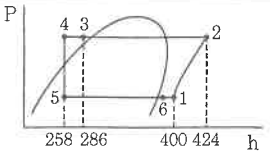
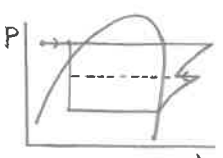
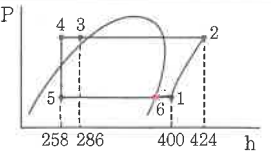
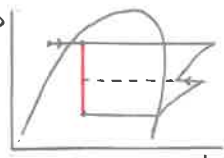
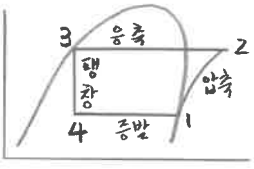
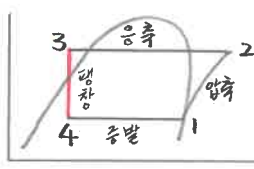


2022년 공조실기 정오표

페이지	랑 초	정 정
45p 95p 416p	중간 $U = \frac{\text{전열량의 변화량 [kcal]}}{\text{수분의 변화량 [kg]}}$ (6) 가습열량(Q_L) $Q_L = \dots = \frac{9000 \times (59.3 - 47.7)}{3600} = 29 \text{ kW}$	$U = \frac{\text{전열량의 변화량 [kJ]}}{\text{수분의 변화량 [kg]}}$ (6) 가습열량(Q_L) $Q_L = \dots = \frac{9000 \times (58.7 - 47.7)}{3600} = 27.5 \text{ kW}$
920p	② 바닥 : $l = \frac{0.022 \times 1 \times (30 - 15) \times 3600}{41.8 \times 1000} \times \dots$	② 바닥 : $l = \frac{0.022 \times 1 \times (15 - 0) \times 3600}{41.8 \times 1000} \times \dots$
921p	밀폐시 3째줄 $= \frac{(500 \times 1.5) \times 200}{9800} = 15.306 \approx 15.31 \text{ mAg}$	$= \frac{(500 \times 1.5) \times 200}{9800} = 15.306 \approx 15.31 \text{ mAg}$ 삭제
934p	맨밀줄 $L = \dots = 332.285 \approx 331.43 \text{ L/min}$	$L = \dots = 332.285 \approx 332.29 \text{ L/min}$
944p	$= \frac{(5 + 10 + 3 + 5 + 5) \times 0.1 + \dots}{1000}$ $= 93.884 \approx 93.88 \text{ Pa}$	$= \frac{(5 + 10 + 3 + 5 + 5 + 2) \times 0.1 + \dots}{1000}$ $= 74.676 \approx 74.68 \text{ Pa}$
946p	1킬에서 층고, 천장고 2.3m 아래 출입문 1m x 1.2m	1킬에서 층고, 천장고 3m 아래 출입문 1m x 2m
945p	표에서 바닥재 정	표에서 바닥재 질
947p	밀에서 7째줄 $h_6 = h_1 (h_3 - h_4) = 400 - \dots$	$h_6 = h_1 - (h_3 - h_4) = 400 - \dots$
949p	밀에서 8째줄 $\Delta t = \frac{1}{1.2 \times 1.11 \times 1.01} = 0.743 \approx 0.74^\circ\text{C}$ 밀에서 6째줄 $\Delta t = \frac{0.35}{1.2 \times 1.11 \times 1.01} = 0.743 \approx 0.26^\circ\text{C}$ $\therefore$ 송풍기와 덕트의 $\Delta t = 0.74 + 0.26 = 1.0^\circ\text{C}$	$\Delta t = \frac{1}{(1/0.83) \times 1.11 \times 1.01} = 0.740^\circ\text{C}$ $\Delta t = \frac{1}{(1/0.83) \times 1.11 \times 1.01} = 0.259^\circ\text{C}$ $\therefore$ 송풍기와 덕트의 $\Delta t = 0.740 + 0.259 = 0.999 \approx 1.0^\circ\text{C}$
970p	조건 6. 냉각관의 $\dots$ 열전달률 : $2.97 \text{ W/m}^2 \text{ K}$	조건 6. 냉각관의 $\dots$ 열전달률 : $2.79 \text{ W/m}^2 \text{ K}$

페이지	강 초	정 정
949p	밑에서 2째줄 $h_4 = \dots h_3 = 39.6 \text{ kJ/kg}$ 이다.	$h_4 = \dots h_5 = 39.6 \text{ kJ/kg}$ 이다.
961p	위에서 7째줄 $\therefore$ 물과 강의 $\dots = 186 + 823.6 + \dots$	$\therefore$ 물과 강의 $\dots = 186 + 823.68 + \dots$
970p	조건 6. 냉각관의 브라인측 열전달률 : $2.97 \text{ kW/m}^2 \text{K}$	6. 냉각관의 브라인측 열전달률 : $2.79 \text{ kW/m}^2 \text{K}$
중간	외표면적기준 $\frac{1}{K} = \frac{1}{\alpha_o} + m \left(\frac{l}{\lambda} + \frac{1}{\alpha_i} + f \right)$ $\frac{1}{K} = \frac{1}{0.7} + \frac{32}{27.2} \times \left(0 + \frac{1}{2.79} + \dots \right)$ $\therefore K = \frac{1}{2.05259} = \dots$ $\dot{Q} = K \cdot A_o \cdot \Delta t_m = K \cdot A_o \cdot (t_{bm} - t_e)$ $\therefore A_o = \frac{\dot{Q}}{K \cdot (t_{bm} - t_e)} = \dots$	외표면적기준 $\frac{1}{K_o} = \frac{1}{\alpha_o} + m \left(\frac{l}{\lambda} + \frac{1}{\alpha_i} + f_i \right)$ $\frac{1}{K_o} = \frac{1}{0.7} + \frac{32}{27.2} \times \left(0 + \frac{1}{2.79} + \dots \right)$ $\therefore K_o = \frac{1}{2.05259} = \dots$ $\dot{Q} = K_o \cdot A_o \cdot \Delta t_m = K_o \cdot A_o \cdot (t_{bm} - t_e)$ $\therefore A_o = \frac{\dot{Q}}{K_o \cdot (t_{bm} - t_e)} = \dots$
18p	중간 $\dot{Q} = K \cdot A_o (t_o - t_i)$ 행태이므로 $\frac{1}{K} = \frac{A_o}{\alpha_o A_o} + \frac{l A_o}{\lambda A_i} + \frac{A_o}{\alpha_i A_i} + \frac{f_i A_o}{A_i}$ 밑 $\dot{Q} = K \cdot A_i (t_o - t_i)$ 행태이므로 $\frac{1}{K} = \frac{A_i}{\alpha_o A_o} + \frac{l A_i}{\lambda A_i} + \frac{A_i}{\alpha_i A_i} + \frac{f_i A_i}{A_i}$	$\dot{Q} = K_o \cdot A_o (t_o - t_i)$ 행태이므로 $\frac{1}{K_o} = \frac{A_o}{\alpha_o A_o} + \frac{l A_o}{\lambda A_i} + \frac{A_o}{\alpha_i A_i} + \frac{f_i A_o}{A_i}$ $\dot{Q} = K_i \cdot A_i (t_o - t_i)$ 행태이므로 $\frac{1}{K_i} = \frac{A_i}{\alpha_o A_o} + \frac{l A_i}{\lambda A_i} + \frac{A_i}{\alpha_i A_i} + \frac{f_i A_i}{A_i}$
19p	㉠ 외표면적 기준 열통과율 $\dot{Q} = K \cdot A_o (t_o - t_i)$ $\frac{1}{K} = \frac{A_o}{\alpha_o A_o} + \frac{f_o A_o}{A_o} + \frac{l A_o}{\lambda A_i} + \frac{A_o}{\alpha_i A_i}$ ㉡ 내표면적 기준 열통과율 $\dot{Q} = K \cdot A_i (t_o - t_i)$ $\frac{1}{K} = \frac{A_i}{\alpha_o A_o} + \frac{f_o A_i}{A_o} + \frac{l A_i}{\lambda A_i} + \frac{A_i}{\alpha_i A_i}$	㉠ 외표면적 기준 열통과율 $\dot{Q} = K_o \cdot A_o (t_o - t_i)$ $\frac{1}{K_o} = \frac{A_o}{\alpha_o A_o} + \frac{f_o A_o}{A_o} + \frac{l A_o}{\lambda A_i} + \frac{A_o}{\alpha_i A_i}$ ㉡ 내표면적 기준 열통과율 $\dot{Q} = K_i \cdot A_i (t_o - t_i)$ $\frac{1}{K_i} = \frac{A_i}{\alpha_o A_o} + \frac{f_o A_i}{A_o} + \frac{l A_i}{\lambda A_i} + \frac{A_i}{\alpha_i A_i}$
947p 954p	 947p  954p	 947p  954p

페이지	강 조	정 정
24p	 당초 선도가 틀린 것은 아닙니다. 좀더 일반적인 선도로 바뀐것입니다.	 당초 선도가 틀린 것이 아닙니다. 좀더 일반적인 선도로 바뀐것 입니다.
32p	위에서 4째 ~ 5째 줄 사용 냉매로는 고온측에는 압력이 높아야 하므로 고압냉매가 사용된다.	위에서 4째 ~ 5째 줄 고온측 냉매 : 필요응축온도 (예, 30°C) 에서 응축압력이 낮은 냉매 사용 저온측 냉매 : 필요증발온도 (예, -100°C) 에서 증발압력이 높은 냉매 사용
54p	위에서 8째 줄 $= \frac{L \cdot C \cdot t}{L} = C \cdot t' = t'$ 위에서 12째 줄 열수분비 $u = \frac{\Delta h}{\Delta x} = C \cdot t = t$	$= \frac{L \cdot C \cdot t}{L} = C \cdot t' = t'$ ee 열수분비 $u = \frac{\Delta h}{\Delta x} = C \cdot t = t$ ee
934p	밑에서 4째 줄 $A_f = \frac{Q_c}{V_f} = \frac{15000}{3 \times 3600} = 1.388 \div 1.39 \text{ m/s}$	$A_f = \frac{Q_c}{V_f} = \frac{15000}{3 \times 3600} = 1.388 \div 1.39 \text{ m}^2$