

2025年2月1日 実施

日本大学

医学部 N1方式 物理

(制限時間 60分)

解答速報

医学部専門予備校



解 答



第1問

1 ① 2 ⑥ 3 ⑤ 4 ① 5 ③

第2問

6 ③ 7 ② 8 ② 9 ⑥ 10 ⑤

第3問

11 ⑤ 12 ① 13 ③ 14 ④ 15 ①

第4問

16 ③ 17 ⑥ 18 ⑥ 19 ③ 20 ②

第5問

21 ④ 22 ④ 23 ② 24 ⑤ 25 ④

解 説

第1問

- (1) 壁に平行な方向の速度成分は変わらず、壁に垂直な速度成分の大きさは e 倍になるため、

$$\underline{v_{\parallel} = v_0 \sin \theta, \quad v_{\perp} = ev_0 \cos \theta} \quad \boxed{1} : \textcircled{1}$$

- (2) $\tan \phi = \frac{v_{\parallel}}{v_{\perp}}$ であるから、

$$\tan \phi = \frac{v_0 \sin \theta}{ev_0 \cos \theta} = \frac{1}{e} \tan \theta \quad \boxed{2} : \textcircled{6}$$

- (3) 壁に対して垂直な力積の成分の大きさを I とすれば、運動量変化と力積の関係より、

$$I = mv_0 \cos \theta - (-emv_0 \cos \theta) = (1+e)mv_0 \cos \theta$$

である。 $e = \frac{1}{2}$, $\cos \theta = \frac{1}{\sqrt{2}}$ を代入して、

$$I = \frac{3\sqrt{2}}{4} mv_0 \quad \boxed{3} : \textcircled{5}$$

- (4) 壁に対して水平な方向の運動量変化と力積の関係より、

$$mv_{\parallel} = mv_0 \sin \theta - \frac{I}{2}$$

$$\therefore v_{\parallel} = v_0 \sin \theta - \frac{I}{2m} = \frac{\sqrt{2}}{2} v_0 - \frac{3\sqrt{2}}{8} v_0 = \frac{\sqrt{2}}{8} v_0 \quad \boxed{4} : \textcircled{1}$$

- (5) $\tan \phi = \frac{v_{\parallel}}{v_{\perp}}$ であるから、

$$\tan \phi = \frac{\frac{\sqrt{2}}{8} v_0}{\frac{\sqrt{2}}{4} v_0} = \frac{1}{2} \quad \boxed{5} : \textcircled{3}$$

第2問

- (1) 断熱自由膨張では温度は変化しないため、状態 I における温度は T_0 である。

$\boxed{6} : \textcircled{3}$

- (2) 容器内の気体の物質量を n として、はじめの状態の容器 A 内の気体の状態方程式より、

$$p_0 S l = n R T_0 \quad \therefore n = \frac{p_0 S l}{R T_0}$$

状態Ⅰにおいては、容器AとBの体積は等しいため、容器Bに存在する気体の物質量は

$$\frac{n}{2} = \frac{p_0 Sl}{2RT_0} \quad \boxed{7} : \textcircled{2}$$

(3) 状態Ⅰにおいて、容器B内の気体の圧力 p_1 は、

$$p_1 = \frac{nRT_0}{2Sl} = \frac{p_0}{2}$$

である。過程Ⅰ→Ⅱは定積変化であるから、気体が吸収する熱量 Q は気体の内部エネルギー変化に等しい。よって、

$$Q = \frac{3}{2} p_0 Sl - \frac{3}{2} p_1 Sl = \frac{3}{2} p_0 Sl - \frac{3}{2} \frac{p_0}{2} Sl = \frac{3}{4} p_0 Sl \quad \boxed{8} : \textcircled{2}$$

(4) 状態Ⅲにおける容器B内の気体の温度を T_3 として、状態Ⅲの容器B内の気体の状態方程式は、

$$p_0 \cdot 2Sl = \frac{n}{2} RT_3 \quad \therefore \quad T_3 = \frac{4p_0 Sl}{nR}$$

と書ける。(2)で得た n の式を代入すれば、

$$T_3 = \frac{4p_0 Sl}{\frac{p_0 Sl}{RT_0} R} = \frac{4T_0}{\boxed{9}} : \textcircled{6}$$

(5) 状態Ⅳの気体の温度を T_4 とすれば、エネルギー保存より、

$$\begin{aligned} \frac{3}{2} nRT_4 &= \frac{3}{2} \cdot \frac{n}{2} RT_0 + \frac{3}{2} \cdot \frac{n}{2} R \cdot 4T_0 \\ \therefore T_4 &= \frac{1}{2} T_0 + 2T_0 = \frac{5}{2} T_0 \quad \boxed{10} : \textcircled{6} \end{aligned}$$

第3問

(1) 液体の屈折率が1.5であり、光路差は液体内の往復路の道のりであることに注意すると、レンズの中央付近の光路差は $2 \cdot 1.5 \cdot d = 3d$ である。

$$\boxed{11} : \textcircled{6}$$

(2) 液面側の反射、レンズ側の反射で、ともに反射光の位相は変わらないため、レンズの中央付近で反射光が弱め合うためには、

$$3d = \left(m - \frac{1}{2}\right) \lambda \quad \therefore \quad d = \frac{\left(m - \frac{1}{2}\right) \lambda}{3} \quad (m \text{ は自然数}) \quad \boxed{12} : \textcircled{1}$$

を満たさなければならない。

- (3) レンズ中央からの距離を r とする。レンズの中央付近では r の変化に対して液体の厚みの変化は緩やかであるのに対し、端付近では液体の厚みの変化が急激である。このため、端付近では反射光が弱め合う条件を満たす r の間隔が中央付近に比べて狭くなる。これを最もよく表しているのは ③ である。

13

- (4) 右図のように、レンズ中央の表面から測った、中央からの距離が r の位置のレンズ表面の高さを h とすると、液体の厚さ t は $t = d - h$ で与えられる。

$$(R - h)^2 + r^2 = R^2$$

より、

$$r^2 = R^2 - (R - h)^2 = R^2 \left\{ 1 - \left(1 - \frac{h}{R} \right)^2 \right\}$$

$$\doteq R^2 \left\{ 1 - \left(1 - \frac{2h}{R} \right) \right\} = 2Rh$$

$$\therefore r = \sqrt{2Rh} = \sqrt{2R(d - t)}$$

となる。液体の厚さが t である位置で反射光が弱め合う条件は

$$t = \left(m' - \frac{1}{2} \right) \frac{\lambda}{3} \quad (m' \text{ は自然数})$$

と表せるため、(2)の結果も用いると、

$$\begin{aligned} r &= \sqrt{2R \left\{ \left(m - \frac{1}{2} \right) \frac{\lambda}{3} - \left(m' - \frac{1}{2} \right) \frac{\lambda}{3} \right\}} \\ &= \sqrt{\frac{2R\lambda}{3} (m - m')} \end{aligned}$$

となる。 $r = 0$ の暗点を $k = 0$ の暗環とするためには、 $k = m - m'$ と置き換えればよい。よって、 k 番目の暗環の半径を r_k とすると、

$$r_k = \sqrt{\frac{2}{3} k R \lambda}$$

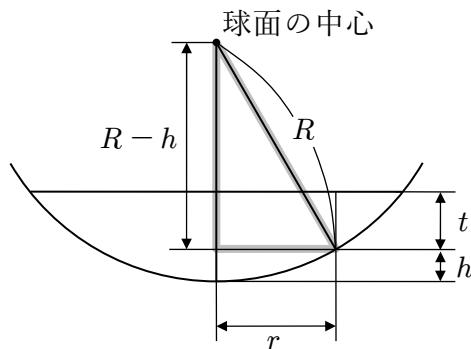
14 : ④

- (5) d' が、レンズ中央において5番目の弱め合い条件を満たすときの d より大きく、かつ、6番目の弱め合い条件を満たすときの d 以下であると考えればよい。(2)の結果を用いると、

$$\left(5 - \frac{1}{2} \right) \frac{\lambda}{3} < d' \leq \left(6 - \frac{1}{2} \right) \frac{\lambda}{3}$$

$$\therefore \frac{3}{2} \lambda < d' \leq \frac{11}{6} \lambda$$

15 : ①



第4問

- (1) 導体棒に流れる電流を I とする。導体棒には $Q \rightarrow P$ の向きに $v_1 Bl$ の起電力が発生しているため、回路方程式より、

$$RI = -v_1 Bl \quad \therefore I = -\frac{v_1 Bl}{R}$$

16 : ③

- (2) 導体棒が一定の速度で運動していることから、導体棒にはたらく力はつり合っている。よって、

$$F + IBl = 0 \quad \therefore F - \frac{v_1 Bl}{R} \cdot Bl = 0 \quad \therefore v_1 = \frac{FR}{B^2 l^2}$$

17 : ⑥

- (3) 導体棒が一定の速度で運動しているとき、導体棒には磁場から力がはたらいっていないため、 $I = 0$ である。導体棒には $Q \rightarrow P$ の向きに $v_2 Bl$ の起電力が発生しているため、回路方程式より、

$$\frac{Q}{C} = v_2 Bl \quad \therefore Q = Cv_2 Bl$$

18 : ⑥

- (4) 導体棒の運動方程式を記述すると、

$$ma = IBl$$

である。 $a = \frac{\Delta v}{\Delta t}$, $I = -\frac{\Delta Q}{\Delta t}$ であるから、

$$m \frac{\Delta v}{\Delta t} = -\frac{\Delta Q}{\Delta t} Bl \quad \therefore -\frac{\Delta Q}{\Delta v} = \frac{m}{Bl}$$

19 : ③

- (5) (4)の結果は、 Q の変化が導体棒の速度 v の変化に比例することを表している。導体棒がすべりだしてから一定の速度 v_2 になるまでの間の v の変化 Δv は $\Delta v = v_2$ 、コンデンサーの電気量の変化 ΔQ は $\Delta Q = Cv_2 Bl - Q_0$ であるから、(4)の結果を用いて、

$$Cv_2 Bl - Q_0 = -\frac{m}{Bl} v_2 \quad \therefore v_2 = \frac{Q_0 Bl}{m + CB^2 l^2}$$

20 : ②

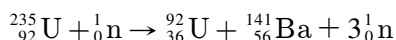
第5問

(1) このように原子炉内で次々と核分裂が起こることを 連鎖反応 という。原子力発電では、核分裂により発生した 熱 を利用してタービンを回し発電する。

(2) 核反応式の右辺と左辺の質量数と原子番号（陽子数）の和が等しいことから、

$$\begin{cases} 235 + 1 = 92 + a + 3 \\ 92 = 36 + b \end{cases} \quad \therefore \frac{a = 141, b = 56}{\boxed{22} : \textcircled{4}}$$

であることがわかる。よって核反応式は次のようになる。



(3) 核分裂による質量減少に対応するエネルギーが放出される。質量減少を Δm とすれば、

$$\Delta m = (234.9935 + 1.0087 - 232.7901 - 3 \cdot 1.0087) \text{u} = 0.186 \text{u}$$

である。1uの質量をエネルギーに換算すると930MeVであるから、放出されるエネルギーは、

$$0.186 \cdot 930 \text{ MeV} = 172.98 \text{ MeV} \doteq \frac{173 \text{ MeV}}{\boxed{23} : \textcircled{2}}$$

(4) 単位時間に起きる核分裂反応の回数を n とすれば、

$$200 \text{ MeV} \cdot n \cdot 0.3 = 800 \text{ MW}$$

が成り立つ。1eV = 1.6×10^{-19} J に注意して、

$$n = \frac{800 \text{ MW}}{200 \text{ MeV} \cdot 0.3} = \frac{800 \text{ MW}}{200 \text{ MeV} \cdot 0.3 \cdot 1.6 \times 10^{-19} \text{ J/eV}} \doteq \frac{8.3 \times 10^{19} \text{ 回/s}}{\boxed{24} : \textcircled{6}}$$

(5) 地球の年齢を $t = 45$ 億年、 ${}_{92}^{235}\text{U}$ 、 ${}_{92}^{238}\text{U}$ の半減期をそれぞれ $T = 7$ 億年、 $T' = 45$ 億年とし、地球誕生時期の ${}_{92}^{235}\text{U}$ 、 ${}_{92}^{238}\text{U}$ の個数をそれぞれ N_0 、 N'_0 、現在の ${}_{92}^{235}\text{U}$ 、 ${}_{92}^{238}\text{U}$ の個数をそれぞれ N 、 N' とすれば、

$$N = N_0 \left(\frac{1}{2} \right)^{\frac{t}{T}}, \quad N' = N'_0 \left(\frac{1}{2} \right)^{\frac{t}{T'}}$$

が成り立つ。辺々割って整理すると、

$$\frac{N}{N'} = \frac{N_0}{N'_0} \left(\frac{1}{2} \right)^{\frac{t}{T} - \frac{t}{T'}} \quad \therefore \frac{N_0}{N'_0} = \frac{N}{N'} \left(\frac{1}{2} \right)^{\frac{t}{T'} - \frac{t}{T}}$$

$\frac{N}{N'} = 0.007$ および各値を代入すれば、

$$\frac{N_0}{N'_0} = 0.007 \cdot \left(\frac{1}{2} \right)^{1 - \frac{45}{7}} = 0.007 \cdot \frac{1}{2} \cdot 2^{\frac{45}{7}} \doteq \frac{0.3}{\boxed{25} : \textcircled{4}}$$