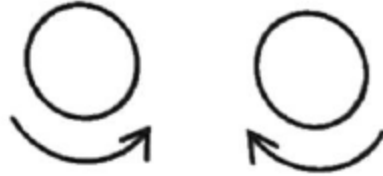


ANSWERS -2020

PART-B

5. a) 1)



ව්‍යාප්ත

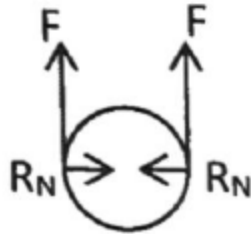
දක්ෂිණාවර්ත

ii. පන්දුව යැවිය යුතු වේගය

$$v = \frac{144 \times 10^3 \text{ms}^{-1}}{3600} = 40 \text{ms}^{-1}$$

$$\therefore \text{රෝදය ධරමනය කළ යුතු වේගය} = \frac{40}{0.16} = 250 \text{rads}^{-1}$$

iii.



iv. ගම්‍යතා වෙනස් වීමේ සීග්‍රතාවය = $\frac{m(v-u)}{t}$

$$2F = \frac{0.16 \times (40 - 0)}{0.016}$$

$$2F = 400 \text{N}$$

$$F = 200 \text{N}$$

v.

$$\mu_u = \frac{F}{R_N}$$

$$= \frac{200}{500}$$

$$= 0.4$$

b) i) Method 1

පන්දුවට ↓

$$s = ut + \frac{1}{2}at^2$$

$$1.75 = t + \frac{1}{2} \times 10 \times t^2$$

$$5t^2 + t - 1.75 = 0$$

$$t = \frac{-1 \pm \sqrt{1 + 35}}{10}$$

$$t = 0.5s$$

Method 2

$$\downarrow v^2 = u^2 + 2as$$

$$v_1^2 = 1 + 2 \times 10 \times 1.75$$

$$= 36$$

$$v_1 = 6 \text{ ms}^{-1}$$

$$\downarrow v = u + at$$

$$6 = 1 + 10 \times t$$

$$t = 0.5s$$

ii) $s = vt$
 $= 40 \times 0.5$
 $= 20m$

පන්දුව යැවූ අන්තයට ජරනි විරුද්ධ අන්තය සිට ඇති තිරස් දුර = $21m - 1m = 20m$

iii. සට්ටනයේදී සිරස් ජරවේගය = $1 + 0.5 \times 10 = 6 \text{ ms}^{-1}$

සට්ටනයෙන් පසු තිරස් ජරවේගය = $40 \times \frac{80}{100}$
 $= 32 \text{ ms}^{-1}$

සට්ටනයෙන් පසු සිරස් ජරවේගය = $6 \times \frac{80}{100}$
 $= 4.8 \text{ ms}^{-1}$

ඉහල නගින වේගය = $\sqrt{32^2 + (4.8)^2}$
 $= \sqrt{1047.04}$
 $= 32.36$

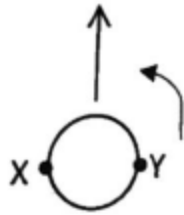


$$F \cos 37^\circ = \frac{0.16 \times (32 - 0)}{0.2}$$

$$F \times 0.8 = 25.6$$

$$F = 32N$$

c) i)



$$X \text{ ලක්ෂ්‍යයේ වේගය} = 40 \text{ms}^{-1} - 20 \times 3.6 \times 10^{-2}$$

$$= 39.28 \text{ ms}^{-1}$$

$$Y \text{ ලක්ෂ්‍යයේ වේගය} = 40 + 20 \times 3.6 \times 10^{-2}$$

$$= 40.72 \text{ ms}^{-1}$$

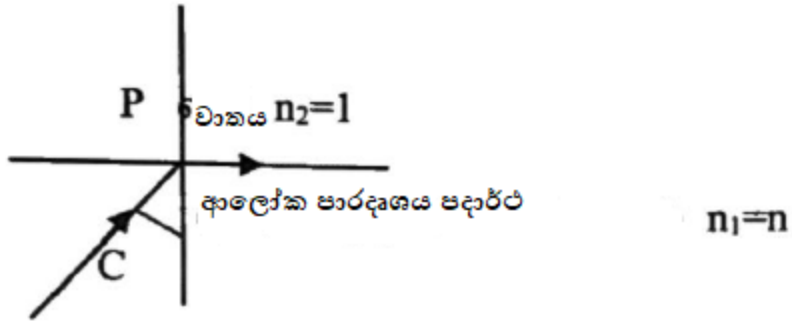
$$\text{වම්පස ඇති රෝදය භ්රමනය විය යුතු කෝණික ප්රවේගය} = \frac{39.68}{0.16}$$

$$= 245.5 \text{ rads}^{-1}$$

$$\text{දකුණු පස ඇති රෝදය භ්රමනය විය යුතු කෝණික ප්රවේගය} = \frac{40.72}{0.16}$$

$$= 254.5 \text{ rads}^{-1}$$

6. a) i)



P. ලක්ෂයෙන් අනුලු වන කිරණයට Snell නියමය අනුව
(ආලෝක පාරදායය පදාර්ථය හා ආලෝකය අතර අවධි කෝණය C නම්)

$$n \times \sin C = 1 \times \sin 90$$

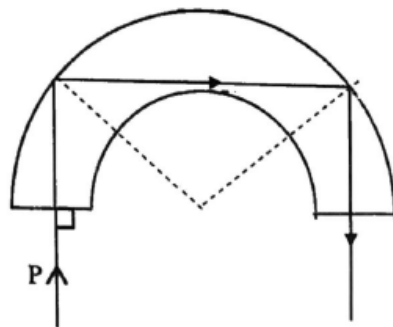
$$\sin C = \frac{1}{n}$$

$$C = \sin^{-1}\left(\frac{1}{n}\right)$$

ii) රතු ආලෝකයේ අවධි කෝණය > නිල් ආලෝකයේ අවධි කෝණය

iii) ආලෝකය ආලෝකයෙන් සන මාධ්‍යයක සිට ආලෝකයෙන් සැහැල්ලු මාධ්‍යයක වෙත ගමන් කළ යුතුයි .
මාධ්‍යයේ අතුරු මුහුණතෙහි පතනය වන කෝණය එම මාධ්‍යයේ අතුරු මුහුණතේ අවධි කෝණයට වඩා විශාල විය යුතුයි.

(b) i)



ii) ΔPQR ව සලකන විට
 $\angle PQR = 45^\circ$ විය යුතුයි

$$OQ = (r + d)$$

ΔPQR වලින්

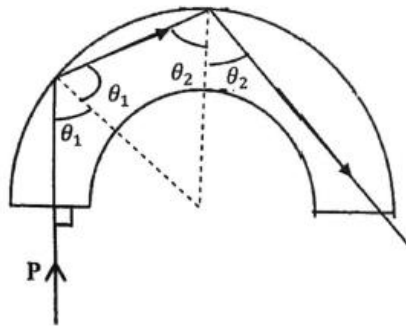
$$\sin 45^\circ = \frac{OP}{OQ}$$

$$\frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{OP}{(r+d)}$$

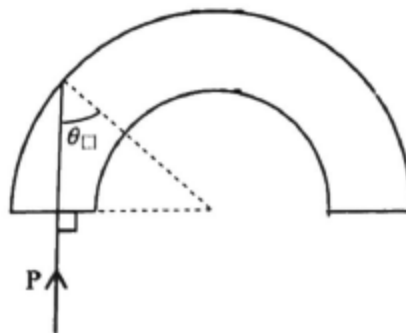
$$OP = \frac{(r+d)}{\sqrt{2}}$$

iii)

- P හි පතන ලක්ෂ්‍යයට තරමක් වම් පසින්



- iv) ඉතා අඩු අගයෙන් යුත් පතන කෝණයක් තිබීමට පතන ලක්ෂ්‍ය මධ්‍ය ලක්ෂ්‍යට බෙහෙවින් සමීප විය යුතුයි.



ΔABO C වෘතාකාර මුහුණතේ ආලෝක කිරණයේ පතන කෝණයේ අවම අගය θ

$$\sin \theta = \frac{r}{(r+d)}$$

$$\theta = \sin^{-1} \frac{r}{(r+d)}$$

- v) B ලක්ෂ්‍යයේ හි අවධි පූර්ණ අභයන්තර පරාවර්තනයට ලක්වනවානම් ,Snell නියමයට අනුව
(ජරකාශ තන්තු සාදා ඇති පදාර්ථයේ වර්තන අංකය n_1 ලෙස ගනිමු)

$$n_1 \times \sin \theta = 1 \times \sin 90^\circ$$

$$n_1 \times \frac{r}{(r+d)} = 1$$

$$n_1 = \frac{(r+d)}{r}$$

- c) i) ජරකාශ තන්තු මාධ්‍යයේ රතු ආලෝකයේ ජරවේගය = රික්තයේ ආලෝකයේ ජරවේගය
මාධ්‍යයට අදාල රතු ආලෝකයේ
වර්තන අංකය

$$V_{\text{red}} = \frac{3 \times 10^8 \text{ ms}^{-1}}{1.5}$$

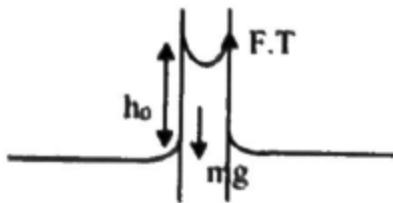
$$V_{\text{red}} = 2 \times 10^8 \text{ ms}^{-1}$$

- ii) නිරීක්ෂණ ස්ථානයේ සිට මිනිස් වලනය සිදුවූ ස්ථානයට ඇති දුර = රතු ආලෝකය ගමන් කළ දුර / යවන ලද කිරණය හා පරාවර්තිත කිරණය අතර කාල අන්තරය.

$$2 \times 10^8 \text{ m s}^{-1} = \frac{2 \times d}{50 \times 10^{-6} \text{ s}}$$

$$d = 500 \text{ m} \\ = 5 \text{ km}$$

- 7) a)



ජල කඳේ සමතුලිතාවය සඳහා

$$FT = mg$$

$$\pi d \times T = \frac{\pi d^2}{4} \times h_0 \times \rho_w \times g$$

$$h_0 = \frac{4T}{d\rho_w g}$$

b)

i) කේෂික ජල කඳ සඳහා

$$FT = mg$$

$$\pi d \times T = \frac{\pi d^2}{4} \times h \times \rho_w \times g \times \cos \alpha$$

$$h = \frac{4T \cos \alpha}{d \rho_w g}$$

$$\text{ii) } h = \frac{4 \times 7 \times 10^{-2} \times 0.8}{0.004 \times 10^{-3} \times 10^4}$$

$$= 5.6 \text{ m}$$

$$\text{iii) } D_0 = \frac{d}{e}$$

$$= \frac{0.004}{0.2}$$

$$= 0.02 \text{ mm}$$

$$\text{iv) } h = \frac{4T \cos \alpha}{d \rho_w g}$$

භෞතික තත්වයන් වෙනස් නොවන විට

T, α , ρ_w , g යන ඒවා නියත වේ

$$h = \frac{4T \cos \alpha}{\rho_w g} \times \frac{1}{d}$$

$$= \frac{k}{d}$$

නමුත් $d = e D_0$

$$h = \frac{k}{e D_0}$$

$$k = \frac{4T \cos \alpha}{\rho_w g}$$

$$= \frac{4 \times 7 \times 10^{-2} \times 0.8}{10^4}$$

$$= 2.24 \times 10^{-5} \text{ m}^2$$

V) කේෂික ජල කදේ උස $h = \frac{k}{eD_0}$ $h \propto \frac{1}{D_0}$

- c) i) පාංශු අංශුවේ විශාලත්වය වැඩි වන විට කේෂික ජල කදේ උස අඩුවේ
 * මැටි පස් අංශුවකට වඩා වැලි පස් අංශුවක කේෂික ජල කදේ උස අඩුයි
 * එබැවින් වගාවට වඩාත්ම සුදුසු පස මැටි පසයි.

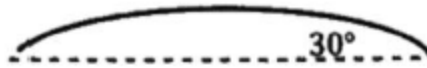
ii) $\tan \theta = \frac{30}{30\sqrt{3}} = \frac{1}{\sqrt{3}}$

$\theta = 30^\circ$

- iii) තෙත් වැලි වල විවේක කෝණය = $30^\circ \times 2 = 60^\circ$

වැලි ගොඩවල පාදමේ ජරමානය වැඩි වේ.
 උස අඩුවේ

නොහොත්



- iv. ගොඩවල් දෙකෙහිම එකම වැලි ජරමාණයක් ඇත.

$$\frac{1}{3}\pi r_1^2 h_1 = \frac{1}{3}\pi r_2^2 h_2$$

$$r_1^2 h_1 = r_2^2 h_2$$

විවේක කෝණයට

$$\tan 60^\circ = \frac{h_1}{r_1}$$

$$\tan 30^\circ = \frac{h_2}{r_2}$$

$$\sqrt{3} = \frac{h_1}{r_1} \cdot \frac{1}{\sqrt{3}} = \frac{h_2}{r_2}$$

$$\sqrt{3} = \frac{h_1}{r_1} \cdot \frac{1}{\sqrt{3}} = \frac{h_2}{r_2}$$

$$r_1 = \frac{h_1}{\sqrt{3}} r_2 = h_2 \sqrt{3} \quad \frac{h_1^2}{3} h_1 = 3 h_2^2 h_2$$

$$\frac{h_1^3}{9} = h_2^3 = \frac{9^3}{9}$$

$$h_2 = \sqrt[3]{81} = 4.3276 \text{ cm}$$

v වියලි තත්ව යටතේ මැටි පසෙහි ඇති සීමෙන් පදාර්ත මැටි අංශු බැඳ තබයි .

vi. B

භූගත ජල මට්ටම A ට වඩා B වල අඩුයි

එබැවින් භූගත ජලය සමග අපද්‍රව්‍ය මිශ්‍ර වීමේ සම්භාවිතාවය අඩුයි

8)

a) $F = \frac{Gm_1m_2}{r^2}$

F = ස්කන්ධ දෙක අතර ගුරුත්වාකර්ෂණීය බලය

G = විශ්ව ගුරුත්වාකර්ෂණ නියතය

m₁, m₂ ස්කන්ධ වල විශාලත්වය

r = ස්කන්ධ දෙකේ ගුරුත්වාකර්ෂණ කේන්ද්‍රවල අතර දුර

b) $g = \frac{Gm}{x^2}$

c) i) අදාල වන්ද්‍රිකාවට සලල දෙසට දිශාව F=ma යොදන්න

$$\frac{GM_{\text{moon}} M_{\text{satellite}}}{(R_M + h)^2} = M_{\text{satellite}} \times \frac{V_{\text{or}}^2}{(R_M + h)}$$

$$V_{\text{or}} = \sqrt{\frac{GM_{\text{moon}}}{(R_M + h)}}$$

නමුත්

$$g_M = \frac{GM_{\text{moon}}}{R_M^2} \Rightarrow GM_{\text{moon}} = g_M R_M^2$$

$$V_{\text{or}} = \sqrt{\frac{g_M R_M^2}{(R_M + h)}}$$

$$V_{\text{or}} = R_M \sqrt{\frac{g_M}{(R_M + h)}}$$

$$\begin{aligned}
 V_{or} &= 1.7 \times 10^6 \sqrt{\frac{1.7}{(1.7 \times 10^6 + 1.7 \times 10^5)}} \\
 &= 1.7 \times 10^6 \sqrt{\frac{1.7}{1.87}} \times 10^{-6} \\
 &= 1.7 \times \sqrt{\frac{1.7}{1.87}} \times 10^3 \text{ ms}^{-1} \\
 &= 1.7 \times 0.95 \times 10^3 \text{ ms}^{-1} \\
 &= 1.62 \times 10^3 \text{ ms}^{-1} = 1.62 \text{ kms}^{-1}
 \end{aligned}$$

- ii. සඳහි ගුරුත්වාකර්ෂණ ක්ෂේත්‍රයෙන් යාන්තම් මිදී යෑමට (to escape) වන්ද්‍රිකාවට යාන්ත්‍රික ශක්ති සංස්ථිතික මූලධර්මය අනුව

$$\frac{1}{2} m_{\text{satellite}} v_{\text{esc}}^2 + \left(\frac{-GM_{\text{moon}} M_{\text{satellite}}}{(R_M + h)} \right) = 0 + 0.$$

$$\begin{aligned}
 v_{\text{esc}} &= \sqrt{\frac{2GM_{\text{moon}}}{(R_M + h)}} \\
 v_{\text{esc}} &= \sqrt{\frac{2g_M R_M^2}{(R_M + h)}} \\
 v_{\text{esc}} &= R_M \sqrt{\frac{2g_M}{(R_M + h)}} \\
 &= 1.7 \times 10^6 \sqrt{\frac{2 \times 1.7}{(1.7 \times 10^6 + 1.87 \times 10^5)}} \\
 v_{\text{esc}} &= 2.28 \text{ kms}^{-1}
 \end{aligned}$$

- iii. A හි වේගය $V_A < V_{or}$

C හි වේගය $V_{or} < V_C < V_{\text{esc}}$ or $V_A < V_{or} < V_C < V_{\text{esc}} < V_E$

- E හි වේගය $V_E > V_{\text{esc}}$

- d) (i) (Oval Shaped) වෘත්තාකාර පථයේ කෝණික ගම්‍යතා නියමයෙන්

$$m_{\text{satellite}} V(R_M + h) = M_{\text{satellite}} V_Q(R_M)$$

$$\begin{aligned}
 V_Q &= \frac{V(R_M + h)}{R_M} \\
 &= V \left[\frac{1.7 \times 10^6 + 1.7 \times 10^5}{1.7 \times 10^6} \right] \\
 V_Q &= 1.1V \dots\dots t
 \end{aligned}$$

- (ii) සඳ වටා වායුගෝලය ඉතා සිහින් බැවින් නොහොත් එහි වායුගෝලයක් නොමැති බැවින් වාතයෙන් සර්ෂනය නිසා වන්ද්‍රිකාවට ශක්ති හානියක් සිදු නොවේ.

P, Q වල යාන්ත්‍රික ශක්තිය සංස්ථිති මූලධර්මයට අනුව

$$\frac{1}{2} m_{\text{satellite}} v^2 + \left(\frac{-GM_{\text{moon}} m_{\text{satellite}}}{R_M + h} \right) = \frac{1}{2} m_{\text{satellite}} (1.1V)^2 + \left(\frac{-GM_{\text{moon}} m_{\text{satellite}}}{R_M} \right)$$

$$\frac{1}{2} (1.21v^2 - v^2) = GM_{\text{moon}} \left(\frac{1}{R_M} - \frac{1}{R_M + h} \right)$$

$$\frac{0.21}{2} v^2 = g_M R_M^2 \left(\frac{1}{R_M} - \frac{1}{R_M + h} \right)$$

$$v = \sqrt{\frac{2g_M R_M^2}{0.21} \left(\frac{1}{R_M} - \frac{1}{R_M + h} \right)}$$

$$v = \sqrt{\frac{2 \times 1.7 \times (1.7 \times 10^6)^2}{0.21} \left(\frac{1}{1.7 \times 10^6} - \frac{1}{1.87 \times 10^6} \right)}$$

$$v = 1.58 \text{ kms}^{-1}$$

මෙකෙන් $V_Q = 1.1V = 1.1 \times 1.58 = 1.74 \text{ kms}^{-1}$

- iii. වන්ද්‍රිකාවේ මතුපිටට ආසන්නව වාතාකාර මාර්ගය ඔස්සේ වලනය වේමට ඉහත (i) හි සඳහන් කළ පරිදි (මෙයට අදාළ වේගය V'_{or} ලෙස ගනිමු)

$$\begin{aligned} V'_{or} &= \sqrt{g_M R_M} \\ &= \sqrt{1.7 \times 1.7 \times 10^6} \\ V'_{or} &= 1.7 \text{ kms}^{-1} \end{aligned}$$

- iv. P හි වන්ද්‍රිකාව ඉලිප්සියාකාර පථයට මාරු කිරීමට අවශ්‍ය බලපෑම් (impact)

$$\begin{aligned} &= m\Delta V \\ &= m_{\text{satellite}} (V_{or} - V) \\ &= 1 \times 10^3 [(1.62 - 1.58) \times 10^3] \\ &= 4 \times 10^4 \text{ Ns} / 4 \times 10^4 \text{ kgms}^{-1} \end{aligned}$$

v. Q හි වන්ද්‍රිකාව වෘත්තාකාර පථයට මාරු කිරීමට අවශ්‍ය බලපෑම්

$$\begin{aligned}
 &= m_{\text{satellite}}(V_Q - V'_{or}) \\
 &= 1 \times 10^3 (1.74 - 1.70) \times 10^3 \\
 &= 4 \times 10^4 \text{Ns} / 4 \times 10^4 \text{kgms}^{-1}
 \end{aligned}$$

vi. ඒකක ස්කන්ධය සඳහා වාලක ශක්තිය $Q > P$

ඒකක ස්කන්ධය සඳහා විභව ශක්තිය $P > Q$

ඒකක ස්කන්ධය සඳහා යාන්ත්‍රික ශක්තිය $P=Q$

vii. නැත

වන්ද්‍රිකාව 1.74 Kms^{-1} යන ඉහල වේගයෙන් පෘථිවියට බැස යන විට වන්ද්‍රිකාවට හානි ඇති වීමට ඉඩ ඇත.

9) (A)

- a) Smart Phone, Smartwatch, Tab සහ ජරනිකාර කිරීමේ උපකරණ යන විදුලි උපකරණ ආරෝපන කිරීම.
විදුලියෙන් ක්‍රියාත්මක වන වාහනවල විදුලි කෝෂ ආරෝපන කිරීම
- b) හුවමාරු දඟරයි / ජරාචම්ක දඟරය
ජරනිග්‍රහක දඟරය / ද්විතීය දඟරය
- c) Charging Pad හි ඇති හුවමාරු දඟරය හරහා වෙනස්වන විදුලිය යැවීම.
දඟරය වටා වෙනස්වන චුම්බක ක්ෂේත්‍රය ඇති කිරීම
විදුලි උපකරණයේ ඇති ජරනිග්‍රහක දඟරයේ උර්ධ්‍ව නියමය අනුව විදුලි බලය ප්‍රේරණය වීම
ප්‍රේරණය වන ජරත්සාවර්ථක ධාරාව සරල ධාරාව බවට අරෝපණය කිරීම.
- d) හුවමාරු දඟරයේ චුම්බක ශ්‍රාවය ලැබීමේ දඟරයෙන් මෙන්ම අනිකුත් කොටස් (ලෝහමය) වලින්ද හානි වන හෙයින් අරෝපණය වීමට වැඩි කාලයක් ගත වේ .
නොහොත් හුවමාරු දඟරයේ වෙනස්වන චුම්බක ක්ෂේත්‍රය මගින් ලෝහමය කොටස්වල වි.ගා.බ ප්‍රේරණය වන බැවින් ප්‍රේරණයේ කාර්යමක්ෂමතාව අඩුවේ .

$$\frac{240V}{E_{Secondary}} = \frac{60}{2}$$

$$E_{Secondary} = 8V$$

f) (1) P = ධන Q = සෘණ

(ii) විදුලි කෝශයට හානියක් නොකර 200mA ධාරාව ගලා යන විට පරිපථයට කර්වොල්තියමය

අනුව

$$4 - 3.7 = 200 \times 10^{-3} \times 0.15 + 200 \times 10^{-3} \times R_{min}$$

$$R_{min} = \frac{0.27}{2}$$

$$R_{min} = 1.35 \Omega$$

(iii) කෝශයේ අභයන්තර ප්රතිරෝධය හා R වලින් උත්සර්ජනය වූ මුලු ක්ෂමතාව

$$P = I^2 r + I^2 R$$

$$= (0.2)^2 \times 0.15 + (0.2)^2 \times 1.35$$

$$= 0.6W$$

නොහොත්

කෝශයේ අභයන්තර ප්රතිරෝධය හා R වලින් උත්සර්ජනය වූ මුලු ක්ෂමතාවය

$$= E_{PQ} \times I - EI$$

$$= 4 \times 0.2 - 3.7 \times 0.2$$

$$= 0.06W.$$

(iv) ආරෝපණය කිරීමේ කාර්යක්ෂමතාවය

$$\eta = \frac{EI}{E_{PQ} \times I} \times 100\%$$

$$= \frac{3.7}{4} \times 100\%$$

$$= 92.5\%$$

(v) අඩුවෙන් පැවැත්විය යුතුයි

මන්ද ශේරේණිගතව සවි කළ විට ප්රතිරෝධයේ අගය අඩුවන විට පරිපථයේ ගලන ධාරාව වැඩි වේ නොහොත් ඒකක වෙලාවක් තුළ ගලන ආරෝපණය වැඩි වේ .

(vi) නැත හෝ අඩුවෙන් පවතී

මෙහිදී පරිපථය හරහා ගලන ධාරාව 200 mA ට වඩා වැඩි වන විට ලිතියම් අයන් කෝෂයට හානි සිදුවිය හැක

$$h) (i) \text{ කෝෂයේ ඉතිරි විදුලි ජරමාණය} = 80 \times \frac{12.5}{100} = 10Ah$$

$$\text{මෙම කෝෂයෙන් නියත } 2A \text{ විදුලි ධාරාව ලබාගත හැකි කාලය} = \frac{10h}{2A} = 5h$$

$$\text{මෙම කාලය තුළ එයට ගමන් කළ හැකි දුර} = 30 \times 5 = 150Km$$

නමුත් නගරය 200 Km දුරින් ඇති නිසා නැවත ආරෝපණයෙන් කෙරව නගරයට ලඟා විය නොහැක.

$$(ii) \text{ ඉතිරි දුර (නගරයට යෑමට)} = 50 Km$$

$$\text{එබැවින් වාහනය ගමන් කළ යුතු වේගය} = 50Km/h^{-1}$$

$$\text{මේ සඳහා මෙම කෝෂයෙන් ලබා ගත යුතු ධාරාව} = \frac{2}{30} \times 50 = \frac{10}{3} A = 3.333A$$

$$\text{මේ සඳහා ගබඩා වී තිබිය යුතු අවම විදුලි ධාරාව} = 3.33A \times 1h = 3.33Ah$$

$$\text{මේ සඳහා ආරෝපණය කළ යුතු වෙලාව} = \frac{3.33Ah}{13.33A} = 2.25h = 15 \text{ minutes}$$

9) a) i) සන්තෘප්ත අවධියේදී

$$5 = I_c \times 1 \times 10^3 + 0.1$$

$$I_c = 4.9 \times 10^{-3} A$$

$$I_c = 4.9 mA$$

ii) සන්තෘප්ත අවධියේ තිබීමට තිබිය යුතු අවම පාදම ධාරාව

$$I_c = \beta I_B$$

$$(I_B)_{min} = \frac{4.9mA}{100}$$

$$= 49\mu A$$

iii) සන්තෘප්ත අවස්ථාවේ V_1 සඳහා අවම අගය

$$V_1 = 82 \times 10^3 \times 49 \times 10^{-6} + 0.7$$

$$= 4.72V$$

iv) NOT ද්වාරය

b) i)

V_A	V_B	V_1	V_{out}
0V	0V	10V	0.1V
0V	5V	5V	0.1V
5V	0V	5V	0.1V
5V	5V	0V	5V

මෙම අවස්ථාව සඳහා

$$V_1 = 5 \times 2 + (-1) V_A + (-1) V_B = 10 - (V_A - V_B)$$

ii) සත්යතා වගුව

A	B	F
0	0	0
0	1	0
1	0	0
1	1	1

සත්යතා සම්බන්ධය $\rightarrow A.B = F$ සත්යතා මූල ධර්මය \rightarrow AND ද්වාරය

iii)

A	B	F
0	0	0
0	1	0
1	0	0
1	1	1

$$V_1 = 5 \times -1 + 2 \times V_A + 2 \times V_B \quad V_1 = -5 + 2V_A + 2 \times V_B$$

iv) NOR ද්වාරය

$$v) V_1 = 5 \times 1 + -1 \times V_A + m \times V_B = 5 - V_A + mV_B$$

$$m = -1$$

vi)

A	B	C	D	F
0	0	0	1	1
0	1	0	0	0
1	0	0	0	0
1	1	1	0	1

$$F = \overline{A \cdot \overline{B}} + \overline{\overline{A} \cdot B}$$

සන්යතා මූලධර්මය

$$F = \overline{(A + B)} + (A \cdot B)$$

තාර්කික මූල ධර්ම \rightarrow XNOR ද්වාරය
නොහොත්

$$F = \overline{(A + B)} + (A \cdot \overline{B})$$

10) a) i) අයිස් හරහා තාප ජ්වර්ණය සඳහා

$$\frac{Q}{t} = \frac{KA(\theta_1 - \theta_2)}{d}$$

$$\text{අයිස් හරහා තාප ජ්වර්ණය} = \frac{2 \times (3 \times 50^2)(0 - (-5))}{1.25}$$

$$= 6 \times 10^4 \text{ W}$$

මෙය ඉහල දිශාවකට සිදුවනු ඇත

ii) අයිස් දියවීම සඳහා

$$\frac{Q}{t} = \frac{m}{t} L \text{ දියවීම}$$

නමුත් ස්කන්ධ වෙනස් වීමේ සීඝරතාවය = පරිමාව වෙනස් වීමේ සීඝරතාවය \times ඝනත්වය

$$= \frac{m}{t} = \frac{d}{t} \cdot A \cdot \rho$$

(මෙහි $\frac{d}{t}$ යනු සණත්වය වැඩි වීමේ සීසරතාවය)

$$6 \times 10^4 = \frac{d}{t} \times (3 \times 50^2) \times 800 \times 3 \times 10^5$$

$$\frac{d}{t} = 3.33 \times 10^{-8} \text{ ms}^{-1}$$

(මෙම සණකම වැඩිවීමේ සීසරතාවය කුඩා බැවින් කෙටි කාලයක් තුළ සිදුවන සණකම වැඩි වීම නොසලකා හැරිය හැකිය)

b) i) ජලය සමග තාප ප්‍රවාහය සලකා බැලීමෙන්

(විල් පතුල් උෂ්ණත්වය = θ ලෙස ගනමු)

$$2400 = \frac{0.8 \times (3 \times 50^2) \times (\theta - 0)}{10}$$

$$\theta = 4^\circ\text{C}$$

ii) ජලයේ සනත්වය 4°C වල මයි වැඩි බැවින්

ජලය සෑමවිටම පහල කොටසෙහි ඇති බැවින් ක්ෂණික සංවහනයේ ධාරාව සිදු නොවේ

iii) අඩු වේ

iv) අයිස් තට්ටුවට ඉහලින් ඇති වාතයේ උෂ්ණත්වය θ_R බව කියමු

$$\frac{dH}{dt} = \epsilon A(\theta - \theta_R)$$

$$6 \times 10^4 = 1.6 \times (3 \times 50^2) (-5 - \theta_R)$$

$$\theta_R = -10^\circ\text{C}$$

c) අයිස් කැටයේ බාහිර පෘෂ්ඨයේ උෂ්ණත්වයේ නව අගය θ' ලෙස ගනිමු

(මෙම අවස්ථාවේදී අයිස් තට්ටුවට ජලය ලබා දෙන තාපය අයිස් තට්ටුවෙන් හානි වන තාපයට සමාන වේ)

$$2400 = \frac{2 \times (3 \times 50^2) (\theta - \theta')}{1.25} \quad \theta' = -0.2^\circ\text{C}$$

d) i) මාලුවාගේ සමෙන් සන්නයනය වන තාපය සඳහා (මාලුවාට තිබිය යුතු අවම පරිවෘතිය Q නම්)

$$Q = \frac{0.2 \times 60 \times 10^{-4}}{1 \times 10^{-2}}$$

$$Q = 1.44 \text{ W}$$

ii) මන්ද විලේ පතුලේ ජල උෂ්ණත්වය වැඩි බැවින් මාලුවා තම ශරීරයෙන් තාප හානිය අවම කර ගත හැකිය.

මෙහිසා පරිවෘත්තියෙන් තාපය ජනනය කළ යුතු වේගය අඩු වේ

B

a) i) $E = \sigma AT^4$

ii) $E = \sigma AT_0^4$

iii) කෘෂ්ණ වස්තුවේ පෘෂ්ඨයෙන් ශුද්ධ විමෝචක බලය $= E - E'$

$$= \sigma AT^4 - \sigma AT_0^4$$

$$= \sigma A(T^4 - T_0^4)$$

iv) ශුන්යයි

b) i) උෂ්ණත්වය මනිනු ලබන පෘෂ්ඨයෙන් විමෝචනය වන ක්ෂමතාව $= E\sigma AT_X^4$

ii) ස්පර්ශක මුඛලෙන් ශුද්ධ විමෝචක බලය

$$P = \sigma AT^4 - \sigma AT_0^4 - E\sigma AT_X^4$$

$$P = \sigma A(T^4 - T_0^4 - T_X^4)$$

iii) $T_X = \sqrt[4]{\frac{(T^4 - T_0^4 - \frac{P}{\sigma A})}{\epsilon}}$

iv) $T_X = \sqrt[4]{\frac{(303^4 - 300^4 - \frac{-0.05}{5.6 \times 10^{-8} \times 1 \times 10^{-4}})}{\epsilon}}$

$$T_X = \left(\frac{(303^4 - 300^4 + 8.93 \times 10^9)}{0.9} \right)^{0.25}$$

$$T_X = 312.65 \text{ K}$$

$$T_X = 39.65 \text{ } ^\circ\text{C}$$

මෙම උෂ්ණත්වය සාමාන්‍ය මිනිස් ශරීරයේ උෂ්ණත්වය වන 38°C ට වඩා වැඩි බැවින් එම තැනැත්තා කඩය තුළට ඇතුල් වීමට ඉඩ දෙනු නොලැබේ.

v) සමාන වේ

පරිසරයේ උෂ්ණත්වය අඩු වන විට σT_0^4 සංරචකය අඩු වන නිසා සහ P හි අගය ඒ අනුව වැඩි වන නිසා T_X වෙනස් නොවී එම අගයෙන්ම පවතිනු ඇත.

vi)

i) සංවේදක බුබුල මගින් ගණනය කරන ලද ක්ෂමතාව

$$\begin{aligned}
 P &= \sigma A (T^4 - T_0^4 - T_X^4) \\
 &= 5.6 \times 10^{-8} \times 1 \times 10^{-4} (303^4 - 300^4 - 307.86^4 \times 0.9) \\
 &= 5.6 \times 10^{-8} \times 10^{-4} (3.29 \times 10^8 - 0.9 \times 8.98 \times 10^9)
 \end{aligned}$$

$P = 0.043W$

$$\begin{aligned}
 (2) \quad \epsilon_{old} T_x^4 &= \epsilon_{new} T'_x{}^4 \\
 \frac{T'_x}{T_x} &= \left(\frac{\epsilon_{old}}{\epsilon_{new}} \right)^{\frac{1}{4}} \\
 \frac{T'_x}{307.86} &= \left(\frac{0.9}{0.88} \right)^{\frac{1}{4}} \\
 \therefore T'_x &= 36.4^{\circ}C
 \end{aligned}$$

vii) නැත

සංවේදක බුබුල මගින් ඉහල උෂ්ණත්වයක් සහිත ස්ථානයෙන් විමෝචනය වන ක්ෂමතාවය පමණක් සලකනු ලබන නිසා මනින උෂ්ණත්වය මධ්‍යයනය උෂ්ණත්වයට වඩා වැඩි වනු ඇත.

viii) මෙහි උෂ්ණත්වය මැනිය යුතු පෘෂ්ඨයෙන් විමෝචනය වන මුලු ක්ෂමතාවම සංවේදක බුබුලට ලඟා නොවීමට ඉඩ ඇති හෙයින් ,මිනුම් වල බරපතල දෝෂ තිබිය හැකිය.

(එබැවින් මෙය වෛද්‍ය පරීක්ෂණ වලදී වැරදි තීරණවලට තුඩු දිය හැක)

