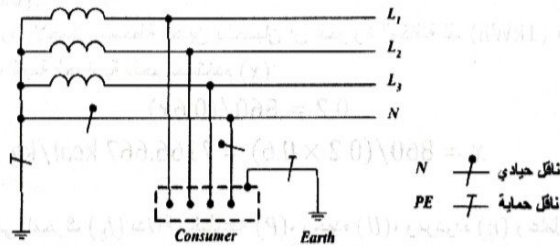


القسم الأول/ 24 درجة يتألف من ستة أسئلة يُطلب الإجابة عليها جميعها.

- (1) أبدأ إجابتي بذكر مزايا محطات التوليد الحرارية (السطران الأولان)، وأتبعها بما يؤخذ عليها من عيوب. (ست درجات)
- لا يتعلق التوليد فيها بحالة الطقس بفضل إمكانية تخزين الوقود الأولي بكميات كبيرة نسبياً.
 - إمكانية القيام بالتوليد المركب والمشارك.
 - تعتمد على الوقود الأحفوري القابل للنضوب مع مرور الزمن.
 - تعدّ من أكبر ملوثات البيئة. إذ تولد الغازات المسببة لظاهرة الاحتباس الحراري كغازي أول وثاني أكسيد الكربون، وأكاسيد الأزوت وغيرها...
- (2) أبين تالياً وظيفتي آليتي الفصل في قواطع الحماية الآلية. (درجتان)
- آلية الفصل الحرارية: الحماية من تيار التحميل الزائد (Overload).
 - آلية الفصل المغناطيسية: الحماية من تيارات القصر (Short-Circuit Current).
- (3) حول القاطع التفاضلي. (أربع درجات)
- يؤمن القاطع التفاضلي الحماية من الصدمات الناجمة التيار المتسرب إلى الأرض. أما نوعه الشائع الاستخدام في المباني السكنية فيتمتع بحساسية مقدارها (30mA).
- (4) أقدم فيما يلي أبرز عيوب المنصهرة (Fuse) والأثر غير المرغوب الناجم عنه. (أربع درجات)
- تعمل المنصهرات المركبة على الأطوار الثلاثة بشكل مستقل، فيؤدي انصهار إحداها إلى انقطاع التغذية عن الطور المعني واستمرارها على الطورين الآخرين.
 - ينجم عن ذلك مشاكل فنية في دارات تغذية المحركات. ولهذا السبب لا يُنصح باستخدامها في حماية المحركات والمحولات من التحميل الزائد.
- (5) يبين الشكل التالي مخططاً كهربائياً لنظام التأريض (TT) المعمول به في شبكات التوزيع. (ست درجات)



- (6) يدلّ الرمزان الواردان في النصّ عما يلي: (درجتان)
- أ. مفتاح تبادل
ب. مصباح فلوريسانت

القسم الثالث/ 44 درجة يتضمن مسألتين يُطلب حلّهما كليهما.

- (1) مسألة الإنارة. (أربع عشرة درجة)
- يُحسب عدد المصابيح اللازمة لإنارة القاعة بالسوية المطلوبة (300Lux) من القانون التالي:
- $$N = \frac{E \times L \times W}{\phi \times UF \times MF} = \frac{300 \times 8 \times 5}{2000 \times 0.54 \times 0.8} \approx 14 \text{ lamps}$$
- نعلم قيمة الارتفاع الهندسي للمصباح ($H_m = 2m$) والنسبة ($SHR = 1.25$). فنحسب المسافة بين صفوف المصابيح كما يلي:
 - نحسب عدد الصفوف (n_r) مع تقريب الناتج إلى أقرب عدد طبيعي إذا لزم الأمر، ثم نحسب عدد المصابيح في كل صف (n_l):
- $$S = SHR \times H_m = 1.25 \times 2 = 2.5m$$
- $$n_r = W/S = 5/2.5 = 2 \text{ rows}$$
- $$n_l = N/n_r = 14/2 = 7 \text{ lamps per row}$$
- (2) مسألة الورشة الصناعية وتعويض الاستطاعة الردية. (ثلاثون درجة)

- نستخدم التنبيلين 1 و 2 للإشارة إلى مصابيح الإثارة والمحرك التحريضي، ثم نحسب قيمة الاستطاعة الردية لكل منهما:

$$\begin{aligned} \cos \varphi_1 &= 1.0 & \Rightarrow & \tan \varphi_1 = 0 \\ \cos \varphi_2 &= 0.8 & \Rightarrow & \tan \varphi_2 \approx 0.75 \end{aligned}$$

$$Q_1 = P_1 \tan \varphi_1 = 2 \times 0 = 0$$

$$Q_2 = P_2 \tan \varphi_2 = 10 \times 0.75 = 7.5 \text{ kVAr}$$

- نصب الاستطاعة الكلية الفعلية والردية. إذ نجمع الاستطاعة الفعلية لكلا الحملين جمعا جبريا، ونكرر الأمر مع الاستطاعة الردية:

$$P = P_1 + P_2 = 2 + 10 = 12 \text{ kW}$$

$$Q = Q_1 + Q_2 = 0 + 7.5 = 7.5 \text{ kVAr}$$

- نحسب الاستطاعة الظاهرية الكلية التي يقدمها المصدر للورشة، ثم نحسب قيمة عامل الاستطاعة الذي يعمل عليه:

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2} = \sqrt{12^2 + 7.5^2} = 14.151 \text{ kVA}$$

$$\cos \varphi = P/S = 12/14.151 \approx 0.848$$

- نجد النسبة المثلثية ($\tan \varphi$) قبل التعويض الردي وبعده، ثم نحسب الاستطاعة الردية (Q_C) اللازم تعويضها على مدخل الورشة:

$$\cos \varphi = 0.848 \quad \Rightarrow \quad \tan \varphi \approx 0.625$$

$$\cos \varphi' = 0.93 \quad \Rightarrow \quad \tan \varphi' \approx 0.395$$

$$Q_C = P(\tan \varphi - \tan \varphi') = 12(0.625 - 0.395) = 2.76 \text{ kVAr}$$

القسم الثاني/ 32 درجة يتضمن مسألتين يُطلب حلها كالتالي.

(ثماني درجات)

- (1) مسألة محطة التوليد البخارية.

- نفرض أن القيمة الحرارية للفحم المستخدم (x)، فتكون الحرارة الناتجة عن احتراق (0.6 kg) منه لتوليد (1 kWh) من الطاقة الكهربائية هي ($0.6x \text{ kcal}$).

- نعوض في علاقة المردود الإجمالي للمحطة آخذين بالحسبان أن الحرارة المكافئة لـ (1 kWh) من الطاقة الكهربائية المولدة هي (860 kcal)، ثم نحسب القيمة الحرارية للفحم المستخدم (x):

$$0.2 = 860 / (0.6x)$$

$$x = 860 / (0.2 \times 0.6) = 7166.667 \text{ kcal/kg}$$

(2) مسألة الكابل.

(أربع وعشرون درجة)

- نحسب تيار العمل الطبيعي للمحرك (I_b) بدلالة استطاعته (P)، وجهده (U)، ومردوده (η) وعامل استطاعته ($\cos \varphi$)، ثم نحسب - من دون نسيان عامل تصحيح التمديد (K) - السعة الأمبيرية المصححة للكابل (I_c) ونقارنها مع سعته القياسية ($I_z = 135 \text{ A}$).

$$I_b = \frac{P}{\sqrt{3} U_N \eta \cos \varphi} = \frac{40 \times 1000}{\sqrt{3} \times 400 \times 0.9 \times 0.85} = 75.47 \text{ A}$$

$$I_c = I_b / K = 75.47 / 0.6 = 125.783 \text{ A} < 135 \text{ A}$$

- ما دام ($I_c < I_z$) فاختبار التحمل الحراري للكابل محقق ويمكن استخدامه في تغذية المحرك.

ملاحظة: يمكن اختبار قدرة التحمل الحراري للكابل بطريقة أخرى إذ نصب السعة المصححة من جداء السعة القياسية وعامل التصحيح، ثم نقارنها مع تيار العمل الطبيعي للمحرك.

$$I_c = K I_z = 0.6 \times 135 = 95.18 \text{ A} > I_b$$

- نحسب هبوط الجهد (Δu)، ثم نحسب هبوط الجهد النسبي ($\Delta u\%$) ونقارنه مع القيمة المسموح بها (5%):

$$\Delta u = k I_b \ell (r_0 \cos \varphi + x_0 \sin \varphi)$$

$$\Delta u = \sqrt{3} \times 75.47 \times 0.06 \times (0.9 \times 0.85 + 0.08 \times 0.527) = 6.331 \text{ V}$$

$$\Delta u\% = \frac{\Delta u}{U} \times 100 = \frac{6.331}{400} \times 100 = 1.583\%$$

- إن ($\Delta u\% < 5\%$)، ومنه نستنتج أن شرط هبوط الجهد محقق على الكابل.

د. م. عصام حسامو

التهنى