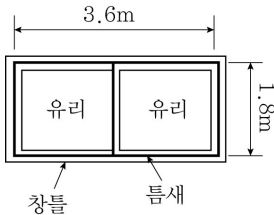
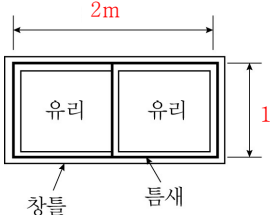
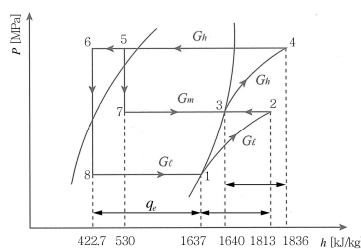
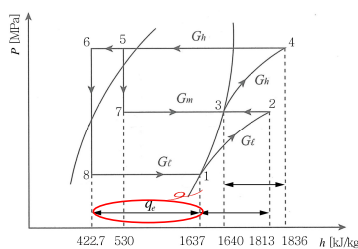


2026년 공조실기 정오표

2026.7.1.

페이지	변경 전	변경 후
I 권	315p 풀이 3째줄 $q_e = \frac{G_L(h_1 - h_8)}{G} = \frac{G_L}{G_h}(h_1 - h_8)$ 여기서, 총 냉매량 G 는 ~	$q_e = \frac{Q_e}{G_t} = \frac{G_L(h_1 - h_8)}{G_t} = \frac{G_L}{G_h}(h_1 - h_8)$ 여기서, 총 냉매량 G_t 는 ~
	353p, 440p, 617p, 621p 풀이 3째줄 $q_e = \frac{G_L(h_1 - h_8)}{G} = \frac{G_L}{G_h}(h_1 - h_8)$ 여기서, 총 냉매량 G 는 ~	$q_e = \frac{Q_e}{G_t} = \frac{G_L(h_1 - h_8)}{G_t} = \frac{G_L}{G_h}(h_1 - h_8)$ 여기서, 총 냉매량 G_t 는 ~
	488p 위에서 6째줄 $Q_e = G_L \times q_e = G_L(h_1 - h_8)$	$Q_e = G_L \times q_e = G_L(h_1 - h_8)$
II 권	609p 위에서 9째줄 • 성적계수 $COP = \frac{Q_c}{W_L + W_H}$ $= \frac{G_L(h_b - h_a)}{G_L(h_c - h_b) + G_H(h_e - h_f)}$ 위에서 11째줄 $= \frac{(h_b - h_a)}{(h_c - h_b) + \frac{h_d - h_i}{h_e - h_h} \times (h_e - h_f)}$	• 성적계수 $COP = \frac{Q_c}{W_L + W_H}$ $= \frac{G_L(h_b - h_a)}{G_L(h_c - h_b) + G_H(h_f - h_e)}$ $= \frac{(h_b - h_a)}{(h_c - h_b) + \frac{h_d - h_i}{h_e - h_h} \times (h_f - h_e)}$
	622p 문제 7번 풀이 풀이 송풍기 상사법칙을~ 가. 압력비 (P_2/P_1)	풀이 송풍기 상사법칙을~ $\frac{Q_2}{Q_1} = \frac{N_2}{N_1} \text{ 이므로 } \frac{N_2}{N_1} = \frac{600}{500} \text{ 이다.}$ 가. 압력비 (P_2/P_1)
	650p 문제 10번 2째줄 ~+120Pa이다.	~+125Pa이다.
	655p 풀이 2째줄 ① - / - SS - - - 풀이 3째줄 ② - / - SR - - -	① - / - SS - / - ② - / - SR - / -
	643p 나. 압축일량 다. 성적계수 내용 일부 수정	이패스코리아 홈페이지 - 공조냉동 - 게시판 -자료실에 업로드 됨

페이지	변경 전	변경 후
II 권	352p 문제9. 3째줄 과 같을 때 다음 물음에 답하시오.	과 같을 때 다음 물음에 답하시오.
	631p (5) 공기 냉각기의 냉각열량(q_{CC})	마. 공기 냉각기의 냉각열량(q_{CC})
	631p 참고 바로 위 $\therefore q_{CC} = G \cdot \Delta h = \rho Q \cdot \Delta h$ $= 1.2 \times 8,000 \times (60 - 42) = 172800 \text{ kJ/h}$	$\therefore q_{CC} = G \cdot \Delta h = \rho Q \cdot \Delta h$ $= \frac{1.2 \times 8,000 \times (60 - 42)}{3600} = 48 \text{ kW}$
I 권	117p 	
II 권	487p 	
II 권	456p (5) 속도에 의한 마찰손실 수두(mAq)를 구하시오.	(5) 속도에 의한 마찰손실 수두(mAq)를 구하시오.
II 권	457p (5) 속도에 의한 마찰손실수두(mAq)	(5) 속도에 의한 마찰손실 수두(mAq)
II 권	353p (2)저단 냉매 순환량(G_L) $G_L = G_h \frac{h_3 - h_4}{h_2 - h_5}$ 이고 $G_h = \frac{Q_c}{q_e}$ 이므로 $= \frac{Q_c}{q_e} \times \frac{h_3 - h_4}{h_2 - h_5} = \frac{200}{149.31} \times \frac{627 - 452}{643 - 425}$ $= 1.075 \approx 1.08 \text{ kg/s}$	(2)저단 냉매 순환량(G_L) $Q_c = G_L (h_1 - h_6)$ 이므로 $G_L = \frac{Q_c}{h_1 - h_6} = \frac{200}{611 - 425}$ $= 1.075 \approx 1.08 \text{ kg/s}$
I 권 II 권	(2) 송풍기 토출정압(P_S)	(2) 송풍기 토출정압(P_{S2})
	(1) 장방향 덕트 크기 결정, Z-F구간 마찰손실 Z-F구간 총 마찰손실 = 50 + 25 = 75Pa	(1) 장방향 덕트 크기 결정 및 Z-F구간 마찰손실 Z-F구간 총 마찰손실 = 50 + 25 + 50 + 50 = 175Pa
	송풍기 토출정압 = 토출전압 - 토출측동압 토출전압 P_{T2} = 직관마찰손실 + 분기부, 곡관마찰손실 + 취출구저항 + 댐퍼저항 = 50 + 25 + 50 + 50	• 송풍기 토출정압 = 토출전압 - 토출측동압 • 송풍기 토출전압 P_{T2} = 175Pa (Z-F구간의 총 마찰손실이 송풍기 토출전압이다.)
	\therefore 송풍기 토출정압 $P_{S2} = P_{T2} - P_{V2} = P_{T2} - \frac{1}{2} \rho v_2^2$	송풍기 토출정압 $P_{S2} = P_{T2} - P_{V2} = P_{T2} - \frac{1}{2} \rho v_2^2$