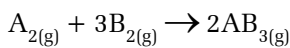


# පදාර්ථයේ වායුමය අවස්ථා II

- (01) (a) (i) වායු පිළිබඳ වාලක අණුක වාද සමීකරණය භාවිතයෙන් වායුවක ඝනත්වය (d) සඳහා සමීකරණයක් අපෝහනය කරන්න.
- (ii)  $H_2$  වායුවේ වර්ග මධ්‍යන්‍ය ප්‍රවේගය X ද, පීඩනය G ද නම් වායුවේ ඝනත්වය සඳහා ප්‍රකාශනයක් G හා X වලින් ලබාගන්න.
- (iii) තාත්වික වායුන් පරිපූර්ණ තත්වයට ආසන්න වන තත්ව දක්වා එම තත්ව වල දී පරිපූර්ණ තත්වයට ආසන්න වීමට හේතු පැහැදිලි කරන්න.

(b) පරිමාව  $5dm^3$  වන X නැමැති දෘඩ බඳුනක් තුළ  $227^{\circ}C$  හි පවතින පීඩන  $16.628 \times 10^5 Pa$ . වන  $A_2$  වායු සාම්පලයක් පවතියි. Y නැමැති පරිමාව  $3dm^3$  වන තවත් දෘඩ බඳුනක් තුළ  $B_2$  වායුව හා D නැමැති වෙනත් නිශ්ක්‍රීය වායුව අඩංගු වන අතර බඳුනේ උෂ්ණත්වය  $27^{\circ}C$  හි පවතියි.

X හා Y බඳුන් දෙක පරිමාව නොගිනිය හැකි තරම් කුඩා නලයකින් සම්බන්ධ කර  $127^{\circ}C$  උෂ්ණත්වයට පත්කල විට  $A_2$  හා  $B_2$  පහත පරිදි ප්‍රතික්‍රියා කරයි.  $B_2$  මුළුමනින් ප්‍රතික්‍රියා කර අවසන් වේ.



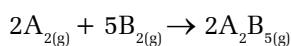
එවිට පද්ධතියේ සමස්ථ පීඩනයන් ආරම්භක Y බඳුනේ පීඩනයන් අතර අනුපාතය 1 : 2 ක් විය. (A=15 , B=25 , D=10)

- (i) ආරම්භක X බඳුන තුළ  $A_2$  මවුල ප්‍රමාණය.
- (ii) ආරම්භක Y බඳුනේ  $B_2$  mol

- (02) (a) (i) පරිපූර්ණ වායු සමීකරණය හා වාලක අණුකවාද සමීකරණය  $\left(PV = \frac{1}{3} mNC^2\right)$  භාවිතයෙන් අණුවක මධ්‍යයක වාලක ශක්තිය සඳහා ප්‍රකාශනයක් ව්‍යුත්පන්න කරන්න.
- (ii)  $27^{\circ}C$  දී  $O_2$  අණුවක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය ගණනය කරන්න.

(b) සිලින්ඩරාකාර දෘඩ බඳුනක වර්ගඵලය  $5dm^2$  වන අතර එහි පතුලට ආසන්න වන පරිදි වූ පරිමාව නොගිනිය හැකි තරම් කුඩා වූ කරාමයක් සහ සවල සැහැල්ලු පිස්ටනයක් පවතී. මෙම බඳුනට  $A_2$  වායුව ඇතුළු කළ පසු පතුලේ සිට පිස්ටනයට දුර  $2dm$  ක් වන අතර වායුවේ උෂ්ණත්වය  $27^{\circ}C$  සහ බාහිර පීඩනය  $1 \times 10^5 Pa$  වේ. පරිමාව  $15dm^3$  වූ තවත් දෘඩ බඳුනක්  $B_2$  නම් වායුවෙන් සමන්විත වන අතර එහි උෂ්ණත්වය  $27^{\circ}C$  ද පීඩනය  $4 \times 10^5 Pa$  ද වේ. මෙම වායු බඳුන සිලින්ඩරාකාර වායු බඳුනට නියත උෂ්ණත්වයේ දී කරාමය විවෘත කර ඒ හරහා සම්බන්ධ කරන ලදී.

- (i)  $A_2$  හා  $B_2$  වායු ප්‍රතික්‍රියා නොකරන්නේ යැයි උපකල්පනය කර, මිශ්‍රණය තුළ  $A_2$  සහ  $B_2$  වායු මවුල ප්‍රමාණ අතර අනුපාතය ලබාගන්න.
- (ii) පද්ධතියේ සමස්ථ පීඩනය කොපමණ ද?
- (iii) වායු දෙකෙහි ආංශික පීඩන ගණනය කරන්න.
- (iv)  $127^{\circ}C$  දී  $A_2$  සහ  $B_2$  වායු පහත දැක්වෙන පරිදි ප්‍රතික්‍රියා වේ.



සිලින්ඩරාකාර බඳුනේ පිස්ටනය (ii) හි දැක්වෙන පිහිටීමේ ම නිශ්චලව පවතින පරිදි බාහිර බල යොදා පද්ධතිය 127°C දක්වා රත් කරන ලදී.

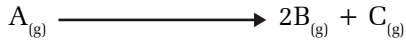
- (I) වායු මිශ්‍රණය තුළ පවතින එක් එක් වායුවේ මවුල ප්‍රමාණ සොයන්න.
- (II) පද්ධතියේ අවසාන පීඩනය ගණනය කරන්න.
- (III) එක් එක් වායුවේ ආංශික පීඩන ගණනය කරන්න.

(c) එක්තරා නිත්‍ය පරිමාවක් ඇති භාජනයක් තුළ H<sub>2</sub> හා He වායු ඇත. 24°C දී මෙම භාජනය තුළ පීඩනය 9 x 10<sup>4</sup> Pa වේ. මෙම භාජනය තුළට CH<sub>4</sub> වායුව 0.0325 mol ඇතුළු කර උෂ්ණත්වය 107°C වන තෙක් භාජනය රත් කරන ලදී. එවිට භාජනය තුළ පීඩනය 1.9 x 10<sup>5</sup> Pa වේ. මෙම පරීක්ෂණය ආරම්භයේ දී භාජනය තුළ H<sub>2</sub> හි ආංශික පීඩනය, He හි ආංශික පීඩනය මෙන් තෙගුණයක් විය.

- (i) භාජනය තුළ H<sub>2</sub> හා He වායු මවුල ප්‍රමාණයේ එකතුව සහ එක් එක් වායුවේ මවුල ප්‍රමාණ වෙන වෙනම සොයන්න.
- (ii) භාජනයේ පරිමාව ගණනය කරන්න.
- (iii) අවසාන වායු මිශ්‍රණයේ He හා CH<sub>4</sub> යන වායුන්ගේ මවුල භාග සොයන්න.
- (iv) අවසාන වායු මිශ්‍රණයේ H<sub>2</sub>, He හා CH<sub>4</sub> යන වායුන්ගේ ආංශික පීඩන ගණනය කරන්න.

(03) (I) පරිපූර්ණ වායු මවුලයක මධ්‍යන්‍ය වාලක ශක්තිය උෂ්ණත්වය මත පමණක් රඳා පවතින බව පෙන්වන්න.

(II) පරිමාව 5 dm<sup>3</sup> ක් වන විදුරු භාජනයක් තුළ උෂ්ණත්වය 27°C යටතේ සහ පීඩනය 1.995 x 10<sup>5</sup> Nm<sup>-2</sup> යටතේ A නම් වායුවක් පුරවා ඇත. මෙම වායුව 100°C ට අඩු උෂ්ණත්වවලදී විඝටනය නොවේ. භාජනය 127°C උෂ්ණත්වයට රත්කල විට වායුවෙන් කොටසක් පහත සමීකරණයට අනුව විඝටනය වී B සහ C නම් වායුන් දෙකක් සාදයි.



127°C දී භාජනයේ පීඩනය 5.321 x 10<sup>5</sup> Nm<sup>-2</sup> වේ. පහත ඒවා ගණනය කරන්න.

- (i) 27°C දී A හි මවුල ගණන
- (ii) 127°C A, B හා C මුළු මවුල ගණන
- (iii) 127°C දී A, B හා C හි මවුල භාග
- (iv) 127°C දී A, B හා C හි ආංශික පීඩන

(III) 127°C දී A, B හෝ C සමඟ ප්‍රතික්‍රියා නොකරන D නම් වායුවක් බඳුන තුළට ඇතුළු කල විට බඳුනේ පීඩනය 7.981 x 10<sup>5</sup> Nm<sup>-2</sup> දක්වා ඉහළ යයි. පහත සඳහන් දේ ගණනය කරන්න.

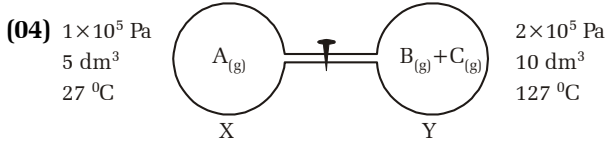
- (i) එකතු කල D හි මවුල ගණන
- (ii) D එකතු කිරීමෙන් පසු එක් එක් වායුවේ ආංශික පීඩන හා මවුල භාග

(IV) නැවත A, B, C හා D වායු මිශ්‍රණයේ උෂ්ණත්වය 227°C දක්වා ඉහළ නැංවූ විට B වායුව පමණක් D සමඟ ප්‍රතික්‍රියා කර පහත සමීකරණයට අනුව E නම් සහ සංයෝගයක් සාදයි. නමුත් A හි සහ C හි ප්‍රමාණ වෙනස් නොවේ. E හි පරිමාව නොගිනිය හැකි තරම්ය.



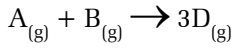
- (i) පද්ධතියේ ඉතිරිව පවතින මුළු වායු මවුල ප්‍රමාණය අපෝහණය කරන්න.
- (ii) 227°C දී භාජනය තුළ පීඩනය ගණනය කරන්න.

(V) ඉහත ගණනය කිරීම්වලදී ඔබ සිදුකල උපකල්පනයක් සඳහන් කරන්න.



ඉහත රූපයේ දක්වා ඇති පරිදි X හා Y කුටීර වල පිලිවෙලින්  $A_{(g)}$ ,  $B_{(g)}$  හා  $C_{(g)}$  යන වායුන් අන්තර්ගත වේ.  $C_{(g)}$  යනු නිශ්ක්‍රීය වායුවක් වන අතර  $C_{(g)}$  හා  $B_{(g)}$  හි ආංශික පීඩන අතර අනුපාතය 2:1 වේ.

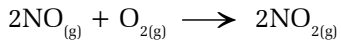
- (i)  $A_{(g)}$ ,  $B_{(g)}$  හා  $C_{(g)}$  වල මවුල සංඛ්‍යා සොයන්න.
- (ii) උෂ්ණත්ව වෙනස්ව නොතිබියදී කරාමය විවෘත කරන ලදී. එවිට පහත ප්‍රතික්‍රියාව සිදුවූණි.



එවිට A වලින් 50% ක් පමණක් ප්‍රතික්‍රියා කර තිබුණි. X බඳුන තුළ පීඩනය සොයන්න.

- (iii) දැන් සමස්ථ පද්ධතිය 227°C ට රත් කරනු ලැබේ. එවිට  $3D \rightleftharpoons E_{(g)} + F_{(g)}$  යන සමතුලිතය හට ගනී. සමතුලිත පද්ධතියේ a(i) හි ගණනය කල ආරම්භක  $A_{(g)}$  වලින් 25% ක් පමණක් ඉතිරිව පැවතුණි නම් හා  $D_{(g)}$  හි මවුල භාගය  $\frac{1}{3}$  ක් වේ නම් දැන් Y කුටීරය තුළ පීඩනය සොයන්න.

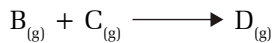
- (05) (a) (i) පරිපූර්ණ වායුවකට අදාළව මවුලික ස්කන්ධය, [M], ඝනත්වය, [d], පීඩනය [P], උෂ්ණත්වය [T] සහ සර්වත්‍ර වායු නියතය R යන මේවා අතර ඇති සම්බන්ධය ව්‍යුත්පන්න කරන්න.
- (ii) නයිට්‍රික් ඔක්සයිඩ් වායුව ඔක්සිජන් වායුව සමඟ පහත පරිදි ප්‍රතික්‍රියා කරයි.



300 K උෂ්ණත්වයේ දී හා  $0.5 \times 10^5 \text{ Pa}$  පීඩනයක දී පරිමාව  $6.0 \text{ dm}^3$  වන P නම් දෘඪ බඳුනක් තුළ NO වායු සාම්පලයක් පවතී. ඉහත උෂ්ණත්වයේ දී ම පරිමාව  $1.0 \text{ dm}^3$  වන Q නම් දෘඪ බඳුනක් තුළ  $O_2$  වායුවෙන් P හි මවුල ප්‍රමාණයට සමාන මවුල ප්‍රමාණයක් ඇත. P හා Q බඳුන් X නම් කපාටයක් සහිත පරිමාව නොගිනිය හැකි තරමේ කුඩා කේෂික නලයකින් සම්බන්ධ කර ඇත.

- I P හා Q බඳුන් තුළ අඩංගු ආරම්භක වායු මවුල ගණන සොයන්න.
- II Q බඳුන තුළ ආරම්භක පීඩනය සොයන්න.
- III X කපාටය විවෘත කළ විට NO වායුව  $O_2$  වායුව සමඟ ඉහත පරිදි ප්‍රතික්‍රියා කරයි නම්,
  - (A) පද්ධතියේ අඩංගු මුළු වායු මවුල ගණන සොයන්න.
  - (B) එක් එක් වායුන්ගේ ආංශික පීඩන සොයන්න.
  - (C) නලය තුළ මුළු පීඩනය සොයන්න.
- IV කපාටය විවෘත කර ඉහත පරිදි ප්‍රතික්‍රියාව සිදුවූ පසු උෂ්ණත්වය 400K දක්වා ඉහළ නංවා බඳුන් තුළ මුළු පීඩනය  $1.662 \times 10^6 \text{ Pa}$  වන තෙක් ඉහළ නගින තුරු Ne වායුව සම්බන්ධිත බඳුන්වලට එකතු කරනු ලැබේ. එකතු කරන ලද Ne වායු ස්කන්ධය කොපමණද? (Ne = 20)

(b) පරිමාව  $4.157\text{dm}^3$  වූ දෘඩ භාජනයක A, B හා C ලෙස වායුන් පවතී. පද්ධතියේ උෂ්ණත්වය  $127^\circ\text{C}$  වූ අතර පීඩනය  $4 \times 10^5\text{Pa}$  විය. මෙම පද්ධතිය  $700\text{K}$  දක්වා රත්කළ විට B හා C පහත පරිදි ප්‍රතික්‍රියා කරයි.



මෙම ප්‍රතික්‍රියාවේදී C සම්පූර්ණයෙන්ම වැයවේ. ප්‍රතික්‍රියාව අවසානයේ  $700\text{K}$  උෂ්ණත්වය යටතේ පද්ධතියේ පීඩනය මුල් පීඩනයෙන් 40% කින් වැඩි විය.

ඉහත පද්ධතිය නැවත  $300\text{K}$  දක්වා සිසිල්කළ විට ප්‍රතික්‍රියාවෙන් පසු ඉතිරි වූ B ද්‍රව (liquid) බවට පත්වේ. (සෑදුණු ද්‍රව B පරිමාව නොසලකා හැරිය හැක.) මෙවිට පද්ධතියේ පීඩනය  $2 \times 10^5\text{Pa}$  විය. (B හි සං. වා. පී (s.v.p)  $2 \times 10^4\text{Pa}$  වේ.)

- (i) ඩොල්ටන්ගේ ආංශික පීඩන නියමය (Dalton's law of partial pressure) වචනවලින් ප්‍රකාශ කරන්න.
- (ii) ආරම්භක පද්ධතියේ ( $400\text{K}$ ) ඇති A, B හා C මවුල ප්‍රමාණ වෙන වෙනම ගණනය කරන්න.
- (iii)  $300\text{K}$  හි තිබූ අවසාන වායු පද්ධතිය මද වේලාවකට පසු වායු කාන්දුවීමක් (gas leakage) සිදුවීම නිසා යම් වායු ප්‍රමාණයක් බඳුනෙන් ඉවතට ගමන් කර ඇති බව නිරීක්ෂණය විය. නිරීක්ෂණයෙන් පසු කාන්දුව වසා මද වේලාවකට පසුව බඳුනේ පීඩනය මැන්න විට එම අගය වූ  $1.7 \times 10^5\text{Pa}$  වූ අතර උෂ්ණත්වය  $300\text{K}$  ම වේ. ඉවත් වී ඇති A හා D වායු මවුල ගණන කොපමණ වේ ද?
- (iv) ඉහත ගණනයන් හි දී ඔබ සිදුකළ වැදගත් උපකල්පන (assumptions) ලියා දක්වන්න.