


(ii) a - $\text{Hg}^{2+} / \text{HgSO}_4$ හා තනුක H_2SO_4


b -  MgBr / dry ether

c - $\text{HCl}(\text{aq})$ හෝ $\text{H}_3\text{O}^+(\text{aq})$ හෝ $\text{H}^+ / \text{H}_2\text{O}$

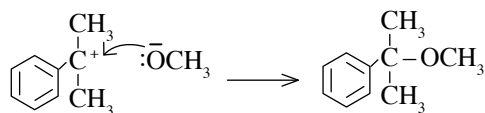
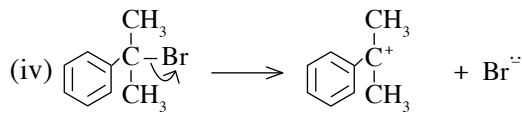
(ලකුණු $03 \times 4 = 12$)

d - $\text{CH}_3\text{OH} / \text{Na}$

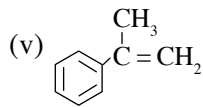
(iii)

ප්‍රතික්‍රියාව	ප්‍රතික්‍රියා වර්ගය	සක්‍රීය විශේෂය
1	A_E	H^+
2	A_N	
3	O	-
4	S_N	Br^-
5	S_N	CH_3O^-

(ලකුණු $01 \times 10 = 10$)



(ලකුණු $03 \times 5 = 15$)



(ලකුණු 05)

(vi) හස්මයක් ලෙස

(ලකුණු 02)

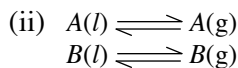
Preview from Notesale.co.uk
Page 6 of 18

B කොටස - රචනා

5. (a) (i) පූර්ණ ලෙස මිශ්‍ර වන A හා B යන ද්‍රව සංරචක දෙකකින් යුත් ද්‍රව්‍යයේ ද්‍රාවණයක අන්තර් අණුක ආකර්ෂණ බල,

$f(A-B) = f(A-A) = f(B-B)$ සමාන වේ නම් එවැනි ද්‍රාවණයක් පරිපූර්ණ ද්‍රාවණයක් වේ. (ලකුණු 06) හෝ

මින්ද ම සංයුතියක දී රවුල් නියමය පිළිපදින ද්‍රාවණයක් පරිපූර්ණ ද්‍රාවණයක් වේ.



(ලකුණු $02 \times 3 = 06$)

(iii) A සලකමින් ඉදිරි ප්‍රතික්‍රියාවේ ශීඝ්‍රතාව r_1 ද ආපසු ප්‍රතික්‍රියාවේ ශීඝ්‍රතාව r_2 නම්,

$$r_1 = K_1 [A(l)]$$

$$r_2 = K_2 [A(g)]$$

ගතික සමතුලිතතාවේ දී ; $r_1 = r_2$

$$K_1 [A(l)] = K_2 [A(g)]$$

$[A(l)] \propto X_A$ හා $[A(g)] \propto P_A$ වේ.

$$\therefore K_1 X_A = K_2 P_A$$

$$P_A = \frac{K_1}{K_2} \cdot X_A$$

$$P_A = K \cdot X_A$$

(ලකුණු 12)

(iv) $x = 1$ විට; $P_A = P_A^\circ$ වේ.

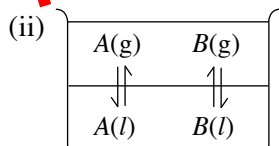
$$\therefore P_A^\circ = K$$

$$P_A = P_A^\circ \cdot x_A$$

(ලකුණු 06)

(b) (i) A මවුල ගණන, $n_A = \frac{0.8314 \text{ mol}}{10^{-2} \text{ dm}^3 \text{ mol}^{-1}} = 10 \text{ mol}$ (ලකුණු 04)

B මවුල ගණන, $n_B = \frac{0.8314 \text{ dm}^3}{4.157 \times 10^{-2} \text{ dm}^3 \text{ mol}^{-1}} = 20 \text{ mol}$ (ලකුණු 04)



$$X_{A(g)} = 0.2$$

වාෂ්පය පරිපූර්ණ ව හැසිරේ යැයි සැලකීමෙන්,

$$P_A = X_{A(g)} \cdot P_T$$

$$= 0.2 (3 \times 10^5 \text{ Pa})$$

$$P_A = 6 \times 10^4 \text{ Pa}$$

(ලකුණු 05)

$$X_{A(g)} + X_{B(g)} = 1.0$$

$$\therefore X_{B(g)} = (1.0 - 0.2) = 0.8 \quad \text{හෝ}$$

$$\therefore P_B = 0.8 (3 \times 10^5 \text{ Pa})$$

$$P_B = 2.4 \times 10^5 \text{ Pa}$$

$$P_B = P_T - P_A$$

$$= 3.00 \times 10^5 \text{ Pa} - 6.00 \times 10^4 \text{ Pa}$$

$$= 2.4 \times 10^5 \text{ Pa}$$

(ලකුණු 05)

(iii) $PV = nRT$

A වායුවට $\Rightarrow n_A = \frac{6 \times 10^4 \text{ Pa} \times 100 \times 0.8314 \times 10^{-3} \text{ m}^3}{8.314 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1} \times 300 \text{ K}}$ (ලකුණු 02)

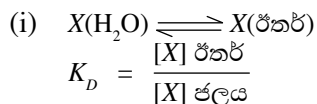
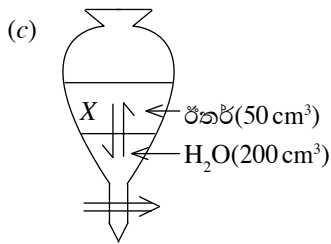
$$n_A = 2 \text{ mol}$$

(ලකුණු 05)

B වායුවට $\Rightarrow n_B = \frac{2.4 \times 10^5 \text{ Pa} \times 100 \times 0.8314 \times 10^{-3} \text{ m}^3}{8.314 \text{ J mol}^{-1} \text{ K}^{-1} \times 300 \text{ K}}$

$$n_B = 8 \text{ mol}$$

(ලකුණු 05)



(ලකුණු 04)

(ලකුණු 05)

(ii) පළමු නිස්සාරණය

ජලයේ ඉතිරි වන X මවුල ගණන n_1 ද රිතර් කලාපයට නිස්සාරණය වන X මවුල ගණන n_2 ද නම්,

$$16 = \frac{\frac{n_2}{50} \times 1000 \text{ mol dm}^{-3}}{\frac{n_1}{200} \times 1000 \text{ mol dm}^{-3}}$$

$$16 = \frac{n_2}{n_1} \times 4$$

$$\frac{n_2}{n_1} = \frac{4}{1}$$

(ලකුණු 20)

∴ පළමු නිස්සාරණයෙන් පසු ජලයේ ඉතිරි වන X ප්‍රමාණය ආරම්භක ප්‍රමාණයේ භාගයක් ලෙස

$$= \frac{n_1}{n_1 + n_2}$$

$$= \frac{1}{4 + 1} = \frac{1}{5}$$

(iii) අනුයාත නිස්සාරණ තුනකට පසු ජලයේ ඉතිරි වන X ප්‍රමාණය භාගයක් ලෙස

$$= \frac{1}{5} \times \frac{1}{5} \times \frac{1}{5} = \frac{1}{125}$$

∴ නිස්සාරණ තුනකට පසු රිතර් තුළට නිස්සාරණය වූ X ප්‍රමාණය ප්‍රතිශතයක් ලෙස (ලකුණු 15)

$$= \frac{124}{125} \times 100\%$$

$$= 99.2\%$$

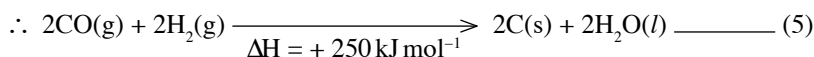
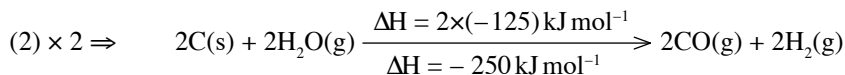
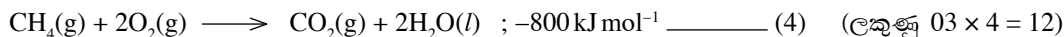
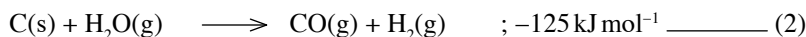
(iv) (I) රිතර් හි H_2O සමපූර්ණයෙන් පමණි.

(II) X රිතර් හි H_2O තුළ එක ම අනුපාතයකට පවතින බව

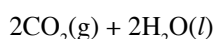
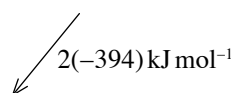
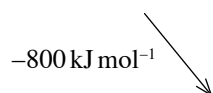
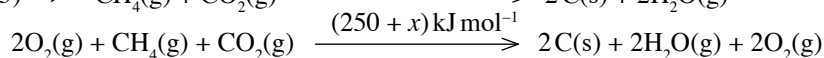
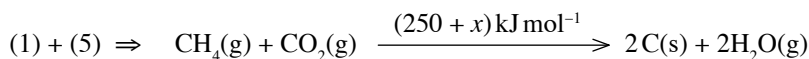
(III) ලකුණත්වය නියත ව පවතින බව

(ලකුණු 06)

Preview from Notesale.co.uk
Page 9 of 18



(ලකුණු $02 \times 3 = 06$)



(ලකුණු $02 \times 3 = 06$)