරිමාව, අන්තර්ගත භාජනයේ පරිමාව සමග සන්සන්දනය කරමේදී නොගැනිය හැකි යැයි සැලකේ.
  - 5) නියත උෂ්ණත්වයේ දී වායු අණුවක මධ්‍යන්‍යය වාලක ශක්තිය, පීඩනය වැඩිවීමත් සමග වැඩි වේ.
- (A/L 2010)

11. වායු පිළිබඳ වාලක වාදය සම්බන්ධයෙන් මින් කුමන ප්‍රකාශය සත්‍ය වේද?
1. තාත්ත්වික වායු වල අණු හැම විටම ලක්ෂීය ස්කන්ධය ලෙස හැසිරේ.
  2. උපරිම සම්භාව්‍ය වේගයට අඩු වේග ඇති අණු සංඛ්‍යාව උෂ්ණත්වයේ වැඩි වීමත් සමග අඩු වේ.
  3. අණුවල මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය  $T_2$  වලට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ. ( $T$  = නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වය)
  4. අණුවල මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය  $\sqrt{T}$  වලට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ. ( $T$  = නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වය)
  5. වායු පිළිබඳ වාලක වාදය හා සම්බන්ධව ඉහත ප්‍රකාශ එකක් වත් සත්‍ය නොවේ.
- (A/L 1988)



12.  $PV = \frac{1}{3}mNC^2$  යන සමීකරණ සම්බන්ධයෙන් වන මින් කුමන ප්‍රකාශය සත්‍ය වේද? (A/L 1999)

- 1.  $m$ , මවුලික ස්කන්ධය වේ.
- 2.  $N$ , මවුල සංඛ්‍යාව වේ.
- 3.  $C$  අණුවල මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගය වේ.
- 4.  $C^2$  අණුවල මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගයේ වර්ගය වේ.
- 5. ඉහත ප්‍රකාශ එකක්වත් සත්‍ය නොවේ.

13.  $T$  නම් උෂ්ණත්වයේ දී පරිපූර්ණ වායු අණුවල (සාපේක්ෂ අණුක ස්කන්ධය =  $M$ ) මධ්‍යන්‍ය වර්ග වේගය ( $C^2$ ),  $C^2 = \frac{3RT}{M} = \frac{3pV}{mN}$  යන ප්‍රකාශනයෙන් දැක්වේ. සාපේක්ෂ අණුක ස්කන්ධය 50 වන ද්විපරමාණුක පරිපූර්ණ වායුවක මධ්‍යන්‍ය වර්ග වේගය ( $C^2$ ),  $227^\circ\text{C}$  දී SI ඒකක වලින් ( $\text{m}^2\text{s}^{-2}$ )

- 1) 0.249 වේ.
  - 2)  $2.49 \times 10^5$  වේ.
  - 3)  $4.99 \times 10^5$  වේ.
  - 4)  $4.99 \times 10^3$  වේ.
  - 5)  $2.49 \times 10^2$  වේ.
- (A/L 2001)

14. වාලක අණුක වාදය අනුව පරිපූර්ණ වායුවක දෙන ලද පරිමාවක පීඩනය, උෂ්ණත්වය සමඟ වැඩිවන්නේ පහත සඳහන් කුමන හේතුව නිසාද?

- a. ඉහළ උෂ්ණත්වයන් හිදී අන්තර් අණුක බල නොසලකා හැරිය හැකිය.
- b. ඉහළ උෂ්ණත්වයන් හිදී අණුවල වාලක ශක්තිය අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ බිඳීමට තරම් විශාල වේ.
- c. ඉහළ උෂ්ණත්වයන්හි දී සංසර්වන සිදුවන විට ශක්තියේ හානිය වඩා විශාල වේ.
- d. දෙන ලද කාලයක් තුළදී උෂ්ණත්වය වැඩි වීමත් සමඟ වායුව අඩංගු භාජනය හා අණු අතර සිදුවන සංසර්වන සංඛ්‍යාව වැඩි වේ.

(A/L 2003)

	පළමුවන ප්‍රකාශය	දෙවන ප්‍රකාශය
15	<p>ඩියුටරියම් අණුවක (<math>D_2</math>) ස්කන්ධය හයිඩ්රජන් අණුවක (<math>H_2</math>) ස්කන්ධයට වඩා වැඩි නිසා දෙන ලද උෂ්ණත්වයකදී බඳුනක ඇති <math>D_2(g)</math> හි පීඩනය එම බඳුන ම <math>D_2(g)</math> වෙනුවට <math>H_2(g)</math> සම අණු සංඛ්‍යාවකින් පිර වූ විට එම උෂ්ණත්වයේදී ඇති වන පීඩනයට වඩා වැඩිවේ.</p>	<p>අණුක ප්‍රවේගය සමාන වන විට <math>D_2</math> අණුවක වාලක ශක්තිය <math>H_2</math> අණුවක වාලක ශක්තියට වඩා වැඩි වේ.</p> <p style="text-align: right;">(A/L 2004)</p>

16. පරිපූර්ණ වායුවක් සඳහා වාලක අණුක වාද සමීකරණය  $PV = \frac{1}{3}mNC^2$  වේ. පහත සඳහන් ප්‍රකාශ වලින් කුමක් / කුමන ඒවා පරිපූර්ණ වායුවක් සඳහා සත්‍ය වේද? (2005 A/L)

- a.  $C^2$  උෂ්ණත්වයෙන් ස්වායත්ත වේ.
- b. උෂ්ණත්වය නියත විට  $C^2$  නියතයකි
- c. උෂ්ණත්වය නියත විට  $PV$  නියතයකි
- d.  $PV$  මවුල ප්‍රමාණයෙන් ස්වායත්ත වේ.

17.  $300\text{K}$  දී දෘඩ සංවෘත භාජනයක් තුළ  $\text{He}$  සහ  $\text{Ne}$  වායුවල සමාන ස්කන්ධ ඇත. මෙම පද්ධතිය සම්බන්ධයෙන් පහත දී ඇති කුමන වගන්තිය / වගන්තීන් සත්‍ය වේද? ( $\text{He}=4, \text{Ne}=20$ )

- a)  $\frac{\text{He මවුල සංඛ්‍යාව}}{\text{Ne මවුල සංඛ්‍යාව}} = 5$
  - b) වායු දෙකෙහි ආංශික පීඩනය සමාන වේ.
  - c)  $\frac{\text{He හි ඝනත්වය}}{\text{Ne හි ඝනත්වය}} = \frac{\text{He හි පරමාණුක ස්කන්ධය}}{\text{Ne හි පරමාණුක ස්කන්ධය}}$
  - d)  $\frac{\text{He පරමාණුක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය}}{\text{Ne පරමාණුක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය}} = \frac{\text{He හි පරමාණුක ස්කන්ධය}}{\text{Ne හි පරමාණුක ස්කන්ධය}}$
- (A/L 2010)

පහත දී ඇති දත්ත අංක 18 සහ 19 ප්‍රශ්න දෙක හා සම්බන්ධයි.

(A/L 2002)

එක් වායු බල්බයක A වායුවද තවත් වායු බල්බයක B වායුවද අන්තර්ගත වේ. මේ වායු බල්බ දෙකම එකම උෂ්ණත්වයේ පවතී.

A වායුවේ ඝනත්වය B වායුවේ ඝනත්වයෙන් අඩක් වේ. B වායුවේ වර්ග මධ්‍යන්‍ය වේගය A වායුවේ වර්ග මධ්‍යන්‍ය වේගය මෙන් දෙගුණයක් වේ. A වායුවේ පීඩනය 1000 kPa

18. B වායුවේ පීඩනය kPa වලින්,

1. 4000                      2. 2000                      3. 1000                      4. 500                      5. 250

19. වායු බල්බ දෙකෙහි පරිමාවන් එක හා සමාන නම්, A වායුවේ අණු සංඛ්‍යාව : B වායුවේ අණු සංඛ්‍යාවට දරණ අනුපාතය,

1. 4 : 1                      2. 2 : 1                      3. 1 : 1                      4. 1 : 2                      5. 1 : 4

20. වෙනස් උෂ්ණත්ව දෙකක් යටතේ පවතින  $H_2$  වායුවක වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය නයිට්‍රජන් හි වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය මෙන්  $\sqrt{7}$  ගුණයකි. නයිට්‍රජන් වායුවේ උෂ්ණත්වය  $T_H$  ද නයිට්‍රජන් වායුවේ උෂ්ණත්වය  $T_N$  ද නම් මේවා අතර ඇති නිවැරදි සම්බන්ධය වන්නේ කුමක්ද? ( $H = 1$  ;  $N = 14$ )

1.  $T_H = T_N$                       2.  $2T_H = T_N$                       3.  $T_H = 2T_N$                       4.  $T_H = \sqrt{7}T_N$                       5.  $\sqrt{T_H} = T_N$

21. A බඳුනෙහි  $27^\circ C$  ඇති හීලියම් වායුව අඩංගුය. B බඳුනෙහි  $127^\circ C$  හි ඇති ඔක්සිජන් වායුව අඩංගුය. A බඳුනෙහි

සහ B බඳුනෙහි අඩංගු වායුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගවල අනුපාතය,  $\frac{\sqrt{C_A^2}}{\sqrt{C_B^2}}$  වනුයේ, ( $He = 4$ ,  $O = 16$ )

- i) 0.4                      ii) 1.7                      iii) 2.4                      iv) 4.9                      v) 25                      (A/L 2002 New)

22. ස. උ.පි. හිදී  $H_2$ ,  $N_2$ ,  $O_2$  හා  $HBr$  යන වායු අණුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගයන් විචලනය වන අනුපිළිවෙල නිවැරදිව දැක්වෙන්නේ,

1.  $H_2 > N_2 > O_2 > HBr$                       2.  $HBr > H_2 > O_2 > N_2$                       3.  $HBr > O_2 > N_2 > H_2$   
4.  $N_2 > O_2 > H_2 > HBr$                       5.  $H_2 > O_2 > HBr > N_2$

23. A බඳුනෙහි  $27^\circ C$  ඇති හීලියම් වායුව අඩංගුය. B බඳුනෙහි  $127^\circ C$  හි ඇති ඔක්සිජන් වායුව අඩංගුය. A බඳුනෙහි සහ

B බඳුනෙහි අඩංගු වායුවල වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගවල අනුපාතය

වනුයේ, ( $He = 4$ ,  $O = 16$ )

1. 0.4                      2. 1.7                      3. 2.4                      4. 4.9                      5. 25

**වායු විසරණය :-**

වායු විසරණය යනුවෙන් අදහස් වන්නේ අණු සාන්ද්‍රණය වැඩි ස්ථානයක සිට අණු සාන්ද්‍රණය අඩු ස්ථානයක් දක්වා යම් මාධ්‍යක් හරහා අණු ගමන් කිරීමේ ක්‍රියාවලියයි. විසරණය පදාර්ථයේ ඕනෑම භෞතික අවස්ථාවක් (ඝන, ද්‍රව, වායු) තුළ දැකිය හැකි වේ. මේවායේ විසරණ සීඝ්‍රතාවය පහත විචලනය වේ.

$$\text{වායු} > \text{ද්‍රව} > \text{ඝන}$$

Scanned with CamScanner

ඝන විසරණය වීමේ සීඝ්‍රතාවය ඉතා අඩු අගයක් වන අතර ද්‍රව හෝ වායු වල විසරණය සැලකිය යුතු තරම් ඉහළ වේ. ද්‍රව විසරණය වායු විසරණයට වඩා තරමක් සෙමින් සිදුවේ. මෙයට බලපාන කරුණු පහත දැක්වේ.

- ❖ ද්‍රව අණු අතර දුර වායු අණු අතර දුරට වඩා අඩුය.
- ❖ ද්‍රව අණු අතර ගැටුම් වල සංඛ්‍යාතය ඉහළ අගයක් ගනී.
- ❖ ද්‍රව අණු වලනය වීම තරමක් සෙමින් සිදුවේ.

**විසරණය කෙරෙහි බලපාන සාධක**

වායුවක විසරණ සීඝ්‍රතාවය පහත ප්‍රධාන සාධක මත රඳා පවතී.

**1) පෘෂ්ඨික වර්ගඵලය**

විසරණ සීඝ්‍රතාව පෘෂ්ඨික වර්ගඵලයට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.

විසරණ සීඝ්‍රතාවය  $\propto$  පෘෂ්ඨික ක්ෂේත්‍රඵලය

**2) සාන්ද්‍රණ අනුක්‍රමණය (dC / dx)**

සාන්ද්‍රණය අනුක්‍රමණය ↑ වන විට විසරණ සීඝ්‍රතාව ↑ වේ.

විසරණ සීඝ්‍රතාවය  $\propto$  සාන්ද්‍රණ අනුක්‍රමණය

**3) විසරණය සිදුවන කාලය**

මෙහිදී විසරණ සීඝ්‍රතාව ↑ වේ.

විසරණ සීඝ්‍රතාවය  $\propto$  උෂ්ණත්වය

**4) උෂ්ණත්වය**

උෂ්ණත්වය ↑ වන විට විසරණ සීඝ්‍රතාව ↑ වේ.

විසරණ සීඝ්‍රතාවය  $\propto$  උෂ්ණත්වය

**5) විසරණය සිදුවන පෘෂ්ඨයේ ඝනකම**

විසරණය සිදුවන පෘෂ්ඨයේ ඝනකම ↓ වන විට විසරණ සීඝ්‍රතාව ↑ වේ.

$$\text{විසරණ සීඝ්‍රතාවය} \propto \frac{1}{\text{පෘෂ්ඨයේ ඝනකම}}$$

**6) මවුලික ස්කන්ධය (m)**

වායුවක මවුලික ස්කන්ධය වැඩිවන විට විසරණ සීඝ්‍රතාවය අඩු වේ.

$$\text{වි. සීඝ්‍රතාවය} \propto \frac{1}{\text{මවුලික ස්කන්ධය}}$$

**විසරණය පිළිබඳ ග්‍රහණම් නියමය**

	පළමුවන ප්‍රකාශය	දෙවන ප්‍රකාශය
24.	වායුවකට වඩා ද්‍රව්‍යක විසරණ සීඝ්‍රතාවය වැඩිය.	වායුවක උෂ්ණත්වය වැඩිවන විට විසරණ සීඝ්‍රතාවය අඩුවේ.
25	වායුවක විසරණ සීඝ්‍රතාවය පෘෂ්ඨ වර්ගඵලය සමඟ ඉහළ යයි.	විසරණ සීඝ්‍රවන පෘෂ්ඨයේ ඝනකම වැඩිවන විට විසරණ සීඝ්‍රතාවය පහළ යෑමක් සිදුවේ.
26	NH <sub>3</sub> වායුවට වඩා HCl වායුවේ විසරණ සීඝ්‍රතාවය වැඩිය.	වායුවක ඝනත්වය වැඩිවන විට විසරණ සීඝ්‍රතාවය වැඩිවේ

27. විසරණ සීඝ්‍රතාවය උපරිම විය හැක්කේ පහත කුමන වායුවේද?

1. O<sub>2</sub>                      2. NH<sub>3</sub>                      3. CO<sub>2</sub>                      4. N<sub>2</sub>                      5. Cl<sub>2</sub>

28. X නම් වායුවක් Y නම් වායුවකට වඩා තුන් ගුණයක් වේගයෙන් විසරණය වේ නම් X හා Y වායු වල ඝනත්වය අතර අනුපාතය (dx / dy) වන්නේ,

1. 1/3                      2. 1/9                      3. 1/6                      4. 1/12                      5. 1/4

29. නියත පීඩනයේදී පරිපූර්ණ වායුවක වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය (u) සහ ඝනත්වය (d) අතර සම්බන්ධය කුමක්ද?

1. uαd                      2. uαd<sup>2</sup>                      3. uα√d                      4. uαd / d                      5. uα 1 / √d

**තාත්වික වායු :**

සාමාන්‍ය පීඩනයේදී හමුවන වායුන් මෙලෙස සැලකේ. තාත්වික වායුවක් පරිපූර්ණ වායුවකින් අපගමනය වන ප්‍රධාන ලක්ෂණ 02 ක් ඇත.

01. වායු අතර ආකර්ෂණ බල විකර්ෂණ බල පැවතීම.

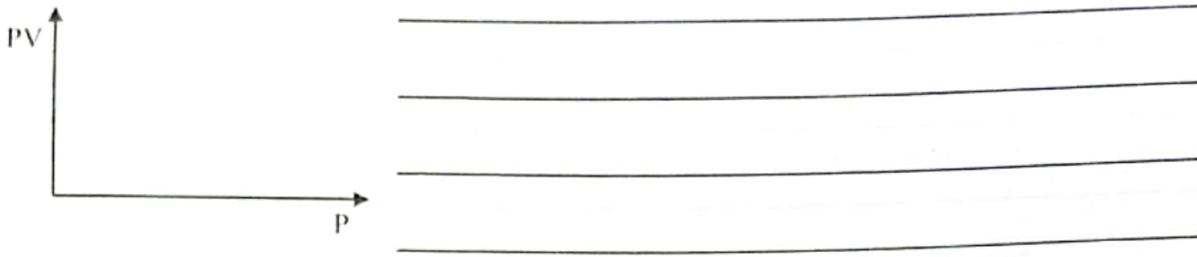
02. බදුනේ පරිමාව සැලකීමේ දී වායු අංශුවක් ගන්නා පරිමාව සැලකිය යුතු තරමය ඒ අනුව තාත්වික වායු පරිපූර්ණ තත්වයට පත් වීමට නම් ඉහත සාධක 02 ක නොසලකා හරින මට්ටමට පැවතිය යුතුය. ඒ සඳහා වායුව අන්තර්ගත බඳුනේ පරිමාව වැඩි කල යුතුය.

01) අඩු පීඩනයක් යොදා ගත යුතුය.

02) ඉහළ උෂ්ණත්වයක් යොදා ගත යුතුය.

ඒ අනුව තාත්වික වායුවක් ඉහළ උෂ්ණත්ව සහ අඩු පීඩනයකදී පරිපූර්ණ ඇසුරුමට සමීප වේ. නමුත් මෙය සෑම විටකදීම සත්‍ය නොවේ.

නියත උෂ්ණත්වයේදී නියත ස්කන්ධයක පීඩනය සමඟ PV ගුණිතය විචලනය

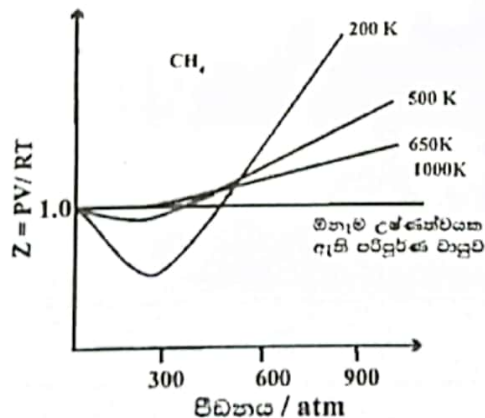


- ◆ සහසංයුජ වායුන්ගේ විකර්ෂණ බල ප්‍රබල බැවින් ධන අපගමනය ඇති වේ.
- ◆  $O_2$ ,  $CO_2$ ,  $NH_3$  වැනි සැහැලුල් නොවන වායුන්ගේ විකර්ෂණ බල වලට මෙය ආකර්ෂණ බල ප්‍රබලය. එ බැවින් පීඩනයක් යොදා අඩුකල විට පරිමාව අපෙක්ෂිත අගයට වඩා අඩු වේ. හේතුවෙන් PV ගුණය (-) ට අපගමනය වේ.
- ◆ එනම් මේවැනි වායුන් පීඩනයක් යොදා පහසුවෙන් ද්‍රව කල හැක.
- ◆ පරිපූර්ණ වායුන්ගේ කිසිවිටෙකවත් අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ බල නොමැති නිසා ඉහත සියලු වායුන් පරිපූර්ණ වායු වලට වඩා පහසුවෙන් ද්‍රව කල හැක.

**සම්පීඩ්‍යතා සාධකය**

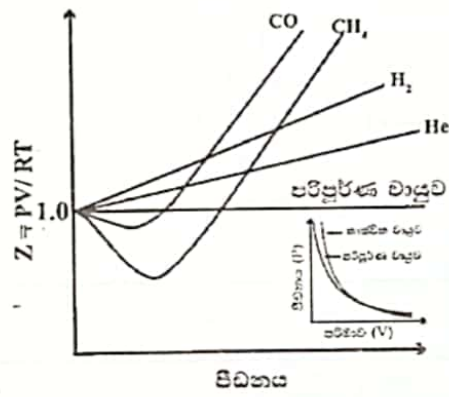
$PV, nRT$  ට දරණ අනුපාතය  $Z$  හෙවත් සම්පීඩ්‍යතා සාධකය වේ. මෙය පරිපූර්ණ වායුවක 1 ක් වේ.

$N_2$  වායුව සඳහා සම්පීඩ්‍යතා සාධක සමඟ පීඩනයේ විවිධ උෂ්ණත්ව වලදී සිදුවන විචලනය



(b)

විවිධ වායුවලට අදාළව සමස්ථ ධාරිතා සාධකය පිහිනිය සමඟ විචලනය වන ආකාරය



(a)



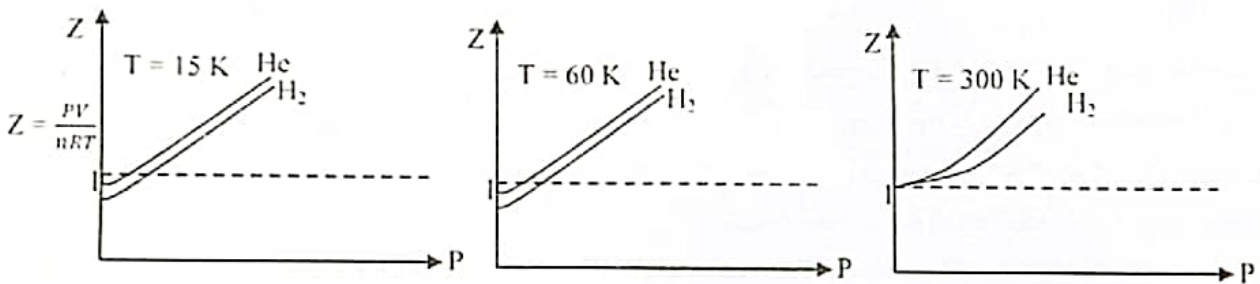
30. තාත්කාලීන වායුවක හැසිරීම පරිදුර්ණ වායුවක හැසිරීමට වඩාත්ම ආසන්න වනුයේ පහත සඳහන් කුමන තත්වයටද?

(A/L, 2003)

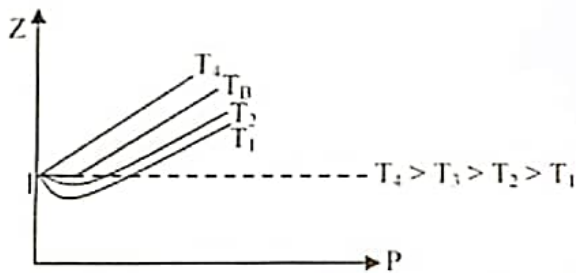
	උෂ්ණත්වය / K	පීඩනය / $10^6$ Pa
1	78	50,000
2	78	5
3	1,000	100,000
4	1,000	5
5	300	100

31 සහ 32 යන ප්‍රශ්න සඳහා උත්තර සැපයීමට පහත දී ඇති තොරතුරු සහ මධ්‍යේ දැක්වූ උපයෝගී කරගන්න. දෙන ලද විවිධ උෂ්ණත්ව වලදී (T), වායුවක හයිඩ්‍රජන් සහ හීලියම් යන මෙවලයේ පීඩනය (P) සහ සම්පීඩනතාව (Z) අතර විචලනය පහත ප්‍රස්ථාර මගින් දැක්වේ.  $Z < 1$  වන විට වායුවක් පරිදුර්ණ වායුවකට වඩා පහසුවෙන් සම්පීඩනය කළ හැකි අතර  $Z > 1$  වන විට වායුවක් සම්පීඩනය කිරීම පරිදුර්ණ වායුවක සම්පීඩනයට වඩා අපහසු වේ.

(A/L, 2004)



විවිධ උෂ්ණත්ව වලදී ඕනෑම වායුවක සම්පීඩනතාව පීඩනය සමඟ වෙනස් වන අන්දම පහත දැක්වේ.



TB, වායුවේ මොයිල් උෂ්ණත්වය වශයෙන් හැඳින්වේ.

31. පහත සඳහන් ප්‍රකාශ වලින් කුමක් වැරදි වේද?

1.  $Z < 1$  වන විට අන්තර් අණුක බල නිසා අණු අතර සමස්ථ ආකර්ශනයක් ඇත.
2.  $Z > 1$  වන විට අන්තර් අණුක බල නිසා අණු අතර සමස්ථ විකර්ශනයක් ඇත.
3. වායුවක  $H_2$  සහ  $He$  අන්තර් අණුකබල නොමැති සෑම අවස්ථාවකදීම පරිදුර්ණ වායු හැසිරීම දක්වයි.
4. P හි අගය ශුන්‍ය අගයට ලගා වන විට ( $P \rightarrow 0$ ) වායුවක  $H_2$  සහ  $He$  වඩවඩාත් පරිදුර්ණ වායු ලෙස හැසිරීමට නැඹුරු වේ.
5.  $H_2$  සහ  $He$  වායුවල ස්වභාවයන් කෙසේ වුවත් ඒවායේ සම්පීඩනතාවයේ හැසිරීම රටාව මූලික වශයෙන් සමානය.

32. පහත සඳහන් ප්‍රකාශ වලින් කුමක් නිවරදි වේද?

1. උෂ්ණත්වය ඉහළ යන විට  $H_2$  සහ  $He$  සහ පරිදුර්ණ වායු ලෙස හැසිරීමට නැඹුරු වේ.
2. උෂ්ණත්වය ඉහළ යන විට  $H_2$  සහ  $He$  සෑම පීඩන තත්වය වලදීම පරිදුර්ණ වායුවල හැසිරීමෙන් බැහැර වීමට නැඹුරු වේ.



3. දෙන ලද ඕනෑම උෂ්ණත්වයකදී සහ අඩු පීඩන වලදී  $H_2$  සහ  $He$  සම්පීඩනය කිරීම, පරිපූර්ණ වායු සම්පීඩනය කිරීමට වඩා අපහසු වේ.
4. දෙන ලද ඕනෑම උෂ්ණත්වයකදී සහ ඉහළ පීඩන වලදී  $H_2$  සහ  $He$  සම්පීඩනය කිරීම, පරිපූර්ණ වායු සම්පීඩනය කිරීමට වඩා අපහසු වේ.
5. TB නම් බොයිල් උෂ්ණත්වයේ දී  $H_2$  සහ  $He$  යන වායු දෙකම වැඩිම පීඩන පරාසයක් තුළ පරිපූර්ණ වායු ලෙස හැසිරේ.

3a. යම් වායුවක් සඳහා වර්ග මධ්‍යන මූල ප්‍රවේගය ලෙස සලකන්නේ මින් කුමක්ද?

1. වායු අංශුන්ගේ ප්‍රවේගයේ මධ්‍යනයේ වර්ගමූලයයි.
2. වායු අංශුන්ගේ මධ්‍යන ප්‍රවේගයේ වර්ගයයි.
3. වායු අංශුන්ගේ ප්‍රවේගයේ වර්ගයන්ගේ මධ්‍යනයේ වර්ග මූලයයි.
4. වායු අංශුන්ගේ ප්‍රවේගවල ආකලනයයි.                      5. වායු අංශුන්ගේ ප්‍රවේගවල වර්ගයන්හි මධ්‍යනයයි.

**භාත්වික වායුවක් ද්‍රව කිරීම**

\* පරිපූර්ණ වායුන්ගේ අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ නොමැති නිසා පරිපූර්ණ වායුවක් කිසිවිටකත් ද්‍රව කළ නොහැක.

\* නමුත් භාත්වික වායුවක් ද්‍රව කළ හැක. එය ප්‍රධාන ක්‍රම 02 කට සිදු කළ හැක.

- 01) උෂ්ණත්වය අඩු කිරීමෙන් → උෂ්ණත්වය අඩු කරන විට වායු අංශු වල කම්පන ශක්තිය අඩු කිරීමෙන් ඒවා අතර ආකර්ෂණ බලය භාවිතා කිරීමෙන් එය ද්‍රව කළ හැක.
- 02) ඉහළ පීඩනයක් යැදීමෙන් භාත්වික වායුවක් පීඩනයක් යොදා ද්‍රව කිරීම වායුන් පීඩන යොදා ද්‍රව කිරීමට නම් එහි උෂ්ණත්වය ඒ ඒ උෂ්ණත්වයට වඩා අඩු විය යුතුය.

**අවධි උෂ්ණත්වය සහ වායු ද්‍රව කිරීම.**

පරිපූර්ණ ආරම්භයේ දී යම් භෞතික අවස්ථාවක් පවත්වා ගැනීම සඳහා අන්තර්-අණුක බලවල විශාලත්වයන් වැදගත්කම සාකච්ඡා කළේය. අන්තර්-අණුක දුර අවශ්‍ය පරිදි වෙනස් කෙරෙන සේ කාපය පැවසීමෙන් හෝ සිසිල් කිරීමෙන් හෝ භෞතික අවස්ථා අතර පදාර්ථයේ අන්තර්-පරිවර්තනය කළ හැකි වේ.

**හිඳුනක් ලෙස:** සිසිල් කිරීමෙන් සහ සම්පීඩනය කිරීමෙන් පමණක් වායුවක් ද්‍රව කළ හැකි යැයි අපට සිතිය හැක. එය සම්පීඩන දුරකට සත්‍ය වුව ද, ඒවායේ කලාප වෙනසට අනුව සත්‍ය වායුවල හැසිරීම පිළිබඳ තවත් කරුණු අපට අවශ්‍ය වේ.

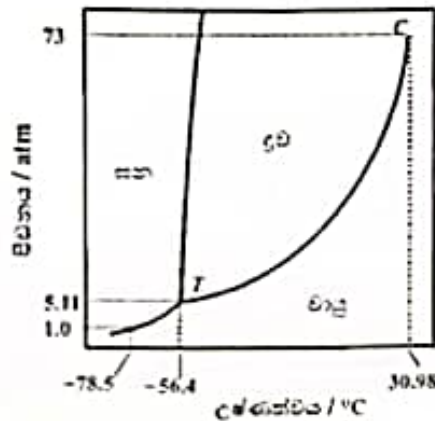
**සටහන:** මේ පිළිබඳ වැඩි විස්තර සහිතව 12 වන ඒකකයේ දී සාකච්ඡා කරනු ලබන අතර, මෙහි දී වායු ද්‍රව කිරීමට අවශ්‍යතාන්ත්ව පිළිබඳ මූලික කරුණු පමණක් සාකච්ඡා කිරීම වැදගත් වේ.

**හිඳුනක් ලෙස:** පීඩනය, උෂ්ණත්වය සහ පරිමාව අතර සම්බන්ධතා පිළිබඳ මෙවැනි ආකාරයේ කරුණු පැහැදිලි කිරීමට කාබන් ධයොක්සයිඩ් ( $CO_2$ ) භාවිත කළ හැකි ය. එයට හේතුව පීඩනය සහ උෂ්ණත්වය වෙනස් කිරීමෙන් කාබන් ධයොක්සයිඩ්වලට වායුවක්, ද්‍රවයක් මෙන් ම සත්‍යයක් ලෙස ද හැසිරිය හැකි වීම ය.

ඉහළ උෂ්ණත්ව පරිපූර්ණ තත්ත්වයට හිතකර වන අතර, ඉතා ඉහළ පීඩනවල දී පවා වායුවක් ද්‍රව කළ නොහැකි ය. කාබන්ධයොක්සයිඩ් සැලකූ විට, ඉහළ උෂ්ණත්වවල දී  $CO_2$  වායුවක් ලෙස පවතින අතර, පීඩනය 73 atm ට වඩා අඩු කළ විට 30. 98 °C (304.2 K) දී ද්‍රව වීමට පටන් ගනී. 30. 98°C උෂ්ණත්වය  $CO_2$  හි අවධි උෂ්ණත්වය (Tc) ලෙස හැඳින්වේ.

Scanned with CamScanner

වේග කාමත් ධ්වනිකරණය වූ ලෙස පවතින උපරිම උෂ්ණත්වය වන අතර, ඊට ඉහළ උෂ්ණත්වවල දී එය වායුවක් ලෙස පවතින බවයි. කොකරම පීඩනය වැඩි කළ දල යම් ද්‍රව්‍යයක වාෂ්පය ද්‍රව කළ නොහැකි උපරිම උෂ්ණත්වය එම ද්‍රව්‍යයේ අවධි උෂ්ණත්වය ලෙස අර්ථ දැක්වේ. අවධි උෂ්ණත්වයේ දී වාෂ්පයක් ද්‍රව කිරීමට අවශ්‍ය පීඩනය එම ද්‍රව්‍යයේ අවධි පීඩනය ලෙස හැඳින්වේ.



CO<sub>2</sub> වල කලාප සටහන

	පළමු වැනි ප්‍රකාශය	දෙවැනි ප්‍රකාශය
34	කාන්තික වායු අංශුවලට පරිවෘත්තය ඇත.	පරිපූර්ණ වායුවට ආකර්ෂණ බල පවතී
35	කාන්තික වායුවලට ආකර්ෂණ විකර්ෂණ බල පවතී.	බදුගේ පරිමාව සමග සැලකිය යුතු කාන්තික වායු අංශුවක් ගන්නා පරිමාව සැලකිය යුතු නැත නොවේ.
36	කාන්තික වායුවක් ඉහළ උෂ්ණත්ව සහ පහළ පීඩන තත්ව යටතේ දී පරිපූර්ණ තත්වයට පත්වේ.	කාන්තික වායුවක් පහළ උෂ්ණත්ව සහ ඉහළ පීඩන තත්වයේ දී පරිපූර්ණ තත්වයට පත්වේ.
37	පීඩනය වැඩිකරන විට PV ගුණිතයෙන් ධන අපගමනයක් පෙන්වන කාන්තික වායුවක් පහසුවෙන් ද්‍රවකළ හැක.	පීඩනය වැඩිකරන විට කාන්තික වායුවල PV ගුණිතය සෘණ අපගමනයක් පෙන්වයි නම් එම වායුව ද්‍රවකළ හැක.
38	පීඩනය ඉහත කරා ඵලදායී වීම කාන්තික වායුවක් පරිපූර්ණ හැසිරීමට පත්වේ.	සම්පීඩනය සාධකය (Z) 01 ට වඩා වැඩි වූ වායුවක් පීඩනයක් යොදා ද්‍රව කළ හැක.
39	පරිපූර්ණ වායුවක් සම්පීඩනය සාධකය ඉහළ පීඩනයේ දී ධන අපගමනයක් පෙන්වයි.	සැහැල්ලු වායුවක් Ne, H <sub>2</sub> , He වල පීඩනය සමඟ PV ගුණිතය ධන අපගමනයක් පෙන්වයි.
40	සම්පීඩනය සාධකය (Z) 01 ට වඩා අඩු වූ වායුවක් පීඩනයක් යොදා පහසුවෙන් ද්‍රව කළ හැක.	පීඩනය වැඩිකරන සෑම විටම කාන්තික වායුවක් පරිපූර්ණ හැසිරීමෙන් ධන අපගමනයක් පෙන්වයි.
41	බොයිල් උෂ්ණත්වය සෑම වායුවකම සහ හා සමානය	බොයිල් උෂ්ණත්වයේ දී වැඩිම පීඩන රෝසයක් සෑම කාන්තික වායුව පරිපූර්ණව හැසිරේ.

42	උෂ්ණත්වය වැඩිකරන සෑම විටකම තාපවික වායුවක් පරිපූර්ණ හැසුරුමට සමීප වේ.	උෂ්ණත්වය වැඩිකරන විට තාපවික වායුවක් පරිපූර්ණ හැසුරුමට සමීප වී නැවත අපගමනයක් පෙන්වයි.
43	පරිපූර්ණ වායුවක් පීඩනයක් යොදා ද්‍රව කල නොහැක.	තාපවික වායුවක් සෑම විටකම පීඩනයක් යොදා ද්‍රව කල නොහැක
44	උෂ්ණත්වය අඩු කරලීමක් තුල තාපවික වායුවක් ද්‍රව කල හැක.	අවධි උෂ්ණත්වය ඉක්මවූ වායුවක් ඉහල පීඩනයක් යොදා ද්‍රව කලහැක.
45	අවධි පීඩනයට වඩා පීඩනය වැඩි උච්භෝත් තාපවික වායුව ද්‍රව කල හැක.	අවධි පීඩනයට වඩා පීඩනය අඩු උච්භෝත් තාපවික වායුව ද්‍රව කල හැක.

**වෘන්ධවාල්ස් සමීකරණය (Vander Waals equation)**

තාපවික වායු  $PV = nRT$  යන පරිපූර්ණ වායු සමීකරණයට ඉහල පීඩන හා සහල උෂ්ණත්ව වලදී අනුකූල නොවන්නේ වායුව ඇති භාජනයේ පරිමාව සාපේක්ෂ වායු අණුවල සත්‍ය පරිමාව නොසලකා හැරිය නොහැකි වන නිසා බව අපි දැක් දකිමු. අණුවල සත්‍ය පරිමාව හා අන්තර් අණුක බල සලකමින් පිළිවෙලින්  $V$  සහ  $P$  ශෝදනය කිරීමෙන්  $PV = nRT$  යන සමීකරණයට වඩා නිරවද්‍ය සමීකරණයක් ලබා ගත හැකිය.

අන්තර් අණුක ආකර්ෂණය නිසා අණු එකිනෙකින් ඇත් වීමට වදක් හෝ වඩා ඇති විටෙත් නිරීක්ෂිත පීඩනය ( $P$ ) පරිපූර්ණ හැසුරුමෙන් අපේක්ෂිත පීඩනයට ( $P$  පරිපූර්ණ) වඩා අඩු වේ. අණු කිසියම් නිත්‍ය අරයක් ඇති කඳ ශෝල ලෙස ක්‍රියා කරණ බැවින් එනම් සත්‍ය අණු ලක්ෂ්‍ය ජ්‍යෙෂ්ඨ නොවන බැවින්, භාජනයේ අණු හැසිරෙන පරිමාවෙන් කිසියම් කුඩා පරිමාවක් සම්පීඩනයට පත්කල නොහැකි නිසා, පරිපූර්ණ හැසුරුමට අදාල පරිමාව ( $V$  පරිපූර්ණ) නිරීක්ෂිත පරිමාවට ( $V$ ) වඩා අඩු වේ. මේ අනුව,

$P$  පරිපූර්ණ =  $P +$  අන්තර් අණුක ආකර්ෂණය නිසා අඩුවන පීඩනය

$V$  පරිපූර්ණ =  $V -$  අණු කඳ ශෝල ලෙස ක්‍රියා කරන නිසා අඩුවන පරිමාව

වායු අංශු අතර ආකර්ෂණ බල පැවතීම නිසා නිරීක්ෂිත පීඩනය පරිපූර්ණ වායුවක් ඇති කරන පීඩනයට වඩා කිසියම් ප්‍රමාණයකින් අඩු වේ. මේ අඩුවන පීඩනය  $X$  යැයි සිතමු. එය ඒකීය පරිමාවක් තුල අඩංගු මවුල සංඛ්‍යාව මත රඳා පවතී.

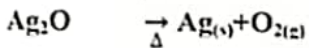
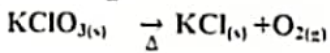
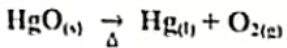
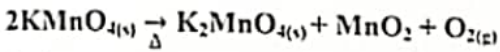
අණු කඳ ශෝලාකාරයේ අංශු බැවින් ඒවාට වෙනත් අංශු වල බලපෑමකින් තොරව පැවතිය හැක්කේ නිරීක්ෂණය කරන භාජනයේ පරිමාවට වඩා අඩු පරිමාවක් තුලයි. එයට හේතුව අණු විසින් කිසියම් පරිමාවක් ලබා ගැනීමයි. අණු ගන්නා පරිමාව  $Y$  නම් එය අඩංගු මවුල ගණන ම රඳා පවතී.

Scanned with CamScanner

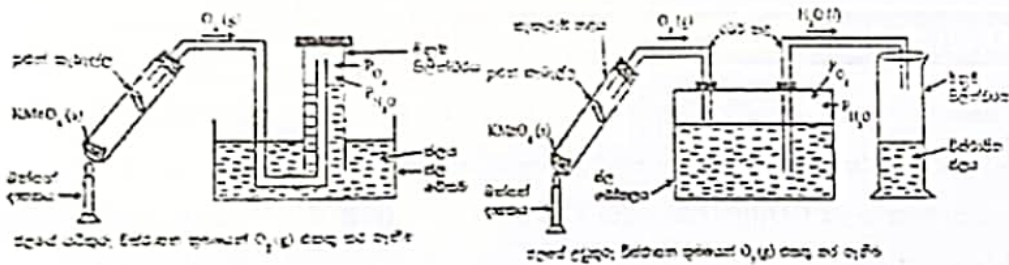
ලෙහි a හා b යනු වැන්ඩර්වාල්ස් නියම වේ.

**ස. උ. පි. හිදී O<sub>2</sub> වායුවේ මවුලික පරිමාව සෙවීම.**

O<sub>2</sub> වායුව නිපදවීම සඳහා පහත ප්‍රතිකාරක යොදාගත හැක.



- විසලී  $\text{KMnO}_4$  කිසියම් ස්කන්ධයක් කැකැරුම් තලයකට ගෙන පුළුන් ශුද්‍රිය හා විදුරු කුර සහිත ඇඬය සවිකර ආරම්භක ස්කන්ධය මැන ගැනීම ( $m_1$ )



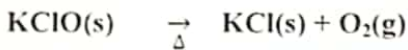
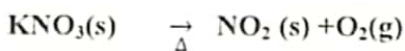
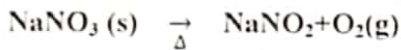
- ඉන්පසු රූපයේ පරිදි උපකරණ සකසා මිනුම් සඳහා ඔබ කිසියම් O<sub>2</sub> වායු පරිමාවක් එකතු කර ගැනීම
- ඉන්පසු සිසිල් වීමට ඉඩහැර විසර්ජන තලය ඉවත්කර කැකැරුම් තලයේ ස්කන්ධය නැවත මැන ගැනීම ( $m_2$ )
- වායු සරාවේ හා ජල දෝෂිතාවේ ජල මට්ටම් එකිනෙකට සමාන කර එහි බාහිර වායුගෝලීය පීඩනය උෂ්ණත්වය හා වායු පරිමාව සහ ජලයේ සංතෘප්ත වාෂ්ප පීඩනය මැනීම
- $P_T = P_{O_2} + P_{H_2O}$  මගින් O<sub>2</sub> වල ආංශික පීඩනය සෙවීම
- $\frac{P_1 V_1}{T_1} = \frac{P_2 V_2}{T_2}$  මගින් අදාළ වායු පරිමාව ස. උ. පි. පරිමාව බවට පත්වීම
- මෙම පරිමාව O<sub>2</sub> මවුල ( $m_1 - m_2 / 32$ ) ට අදාළ වන බැවින් 1 mol ට අදාළ පරිමාව හෙවත් මවුලික පරිමාව සෙවීම.

Scanned with CamScanner

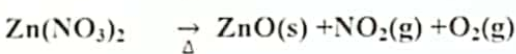
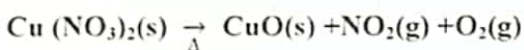
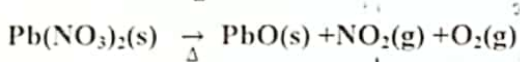
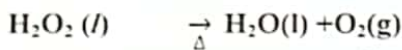
**මවුලික පරිමාවෙහි අගය 22.4 dm<sup>3</sup> නොලැබීමට හේතු :**

- පිළියෙල කරගනු ලබන O<sub>2</sub> වායුව සංශුද්ධ නොවීම
- උෂ්ණත්වය, පරිමාව හා පීඩන මැනීමේදී සිදුවන දෝෂ
- කාමර උෂ්ණත්වයේදී O<sub>2</sub> වායුව පරිපූර්ණ වායුවක් නොවීම
- ස්කන්ධය මැනීමේදී සිදුවන දෝෂ
- CO<sub>2</sub> වල මවුලික පරිමාවද මීට අනුරූප ආකාරයටම සෙවිය හැක. මේ සඳහා ZnCO<sub>3</sub> CaCO<sub>3</sub> වැනි ද්‍රව්‍ය යොදාගත හැක.

KMnO<sub>4</sub>(s) වෙනුවට රත් කිරීමේදී එකම වායුමය ඵලය ලෙස O<sub>2(g)</sub> ලබා දෙන NaNO<sub>3</sub> , KNO<sub>3</sub> , KClO<sub>3</sub> වැනි සංයෝග ද O<sub>2(g)</sub> හි මවුලික පරිමාව නිර්ණය සඳහා යොදාගත හැකිය. ඒවායේ තාප වියෝජන ප්‍රතික්‍රියා පහත දැක්වේ.



රත් කිරීමේදී O<sub>2(g)</sub> වලට අමතරව වෙනත් වායුමය ඵලයක් ලබාදෙන H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>(l) , Pb(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> , Cu(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> , Zn(NO<sub>3</sub>)<sub>2</sub> වැනි සංයෝග O<sub>2(g)</sub> හි මවුලික පරිමාව සඳහා සුදුසු නොවේ.

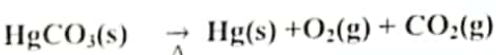
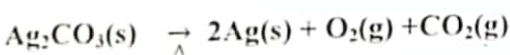


**CO<sub>2</sub>(g) හි මවුලික පරිමාව නිර්ණය කිරීම.**

ඉහත දක්වා ඇති ආකාරයේ උපකරණ කට්ටලයක් අනුසාරයෙන්ම CO<sub>3</sub> හි මවුලික පරිමාව සෙවිය හැකිය. එසේ වුවද CO<sub>2</sub>(g) හි ජල ද්‍රාව්‍යතාවය අධික නිසා මේ සඳහා ජලය වෙනුවට වෙනත් ද්‍රාවකයක් යොදා ගැනීම සුදුසු වේ. තාපගත කිරීමේදී එකම වායුමය ඵලය ලෙස CO<sub>2</sub>(g) ලබා දෙන PbCO<sub>3</sub> , ZnCO<sub>3</sub>(s) වැනි කාබනේට් මේ සඳහා සුදුසු වේ.

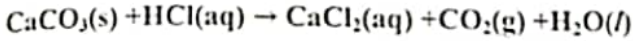
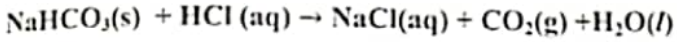
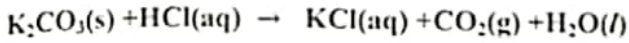
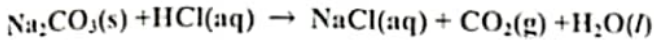


රත් කිරීමේදී වායුමය ඵල දෙකක් ලබාදෙන NaHCO<sub>3</sub>(s) , Ag<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> , HgCO<sub>3</sub> වැනි කාබනේට් CO<sub>2</sub>(g) හි මවුලික පරිමාව සෙවීමට සුදුසු නොවේ.



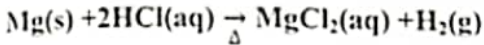
තවද තාපගත කිරීමේදී වියෝජනය නොවන Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> වැනි කාබනේට් ද වියෝජනයට අධික උෂ්ණත්වයක් අවශ්‍ය CaCO<sub>3</sub> වැනි කාබනේට් ද CO<sub>2</sub> (g) හි මවුලික පරිමාව නිර්ණයට සාප්‍රචම ගත නොහැක.

එසේ වුවද Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> , K<sub>2</sub>CO<sub>3</sub> , NaHCO<sub>3</sub> හා CaCO<sub>3</sub> යනාදිය තනුක අම්ල සමඟ ප්‍රතික්‍රියාවේදී CO<sub>2</sub>(g) මුක්ත කරන අතර එමගින් CO<sub>2</sub>(g) හි මවුලික පරිමාව නිර්ණය සඳහා එම සංයෝග යොදාගත හැකිය.



**වැරදි සිසුම් (Mg) ලෝහය සාපේක්ෂ පරමාණුක ස්කන්ධය පරීක්ෂණය කිරීමේ ක්‍රියාවලිය**

Mg ලෝහය කනුක HCl අම්ලය සමඟ ප්‍රතික්‍රියා කර  $\text{MgCl}_2(\text{aq})$  සාදමින්  $\text{H}_2(\text{g})$  වායුව නිකුත් කරයි.



මෙම ප්‍රතික්‍රියාවේ දී  $\text{Mg}(\text{s}) : \text{H}_2(\text{g})$  ස්ටොයිකියෝමිතික 1:1 වැටුප් අපට ස්කන්ධය දන්නා Mg ප්‍රමාණයක් මගින් වායුව වන  $\text{H}_2(\text{g})$  ප්‍රමාණය නිර්ණය කළ හැකි නම් එය ප්‍රතික්‍රියා කළ Mg(s) ප්‍රමාණයටද සම වේ. ප්‍රතික්‍රියා කළ Mg(s) ස්කන්ධයද එහි ප්‍රමාණයද දන්නා නිසා Mg හි මවුලික ස්කන්ධය නිර්ණය කළ හැකි අතර එහි සංවෘතතාව ලෙස Mg හි සාපේක්ෂ පරමාණුක ස්කන්ධයට සම වේ.

$$\text{Mg හි මවුලික ස්කන්ධය} = \frac{\text{ප්‍රතික්‍රියා කළ Mg ස්කන්ධය (g)}}{\text{ප්‍රතික්‍රියා කළ Mg ප්‍රමාණය (mol)}}$$

උපකරණයට අවශ්‍ය රසායනික ද්‍රව්‍යය : පිරිසිදු Mg ලෝහ පටියක්, කනුක HCl(aq) අම්ලය  
 අවශ්‍ය වීදුරු උපකරණ හා ද්‍රව්‍ය : බියුරෙට්ටුවක්, බිකරයක්, මිනුම් සරුවක්, පුළුල්යක්, ආධාරකයක්, පුළුන් කැබලි

**පරීක්ෂණය කරන ආකාරය :**

බියුරෙට්ටුව හොඳින් සෝදා එය කනුක HCl(aq) අම්ලය වායු බුදුර නොදෙන පරිදි සම්පූර්ණයෙන්ම පුරවන්න. මේ සඳහා පුළුල්ය ආධාර කර ගන්න. බිකරයට ජලය සම්පූර්ණයෙන් ද දමා ගන්න. ඉන්පසු Mg ලෝහ පටි කැබැල්ල ගෙන එය හොඳින් පුරා පිරිසිදු කර එහි ස්කන්ධය මැන ගන්න. Mg ලෝහ පටිය කෙස් කරන ලද පුළුන්වල දමවා එය බියුරෙට්ටුවේ මුඛයට සවිකර ගන්නැයි ලෙස සකසා ගන්න.



Mg ලෝහ කැබැල්ල සහිත පුළුන් කැබැල්ල පිළිබඳව පරීක්ෂණය

බියුරෙට්ටුවේ මුඛය මාතට ඇඟිල්ලෙන් වසා ගනිමින් එය ජලය සහිත බිකරයේ මුනින් අතට හරවා ආධාරකයේ සවි කරන්න.

දැන් Mg පටිය සහිත පුළුන් කැබැල්ල බිකරය තුළින් අත දමා බියුරෙට්ටුවේ මුඛයට සවි කරන්න. මෙහිදී Mg ලෝහය කනුක HCl(aq) සමඟ ප්‍රතික්‍රියා කර  $\text{H}_2(\text{g})$  වේගයෙන් නිකුත් කරන බව පෙනේ.

මෙලෙස  $\text{H}_2(\text{g})$  30 cm<sup>3</sup> පමණ එකතු වූ පසු එහි ස්ථානය බියුරෙට්ටුවේ සටහන් කර Mg සහිත පුළුන් කැබැල්ල ගලවා Mg පටිය ආසන්න ජලයෙන් නිසිවරින් සෝදා එහි ස්කන්ධය මැන ගන්න. බියුරෙට්ටුවේ ජල මට්ටමින් , බිකරයේ ජල මට්ටමින් අතර උසද මිනුම් කර ගන්න.

බියුරෙට්ටුවේ සලකුණු කරන ලද ස්ථානය කෙස් ජලය පුරවා එම ජල ප්‍රමාණය මිනුම් සිලින්ඩරයට පරිවහනය කර මුත්ත වූ  $\text{H}_2(\text{g})$  පරිමාව මිනුම් කර ගන්න.

Scanned with CamScanner

කාමර උෂ්ණත්වය හා වායුගෝලීය පීඩනයද මැන ගන්න. මීට අමතරව කාමර උෂ්ණත්වයේ දී ජලයේ සංතෘප්ත වාෂ්ප පීඩනය, ජලයේ ඝනත්වය, රසදියවල ඝනත්වය ද සටහන් කරගන්න.

H<sub>2</sub> හි ආංශික පීඩනය, එහි පරිමාව, උෂ්ණත්වය දන්නා බැවින් පරිපූර්ණ වායු හැසිරීම උපකල්පනය කරමින් PV = nRT මගින් මුක්ත වූ H<sub>2</sub> ප්‍රමාණය ගණනය කළ හැකිය.

### ඔනූවර්ණ

46. 300 K උෂ්ණත්වයක දී හා වායුගෝල 1 ක පීඩනයක් යටතේ , N<sub>2</sub> වල ඝනත්වයට ආසන්නම ඝනත්වය ඇතැයි බලාපොරොත්තු විය හැකි වායුව කුමක්ද? (A/L 2000)

(සා. ස.ක. H = 1 ; C = 12 ; N = 14 ; O = 16 ; F = 19)

1. O<sub>2</sub>            2. NO            3. CO<sub>2</sub>            4. CH<sub>3</sub>F            5. C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>

	පළමු මැනී ප්‍රකාශය	දෙවැනි ප්‍රකාශය
47	සමජාතීය ද්‍රාවණයක් 10°C සට 185°C දක්වා රත් කළ විට 448.15 K ට සමාන උෂ්ණත්ව වැඩිවීමකට භාජනය වේ.	උෂ්ණත්වය තෙත්විභේදී පරිමාණයේ සිට K පරිමාණයට පරිවර්තනය කිරීමට °C වලින් නිරූපණය වන උෂ්ණත්වයට 273.15 ක් එකතු කළ යුතුය. (A/L 2000)

48. 25°C උෂ්ණත්වයක දී සහ 750mm Hg පීඩනයක දී ජලය යම්කුරු විස්ථාපනයෙන් මත්සිප්පත් 250cm<sup>3</sup> එකතු කරන ලදී. එකතු කරන ලද මත්සිප්පත්, 25°C උෂ්ණත්වයක හා 750 mm Hg පීඩනයක දී විසලන ලද්දේ නම් වායුවේ පරිමාව කුමක් වේද? (25°C දී ජලයේ සන්තෘප්ත වාෂ්ප පීඩනය = 50mm Hg) (A/L 2000)

1. 233cm<sup>3</sup>    2. 244 cm<sup>3</sup>    3. 250 cm<sup>3</sup>            4. 255 cm<sup>3</sup>            5. 266 cm<sup>3</sup>

49. 10<sup>5</sup>Nm<sup>-2</sup> පීඩනයක හා 727°C උෂ්ණත්වයක දී පරිපූර්ණ වායුවක ඝනත්වය 1.20kg m<sup>-3</sup> වේ. වායුවේ සාපේක්ෂ අණුක ස්කන්ධය මත්තේ, (A/L 2001)

1. 96            2. 98            3. 100            4. 102            5. 104

	පළමු මැනී ප්‍රකාශය	දෙවැනි ප්‍රකාශය
50	දෙන ලද උෂ්ණත්වයකදී වායුවක ඝනත්වය එහි චුම්බක සන්නිධියට සැමවිටම අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.	එකම උෂ්ණත්ව සහ පීඩනයකහි දී විවිධ වායු සඳහා එක් අණුවකට අනුරූප වායුවේ පරිමාව ආසන්න වශයෙන් එකම අගයක් ගනී. (A/L 2001)

51. 27°C උෂ්ණත්වයක දී හා 10<sup>5</sup> Pa පීඩනයකදී වාතයේ පරිමාවෙන් 21% මත්සිප්පත් වේ. මෙම වාතයෙන් 10m<sup>3</sup> එම උෂ්ණත්වයේදීම 1 m<sup>3</sup> දක්වා සම්පීඩනය කරන ලදී. මෙම සම්පීඩිත වායුවේ මත්සිප්පත්හි ආංශික පීඩනය (Pa ඒකක වලින්) (A/L 2002)

1. 1.0 × 10<sup>4</sup>            2. 2.1 × 10<sup>4</sup>            3. 2.1 × 10<sup>5</sup>  
 4. 1.0 × 10<sup>6</sup>            5. 21 × 10<sup>5</sup>

52. Xn වායුව X<sub>n</sub> = nX යන සමීකරණය අනුව විඝටනය වේ.

නියත උෂ්ණත්ව හා පරිමාවක දී, වායුවෙන් 10% ක් විඝටනය වූ විට, පීඩනය 20% කින් වැඩිවේ. පරිපූර්ණ වායු හැසිරීම උපකල්පනය කළ විට, n හි අගය,

1. 2 වේ.    2. 3 වේ.    3. 4 වේ.    4. 5 වේ.    5. 6 වේ. (A/L 2003)

Scanned with CamScanner

53. නියෝන් වායු සාමාන්‍යයක්  $30^{\circ}\text{C}$  දී දැඩි බඳුනක තබන ලදී. බඳුන තබන ලදී. බඳුන තුළ පීඩනය තෙගුණයක් වන තෙක් බඳුන රත් කරන ලදී. එවිට නියෝන් වායුවේ උෂ්ණත්වය කුමක්ද? (A/L 2003)
1.  $30^{\circ}\text{C}$       2.  $90\text{ K}$       3.  $363\text{ K}$       4.  $636^{\circ}\text{C}$       5.  $909^{\circ}\text{C}$
54. පරිපූර්ණ වායු හැසිරීම උපකල්පනය කරමින්, එකම උෂ්ණත්ව හා පීඩනයේ දී පහත සඳහන් කුමන වායුමය ද්‍රව්‍යයේ ඒකක ස්කන්ධයක පරිමාව විශාලතම අගය ගන්නේ ද? (H=1, C=12, O=16, F=19, S=32) (A/L 2003)
1. එතේන්  $\text{C}_2\text{H}_6$       2. ඔක්සිජන්  $\text{O}_2$       3. ෆ්ලුවෝරීන්  $\text{F}_2$   
 4. හයිඩ්‍රජන් සල්ෆයිඩ්  $\text{H}_2\text{S}$       5. එතීන්  $\text{C}_2\text{H}_4$
55. විදුරු බඳුනක් තුළ ඇති  $\text{O}_2(\text{g})$  වලින් විසර්ජනයක් මගින්, පහත සඳහන් සමීකරණයට අනුව,  $\text{O}_3(\text{g})$  බවට අංශික වශයෙන් පරිවර්තනය කෙරේ. (A/L 2004)
- $$3\text{O}_2(\text{g}) \rightarrow 2\text{O}_3(\text{g})$$
- $\text{O}_2$  වලින් 30% ක්  $\text{O}_3(\text{g})$  බවට පරිවර්තනය වූ විට බඳුන තුළ පීඩනයේ අඩු වීම වන්නේ,
1. 5%      2. 10%      3. 15%      4. 20%      5. 25%
56. තාත්ත්වික වායු පරිපූර්ණ නොවන බවට සාක්ෂි වශයෙන් ගත හැක්කේ පහත සඳහන් කුමන ප්‍රකාශය / ප්‍රකාශද? (A/L 2005)
- a. විවිධ තාත්ත්වික වායුවලට වෙනස් කාපාංක ඇත.  
 b. සමහර තාත්ත්වික වායු වර්ණවත් වන අතර අනෙක් ඒවා අවර්ණ වේ  
 c. එකම තත්ත්ව යටතේ විවිධ තාත්ත්වික වායුවල ඝනත්ව අගයන් ගති  
 d. සමහර තාත්ත්වික වායු ඒකීනෙතා සමඟ රසායනික ලෙස ප්‍රතික්‍රියා කරයි
57. ස්වභාවික විදුරු බුබුලු දෙකකින් එකක් පරිපූර්ණ වායුවක X මවුලවලින් ද, අනෙක තාත්ත්වික වායුවක X මවුලවලින් ද පිරී ඇත. මෙම වායුන් පිළිබඳව පහත සඳහන් ප්‍රකාශ අතරින් සත්‍ය වීමට අඩුවෙන්ම ඉඩ ඇත්තේ කුමක්ද? (A/L 2005)
1. ද්‍රවීකරණය සිදු නොවන ඔනෑම උෂ්ණත්වයකදී වායු දෙකෙහි පරිමා සම වේ.  
 2. එකම උෂ්ණත්වයක දී පරිපූර්ණ වායුවේ පීඩනය තාත්ත්වික වායුවේ පීඩනයට වඩා කිසිවිටෙක අඩු විය නොහැකිය.  
 3. වායු දෙකෙහි පීඩන යම් උෂ්ණත්වවලදී සමවිය හැකිය.  
 4. වායු දෙකෙහි සම පීඩනතාවක් යම් උෂ්ණත්වවලදී සමවිය හැකිය.  
 5. ඔනෑම උෂ්ණත්වයකදී වායු දෙකෙහි වර්ග මධ්‍යන්‍ය සමාන වේ.
58. වාෂ්පශීලී ද්‍රව්‍යයක  $30.0\text{mg}$  නියැදියක්  $127^{\circ}\text{C}$  හි දී වාෂ්පීකරණය කෙරේ.  $1.00 \times 10^5\text{ Pa}$  පීඩනයකදී වාෂ්ප කළාපයේ පරිමාව  $16.65\text{ cm}^3$  වේ. වාෂ්ප කළාපය පරිපූර්ණ ලෙස හැසිරෙයි. උපකල්පනය කළහොත් මෙම ද්‍රව්‍ය විමට වඩාත්ම ඉඩ ඇත්තේ, (H = 1, C = 12, O = 16, Cl = 35.5) (A/L 2006)
1. මෙතනෝල්      2. එතනෝල්      3. ඇසිටෝන්  
 4. ක්ලෝරෝෆෝම      5. කාබන් ටෙට්‍රාක්ලෝරයිඩ්
59. පරිපූර්ණ වායු පිළිබඳව සත්‍ය නොවන්නේ පහත දැක්වෙන ප්‍රකාශ වලින් කුමන එකද? (A/L 2007)
1. අණු අතර ආකර්ෂණය හෝ විකර්ෂණ බල නොමැත.  
 2. අණුවල වාලක ශක්තින්හි සාමාන්‍ය අගය උෂ්ණත්වය මත පමණක් රඳා පවතී.  
 3. අණු අහඹු ලෙස සරල රේඛා දිශේ එකම වේගයකින් ගමන් කරයි.  
 4. වායු අණුවල විශාලත්වය ඒවා අතර දුර හා සසඳන විට නොගිණිය හැකි තරම් කුඩාය.  
 5. අණුක සංසට්ඨන ප්‍රත්‍යස්ථ වේ.



60.  $A(g) + 3B(g) \rightleftharpoons 2C(g)$  යන ප්‍රතික්‍රියාව සලකන්න. (A/L 2007)

$A(g)$  සහ  $B(g)$  හි සම මවුල මිශ්‍රණයක්, නියත උෂ්ණත්වයක දී, භාජනයක තබනු ලැබේ.  $A(g)$  මට්ටම 10% ක්  $B(g)$  සමග ප්‍රතික්‍රියා කළ විට පිඩනයේ අඩුවීම වනුයේ,

1. 5%                      2) 8%                      3) 10%                      4) 12%                      5) 15%

	පැවැත්ම ප්‍රකාශය	දැවැත්ම ප්‍රකාශය
61	ඉතා පහළ පීඩනවලදී තාත්වික වායු සඳහා සමපීඩනය සංගුණකය $Z(=pV/nRT)$ එකට අසාන්න වේ.	ඉතා පහළ පීඩනවලදී අන්තර් අණුක බල මගින් වායු අණුවේ හැසිරීම කෙරෙහි බලපෑමක් ඇති නොවේ. (A/L 2009)

62. පරිපූර්ණ වායු නියැදියක් සඳහා පහත දැක්වෙන කුමන වගන්තිය / වගන්ති සත්‍ය වේද? (A/L 2009)

- අණුක වේගවල ව්‍යාප්තිය උෂ්ණත්වය මත රඳා පවතී.
- නියත පීඩනයක දී උෂ්ණත්වය සමග පරිමාව වෙනස් වීමේ සීඝ්‍රතාව, උෂ්ණත්ව පරිමාණය සෙන්ටිග්‍රේඩ් ද කෙල්වින් ද යන්න මත රඳා පවතී.
- උෂ්ණත්වය නියතව තබා ගන්නා තාක් නියැදියේ පරිමාව නියතව පවතී.
- වායුවේ පීඩනය ඒකීය කාලයක දී සිදුවන සංඝට්ටු සංඛ්‍යාවේ වර්ගය (දෙවන බලය) මත රඳා පවතී.

	පැවැත්ම ප්‍රකාශය	දැවැත්ම ප්‍රකාශය
63	උච්ච පීඩන සහ අඩු උෂ්ණත්වවලදී තාත්වික වායු පරිපූර්ණ තත්ත්වයෙන් වඩාත් අපගමනය වේ.	තාත්වික වායු අණුවක පරිමාව පරිපූර්ණ වායු අණුවක පරිමාවට වඩා අඩුය. (A/L 2009)

64. වායු පිළිබඳ වාලක අණුක වාදයට අනුව පරිපූර්ණ වායු නියැදියක් සඳහා පහත දී ඇති කුමන වගන්තිය සත්‍ය නොවේද? (A/L 2010)

- නියත උෂ්ණත්වයේ දී අණු සංඝට්ටු සිදුවීමේ දී අණුවල මුළු ශක්තිය වෙනස් නොවේ.
- වර්ග මධ්‍යන්‍ය චූල ප්‍රවේගය වායු වර්ගය මත රඳා පවතී.
- වායු අණුවක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය, නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වයට අනුප්‍රේමව සමානුපාතික වේ.
- වායු අණුවක පරිමාව, අන්තර්ගත භාජනයේ පරිමාව සමග සන්සන්දනය කිරීමේ දී නොගිණිය හැකි යැයි සැලකේ.
- නියත උෂ්ණත්වයේ දී වායු අණුවක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය, පීඩනය වැඩිවීමත් සමග වැඩි වේ.

65. සංශුද්ධ  $CaCO_3$  නියැදියක් ප්‍රතික්‍රියාව සම්පූර්ණ වනතුරු රත් කරන ලදී.  $27^\circ C$  දී හා  $1.00 \times 10^5 \text{ Nm}^{-2}$  ක පීඩනයකදී එකතු කළ මුත්ත වූ වායුවේ පරිමාව  $4.157 \text{ dm}^3$  වේ. මුත්ත වූ වායුව පරිපූර්ණ යැයි උපකල්පනය කළහොත්,  $CaCO_3$  නියැදියේ ස්කන්ධය වනුයේ, (C = 12, O = 16, Ca = 40) (A/L 2012 OI)

1. 1.67 g                      2. 4.2 g                      3. 8.4 g                      4. 16.7 g                      5. 33.3 g

66. නියත පරිමාවක් ඇති භාජනයක  $F_2(g)$  හා  $Xe(g)$  නියැදියක් මිශ්‍ර කර ඇත. ප්‍රතික්‍රියාවට පෙර  $F_2(g)$  හා  $Xe(g)$  හි ආංශික පීඩනයන් පිළිවෙලින්  $8.0 \times 10^5 \text{ kPa}$  හා  $1.7 \times 10^5 \text{ kPa}$  වේ. ඝන සංයෝගයක් සාදමින්  $Xe(g)$  මුළුමනින්ම ප්‍රතික්‍රියා කළ විට ඉතිරි වූ  $F_2(g)$  හි ආංශික පීඩනය  $4.6 \times 10^5 \text{ kPa}$  වේ. ඉහත ක්‍රියාවලියේදී පද්ධතියේ උෂ්ණත්වය නියතව පවත්වා ගන්නා ලදී. සෑදුණු ඝන සංයෝගයේ සූත්‍රය කුමක්ද? (A/L 2013)

1.  $XeF_2$                       2.  $XeF_3$                       3.  $XeF_4$                       4.  $XeF_6$                       5.  $XeF_8$

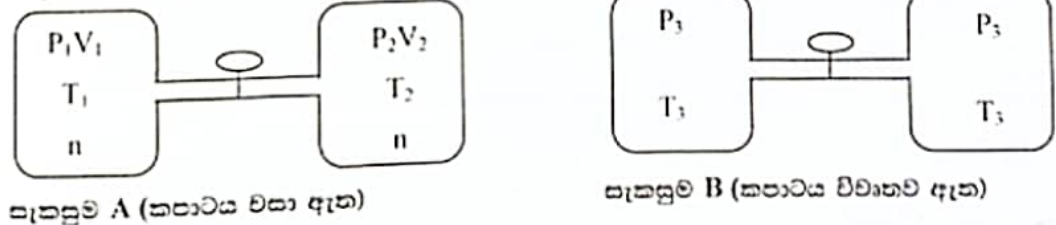
67.  $KClO_3$  තාප විඝෝෂනයෙන් ලැබෙන  $O_2$  වායුව ජලයේ යටිකුරු වී ඒවායෙන් එකතු කරනු ලැබේ.  $27^\circ C$  උෂ්ණත්වයේ දී හා  $1.13 \times 10^5 Pa$  පීඩනයේදී සිදුකළ එවැනි පරීක්ෂණයක දී එකතු කර ගන්නා ලද  $O_2$  වායුව පරිමාව  $150.00 cm^3$  විය.  $27^\circ C$  දී ජලයේ සන්තෘප්ත වාෂ්ප පීඩනය  $0.03 \times 10^5 Pa$  ලෙස දී ඇත්නම්, එකතු කර ගන්නා ලද  $O_2$  වායුවේ ස්කන්ධය වනුයේ, (O = 16) (A/L 2015)
1. 0.212 g      2. 0.217 g      3. 198 g      4. 212 g      5. 217 g

පලමු ප්‍රකාශය	දෙවන ප්‍රකාශය
68. $80^\circ C$ දී $H_2(g)$ හි මධ්‍යන්‍ය අණුක වේගය $40^\circ C$ දී $N_2(g)$ හි මධ්‍යන්‍ය අණුක වේගයට වඩා අඩු ය.	මධ්‍යන්‍ය අණුක වේගය උෂ්ණත්වයෙහි වර්ග මූලයට අනුලෝමව සමානුපාතික වන අතර මොලීකුල ස්කන්ධයෙහි වර්ග මූලයට ප්‍රතිලෝමව සමානුපාතික වේ. (A/L 2016)

69. ඇමෝනියා නයිට්‍රේට් ඉහළ උෂ්ණත්වයේ දී, නයිට්‍රජන් වායුව, ඔක්සිජන් වායුව හා ජල වාෂ්ප සාදමින් ස්ඵටික ලෙස විඝෝෂනය වේ. සම්මත උෂ්ණත්වයේ දී හා පීඩනයේ දී ඇමෝනියම් නයිට්‍රේට් 240g විඝෝෂනය වීමෙන් සෑදෙන මුළු වායු ලීටර් සංඛ්‍යාව වනුයේ, (H=1, N=14, O=16 සම්මත උෂ්ණත්වයේ දී හා පීඩනයේ දී වායු මවුල ඒකක පරිමාව ලීටර් 22.4 වේ.) (A/L 2017)
- 1) 33.6      2) 67.2      3) 100.8      4) 134.4      5) 235.2

70. තොදන්නා X නමැති වායුවක මවුලික ස්කන්ධය සෙවීම සඳහා පහත සඳහන් ක්‍රමය භාවිත කරන ලදී. පළමුව, වියළි වාතය අඩංගු පරිමාව V වන දෘඪ භාජනයක ස්කන්ධය  $m_1$  ලෙස මනින ලදී. ඉන්පසු, වියළි වාතය ඉවත් කොට භාජනය තොදන්නා X වායුවෙන් පුරවා ස්කන්ධය  $m_2$  ලෙස මනින ලදී. වියළි වාතය සහ තොදන්නා වායුව යන දෙකම එකම උෂ්ණත්වයේ (T) හා පීඩනයේ (P) පැවතුණි. වියළි වාතයෙහි සාන්ධය d වේ. පහත සඳහන් කුමන ප්‍රකාශනය මගින් තොදන්නා වායුවෙහි මවුලික ස්කන්ධය ලබා දෙයි ද? (A/L 2017)
- 1)  $\frac{dRT}{P}$       2)  $\frac{[m_2 - (m_1 - dV)]RT}{PV}$       3)  $\frac{(m_1 - m_2)RT}{PV}$       4)  $\frac{(m_2 - m_1)RT}{PV}$       5)  $\frac{[m_1 - (m_2 - dV)]RT}{PV}$

71. පරිපූර්ණ වායුවක් අඩංගු දෘඪ බඳුන් දෙකකින් සමන්විත පද්ධතියක් රූපසටහනෙහි දක්වා ඇත. කපාටය විවෘත කිරීමෙන් බඳුන් එකිනෙක හා සම්බන්ධ කළ හැකි වේ. කපාටය විවෘත කළ විට පද්ධතිය A සැකසුමේ සිට B සැකසුම දක්වා වෙනස් වේ. සාමාන්‍යයෙන් n, P, V සහ T මගින් පිළිවෙලින් මවුල සංඛ්‍යාව, පීඩනය, පරිමාව හා උෂ්ණත්වය නිරූපනය කෙරේ. (A/L 2018)



- මෙම පද්ධතිය පිළිබඳව පහත දැක්වෙන කුමන සම්බන්ධය නිවැරදි වේ
1.  $P_1 V_1 = P_2 V_2$       2.  $\frac{P_1 T_1}{P_1} + \frac{P_1 T_2}{P_2} = 2 T_3$       3.  $\frac{T_1}{P_1} + \frac{T_2}{P_2}$       4.  $P_1 T_1 = P_2 T_2$
5.  $P_1 V_1 + P_2 V_2 = P_3 (V_1 + V_2)$

72. A හා B වාෂ්පශීලී ද්‍රව්‍යයන්හි ද්‍රව්‍යමය ඵලි වාෂ්පය සමඟ  $25^{\circ}\text{C}$  හි දී සමතුලිතව ඇත. වාෂ්ප කලාපයේ හා ද්‍රව කලාපයේ A හි මවුලභාග පිළිවෙලින් 0.3 හා 0.6 වේ. A හි ආශ්‍රිත පීඩනය 30 torr වේ නම් පද්ධතියේ මුළු පීඩනය හා A හි සංතෘප්ත වාෂ්ප පීඩනය පිළිවෙලින් වනුයේ, (1 atm=760torr) (2019 A/L)
1. 160 torr සහ 60 torr                      2. 150 torr සහ 60 torr                      3. 120 torr සහ 30 torr
4. 100 torr සහ 50 torr                      5. 30 torr සහ 10 torr

	පළමු ප්‍රකාශය	දෙවන ප්‍රකාශය
73	එකම උෂ්ණත්වයේදී ඔනෑම පරිපූර්ණ වායුන් දෙකකම එකම මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තීන් ඇත.	දෙක උද උෂ්ණත්වයක දී වායු අණුවල මධ්‍යන්‍ය වේගය ඒවායේ ස්කන්ධය අනුව සැකසේ. (2019 A/L)

74. නියත උෂ්ණත්වයකදී පරිපූර්ණ හා තාත්ත්වික වායුන් සඳහා සහන සඳහන් කුමන ප්‍රකාශය/ප්‍රකාශ නිවැරදි වේද ?
- a) ඉතා ඉහළ පීඩනවලදී තාත්ත්වික වායුවක පරිමාව පරිපූර්ණ වායුවක පරිමාවට වඩා වැඩි වේ. (2020 A/L)
- b) ඉහළ පීඩනවලදී තාත්ත්වික වායු පරිපූර්ණ වායු ලෙස හැසිරීමට නැඹුරු වේ.
- c) ඉතා ඉහළ පීඩනවලදී තාත්ත්වික වායුවක පරිමාව පරිපූර්ණ වායුවක පරිමාවට වඩා අඩු වේ.
- d) අඩු පීඩනවලදී තාත්ත්වික වායු පරිපූර්ණ වායු ලෙස හැසිරීමට නැඹුරු වේ.
75.  $T_1(\text{K})$  උෂ්ණත්වයේ දී සහ  $P_1(\text{Pa})$  පීඩනයේ දී දෘඪ සංචාත බඳුනක් තුළ පරිපූර්ණ වායුවක මවුල  $n_1$  ප්‍රමාණයක් අඩංගු වේ. මෙම බඳුනට තවත් වැඩිපුර වායු ප්‍රමාණයක් ඇතුළු කළහොත් නව උෂ්ණත්වය සහ පීඩනය පිළිවෙලින්  $T_2$  සහ  $P_2$  විය. දැන් භාජනය තුළ ඇති මුළු වායු මවුල ප්‍රමාණය වන්නේ, (2020 A/L)
- 1)  $\frac{n_1 T_1 P_1}{T_2 P_2}$                       2)  $\frac{n_1 T_1 P_2}{T_2 P_1}$                       3)  $\frac{T_2 P_2}{n_1 T_1 P_1}$                       4)  $\frac{n_1 T_2 P_2}{T_1 P_1}$                       5)  $\frac{n_1 T_2 P_1}{T_1 P_2}$

76. සාපේක්ෂ අණුක ස්කන්ධය M වන හා පරිපූර්ණ ලෙස හැසිරෙන වායුවක් T වන උෂ්ණත්වයේ හා P යන පීඩනය යටතේ තබා ඇත. වායුවේ ඝනත්වය.
1.  $\frac{PR}{MT}$                       2.  $\frac{PT}{MR}$                       3.  $\frac{M}{PRT}$                       4.  $\frac{PTM}{R}$                       5.  $\frac{PM}{RT}$

77. වැන්ඩර්වාල් සමීකරණය මගින් පැහැදිලි කරනු ලබන්නේ මින් කුමන වායුවක හැසිරීමද?
1. පරිපූර්ණ වායුවල හැසිරීම                      2. සත්‍ය වායුවක හැසිරීම                      3. වාෂ්ප වල හැසිරීම
4. සත්‍ය නොවන වායු වල හැසිරීම                      5. අපරිපූර්ණ නොවන වායුවල හැසිරීම

78.  $PV = nRT$  සමීකරණ සැබෑ වායු සඳහා සත්‍ය වනුයේ.
1. ඉහළ උෂ්ණත්ව හා ඉහළ පීඩන යටතේදීය                      2. පහළ උෂ්ණත්ව හා පහළ පීඩන යටතේදීය
3. පහළ උෂ්ණත්ව හා ඉහළ පීඩන යටතේදීය                      4. ඉහළ උෂ්ණත්ව හා පහළ පීඩන යටතේදීය
5. ඉහත සඳහන් එකකදීමක් නොවේ.

79. පිළිවෙලින්  $7.0 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $6.0 \text{ ms}^{-1}$  වේගයන් සහිතව ගමන් කරන ආගන් වායු පරමාණු දෙකක් පූර්ණ ප්‍රත්‍යස්ථ ගැටීමකට භාජනය වේ. ගැටීම පිළි වූ වගක පරමාණු දෙකෙහි වේගවලට නිව්‍ය හැකි අගයන් වන්නේ පිළිවෙලින්,
1.  $9.0 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $2.0 \text{ ms}^{-1}$                       2.  $6.0 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $5.0 \text{ ms}^{-1}$                       3.  $8.0 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $5.0 \text{ ms}^{-1}$
4.  $6.5 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $6.5 \text{ ms}^{-1}$                       5.  $8.0 \text{ ms}^{-1}$  සහ  $3.0 \text{ ms}^{-1}$

80. කාන්තවික වායුවකට පහත දැක්වෙන කුමන ගුණය පවතීද?

1. වායු අංශු අතර පිලිවන සම්පර්ශ ගැටුම් පූර්ණ ප්‍රත්‍යස්ථ වේ.
2. වායු අණු අතර ඇති විකර්ෂණ බලය පැමිණීමට නොහැකිව හැකි තරම් කුඩාය.
3. වායු අණු අතර ඇති ආකර්ෂණ බල පැමිණීමට නොහැකිව හැකි තරම් කුඩාය.
4. වායුවේ ඝනත්වය පැමිණීමට නොහැකිව හැකි තරම් කුඩාය.
5. වායු අංශු අතර ප්‍රබල විකර්ෂණ බල හා ආකර්ෂණ බල ඇත.

81. ස.උ.වි. දී එතයින් ( $C_2H_2$ ) 1120 ml පිළියෙල කිරීමට අවශ්‍ය වී තිබේ. එතයින් පරිපූර්ණ වායුවක් ලෙස හැසිරේ නම් මෙහි සඳහා  $CaC_2$  කොපමණ අවශ්‍ය වේද? ( $Ca = 40, C = 12$ )

1. 6.4 g                      2. 5.6 g                      3. 3.2 g                      4. 2.8g                      5. 1.6 g

82. පරිපූර්ණ වායුවක් මගින් ඇතිකරන පීඩනයට මධ්‍ය සත්‍ය වායුවක් මගින් ඇතිකරන පීඩනය අඩු වීමට හේතුව වන්නේ පහත කවරක්ද?

1. සත්‍ය වායුවක ගැටුම් සංඛ්‍යාව වැඩිවීමය                      2. සත්‍ය වායුවක පරිමාව විශාල වීමයි
3. සත්‍ය වායුවක වාලක ශක්තිය ඉහළ වීමයි
4. සත්‍ය වායු අණු අතර පවතින අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ බල ප්‍රබල වීමයි
5. සත්‍ය වායු වල වාලක ශක්තිය අඩු වීමයි

83. වායු පිළිබඳ වාලක අණුක වාදයට අනුව පරිපූර්ණ වායු නියැදියක් සඳහා පහත දී ඇති කුමන වගන්තිය සත්‍ය නොවේද?

1. නියත උෂ්ණත්වයේදී අණු සංඛ්‍යාවක සිදුවීමේදී අණුවල මුළු ශක්තිය වෙනස් නොවේ.
2. වර්ග මධ්‍යන්‍ය මූල ප්‍රවේගය වායු වර්ගය මත රඳා පවතී.
3. වායු අණුවක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය, නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වයට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.
4. වායු අණුවක පරිමාව, අන්තර්ගත භාජනයේ පරිමාව සමඟ සන්සන්දනය කිරීමේ දී නොහැකිව හැකි යැයි සැලකේ.
5. නියත උෂ්ණත්වයේදී වායු අණුවක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය, පීඩනය වැඩිවීමත් සමඟ වැඩි වේ.

84. වායුන්ගේ හැසිරීම පිළිබඳව මින් කුමන ප්‍රකාශය සත්‍ය වේද?

1.  $N_2$  වායුවට කිසි විටෙක පරිපූර්ණ හැසිරීම දැක්විය නොහැකිය
2.  $H_2$  වායුවට කිසිවිටෙක පරිපූර්ණ හැසිරීම දැක්විය නොහැකිය.
3.  $CO_2$  වායුවට කිසිවිටෙක පරිපූර්ණ හැසිරීම දැක්විය නොහැකිය
4. ඉහත සියල්ල සත්‍ය වේ.                      5. ඉහත සියල්ල අසත්‍ය වේ.

85. පහත දැක්වෙන කුමන වගන්තිය සත්‍ය වේද?

1. වායුවක අඩංගු සියළුම අණු එකම වේගයෙන් විවිධ දිශා වලට ගමන් කරයි.
2. වායුවක සියළුම අණුවල වාලක ශක්තිය එකිනෙකට සමාන වේ.
3. එකම උෂ්ණත්වයේ හා එකම පීඩනයේ පවතින විවිධ පරිපූර්ණ වායුන්ගේ අණුවල මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය එකිනෙකට සමාන වේ.
4. එකම උෂ්ණත්වයේ හා එකම පීඩනයේ පවතින මිනෑම කාන්තවික වායු දෙකක සමාන පරිමා තුළ සමාන අණු ගණනක් ඇත.
5. නියත වායු ජනන්ධයක පීඩනය වැඩි කරන පැමිණීමට එහි පරිමාව අඩු වේ.

86. පරිපූර්ණ වායුවක් සඳහා මින් කුමන ප්‍රකාශ සත්‍ය වේද?
- වායු අණු අතර කිසිසේත්ම විකර්ෂණ බල හට නොගනී
  - වායු අණු අතර කිසිසේත්ම ආකර්ෂණ බල හට නොගනී
  - වායු අණුවල චාලක ශක්තිය එහි නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වයට අනුලෝමව සමානුපාතික වේ
  - PV / nRT හි අගය පීඩනය සමඟ වෙනස් නොවේ.

87. කාක්ෂික වායුවක් පරිපූර්ණ කන්වේයන් අපගමන දක්වන්නේ,
- ඉතා අඩු පීඩනවලදීය
  - ඉතා වැඩි උෂ්ණත්ව වලදීය.
  - ඉතා වැඩි පීඩනවලදීය
  - ඉතා අඩු උෂ්ණත්ව වලදීය.

88. වායුවක් සඳහා චාලක අණුක වාදයේදී කුමන උපකල්පන සිදු කරයිද?
- නියත පීඩනයේදී වායුවල මධ්‍යතන චාලක ශක්තිය නියත වේ
  - වායු අණුවල ප්‍රවේගය නිරපේක්ෂ උෂ්ණත්වයට සමානුපාතික වේ
  - අණු අතර සිදුවන ගැටුම් දුර්ලභ ප්‍රත්‍යස්ථ වේ
  - වායු අණු අතර අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ නොමැත

	පළමු වැනි ප්‍රකාශය	දෙවැනි ප්‍රකාශය
89	වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණය පරිපූර්ණ වායු වලට වලංගු නොවේ.	පරිපූර්ණ වායු සඳහා ශෝධන අගයන් ශුන්‍ය වේ.
90	දෙන ලද උෂ්ණත්වයකදී වායුවක ඝනත්වය එහි මවුලීය ස්කන්ධයට සෑම විටම අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.	එකම උෂ්ණත්ව සහ පීඩනයකදී සෑම වායුවක් සඳහාම එක් අණුවකට අනුරූප වායුවේ පරිමාව ආසන්න වශයෙන් එකම අගයක් ගනී.
91	වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණය ඔහුම වායුවකට යෙදිය හැකිය	වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණය මගින් තාත්ත්වික වායු වල පීඩනයට හා පරිමාවට ශෝධන ඉදිරිපත් කර ඇත.
92	පරිපූර්ණ ලෙස හැසිරෙන වායුවකට වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණය යෙදිය නොහැකිය	තාත්ත්වික වායු දක්වන අපගමනය වීම සඳහා ශෝධන වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණයේ ඇතුළත් වේ.
93	පරිපූර්ණ වායු අණුවක් බඳුනෙක බන්තියක් මත හැරී ආපසු විසිවන විට අණුවේ ගම්‍යතාව වෙනස් වේ.	අණුව බන්තිය හා ගැටී ආපසු විසිවන විට අණුවේ වේගය මෙන් ම ගමන් කරන දිශාවද වෙනස් වේ.
94	පරිපූර්ණ වායුවක සියලු ම අණු එක ම වේගයෙන් ගමන් කරයි.	පරිපූර්ණ වායුවක අන්තර් - අණුක ආකර්ෂණ බල නැත.
95	සෑම වායු අණුවක් බඳුනේ බන්තියක් මත ගැටී ආපසු විසිවන විට අණුවේ ගම්‍යතාව වෙනස් වේ.	අණුව බන්තිය මත ගැටී ආපසු විසිවන විට අණුවේ වේගය මෙන්ම ගමන් කරන දිශාවද වෙනස් වේ.
96	දෙන ලද උෂ්ණත්වයකදී වායුවක ඝනත්වය එහි මවුලීය ස්කන්ධයට සෑම විටම අනුලෝමව සමානුපාතික වේ.	එකම උෂ්ණත්වය සහ පීඩනයකදී මවුල වායු සඳහා එක් අණුවකට අනුරූප වායුවේ පරිමාව ආසන්න වශයෙන් එකම අගයක් ගනී.
97	ඉහළ පීඩන හා ඉහළ උෂ්ණත්ව වලදී තාත්ත්වි වායු සඳහා $(P + \frac{n^2a}{V^2})V - nb = nRT$ යන සමීකරණය යෙදිය නොහැකිය.	ඉහළ පීඩනවලදී තාත්ත්වික වායු පරිපූර්ණ හැසුරුමෙන් අපගමනය වේ.
98	පරිපූර්ණ ලෙස හැසිරෙන වායුවකට වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණය යෙදිය නොහැකිය.	තාත්ත්වික වායු දක්වන අපගමනය වීම සඳහා ශෝධන වැන්ඩර්වාල්ස් සමීකරණයට ඇතුළත් වේ.



සයළු පොදු 2022  
**විශිෂ්ටතා මට්ටමේ  
 විභාග**

රජයේ පාලන  
 දුරකථන කැමරාවකින් පෙනෙන  
 මවුලයේ දෙදෙනාගෙන්  
 සුරතල් විඳිමින්  
 සෙනෙකන් කැමරාවට  
 මිනිසාගේ වන්නා  
 කලාපයේ ඇති සමස්ත  
 සිසුවන්ට ගෙන නැරඹීම  
 නව දැක්මකට  
 මරු අනෙක් අවදියට



# Chemistry

General Certificate of **ADVANCED LEVEL**

**KELUM SENANAYAKE**

B.Sc (Hon's) (U.S.J.)P.G. Dip in Edu



Like Us On Official  
 Facebook Fan Page

kelum senanayake - Chemistry

Mkmsenanayake@gmail.com

Call : 076 - 7287752,071-3354193