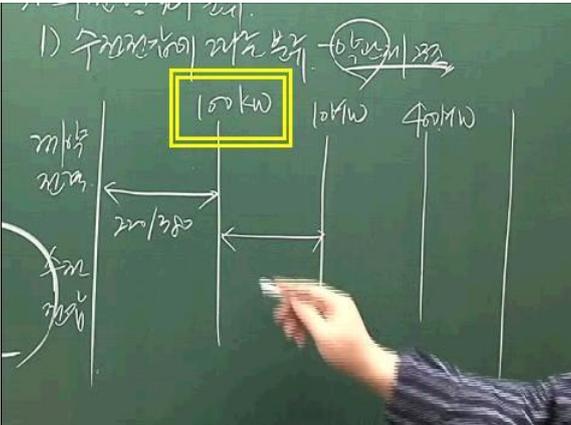
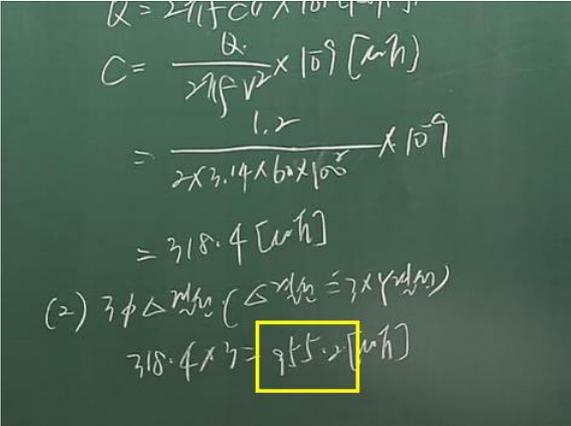


날 짜		튜 터	송영주
강 좌 명	[E 1667] 건축전기설비기술사(신규)→ 제1편. 전원설비 및 접지설비 : 송영주		
	[L 1561] ⑥ [건축전기설비기술사]-전원설비 및 접지설비		
범 위	2차시 전원설비 - 수변전기본계획1→ 건축물 수전방식 장,단점 (10:35~)		
교 재	[ISBN 2482] 건축전기설비기술사 Vol.2 전원설비 및 접지설비→ p4		
참 고 이 미 지			
			
오 류		수 정	
100kW		500 [kW]	

날 짜		튜 터	송영주
강 좌 명	[E 1667] 건축전기설비기술사(신규)→ 제1편. 전원설비 및 접지설비 : 송영주		
	[L 1561] ㉔ [건축전기설비기술사]-전원설비 및 접지설비		
범 위	15차시 전원설비 - 전력용 콘덴서2→ 전력용 콘덴서(2)-4(05:09~)		
교 재	[ISBN 2482] 건축전기설비기술사 Vol.2 전원설비 및 접지설비→ p187		
참 고 이 미 지			
<p>(2) 3상 △ 결선</p> $Q_c = 6\pi f C V^2 \times 10^{-9} [\text{kVA}] \rightarrow C = \frac{Q_c}{6\pi f V^2} \times 10^9 [\mu\text{F}]$ $C = \frac{1.2}{6 \times 3.14 \times 60 \times 100^2} \times 10^9 [\mu\text{F}]$ $= 955.2 [\mu\text{F}]$ 			
오 류		수 정	
955.2[μF]		106.13[μF]	

날 짜		튜 터	송영주
강 좌 명	[E 1667] 건축전기설비기술사(신규)→ 제1편. 전원설비 및 접지설비 : 송영주		
	[L 1561] ㉔ [건축전기설비기술사]-전원설비 및 접지설비		
교 재	[ISBN 2482] 건축전기설비기술사 Vol.2 전원설비 및 접지설비→ p188		
참 고 이 미 지			
<p>2 전력용 콘덴서의 용량[μF] 변환</p> <p>(1) 1상, 3상 Y 결선</p> $Q_c = 2\pi f C V^2 \times 10^{-9} [\text{kVA}] \rightarrow C = \frac{Q_c}{2\pi f V^2} \times 10^9 [\mu\text{F}]$ $C = \frac{4.366}{2 \times 3.14 \times 60 \times 380^2} \times 10^9 [\mu\text{F}]$ $= 8.91 [\mu\text{F}]$			
오 류		수 정	
8.91[μF]		80.20[μF]	

날 짜		류 터	송영주
강 좌 명	[E 1667] 건축전기설비기술사(신규)→ 제1편. 전원설비 및 접지설비 : 송영주		
	[L 1561] ⑥ [건축전기설비기술사]-전원설비 및 접지설비		
범 위	19차시 전원설비 - 계기용 변압기→ 계기용 변압기(PT) 선정시 고려사항(2)(18:20~)		
교 재	[ISBN 2482] 건축전기설비기술사 Vol.2 전원설비 및 접지설비→ p244		
참 고 이 미 지			
<p>2. 이유 설명</p> <p>(1) ZCT로 지락을 검출하는 것은 일반적으로 비접지 계통에서 사용된다. 그러나 3상 4선식의 다중 접지 계통에서도 사용할 수 있다.</p> <p>(2) 3상 4선식에서 중성선을 포함해서 3상으로 모두 ZCT를 관통시키면 [그림 1]과 같이 부하 불평형에 관계없이 항상 $I_a + I_b + I_c + I_n = 0$이 되기 때문에 ZCT 2차측에는 전류가 흐르지 않는다.</p>			
오 류		수 정	
$I_a + I_b + I_c + I_n = 0$		$I_a + I_b + I_c + (-I_n) = 0$	