



جامعة تشرين

كلية الهندسة التقنية

قسم الأتمتة الصناعية

-السنة الثالثة-

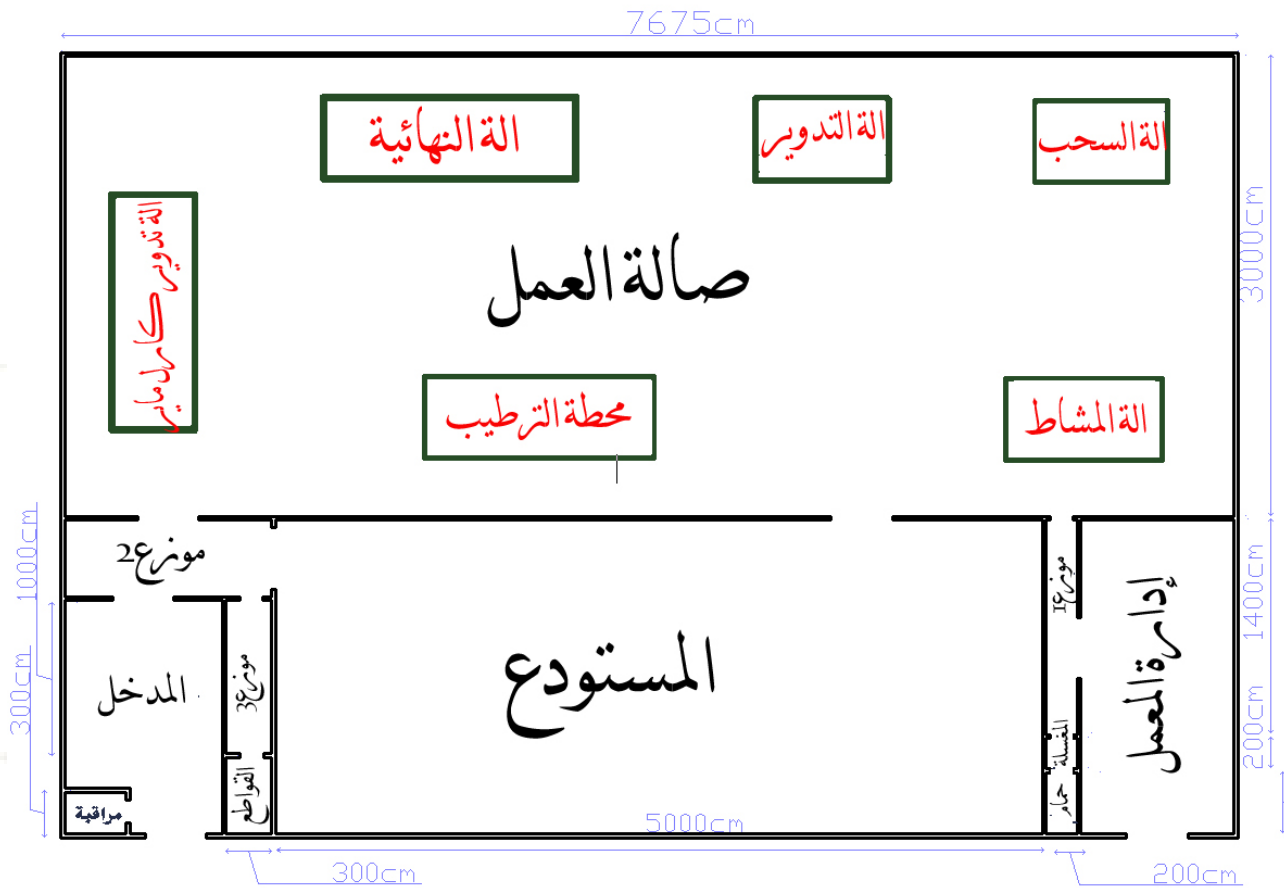
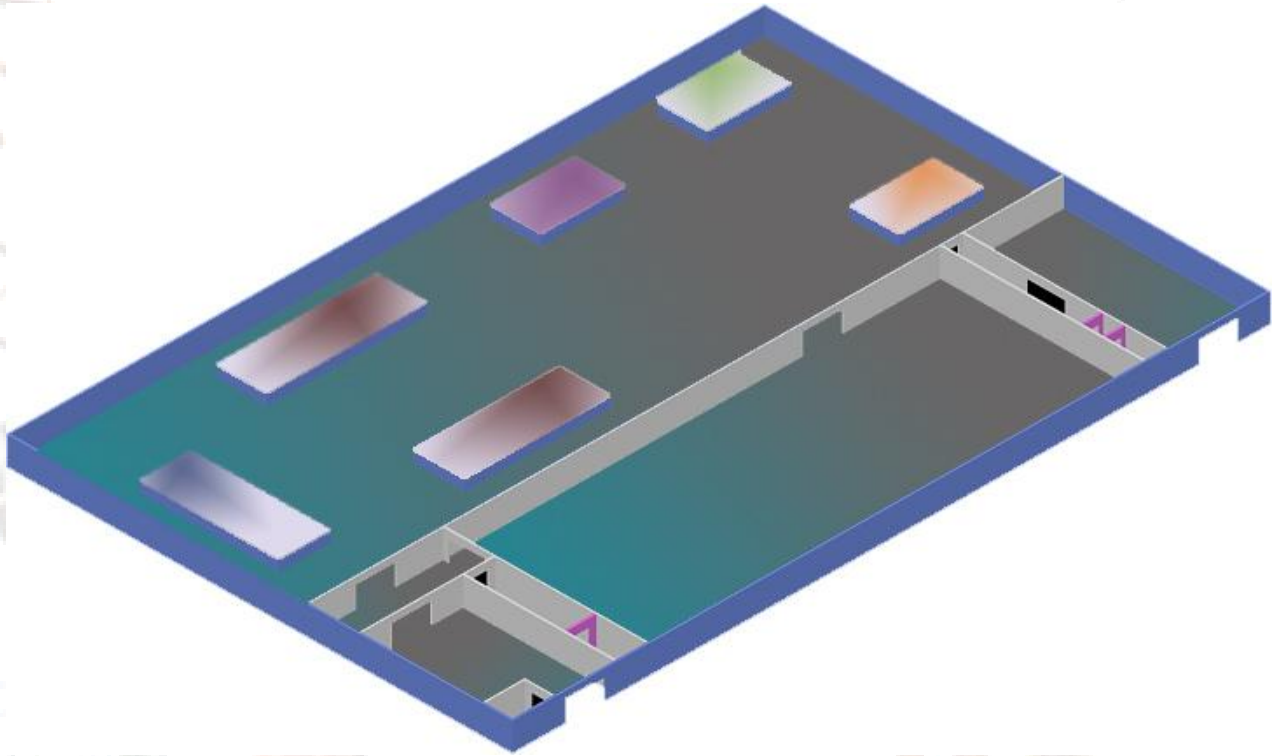
دراسة كهربائية هندسية لمنشآت صناعية

(معمل نسج)

تنفيذ

محمد عبد الرحمن الهرباوي

تخطيط وإمplement للمعمل



يتألف المعدل من

١- صالة العمل. ٢- المدسورة. ٣- إدارة القدر. ٤- غرفة القواطع.

٥- الحمام. ٦- المغسلة. ٧- موزع. ٨- موزع. ٩.

١٠- المحرك.

الاستطاعة

* استطاعة الآلات المعدل (آلة المناط: 36.08 KW + آلة السحب: 25.04KW +

آلة النهائية: 72.92KW + آلة تدوير كابل ماير: 40KW + محطة

الترطيب: 82.25KW + آلة البرج: 27KW) = 310.29KW

* استطاعة الإنارة: 77.5 كيلو وات

* استطاعة كامل المعدل = استطاعة الآلات المعدل + استطاعة الإنارة = 957.79 كيلو وات

دراسة الإنارة

أولاً- صالة العمل:

طول الصالة: $L=75[m]$ عرض الصالة: $W=30[m]$ ارتفاع الصالة: $H=6[m]$

تدلي المصباح عن السقف: $H1=2[m]$ ارتفاع سوية العمل عن سطح الأرض: $H2=1[m]$

ارتفاع سوية العمل: $h=H-(H1+H2)=6-(2+1)=3[m]$

عامل المكان K :

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{75 \times 30}{3 \times (2 + 1)} = 250$$

الإنارة المقترحة بمصابيح فلورنسات إنارة مباشرة **باستطاعة 50W**، نختار عامل الاستعمال U من الجدول الخاص بمصباح الفلورنسات نجد: $U=0.65$ ونختار شدة الإنارة اللازمة من الجدول نجد: $E=600LUX$ الفيض الضوئي الكلي اللازم للمكان المدروس:

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times L \times W}{U \times k} = \frac{600 \times (75 \times 30)}{0.65 \times 1.4} = 1483516.484 [LUX]$$

حيث k هو عامل الانساخ، نأخذه من الجدول الخاص بالمصباح وحسب المنشأة: $k=1.4$.

وعدد الأجهزة (مصباح الفلورنسات) يكون وفق التالي:

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{1483516.484}{2 \times 2500} = 596$$

n : عدد المصابيح في الجهاز الواحد ، ϕ : الفيض الضوئي للمصباح الواحد.

ثانياً - المستودع:

طول المستودع: $L=50[m]$ عرض المستودع: $W=20[m]$ ارتفاع المستودع: $H=6[m]$

تدلي المصباح عن السقف $H1=2[m]$ ارتفاع سوية العمل عن سطح الأرض $H2=1[m]$

ارتفاع سوية العمل $h=H-(H1+H2)=6-(2+1)=3[m]$

عامل المكان K :

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{50 \times 20}{3 \times (2 + 1)} = 111$$

الإضاءة المقترحة مصابيح فلورنسات إنارة مباشرة **باستطاعة 50W**، نختار عامل الاستعمال U من الجدول

الخاص بمصباح الفلورنسات نجد: $U=0.65$ ونختار شدة الإنارة اللازمة من الجدول نجد: $E=600LUX$

الفيض الضوئي الكلي اللازم للمكان المدروس:

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times L \times W}{U \times k} = \frac{600 \times (50 \times 20)}{0.65 \times 1.4} = 659340.6593[LUX]$$

حيث k هو عامل الانساخ، نأخذه من الجدول الخاص بالمصباح وحسب المنشأة: $k=1.4$.

وعدد الأجهزة (مصابيح الفلورنسات) يكون وفق التالي:

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{1483516.484}{2 \times 2500} = 596$$

n : عدد المصابيح في الجهاز الواحد ، ϕ : الفيض الضوئي للمصباح الواحد.

وبنفس الطريقة نتابع حسابات الإضاءة للأقسام التالية.

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{10 \times 20}{3 \times (2 + 1)} = 22$$

ثالثاً - إضاءة القسم:

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (10 \times 20)}{0.65 \times 1.4} = 131868.1319 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{131868.1319}{2 \times 2500} = 26$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{3 \times 5}{3 \times (2 + 1)} = 1.66$$

رابعاً - غرفة القواطع:

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (3 \times 5)}{0.65 \times 1.4} = 9890.10989 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{9890.10989}{2 \times 2500} = 2$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{2 \times 4}{3 \times (2 + 1)} = 0.88$$

خامساً - الحمام:

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (2 \times 4)}{0.65 \times 1.4} = 5274.725275 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{5274.725275}{2 \times 2500} = 1$$

سادساً - المغسلة:

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{2 \times 2}{3 \times (2 + 1)} = 0.44$$

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (2 \times 2)}{0.65 \times 1.4} = 2637.362637 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{2637.362637}{2 \times 2500} = 1$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{2 \times 14}{3 \times (2 + 1)} = 3.11$$

سابعاً - الموزع ١ :

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (2 \times 14)}{0.65 \times 1.4} = 18461.53846 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{18461.53846}{2 \times 2500} = 4$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{13 \times 5}{3 \times (2 + 1)} = 7.22$$

ثامناً - الموزع ٢ :

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (13 \times 5)}{0.65 \times 1.4} = 42857.14286 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{42857.14286}{2 \times 2500} = 9$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{3 \times 10}{3 \times (2 + 1)} = 3.33$$

ثاسعاً - الموزع ٣ :

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (3 \times 10)}{0.65 \times 1.4} = 19780.21978 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{19780.21978}{2 \times 2500} = 4$$

$$K = \frac{L \times W}{h(H1 + H2)} = \frac{4 \times 3}{3 \times (2 + 1)} = 1.33$$

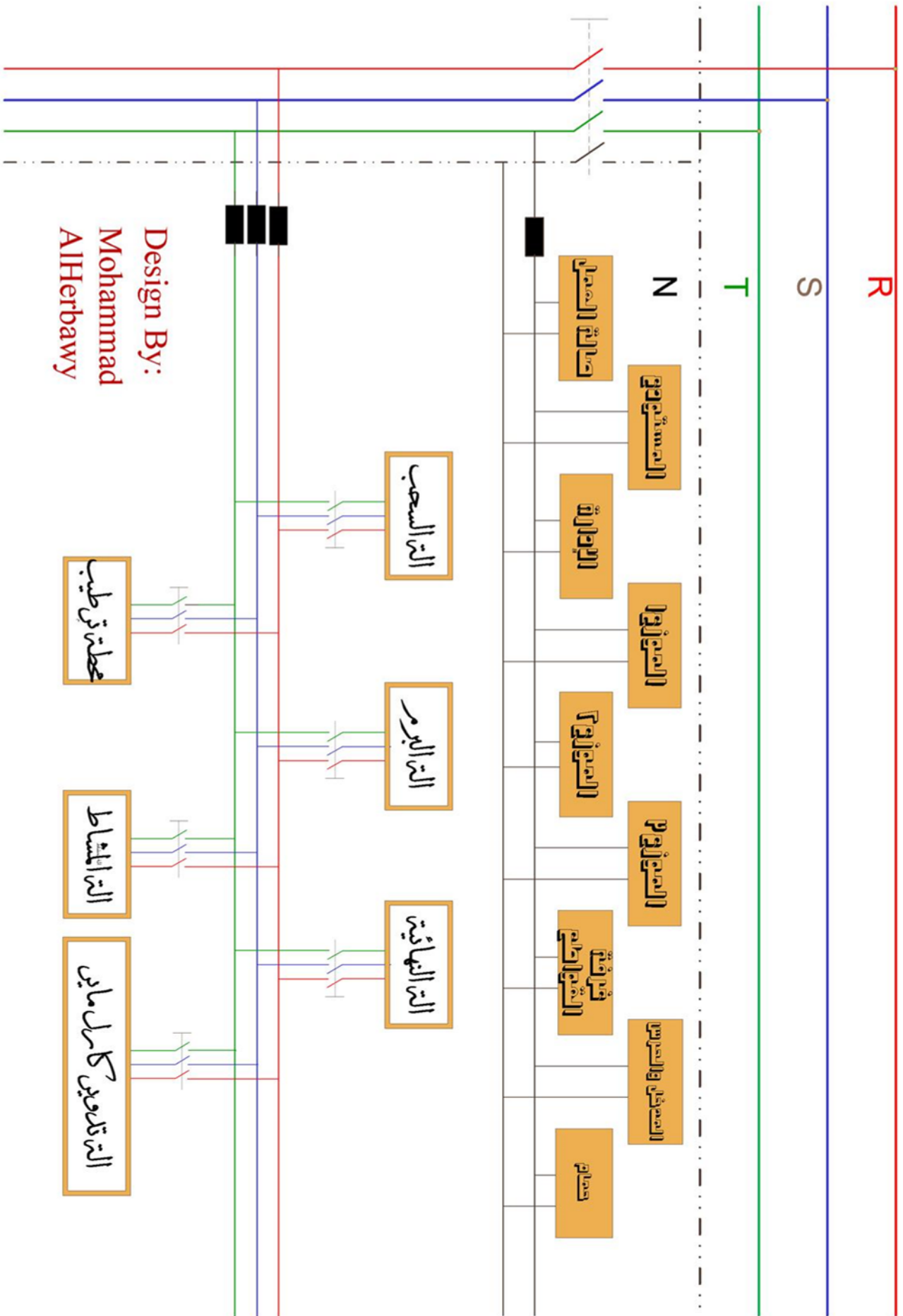
عاشراً - المحرس :

$$\phi_{\zeta} = \frac{E \times A}{U \times k} = \frac{600 \times (4 \times 3)}{0.65 \times 1.4} = 7912.087912 LUX$$

$$N = \frac{\phi_{\zeta}}{n\phi} = \frac{7912.087912}{2 \times 2500} = 2$$

حساب استقامة الإضاءة

القسم	الاستطاعة اللازمة للإنارة
صالة العمل:	$P = 596 \times 2 \times 50 = 59600W$
المستودع:	$P = 130 \times 2 \times 50 = 13000W$
إدارة القسم:	$P = 26 \times 2 \times 50 = 2600W$
غرفة القواطع:	$P = 2 \times 2 \times 50 = 200W$
الحمام:	$P = 1 \times 2 \times 50 = 100W$
المغسلة:	$P = 1 \times 2 \times 50 = 100W$
الموزع ١:	$P = 4 \times 2 \times 50 = 400W$
الموزع ٢:	$P = 9 \times 2 \times 50 = 900W$
الموزع ٣:	$P = 4 \times 2 \times 50 = 400W$
المحرس:	$P = 2 \times 2 \times 50 = 200W$
المجموع:	$P_{TOTL} = 77.5KW$



Design By:
Mohammad
AlHerbawy

مقطع الناقل (mm ²)	تيار التسخين بالسومح I _D (A)	
	كابل ثنائي (ألومنيوم)	كابل ثلاثي (ألومنيوم)
10	44	38
16	59	51
25	79	69
35	98	86
50	118	110
70	150	133
95	181	161
120	210	186
150	243	218

الجدول (1)

حساب مقاطع الكبلات أحادية الطور لخطوط الإنارة و المقاطع الألي لكل كبل

الكبل رقم 1:

هذا الكبل مخصص لإنارة صالة العمل.

استطاعة إنارة المكان P: 59.6KW ، هبوط الجهد المسموح به %ΔUD : 3% ، طول الكبل L: 55m

حساب مقطع الكبل :

$$F = \frac{2 * 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 * 10^5 * 59.6 * 55}{3 * 220^2 * 32} = 141 \text{mm}^2$$

إن أقرب مقطع نظامي هو F=150mm²

من الجدول نجد بأن التيار المسموح تمريره بالكبل الموافق للمقطع النظامي السابق هو : $I_{DL}=243$
شروط قبول مقطع الكبل :

تحقيقه لضياح التوتر المسموح به : الكبل مصمم على أساس ضياح التوتر وبالتالي يحققه.

تحقيقه لتيار سخونة لذلك نحسب التيار المار بالكبل:

$$I = \frac{P}{V_{ph} \times \cos \varphi} = \frac{59600}{220 \times 0.75} = 361.2[A]$$

المقطع غير مقبول لأن $I > I_{DL}$ ، لذلك نترح تغذية الصالة من خلال كابلين بمقطع: $F= 95 \text{ mm}^2$ وبالتالي يكون التيار الذي يمكن أن يتحمله الكبلان هو : $2 \times 181 = 362 [A]$ وهذا كافي.

حساب القاطع الآلي :

$$I_{ac} = 1.15 \times I = 1.15 \times 361.2 = 415.38[A] \quad \text{تيار تشغيل القاطع}$$

$$I_{an} = 200[A] \quad \text{نأخذ من الجدول تيار التشغيل الاسمي للقاطع}$$

نختبر مقطع الناقل :

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} * 1.15 = \frac{181}{200} * 1.15 = 1.03 \geq 1$$

وبالتالي المقطع مقبول.

الكبل رقم ٢ :

هذا الكبل مخصص لإنارة المستودع.

استطاعة إنارة المكان $P: 13KW$ ، هبوط الجهد المسموح به $\Delta U: 3\%$ ، طول الكبل $L: 25m$

حساب مقطع الكبل :

$$F = \frac{2 * 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 * 10^5 * 13 * 25}{3 * 220^2 * 32} = 14 \text{mm}^2$$

إن أقرب مقطع نظامي هو $F=16\text{mm}^2$

من الجدول نجد بأن التيار المسموح تمريره بالكبل الموافق للمقطع النظامي السابق هو : $I_{DL}=59$

شروط قبول مقطع الكبل :

تحقيقه لضياح التوتر المسموح به: الكبل مصمم على أساس ضياح التوتر وبالتالي يحققه.

تحقيقه لتيار السخونة لذلك نحسب التيار المار بالكبل:

$$I = \frac{P}{V_{ph} \times \cos \varphi} = \frac{13000}{220 \times 0.75} = 78.78 [A]$$

المقطع غير مقبول لأن $I > I_{DL}$ ، لذلك نقترح تغذية المستودع من خلال كابل بمقطع: $F= 25 \text{ mm}^2$ وبالتالي يكون التيار الذي يمكن أن يتحمله الكبل هو : $79 [A]$ وهذا كافي.

حساب القاطع الآلي :

$$I_{ac} = 1.15 \times I = 1.15 \times 78.78 = 90.597 [A] \quad \text{تيار تشغيل القاطع}$$

$$I_{an} = 100 [A] \quad \text{نأخذ من الجدول تيار التشغيل الاسمي للقاطع}$$

نختبر مقطع الناقل :

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} * 1.15 = \frac{79}{100} * 1.15 = 0.9 \leq 1$$

وبالتالي المقطع غير مقبول لذلك نأخذ المقطع النظامي $F=35\text{mm}^2$ ، طبعا يحقق هذا المقطع جميع

الشروط، وهي هبوط الجهد وتيار السخونة واختبار القاطع الآلي ($98/100 * 1.15 = 1.12$)

الكبل رقم ٣ :

هذا الكبل مخصص لإنارة إدارة القسم.

$$F = \frac{2 * 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 * 10^5 * 2.6 * 65}{3 * 220^2 * 32} = 7.2 \text{mm}^2$$

إن أقرب مقطع نظامي هو : $F=10\text{mm}^2$ من الجدول نجد بأن التيار المسموح تمريره بالكبل الموافق للمقطع النظامي السابق هو : $I_{DL}=44$

$$I = \frac{P}{V_{ph} * \cos \varphi} = \frac{2600}{220 * 0.75} = 15.7 [\text{A}]$$

حساب القاطع الآلي :

$$I_{ac} = 1.15 * I = 1.15 * 15.7 = 18.12 [\text{A}] \quad I_{an} = 25 [\text{A}]$$

نختبر مقطع الناقل :

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} * 1.15 = \frac{44}{25} * 1.15 = 2 \geq 1$$

الكبل رقم 4 :

هذا الكبل مخصص لإنارة غرفة القواطع.

$$F = \frac{2 * 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 * 10^5 * 0.2 * 4}{3 * 220^2 * 32} = 0.03 \text{mm}^2$$

$$I = \frac{P}{V_{ph} * \cos \varphi} = \frac{200}{220 * 0.75} = 1.2 [\text{A}]$$

إن أقرب مقطع نظامي هو : $F=10\text{mm}^2$

هذا الكبل يحقق بشكل أكيد شروط سخونة ($I_{DL}=44$)

حساب القاطع الآلي :

$$I=1.2[A] \quad I_{ac}= 1.38[A]$$

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} \times 1.15 = \frac{44}{2} \times 1.15 = 22.42 \geq 1$$

الكبل رقم 5:

هذا الكبل مخصص لإنارة الحمام و المغسلة و الموزع ١.

$$F = \frac{2 \times 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 \times 10^5 * 0.6 * 72}{3 \times 220^2 * 32} = 1.8 \text{mm}^2$$

$$I = \frac{P}{V_{ph} \times \cos \varphi} = \frac{600}{220 \times 0.75} = 3.64[A]$$

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} \times 1.15 = \frac{44}{5} \times 1.15 = 10.12 \geq 1$$

الكبل يحقق شروط هبوط التوتر و تيار السخونة و تيار تشغيل القاطع .

الكبل رقم 6:

هذا الكبل مخصص لإنارة الموزع ٢ و الموزع ٣.

$$F = \frac{2 \times 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 \times 10^5 * 1.3 * 28}{3 \times 220^2 * 32} = 1.56 \text{mm}^2$$

$$I = \frac{P}{V_{ph} \times \cos \varphi} = \frac{1300}{220 \times 0.75} = 7.88[A]$$

$$K_Z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} \times 1.15 = \frac{44}{10} \times 1.15 = 5.06 \geq 1$$

الكبل يحقق شروط هبوط التوتر و تيار السخونة و تيار تشغيل القاطع .

الكبل رقم 7:

هذا الكبل مخصص لإنارة المحرس .

$$F = \frac{2 \times 10^5 * P * L}{\Delta U_D \% * U_{ph}^2 * \gamma} = \frac{2 \times 10^5 * 0.2 * 40}{3 \times 220^2 * 32} = 0.34 \text{mm}^2$$

$$I = \frac{P}{V_{ph} \times \cos \varphi} = \frac{200}{220 \times 0.75} = 1.2 \text{[A]}$$

$$K_Z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} \times 1.15 = \frac{44}{2} \times 1.15 = 25.8 \geq 1$$



Transformer 150/20KV
50MVA



حساب مقاطع الكبلات الثلاثية الطور لآلات

$\Delta U_{ad}\%$	طول الكبل	φ°	$\text{Cos}(\varphi)$	استطاعة الآلة	أسم الآلة	
5%	30	27.1	0.89	25.04KW	آلة السحب:	١
	28	21.6	0.93	82.25KW	محطة الترطيب:	٢
	33	18.2	0.95	27KW	آلة البري:	٣
	15	30.7	0.86	36.08 KW	آلة المناط:	٤
	40	34.9	0.82	72.92KW	آلة النهائية:	٥
	36	16.3	0.96	40KW	آلة تدوير كارل مايز:	٦

سنقوم بحساب كبل توزيع الطاقة على الممكنات باستخدام طريقة **ضياع الإستطاعة الأصغري**.

في البداية نحسب كثافة التيار $J_{\Delta P}$:

$$J_{\Delta P} = \frac{\Delta U_{ad}}{\sqrt{3} * \rho * \sum_1^n (\text{Cos}\varphi_n) l_n}$$

$$\Delta U_{ad} = 5 * \frac{100}{380} = 19V$$

$$J_{\Delta P} = \frac{19}{\sqrt{3} * 0.032 * (0.89 * 30 + 0.93 * 28 + 0.95 * 33 + 0.86 * 15 + 0.82 * 40 + 0.96 * 36)}$$

$$J_{\Delta P} = 2,1 [A/mm^2]$$

الفرع	الاستطاعة الفعلية	الاستطاعة الردية	الاستطاعة السارية
6	40KW	11.7KW	40+11.7J
5	72.92KW	50.87KW	112.92+62.57J
4	36.08 KW	21.42KW	149+84J
3	27KW	8.87 KW	176+92.86J
2	82.25KW	32.56KW	258.25+125.42J
1	25.04KW	12.813KW	283.29+138.23J

نحسب الآن تيارات الأحمال في الفروع:

$$I = \frac{\sqrt{|S|}}{\sqrt{3} * U_n}$$

$$I_{0-1} = \frac{|283.29 + 138.23j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{0-1} = 478.9[A]$$

$$I_{1-2} = \frac{|258.25 + 125.42j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{1-2} = 436.1[A]$$

$$I_{2-3} = \frac{|176 + 92.86j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{2-3} = 302.3[A]$$

$$I_{3-4} = \frac{|149 + 84j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{3-4} = 259.9[A]$$

$$I_{4-5} = \frac{|112.92 + 62.57j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{4-5} = 97[A]$$

$$I_{5-6} = \frac{|40 + 11.7j|}{\sqrt{3} * 380} \rightarrow I_{5-6} = 63.3[A]$$

يمكن الآن حساب المقاطع وفق مايلي:

$$F = \frac{I}{J_{\Delta P}}$$

$$F_{0-1} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{478.9}{2.1} = 228 \text{ mm}^2$$

$$F_{1-2} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{436.1}{2.1} = 207.6 \text{ mm}^2$$

$$F_{2-3} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{302.3}{2.1} = 143.9 \text{ mm}^2$$

$$F_{3-4} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{259.9}{2.1} = 123.8 \text{ mm}^2$$

$$F_{4-5} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{97}{2.1} = 46.19 \text{ mm}^2$$

$$F_{5-6} = \frac{I_{0-1}}{J_{\Delta P}} = \frac{63.3}{2.1} = 30.1 \text{ mm}^2$$

و الآن نقرب المقاطع إلى المقاطع النظامية المتداولة:

$$F_{0-1} \approx 3 * 95 \text{ mm}^2 \quad F_{1-2} \approx 2 * 120 \text{ mm}^2 \quad F_{2-3} \approx 150 \text{ mm}^2$$

$$F_{3-4} \approx 150 \text{ mm}^2 \quad F_{4-5} \approx 50 \text{ mm}^2 \quad F_{5-6} \approx 35 \text{ mm}^2$$

اختبارات الكبلات:

- تحقيقها لضياء التوتر المسموح به : الكبلات مصممة على أساس ضياء التوتر وبالتالي تحققه.
- تحقيقها لتيار سخونة :

بالنظر الى الجدول (١) نلاحظ أن المقطع الأول والخامس والسادس مناسبين بينما نحتاج الى تبديل

المقطع الثاني الى: **2 * 150** والمقطع الثالث الى: **2 * 120** والمقطع الرابع الى: **2 * 70**

حساب القواطع الآلية :

تيار تشغيل القاطع:

$$I_{ac} = 1.15 \times I$$

عيار القواطع الاسمية المتداول بها:

{500,400,300,250,200,150,120,100,80,63,50,36,25,16,10}AMP

يجب أن يتحقق الشرط التالي لقبول القاطع ذو العيار I_{an} :

$$K_z = \frac{I_{DL}}{I_{an}} * 1.15 \geq 1$$

التيار I_1 يساوي $239.45A$ ويكون تيار تشغيل القاطع $I_{ac}=I*1.15=275.3A$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 300:

$$K_z = \frac{I_{DL1}}{I_{an1}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{218}{300} * 1.15 = 0.83 < 1$$

إذا لا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي (يجب تكبير مقطع الناقل)

التيار I_2 يساوي $436.1A$ ويكون تيار تشغيل القاطع: $I_{ac}=I*1.15=501$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 400:

$$K_z = \frac{I_{DL2}}{I_{an2}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{2 * 218}{500} * 1.15 = 1.002 > 1$$

إذا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي.

التيار I3 يساوي **302.3A** ويكون تيار تشغيل القاطع: $I_{ac}=I*1.15=347.6$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 63:

$$K_z = \frac{I_{DL2}}{I_{an2}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{2 * 186}{400} * 1.15 = 1.06 > 1$$

إذا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي.

التيار I4 يساوي **123.8A** ويكون تيار تشغيل القاطع: $I_{ac}=I*1.15=142.37$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 200:

$$K_z = \frac{I_{DL2}}{I_{an2}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{2 * 133}{200} * 1.15 = 1.5 > 1$$

إذا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي.

التيار I5 يساوي **97A** ويكون تيار تشغيل القاطع: $I_{ac}=I*1.15=111.5$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 120:

$$K_z = \frac{I_{DL2}}{I_{an2}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{110}{120} * 1.15 = 1.05 > 1$$

إذا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي.

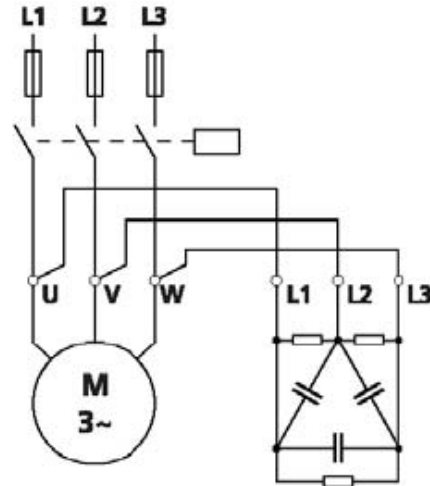
التيار I6 يساوي **63.3A** ويكون تيار تشغيل القاطع: $I_{ac}=I*1.15=72.8$ لذلك نختار من الجدول القاطع ذو العيار 80:

$$K_z = \frac{I_{DL2}}{I_{an2}} * 1.15 \geq 1 \rightarrow K_z = \frac{86}{80} * 1.15 = 1.2 > 1$$

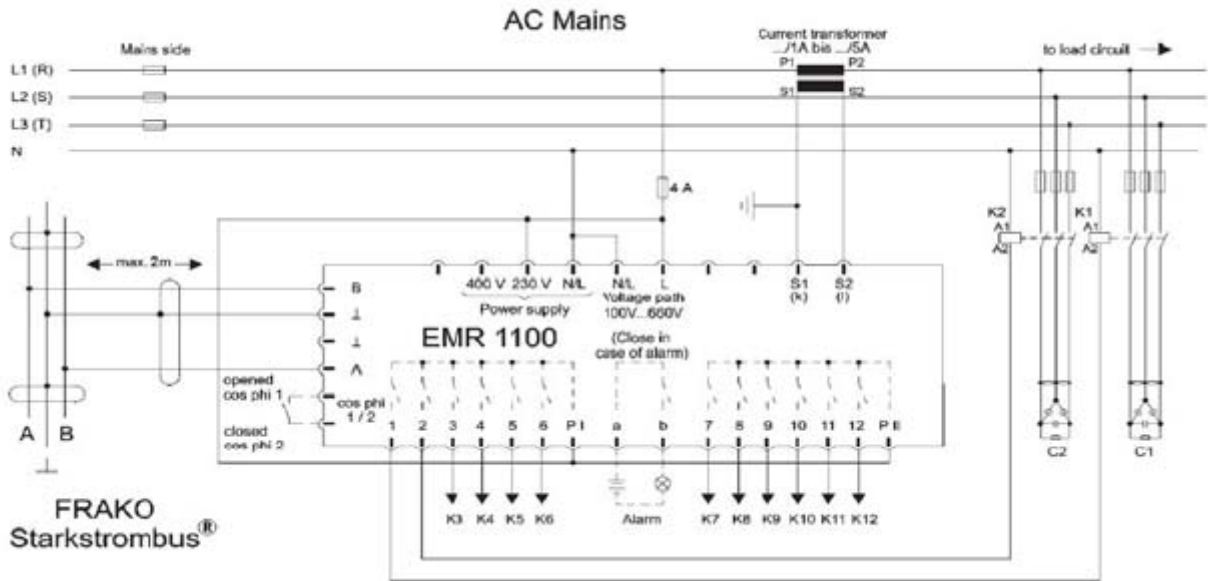
إذا يحقق الكبل شرط القاطع الآلي.

عامل الاستطاعة

يتم في المعمل تحسين عامل الاستطاعة من خلال لوحات التحكم الصناعي لكل آلة حيث يركب مكثفات تعويض ردية مع أجهزة الية تقوم بوصلها وفصلها الياً ضمن لوحة التحكم في الآلة



25 kW induction motor running at 1500 min⁻¹ 10 kVAr power capacitor e.g.: LKN 10-400-D32



يتم ضبط الجهاز على قيمة معينة لعامل الاستطاعة وهو يتولى عملية إدخال المكثفات في الخدمة أو فصلها لتحقيق عامل الاستطاعة المضبوط.