

## نظام آلي لتوضيب علب منتج صناعي

يحتوي الموضوع على 9 صفحات.

- ملف العرض من الصفحة 01 من 1 إلى 06 من 1
- العمل المطلوب الصفحة 07 من 1
- وثائق الإجابة من الصفحة 08 من 1 إلى 09 من 1

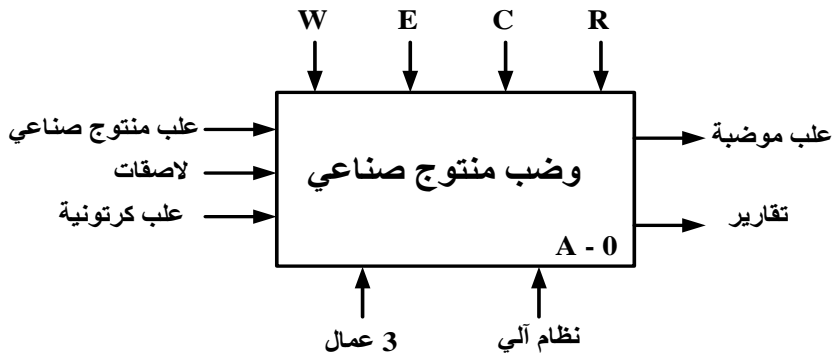
### دفتر الشروط :

- 1) هدف التألية: يهدف النظام إلى تثبيت لاصقات وطبع علامة تجارية على علب منتج صناعي وتوضيبها في علب كرتونية بصفة مستمرة و في أقل وقت ممكن.
- 2) الوصف: يحتوي النظام على 05 أشغولات رئيسية هي :
  - ❖ أشغولة دفع العلب: تتم بواسطة الرافعة A .
  - ❖ أشغولة تثبيت اللاصق: تُنَبَّت العلبة بواسطة الرافعة B ليتم تثبيت اللاصق عليها بدوران المحرك  $M_{pp}$ .
  - ❖ أشغولة تقديم العلب: تتم بواسطة البساط 1.
  - ❖ أشغولة ختم العلب: يُسَخَّن الطابع بواسطة مقاومة التسخين  $R_{ch}$  حتى درجة الحرارة  $\theta = 60^\circ C$ . ثم تنزل ساق الرافعة C. بعد نهاية النزول، تبقى مدة  $t_1 = 4s$  (4 ثواني) كافية لطبع العلامة. بعد نهاية الطبع، تعود ساق الرافعة إلى وضعها الابتدائي.
  - ❖ أشغولة صرف العلبة الكرتونية: عند وضع 3 علب للمنتج في العلبة الكرتونية، يدور البساط 2 لتصريف العلبة المملوءة وتقديم علبة أخرى فارغة.

### (3) أنماط التشغيل و التوقف:

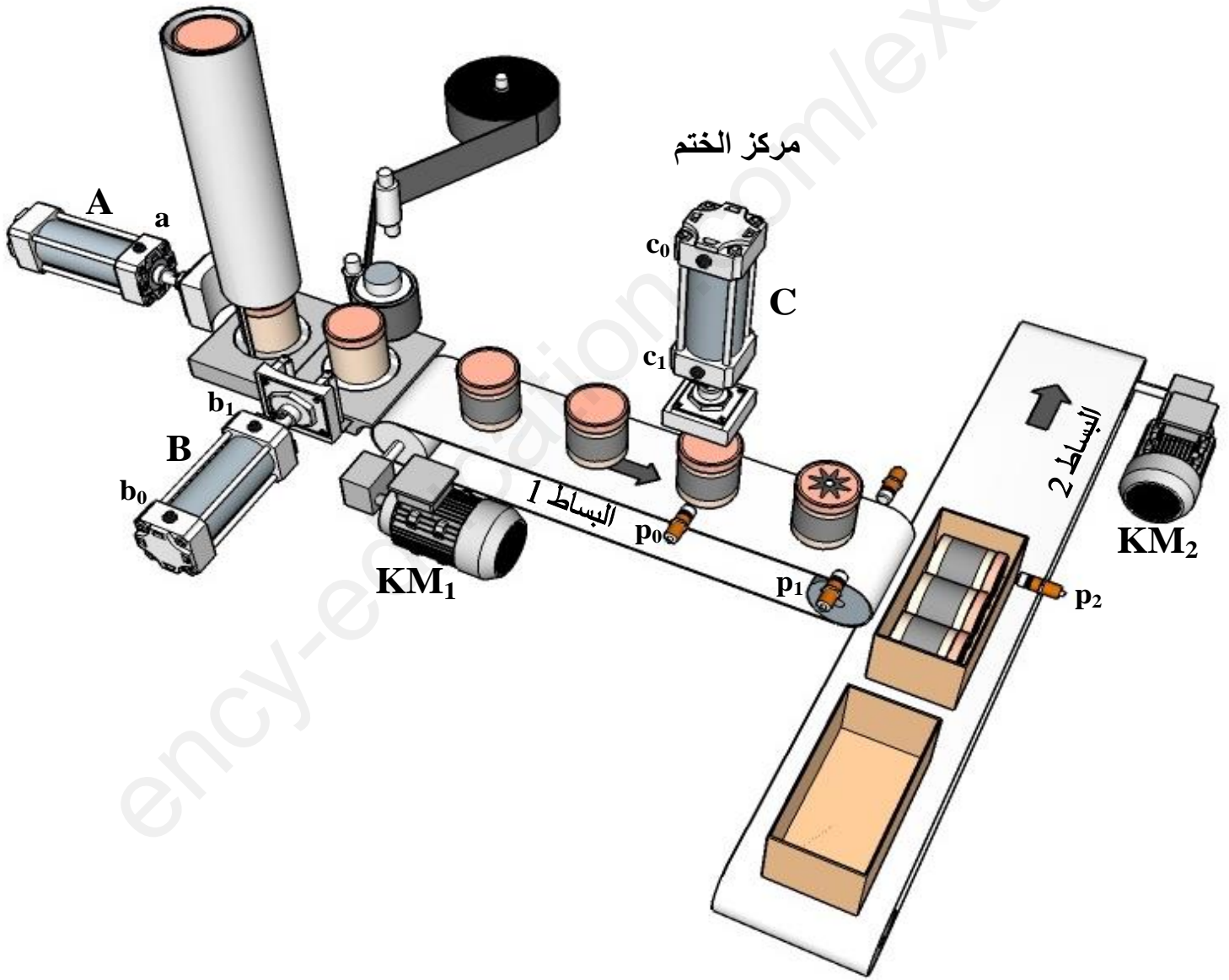
- ❖ **التشغيل التحضيرى:** عند اختيار نمط التشغيل Auto والضغط على زر انطلاق الدورة Dcy، يتم التحضير للتشغيل (تثبيت المصق ودفع العلب). بعد حضور العلبة في مركز التقديم  $P_0$ ، تنطلق دورة الإنتاج العادي.
- ❖ **التوقف العدي:** عند الضغط على زر التوقيف Ar ، يواصل النظام الإنتاج حتى نهاية الدورة ثم يتوقف.
- ❖ **التوقف غير العادي:** عند الضغط على زر التوقف الاستعجالي AU أو في حالة حدوث خلل في أحد المحركين  $M_1$  أو  $M_2$ ، يتوقف النظام و يقطع العامل التغذية .
- ❖ **التحضير لإعادة التشغيل:** بعد زوال الخلل و إعادة التسليح يتم التحضير لإعادة التشغيل بإرجاع الضغط و التغذية، بعدها يضغط العامل على الزر init لتهيئة الجزء المنفذ للنظام، وبعد توفر الشروط الابتدائية CI يعود النظام إلى الحالة الابتدائية.
- (4) **الأمّن:** حسب الاتفاقيات الدولية المعمول بها.
- (5) **الدعامة:** يستوجب تشغيل النظام حضور 3 عمال :
  - عامل مختص في المراقبة و الصيانة الدورية
  - عاملان دون اختصاص.

(6) التحليل الوظيفي: الوظيفة الشاملة (مخطط النشاط A-0)



W : طاقة كهربائية وهوائية  
E: تعليمات الإستغلال  
C: أوامر التشغيل  
R: N : 60 نبضة  
 $\theta$  : 60 درجة مؤوية  
 $t_1$  : تأجيل 4 ثواني

(7) المناولة الهيكلية: (الشكل 1)

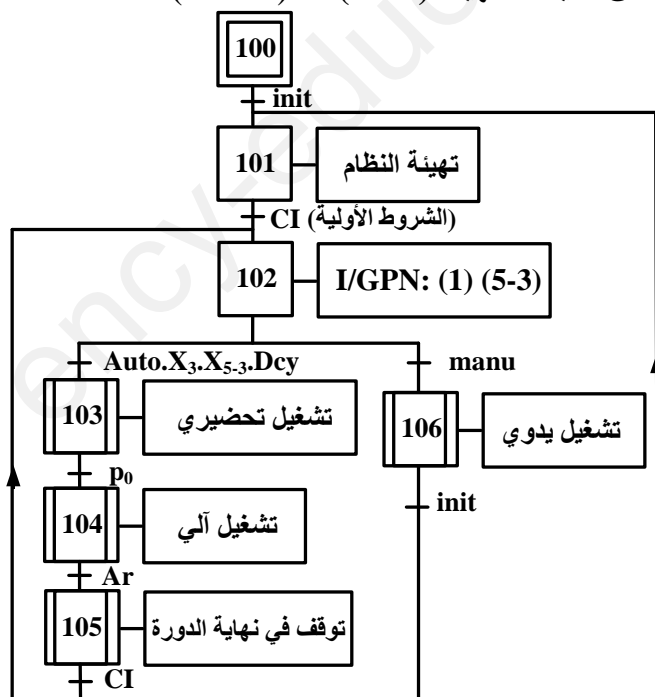


(8) الاختيارات التكنولوجية:

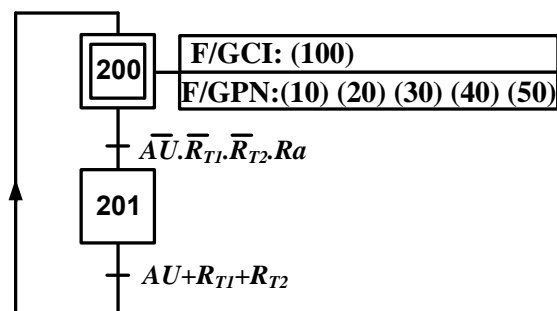
الاشغولة	المنفذات	المنفذات المتصدرة	الملتقطات	أدوات التحكم والمراقبة والحماية
دفع العلب	A: رافعة أحادية المفعول.	(dA): موزع 2/3 كهر وهوائي أحادي الاستقرار	a:الكشف عن وضعية الرافعة A	مبدلة اختيار نمط التشغيل: آلي- يدوي Aut/manu
اللاصق تثبيت	B: رافعة مزدوجة المفعول. M <sub>PP</sub> : محرك خطوة خطوة.	(dB <sup>+</sup> , dB <sup>-</sup> ): موزع 2/4 كهر وهوائي ثنائي الاستقرار	b <sub>0</sub> , b <sub>1</sub> : الكشف عن وضعية الرافعة B N: 60 نبضة.	زر التوقيف: Ar زر إعادة التسليح: Ra
تقديم العلب	M <sub>1</sub> : محرك لاتزامني ~3 اتجاه واحد للدوران, 380/660V, 50HZ.	KM <sub>1</sub> : ملامس كهر ومغناطيسي ~24V	p <sub>0</sub> : الكشف عن وجود علبة في مركز الختم.	توقف استعجالي: AU مرحل حراري: R <sub>T1</sub> M <sub>1</sub> لحماية المحرك
ختم العلب	R <sub>ch</sub> : مقاومة تسخين. C: رافعة مزدوجة المفعول.	KR <sub>ch</sub> : مرحل التحكم في (dC <sup>+</sup> , dC <sup>-</sup> ): موزع 2/4 كهر وهوائي ثنائي الاستقرار	θ: ملتقط الكشف عن درجة الحرارة. c <sub>0</sub> , c <sub>1</sub> : الكشف عن وضعية الرافعة C t <sub>1</sub> : تأجيل 4s.	مرحل حراري: R <sub>T2</sub> M <sub>2</sub> لحماية المحرك
صرف العلبة الكرتونية	M <sub>2</sub> : محرك لاتزامني ~3 اتجاه واحد للدوران, 220/380V, 50HZ.	KM <sub>2</sub> : ملامس كهر ومغناطيسي ~24V	P <sub>2</sub> : الكشف عن علبة كرتونية.	توتر شبكة التغذية: 220/380V, 50HZ

(9) المناولة الزمنية:

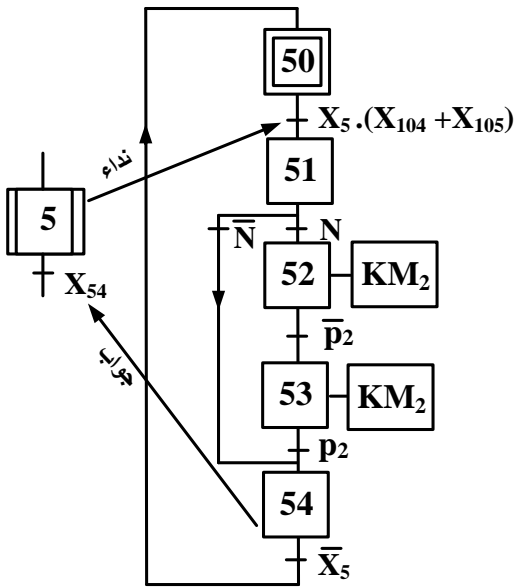
متمن القيادة التهيئة (GCI) (الشكل 3)



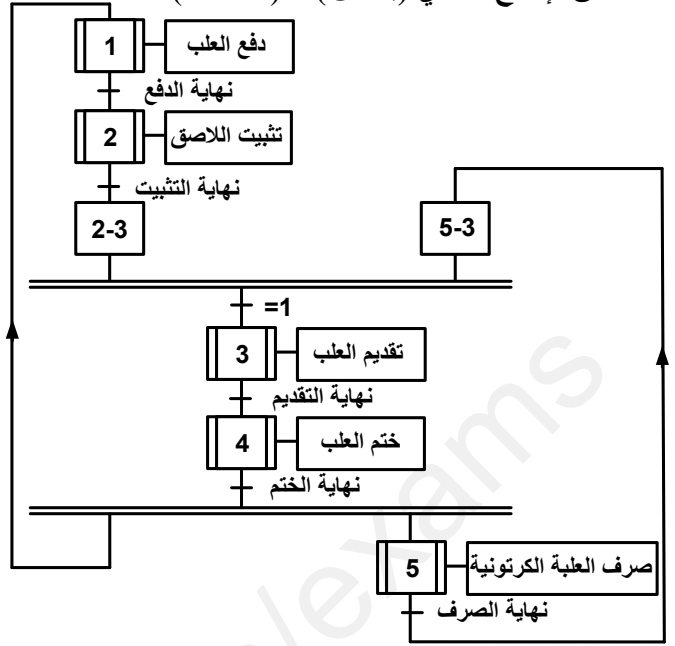
متمن الأمان (GS) (الشكل 2)



متن الأشغولة 5 "صرف العبة الكرتونية" (الشكل 5)

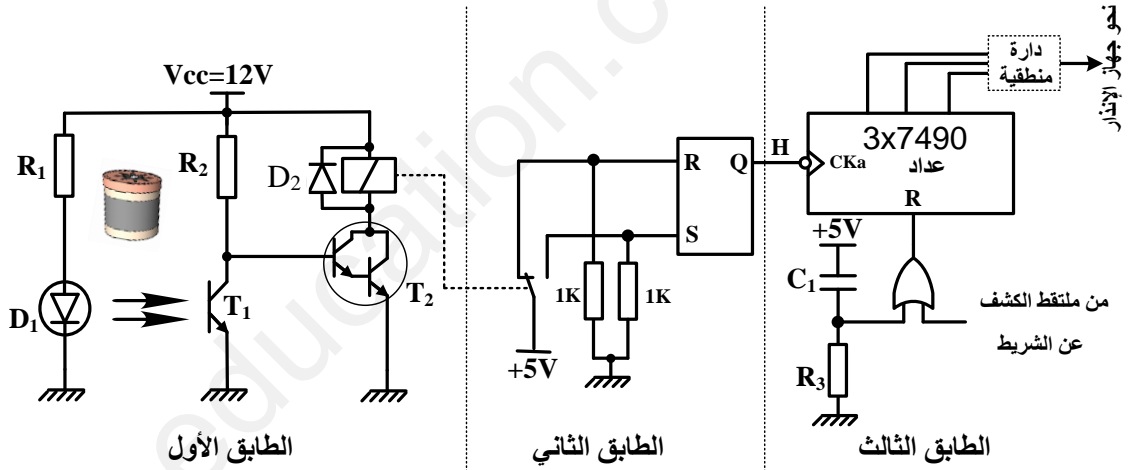


متن الإنتاج العادي (GPN) (الشكل 4)



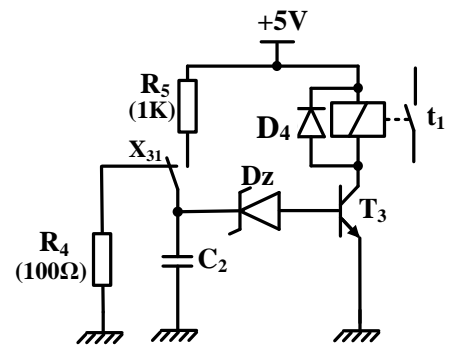
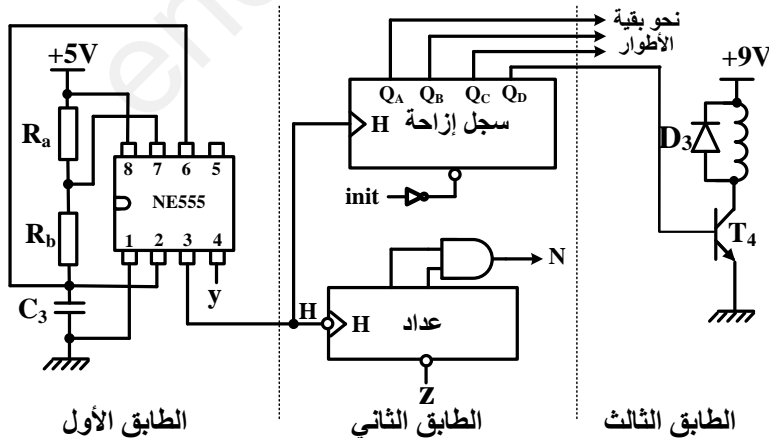
10 الانجازات التكنولوجية:

دائرة الكشف والعدد: (الشكل 6)

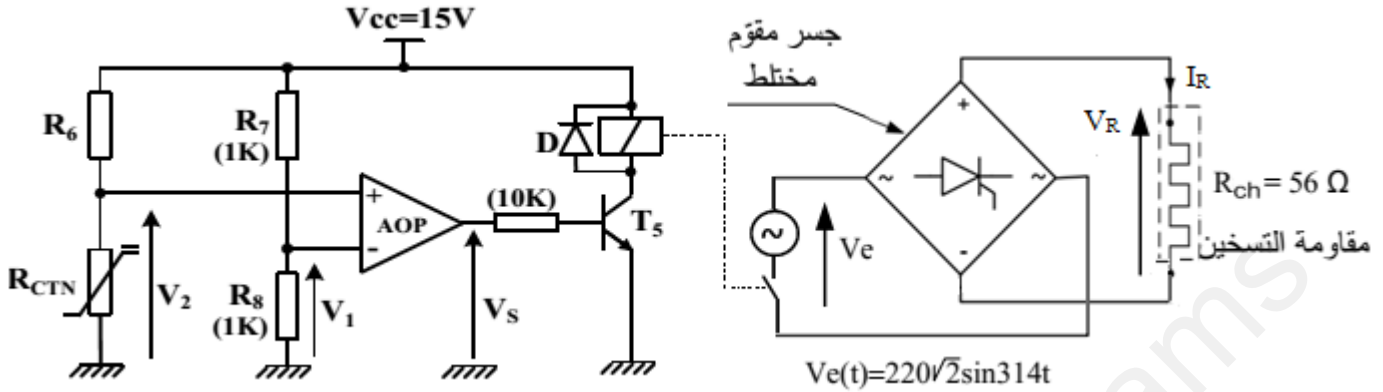


دائرة التحكم في المحرك MPP: (الشكل 8)

دائرة التأجيل (4 ثواني): (الشكل 7)



دارة الكشف عن درجة الحرارة والتحكم في المقاومة الحرارية (الشكل 9).



الملحق 02: خصائص المقاومة  $R_{CTN}$

Temp (°C)	R Value (Ω)	Temp (°C)	R Value (Ω)	Temp (°C)	R Value (Ω)
-80	7296874	0	32650.8	75	1480.12
-75	4713762	5	253985.5	80	1256.17
-70	3095611	10	19903.5	85	1070.58
-65	2064919	15	15714.0	90	916.11
-60	1397935	20	12493.7	95	786.99
-55	959789	25	10000	100	678.63
-50	667828	30	8056.0	105	587.31
-45	470609	35	6530.1	110	510.06
-40	335671	40	5324.9	115	44.48
-35	242195	45	4366.9	120	388.59
-30	176683	50	3601.0	125	340.82
-25	130243	55	2985.1	130	299.82
-20	96974	60	2487.1	135	264.54
-15	72895	65	2082.3	140	234.08
-10	55298	70	1751.6	145	207.70
-5	42314.6			150	184.79

الملحق 01: مرجع ثنائيات زينر

Electrical Characteristics (Ta = 25°C)

Part Number	$V_{ZT nom}$ (V)	Tolerance (± %)	$r_{ZT}$ (Ω)
BZX85C2V7	2.7	7.4	150.000
BZX85C3V3	3.3	6.0	40.000
BZX85C3V6	3.6	5.5	20.000
BZX85C3V9	3.9	5.1	10.000
BZX85C4V3	4.3	6.9	3.000
BZX85C4V7	4.7	6.3	3.000
BZX85C5V1	5.1	5.8	1.000
BZX85C5V6	5.6	7.1	1.000
BZX85C6V2	6.2	6.4	1.000
BZX85C6V8	6.8	5.8	1.000
BZX85C7V5	7.5	6.0	1.000
BZX85C8V2	8.2	6.0	1.000
BZX85C9V1	9.1	6.0	1.000

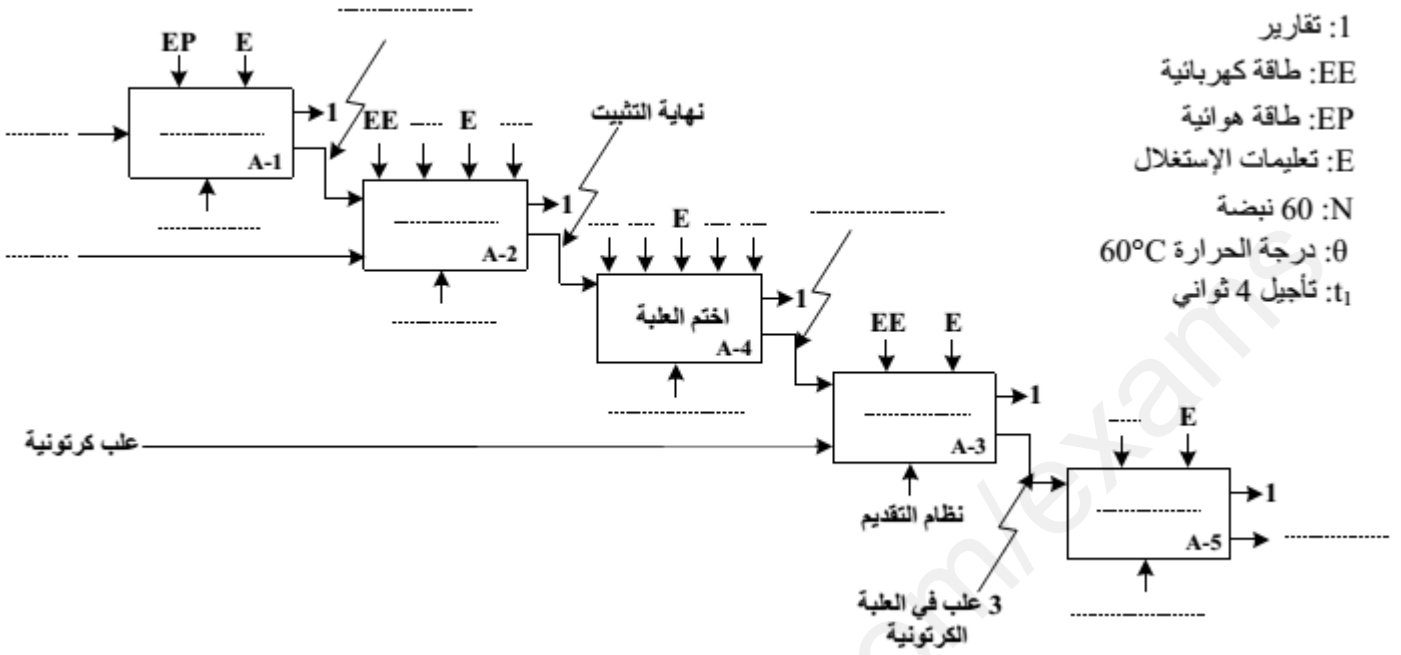
### العمل المطلوب

- س1: أكمل مخطط النشاط البياني A0 على وثيقة الإجابة 1 (صفحة 8 من 9).
- س2: أنشئ متمن الأشغولة 4 "ختم العلب" من وجهة نظر جزء التحكم.
- س3: في متمن الإنتاج العادي GPN (شكل 4 – صفحة 5 من 9)، حدد الاستقبالية الموافقة "النهاية الصرف".
- س4: أكتب على شكل جدول، معادلات التنشيط والتخميل والأفعال لمراحل الأشغولة 5 "صرف العلب الكرتونية".
- س5: أكمل ربط دائرة المعقب الهوائي لمتمن الأشغولة 5 على وثيقة الإجابة 1 (صفحة 8 من 9).
- س6: أكمل بيان أنماط التشغيل والتوقف GEMMA حسب دفتر الشروط على وثيقة الإجابة 2 (صفحة 9 من 9).
- دائرة الكشف والعد: (الشكل 6 – صفحة 5 من 9).
- بعد تثبيت اللاصق على 250 علبة، ينطلق جهاز تنبيه لإنذار العامل من أجل استبدال الشريط.
- س7: أكمل جدول تشغيل الدارة على وثيقة الإجابة 1 (الصفحة 8 من 9).
- س8: أكمل رسم المخطط المنطقي للعداد على وثيقة الإجابة 2 (الصفحة 9 من 9).
- دائرة الموجلة التماثلية: (الشكل 7 الصفحة 05 من 9).
- س9: ما هو دور الدارة المكونة من المقاومة  $R_5$  والمكثفة  $C_2$ ؟
- س10: أحسب سعة المكثفة  $C_2$  من أجل  $V_{BE} = 0.7V$  إذا علمت أن الثنائي زينر من النوع  $BZX85C2V7$ .
- دائرة التحكم في المحرك  $M_{pp}$ : (الشكل 8 الصفحة 05 من 9).
- س11: أعط دور كلاً من الطابق الأول، المقحل  $T_4$  والثنائي  $D_3$ .
- س12: أكمل ربط دائرة سجل الإزاحة يمين الحلقي للتحكم في المحرك  $M_{pp}$  علماً أن السجل يشحن ابتدائياً بالقيمة  $(Q_A Q_B Q_C Q_D = 0101)$  على وثيقة الإجابة 2 (الصفحة 9 من 21).
- دائرة الكشف عن درجة الحرارة  $\theta$  والتحكم في مقاومة التسخين  $R_{ch}$  (الشكل 9 الصفحة 06 من 9).
- س13: نود استبدال المقاومة  $R_8$  بثنائي زينر. من خلال الملحق 1 (صفحة 6 من 9)، اختر الثنائي المناسب. علل.
- س14: استناداً إلى الملحق 2 (صفحة 6 من 9)، أحسب قيمة المقاومة  $R_6$  من أجل تبديل عند درجة الحرارة  $\theta = 60^\circ C$ .
- س15: أحسب زاوية القدح من أجل زاوية التمرير  $\beta = 150^\circ$ .
- س16: أحسب عندئذ القيمة المتوسطة لتوتر الخروج  $V_R$  والتيار الخروج  $I_R$ .
- المحركات اللاتزامنية  $M1$  و  $M2$ .
- س17: ما هو نوع إقران كل محرك على شبكة التغذية؟ علل.
- يحمل المحرك  $M_1$  الخصائص التالية: المقاومة المقاسة بين طورين  $0.8\Omega$ ,  $970 \text{ tr/min}$ ,  $\cos \varphi = 0.86$ ,  $14A$ .
- س18: أحسب عدد الأقطاب والانزلاق.
- س19: أحسب المردود والعزم المفيد للمحرك إذا علمت أن  $P_{fs} = P_{mec} = 150W$ .
- محول التغذية: يحمل محول التغذية الخصائص التالية:  $75 \text{ VA}$ ,  $220/12V$ ,  $50\text{Hz}$
- أعطت مختلف التجارب على المحول النتائج:  $P_{10} = 10W$  و  $P_{1cc} = 12.5W$  من أجل  $I_{2cc} = I_{2N}$ .
- س20: استنتج قيم الضياعات في الحديد والضياعات بمفعول جول في المحول.
- س21: أحسب الشدة الاسمية لتيار الثانوي.
- س22: المحول يصب تياره الاسمي حمولة مقاومة. أحسب المقاومة المرجعة إلى الثانوي والهبوط في توتر الثانوي ثم استنتج قيمة التوتر الأولي في حالة القصر.

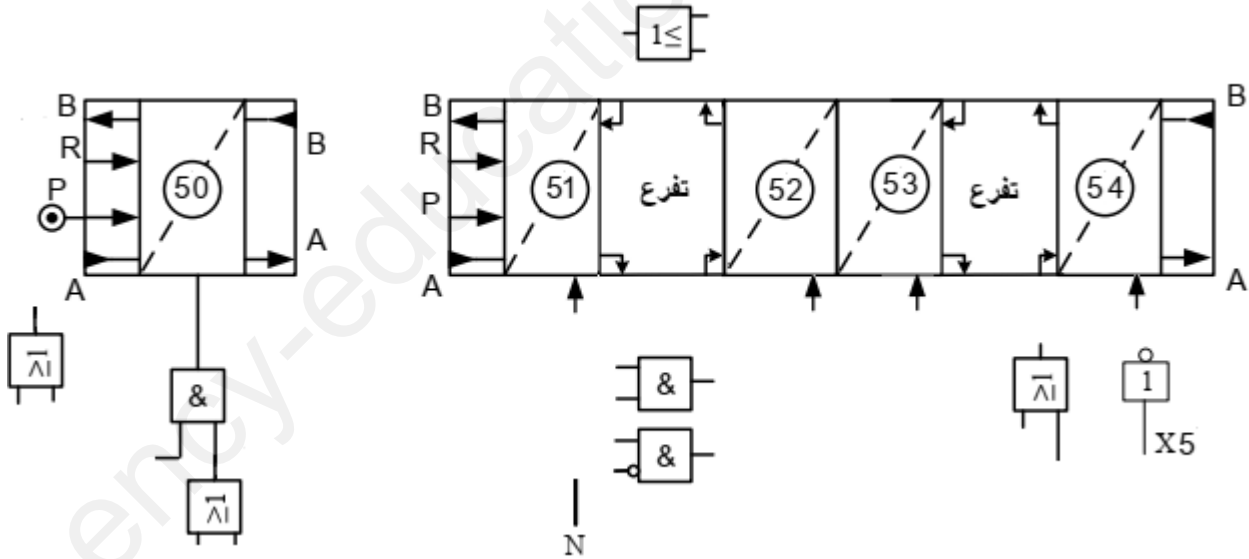
انتهى وبالتوفيق للجميع

وثيقة الإجابة 1 الاسم واللقب.....

ج1: مخطط النشاط البياني (A0).



ج5: دائرة المعقب الهوائي لمتن الأشغولة 5



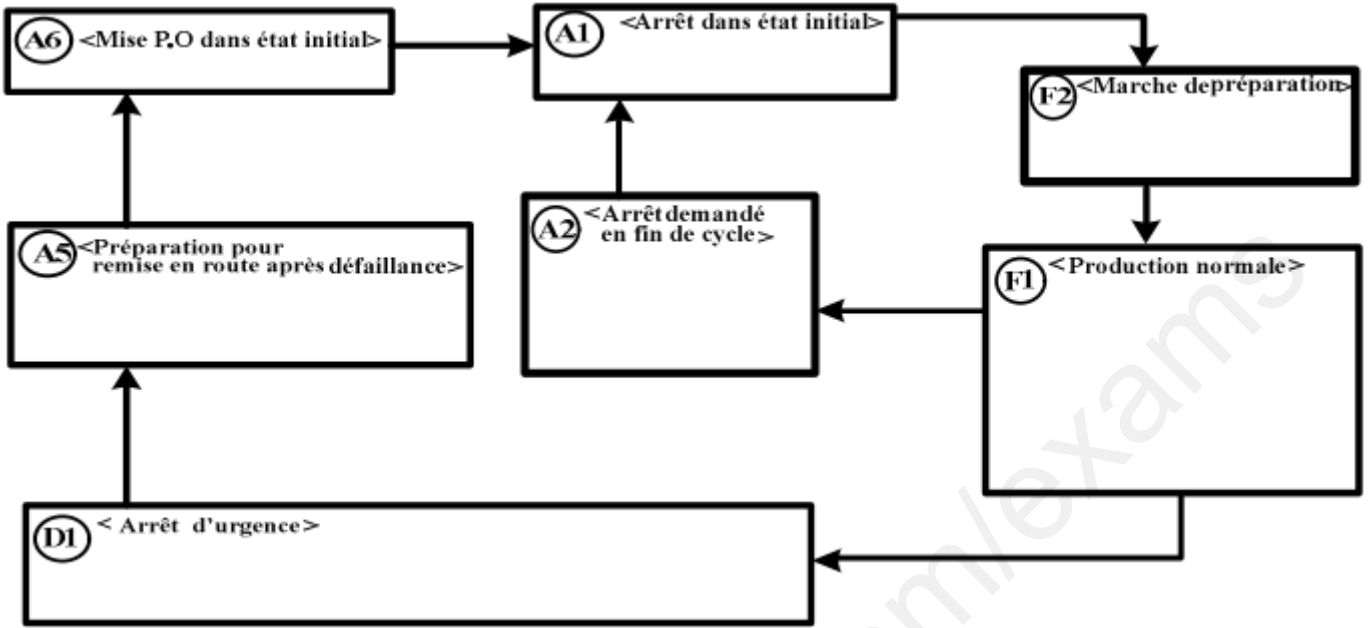
ج7: جدول تشغيل الدارة.

Q	S	R	المقفل $T_2$	المقفل $T_1$	
					عند غياب العبة
					عند حضور العبة

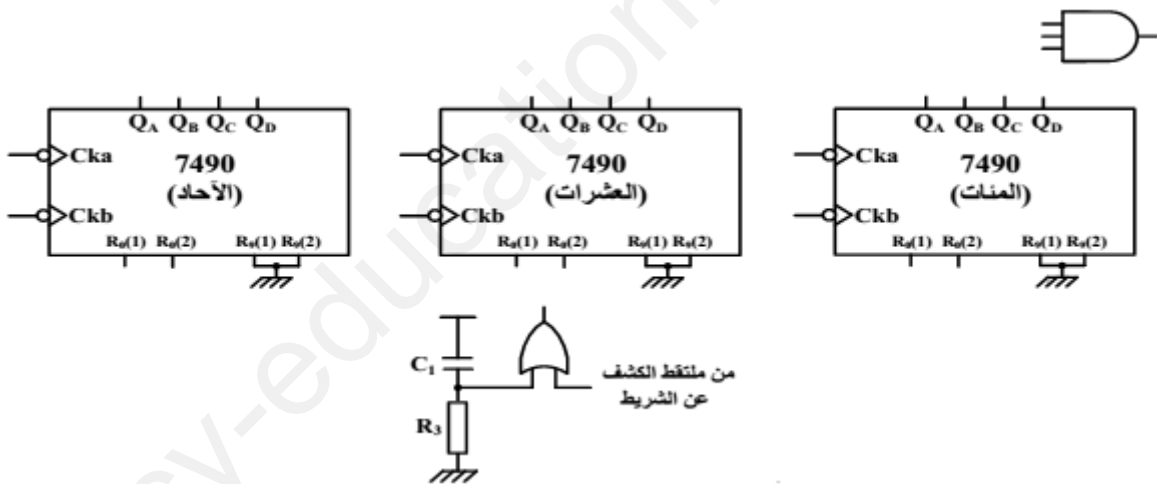


وثيقة الإجابة 2 الاسم واللقب .....

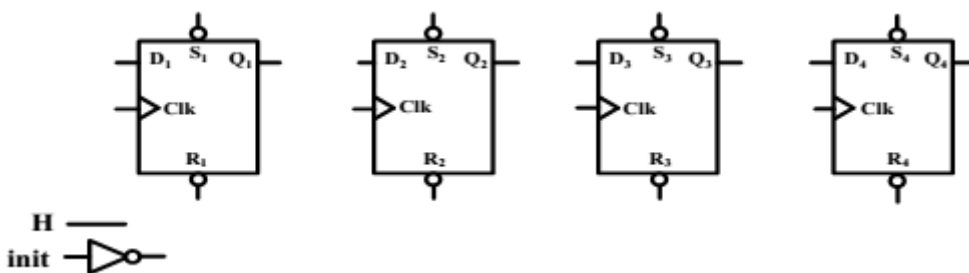
ج6: بيان أنماط التشغيل والتوقف GEMMA.



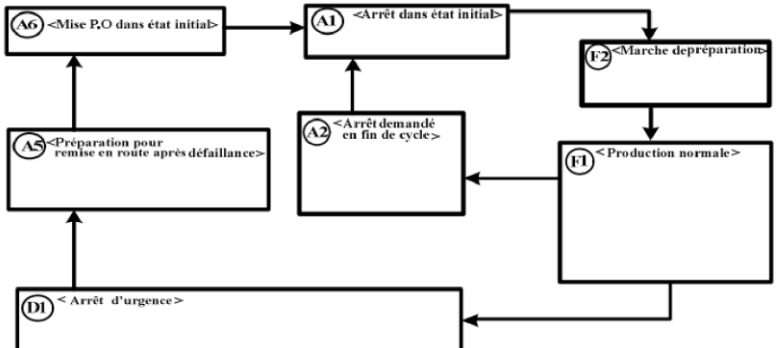
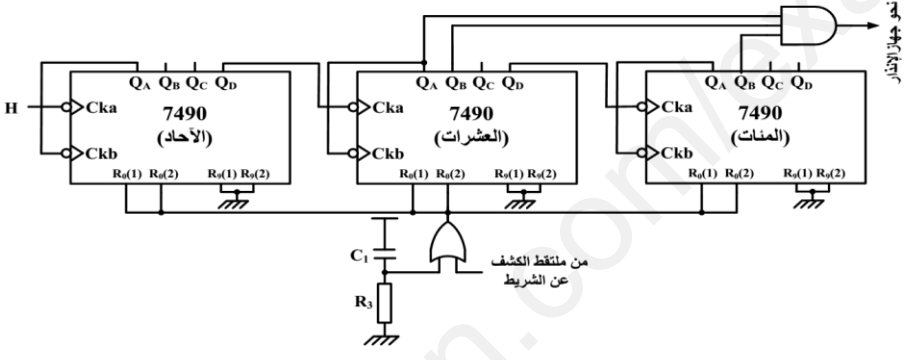
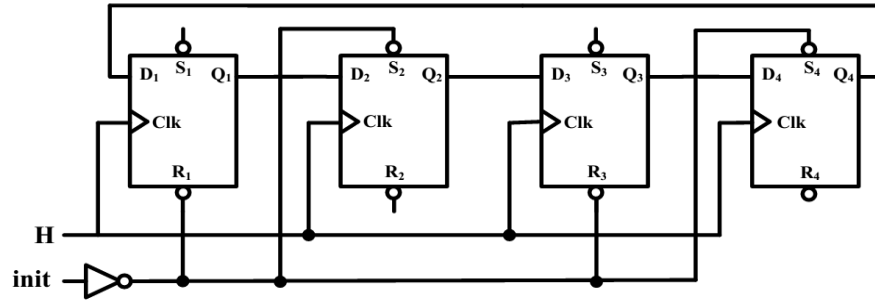
ج8: ربط دائرة العداد.



ج12: ربط دائرة سجل الإزاحة يمين الحلقي للتحكم في المحرك M<sub>PP</sub>.



العلامة	عناصر الإجابة																									
1,5	<p style="text-align: right;"><b>مخطط التحليل الوظيفي التنازلي</b></p> <p>ملاحظة: تعتبر الإجابة صحيحة في حالة كتابة منفذات كل أشغولة في السندات.</p>	3ج																								
1,75	<p style="text-align: right;"><b>متمن الاشغولة 4- أشغولة الختم</b></p>	2ج																								
0.25	<p style="text-align: right;"><b>الاستقبالية الموافقة لنهاية الصرف: X54</b></p>	3ج																								
1,25	<p style="text-align: right;"><b>جدول التنشيط و التخميل و الافعال لمراحل الاشغولة 5</b></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse; text-align: center;"> <thead> <tr> <th>المراحل</th> <th>معادلات التنشيط</th> <th>معادلات التخميل</th> <th>الافعال</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>X50</td> <td><math>X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}</math></td> <td>X51</td> <td>/</td> </tr> <tr> <td>X51</td> <td><math>X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})</math></td> <td><math>X_{52} + X_{54} + X_{200}</math></td> <td>/</td> </tr> <tr> <td>X52</td> <td>X51 · N</td> <td><math>X_{53} + X_{200}</math></td> <td>KM<sub>2</sub></td> </tr> <tr> <td>X53</td> <td><math>X_{52} \cdot \bar{p}</math></td> <td><math>X_{54} + X_{200}</math></td> <td>KM<sub>2</sub></td> </tr> <tr> <td>X54</td> <td><math>X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}</math></td> <td><math>X_{50} + X_{200}</math></td> <td>/</td> </tr> </tbody> </table>	المراحل	معادلات التنشيط	معادلات التخميل	الافعال	X50	$X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}$	X51	/	X51	$X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})$	$X_{52} + X_{54} + X_{200}$	/	X52	X51 · N	$X_{53} + X_{200}$	KM <sub>2</sub>	X53	$X_{52} \cdot \bar{p}$	$X_{54} + X_{200}$	KM <sub>2</sub>	X54	$X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}$	$X_{50} + X_{200}$	/	4ج
المراحل	معادلات التنشيط	معادلات التخميل	الافعال																							
X50	$X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}$	X51	/																							
X51	$X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})$	$X_{52} + X_{54} + X_{200}$	/																							
X52	X51 · N	$X_{53} + X_{200}$	KM <sub>2</sub>																							
X53	$X_{52} \cdot \bar{p}$	$X_{54} + X_{200}$	KM <sub>2</sub>																							
X54	$X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}$	$X_{50} + X_{200}$	/																							
1	<p style="text-align: right;"><b>ربط المعقب الهوائي</b></p>	5ج																								

1.5	<p>بيان أنماط التشغيل و التوقف <i>GEMMA</i></p> 	6ج																		
1	<p>جدول تشغيل الدارة</p> <table border="1" data-bbox="454 504 1300 638"> <thead> <tr> <th>Q</th> <th>S</th> <th>R</th> <th>حالة المقفل <math>T_2</math></th> <th>حالة المقفل <math>T_1</math></th> <th></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0</td> <td>0</td> <td>1</td> <td>مسدود</td> <td>مشبع</td> <td>عند غياب العبة</td> </tr> <tr> <td>1</td> <td>1</td> <td>0</td> <td>مشبع</td> <td>مسدود</td> <td>عند حضور العبة</td> </tr> </tbody> </table>	Q	S	R	حالة المقفل $T_2$	حالة المقفل $T_1$		0	0	1	مسدود	مشبع	عند غياب العبة	1	1	0	مشبع	مسدود	عند حضور العبة	7ج
Q	S	R	حالة المقفل $T_2$	حالة المقفل $T_1$																
0	0	1	مسدود	مشبع	عند غياب العبة															
1	1	0	مشبع	مسدود	عند حضور العبة															
1	<p>رسم المخطط المنطقي للعداد</p> 	8ج																		
0,25	<p>دارة الشحن: المقاومة <math>R_5</math> والمكثفة <math>C_2</math>.</p>	9ج																		
0,75	<p>حساب سعة المكثفة</p> $C_2 = \frac{4}{10^3 \ln\left(\frac{5}{5-2.7-0.3}\right)} = 5770 \mu F$ <p>تطبيق عددي: <math>C_2 = \frac{t_1}{R_5 \ln\left(\frac{V_{cc}}{V_{cc}-V_z-V_{BE}}\right)}</math> ومنه <math>t_1 = R_5 C_2 \ln\left(\frac{V_{cc}}{V_{cc}-V_z-V_{BE}}\right)</math></p>	10ج																		
0,75	<p>الطابق الاول: توليد اشارة الساعة المقفل T4: التضخيم الثنائي D3: عجلة حرة حماية المقفل من التيارات التحريضية للوشية</p>	11ج																		
0,75	<p>ربط دارة سجل الازاحة</p> 	12ج																		
0,5	<p>حسب قانون مجزئ التوتر: <math>V_1 = V_{cc} \frac{R_8}{R_7 + R_8}</math> تطبيق عددي: <math>V_1 = 15 \times \frac{1}{2} = 7,5V</math> ومنه مرجع ثنائي زينر المناسب حسب الملحق 01 هو: BZX85C7V5.</p>	13ج																		

1	<p>من الملحق 02 لدينا <math>R_{CTN}=2487.1\Omega</math> من أجل <math>\theta=60^\circ C</math>. وعند التبديل يكون: <math>V_1 = V_2 = 7,5 V</math></p> <p>حسب قانون مجزئ التوتر: <math>V_2 = V_{cc} \frac{R_{CTN}}{R_{CTN} + R_6}</math> ومنه <math>R_6 = \frac{V_{cc}}{V_2} \cdot R_{CTN} - R_{CTN}</math></p> <p>تطبيق عددي: <math>R_6 = \frac{15}{7.5} \cdot 2487,1 - 2487,1 \approx 2,5K \Omega</math>.</p>	14ج
0,5	<p>زاوية الفتح: لدينا <math>\alpha + \beta = 180^\circ</math> ومنه <math>\alpha = 180 - \beta</math></p> <p>تطبيق عددي: <math>\alpha = 180 - 120</math> ومنه <math>\alpha = 60^\circ</math></p>	15ج
0,5 0,5	<p>حساب القيمة المتوسطة للتوتر و تيار الخروج</p> <p>لدينا: <math>\bar{V} = \frac{\hat{V}}{\pi} (1 + \cos \alpha)</math> تطبيق عددي: <math>\bar{V} = \frac{220\sqrt{2}}{\pi} (1 + \cos 60) = 148,55V</math></p> <p>حساب القيمة المتوسطة للتيار:</p> <p>لدينا: <math>\bar{V} = \bar{I} \cdot R</math> ومنه <math>\bar{I} = \frac{\bar{V}}{R}</math> تطبيق عددي: <math>\bar{I} = \frac{148.55}{42} = 3,53 A</math></p>	16ج
0,5	<p>نوع إقران المحرك <math>M_1</math>: مثلي.</p> <p>التعليق: كل لف يتحمل توتر مركب (تقبل الإجابة: التوتر الأصغر للمحرك يساوي التوتر المركب للشبكة).</p> <p>نوع إقران المحرك <math>M_2</math>: نجمي.</p> <p>التعليق: كل لفان يتحملان توتر مركب (تقبل الإجابة: التوتر الأكبر للمحرك يساوي التوتر المركب للشبكة).</p>	17ج
0,5	<p>حساب الانزلاق</p> <p>لدينا: <math>g = \frac{n_s - n_r}{n_s}</math> وبما أن <math>n_r = 970 \text{ tr / min}</math> فإن <math>n_s = 1000 \text{ tr / min}</math> تطبيق عددي: <math>g = \frac{1000 - 970}{1000} = 0.03</math> ومنه <math>g = 3\%</math></p> <p>حساب عدد أقطاب المحرك:</p> <p>لدينا: <math>n_s = \frac{60f}{p}</math> ومنه <math>p = \frac{60f}{n_s}</math> تطبيق عددي: <math>p = \frac{60 \times 50}{1000} = 3</math> ومنه للمحرك 6 أقطاب.</p>	18ج
1 1	<p>الضياع الحراري في الساكن: <math>P_{js} = \frac{3}{2} R I^2</math> تطبيق عددي: <math>P_{js} = \frac{3}{2} \times 0,8 \times 14^2 = 235,2W</math> ومنه <math>P_{js} = 235,2W</math></p> <p>الضياع الحراري في الدوار: <math>P_{jr} = g P_{tr}</math> ولدينا <math>P_{tr} = P_a - (P_{js} + P_{fs}) = (\sqrt{3} U I \cos \phi) - (P_{js} + P_{fs})</math> تطبيق عددي: <math>P_{jr} = 0,03 \times 7539,27 = 226,17W</math> ومنه <math>P_{jr} = 226,17W</math></p> <p>ومن مجموع الضياعات الحرارية: <math>P_j = P_{js} + P_{jr}</math> تطبيق عددي: <math>P_j = 235,2 + 226,17 = 463,37W</math></p> <p>لدينا: <math>\eta = \frac{P_u}{P_a} = \frac{P_a - (P_{fs} + P_{js} + P_{jr} + P_c)}{P_a}</math> تطبيق عددي: <math>\eta = \frac{7924,4 - (235,2 + 150 + 226,17 + 150)}{7924,4} = 0,9</math> ومنه <math>\eta = 90\%</math></p> <p>حساب العزم المفيد للمحرك:</p> <p>لدينا: <math>T_u = \frac{P_u}{\Omega_c} = \frac{P_a - (P_{fs} + P_{js} + P_{jr} + P_c)}{2\pi r} \times 60</math> تطبيق عددي: <math>T_u = \frac{7924,4 - (235,2 + 150 + 226,17 + 150)}{2 \times 3,14 \times 970} \times 60 = 70,55 Nm</math></p>	19ج
0,25	<p><math>P_{10}</math>: الضياع في الحديد <math>P_{fer}</math></p> <p><math>P_{1CC}</math>: الضياع في النحاس (جول) <math>P_j</math></p>	20ج

0,5	$I_{2N} = \frac{75}{12} = 6,25A$ <p style="text-align: center;"><u>تطبيق عددي:</u></p> $I_{2N} = \frac{S}{U_{2N}}$	21ج
0,5	$R_s = \frac{12,5}{6,25^2} = 0,32\Omega$ <p style="text-align: center;"><u>تطبيق عددي:</u></p>	22ج
0,5	$\Delta U_2 = 6,25 \times 0,32 = 2V$ <p style="text-align: center;"><u>تطبيق عددي:</u></p>	<p style="text-align: center;">حساب المقاومة المرجعة للثانوي</p> $R_s = \frac{P_{1CC}}{I_{2CC}^2} = \frac{P_{1CC}}{I_{2N}^2}$ <p style="text-align: center;">لدينا:</p> <p style="text-align: center;">حساب الهبوط في التوتر:</p> $\Delta U_2 = I_{2N} R_s$ <p style="text-align: center;">لدينا:</p>
0,5	$m = \Delta U_2 + U_2 / U_1 = 14 / 220 = 0,06$ $m = I_1 CC / I_2 CC$ $I_1 CC = m I_2 cc$ $I_1 CC = 0,375A$	<p style="text-align: center;">قيمة التيار الاولى في حالة القصر</p>