

نظام آلي لتوضيب علب منتج صناعي

يحتوي الموضوع على 9 صفحات.

- ملف العرض من الصفحة 01 من إلى 06 من
- العمل المطلوب الصفحة 07 من
- وثائق الإجابة من الصفحة 0 من إلى من

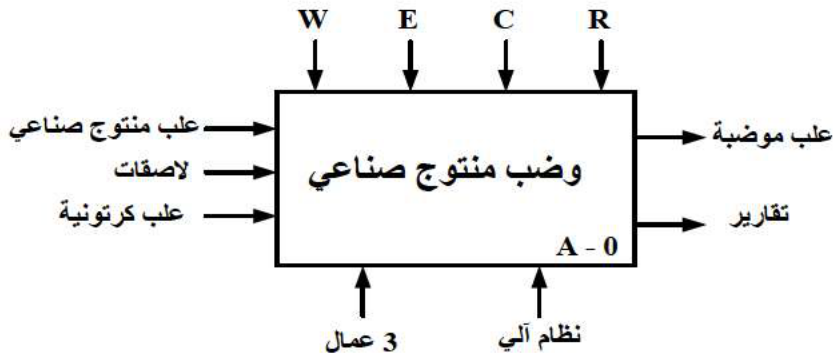
دفتر الشروط :

- 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:

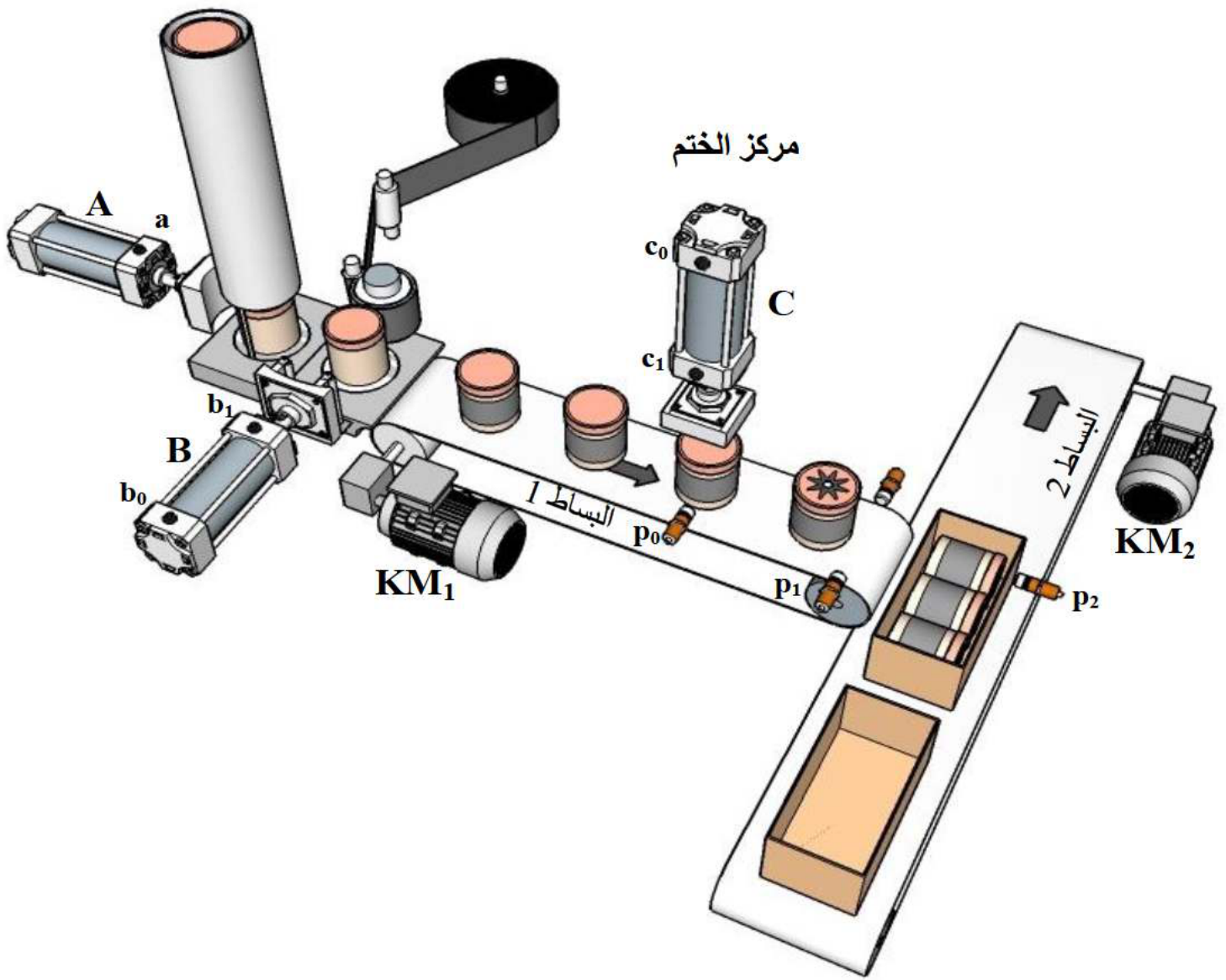
- ❖ **التشغيل التحضيرى:** عند اختيار نمط التشغيل Auto والضغط على زر انطلاق الدورة Dcy، يتم التحضير للتشغيل (تثبيت المصق ودفع العلب). بعد حضور العلبة في مركز التقديم P_0 ، تنطلق دورة الإنتاج العادي.
 - ❖ **التوقف العدي:** عند الضغط على زر التوقيف Ar ، يواصل النظام الإنتاج حتى نهاية الدورة ثم يتوقف.
 - ❖ **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) **الآمن:** 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
 θ : 60 درجة مؤوية
 t_1 : تأجيل 4 ثواني

(7) المناولة الهيكلية: (الشكل 1)



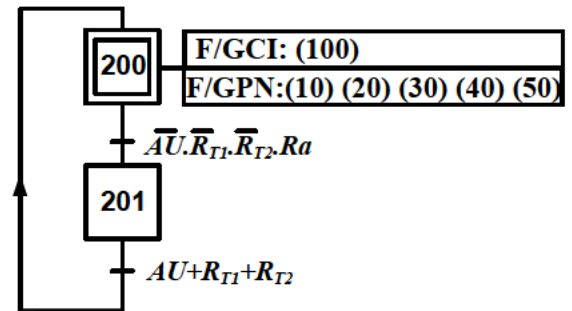
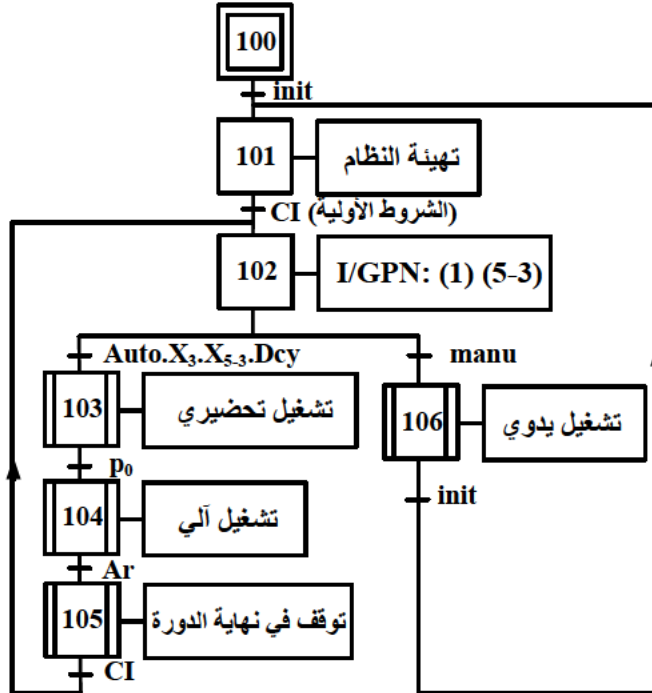
(8) الاختيارات التكنولوجية:

| الاشغلة | المنفذات | المنفذات المتصدرة | الملتقطات | أدوات التحكم والمراقبة والحماية |
|---------------------|--|--|---|--|
| رفع 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_{PP} : محرك خطوة خطوة. | (dB^+, dB^-) : موزع 2/4 كهر وهوائي ثنائي الاستقرار | b_0, b_1 : الكشف عن وضعية الرافعة B N : 60 نبضة. | زر التوقيف: Ar زر إعادة التسليح: Ra |
| تقديم العلب | M_1 : محرك لاتزامني 3- اتجاه واحد للدوران, 380/660V, 50HZ. | KM_1 : ملامس كهرومغناطيسي ~24V | p_0 : الكشف عن وجود علب في مركز الختم. | توقف استعجالي: AU |
| ختم العلب | R_{ch} : مقاومة تسخين. C : رافعة مزدوجة المفعول. | KR_{ch} : مرحل التحكم في (dC^+, dC^-) : موزع 2/4 كهر وهوائي ثنائي الاستقرار | θ : ملتقط الكشف عن درجة الحرارة. c_0, c_1 : الكشف عن وضعية الرافعة C t_1 : تأجيل 4s. | R_{T1} : مرحل حراري لحماية المحرك M_1 R_{T2} : مرحل حراري لحماية المحرك M_2 |
| صرف العلب الكرتونية | M_2 : محرك لاتزامني 3- اتجاه واحد للدوران, 220/380V, 50HZ. | KM_2 : ملامس كهرومغناطيسي ~24V | P_2 : الكشف عن علبه كرتونية. | توتر شبكة التغذية: 220/380V, 50HZ. |

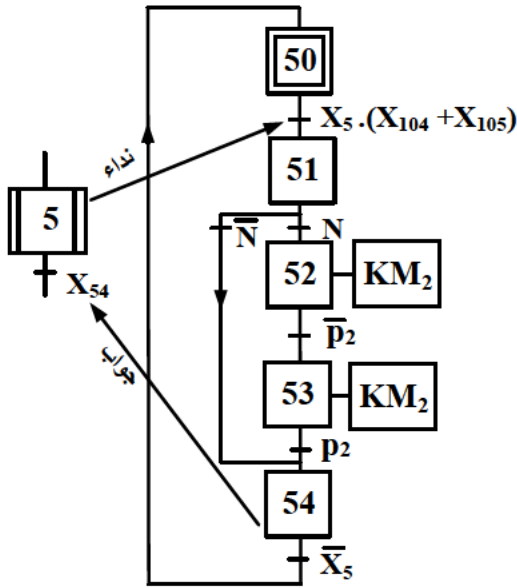
(9) المناولة الزمنية:

متمن الأمن (GS) (الشكل 2)

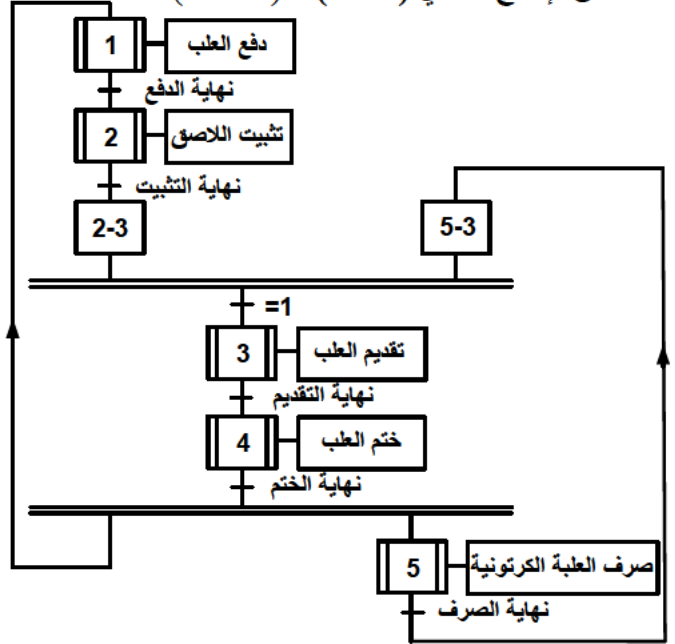
متمن القيادة التهيئة (GCI) (الشكل 3)



متمن الأشغولة 5 "صرف العلب الكرتونية" (الشكل 5)

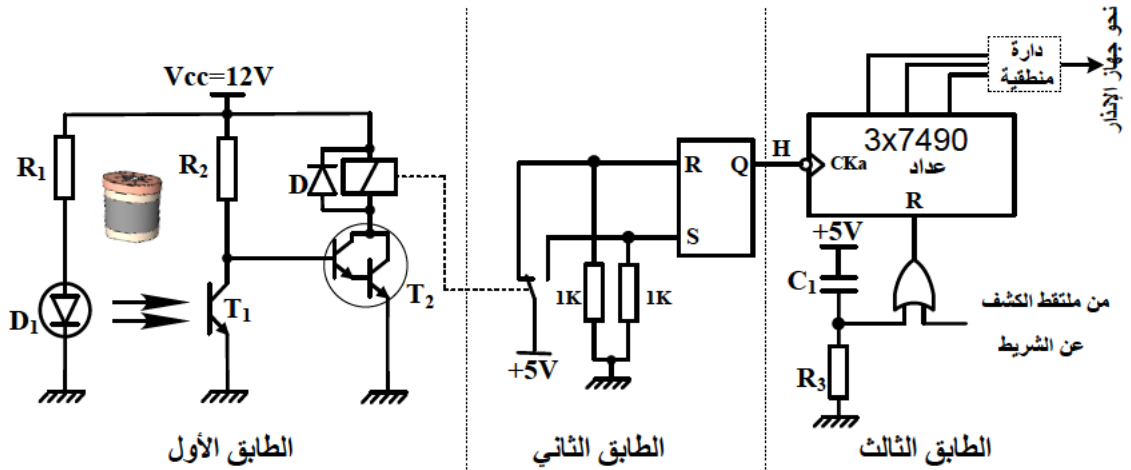


متمن الإنتاج العادي (GPN) (الشكل 4)



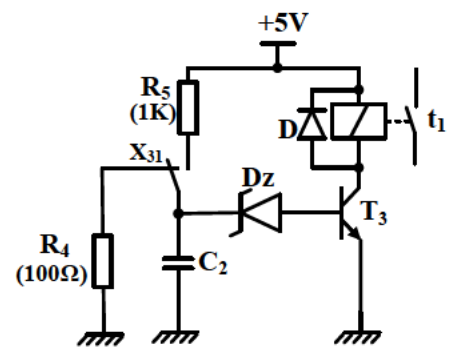
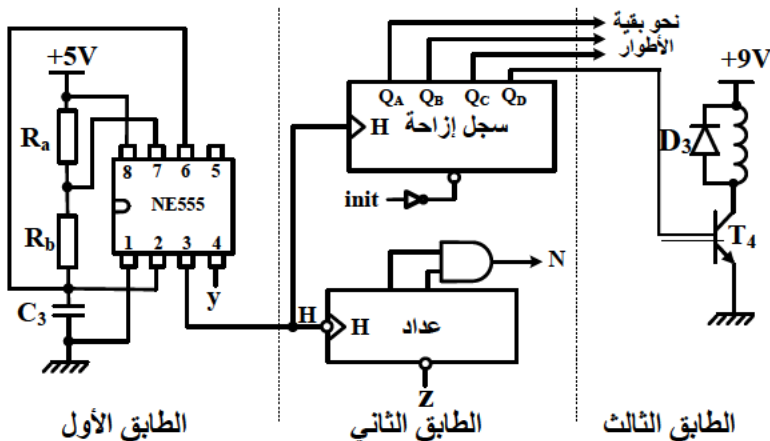
10) الانجازات التكنولوجية:

دائرة الكشف والعدد: (الشكل 6)

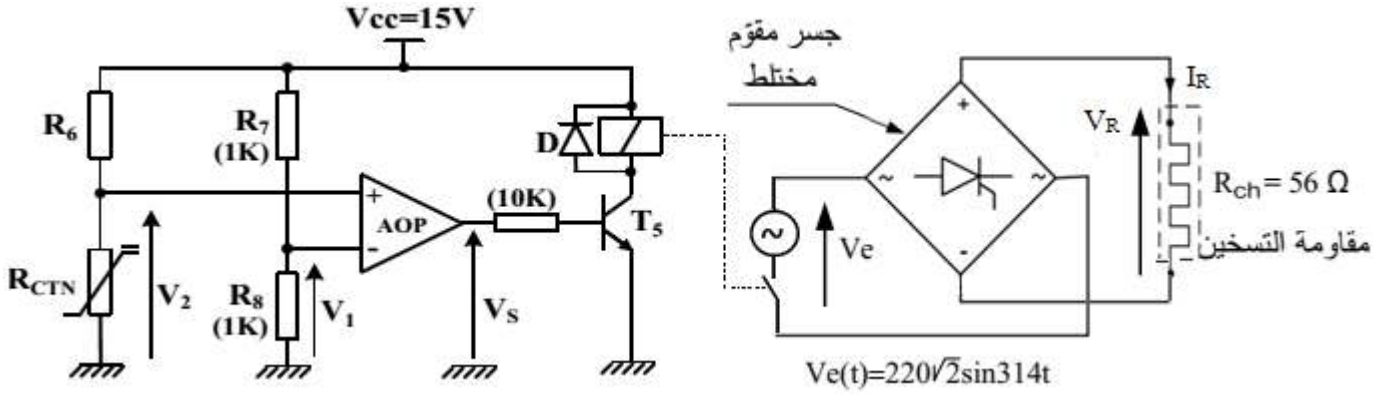


دائرة التحكم في المحرك خ/خ: (الشكل 8)

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 |

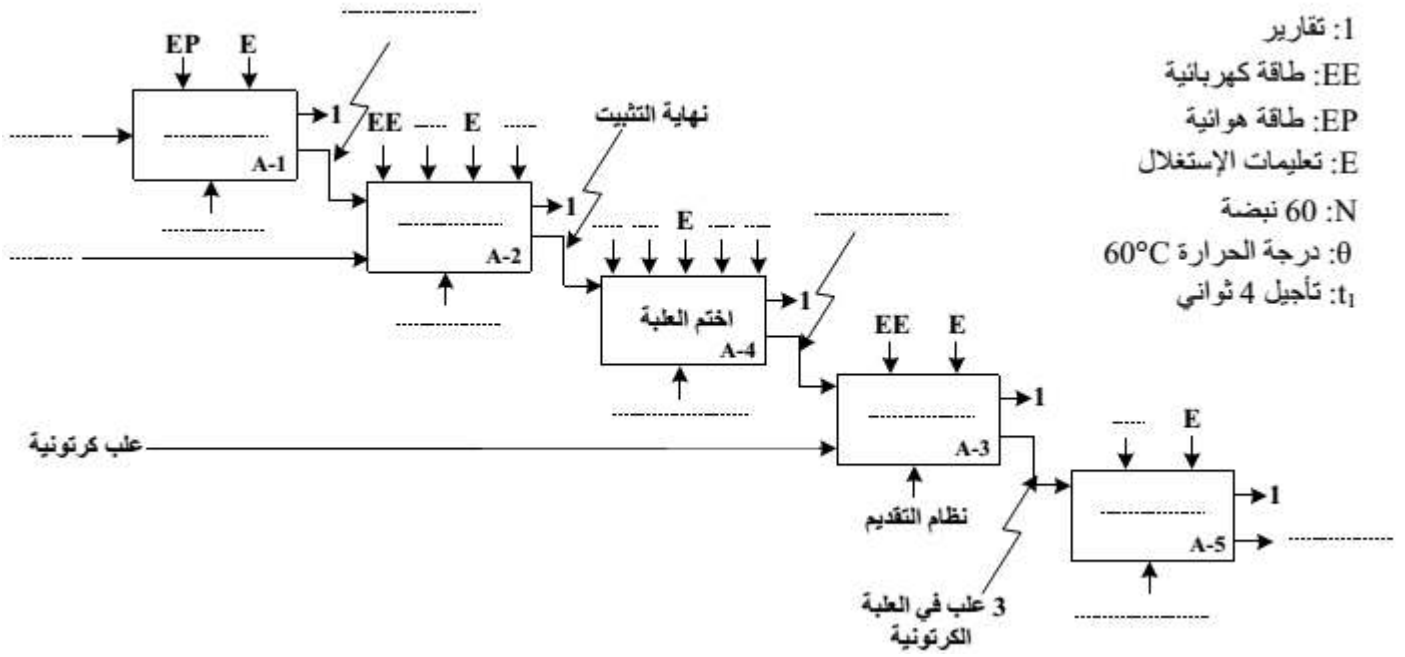
العمل المطلوب

- 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 دارة 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 1 (صفحة 8 من 9).
- دارة 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 1 (الصفحة 8 من 9).
- دارة الموجة 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 $BZX85C2V7$.
- دارة 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 دارة سجل الإزاحة يمين الحلقي للتحكم في المحرك M_{pp} علماً أن السجل يشحن ابتدائياً بالقيمة $(Q_A Q_B Q_C Q_D = 0101)$
- دارة الكشف عن درجة الحرارة θ 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 وتيار 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 0.8Ω , 970 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 VA , $220/12V$, 50Hz
- 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.

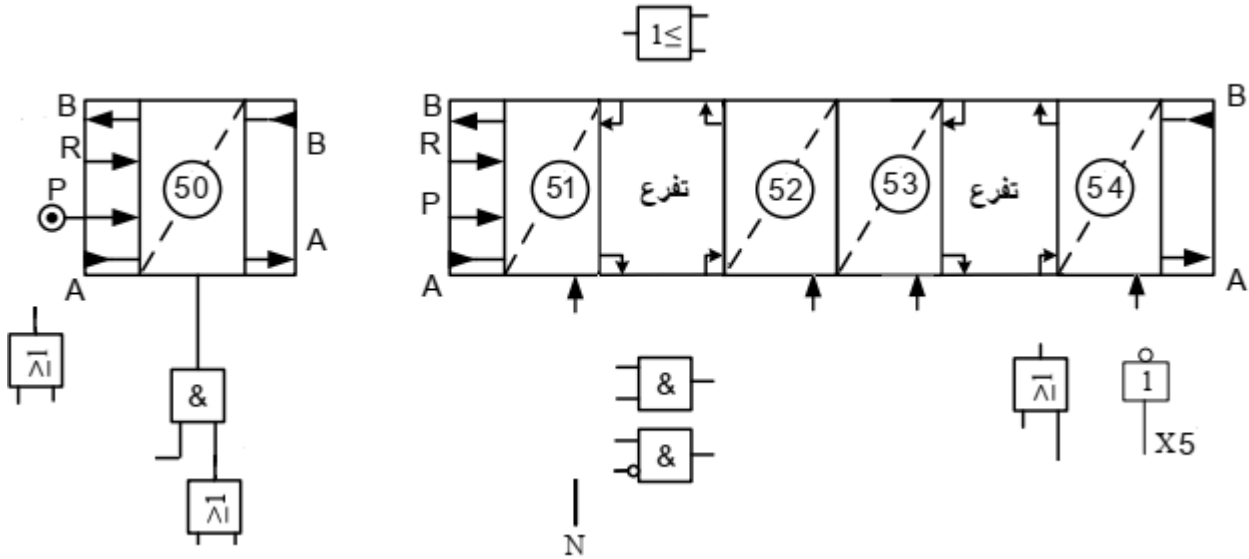
انتهى وبالتوفيق للجميع

وثيقة الإجابة 1 الاسم واللقب.....

ج1: مخطط النشاط البياني (A0).



ج5: دائرة المعقب الهوائي لمتن الأشغولة 5

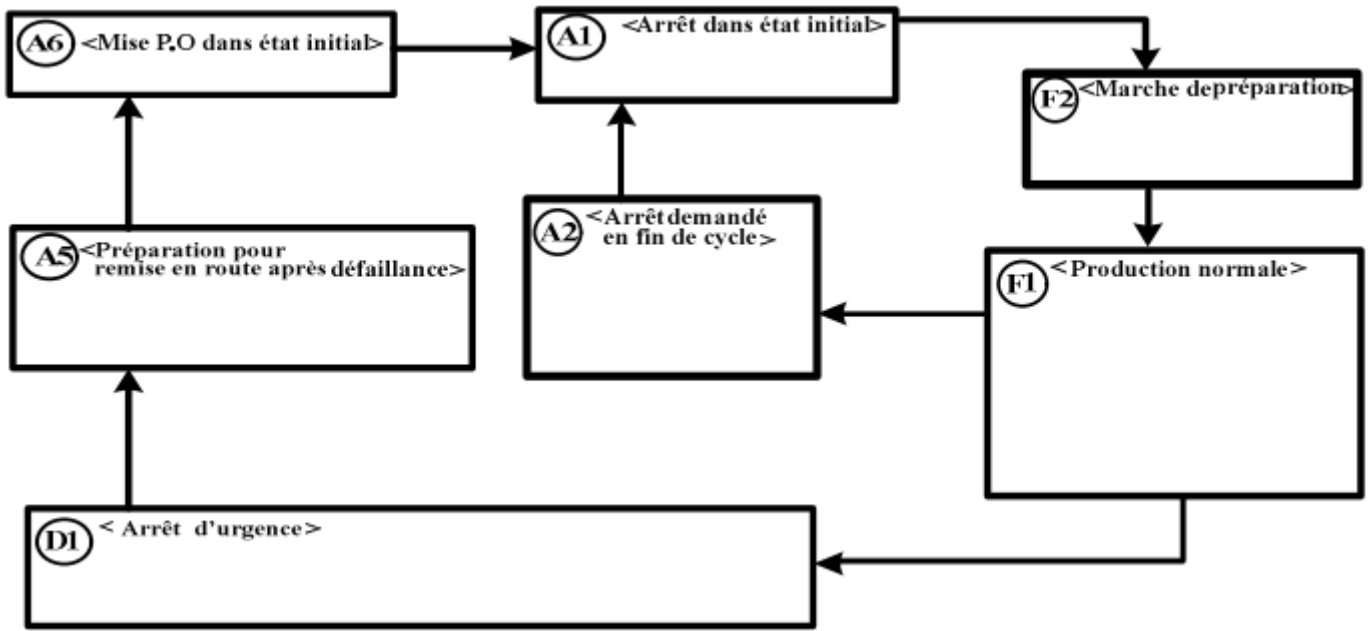


ج7: جدول تشغيل الدارة.

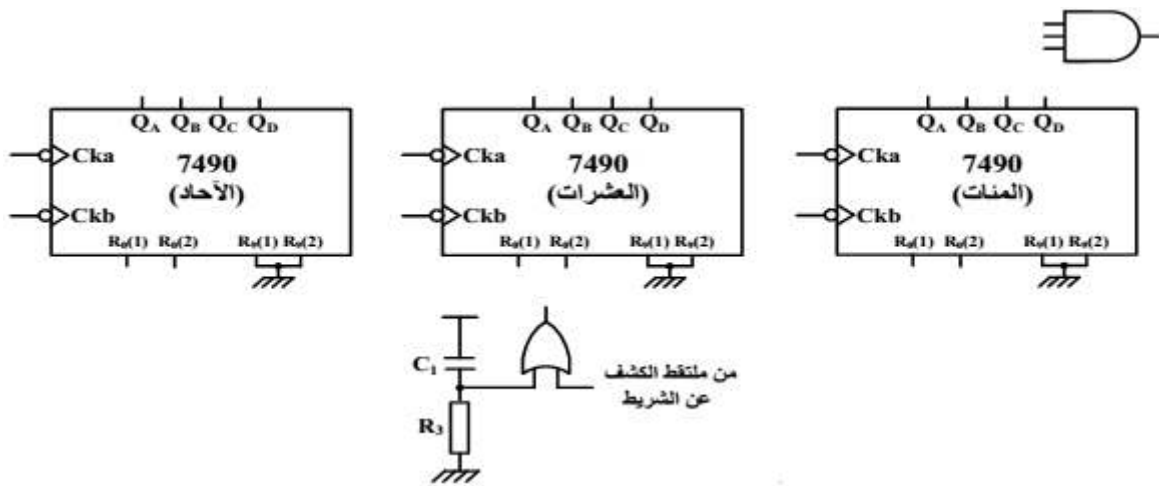
| Q | S | R | المقفل T_2 | المقفل T_1 | |
|---|---|---|--------------|--------------|-----------------|
| | | | | | عند غياب العبوة |
| | | | | | عند حضور العبوة |

وثيقة الإجابة 2 الاسم واللقب.....

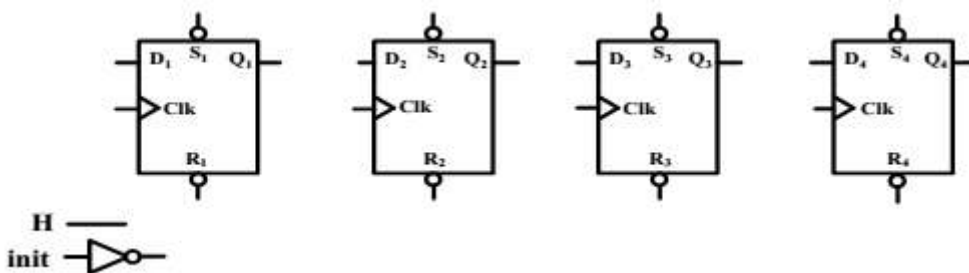
ج6: بيان أنماط التشغيل والتوقف GEMMA.



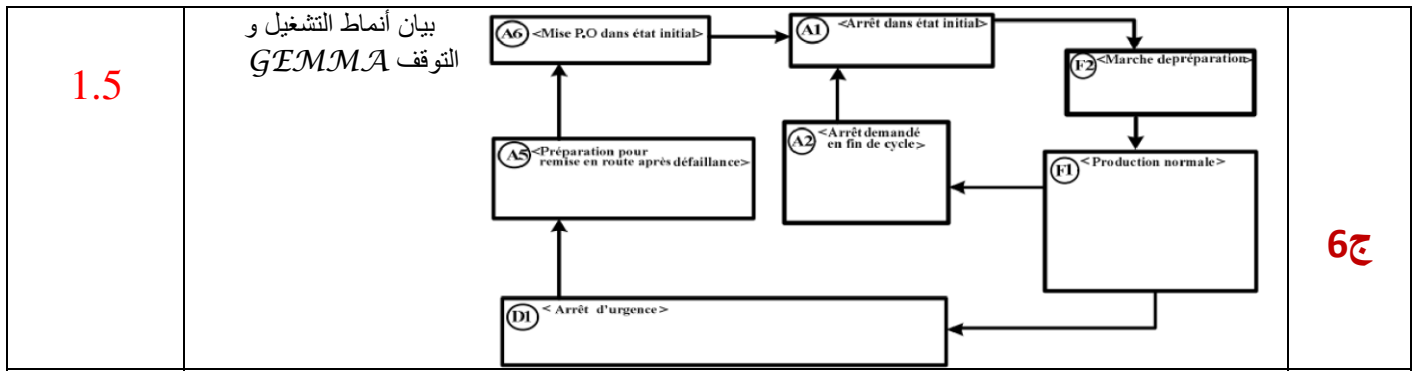
ج8: ربط دائرة العداد.



ج12: ربط دائرة سجل الإزاحة يمين الحلقي للتحكم في المحرك M_{pp} .



| العلامة | عناصر الإجابة | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|--|-----------------------------|-----------------|-----------------|---------|-----------------|------------------------------------|-----------------|---|-----------------|--|-----------------------------|---|-----------------|---------------------|--------------------|-----------------|-----------------|------------------------|--------------------|-----------------|-----------------|---|--------------------|---|----|
| 1,5 | <p style="text-align: right;">مخطط التحليل الوظيفي التنازلي</p> <p style="text-align: right;">1: تقارير EE: طاقة كهربائية EP: طاقة هوائية E: تعليمات الإستغلال N: نبضة 60° 0: درجة الحرارة 60°C t₁: تأجيل 4 ثواني</p> <p>ملاحظة: تعتبر الإجابة صحيحة في حالة كتابة منفذات كل أشغولة في السندات.</p> | 1ج | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1,75 | <p style="text-align: right;">متمن الاشغولة 4- أشغولة الختم</p> | 2ج | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 0.25 | <p style="text-align: right;">الاستقبالية الموافقة لنهاية الصرف: X54</p> | 3ج | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1,25 | <p style="text-align: right;">جدول التنشيط و التخميل و الافعال لمراحل الاشغولة 5</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>$X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}$</td> <td>X₅₁</td> <td>/</td> </tr> <tr> <td>X₅₁</td> <td>$X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})$</td> <td>$X_{52} + X_{54} + X_{200}$</td> <td>/</td> </tr> <tr> <td>X₅₂</td> <td>X₅₁ · N</td> <td>$X_{53} + X_{200}$</td> <td>KM₂</td> </tr> <tr> <td>X₅₃</td> <td>$X_{52} \cdot \bar{p}$</td> <td>$X_{54} + X_{200}$</td> <td>KM₂</td> </tr> <tr> <td>X₅₄</td> <td>$X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}$</td> <td>$X_{50} + X_{200}$</td> <td>/</td> </tr> </tbody> </table> | المراحل | معادلات التنشيط | معادلات التخميل | الافعال | X ₅₀ | $X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}$ | X ₅₁ | / | X ₅₁ | $X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})$ | $X_{52} + X_{54} + X_{200}$ | / | X ₅₂ | X ₅₁ · N | $X_{53} + X_{200}$ | KM ₂ | X ₅₃ | $X_{52} \cdot \bar{p}$ | $X_{54} + X_{200}$ | KM ₂ | X ₅₄ | $X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}$ | $X_{50} + X_{200}$ | / | 4ج |
| المراحل | معادلات التنشيط | معادلات التخميل | الافعال | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| X ₅₀ | $X_{54} \cdot \bar{X}_5 + X_{200}$ | X ₅₁ | / | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| X ₅₁ | $X_{50} \cdot X_5 \cdot (X_{104} + X_{105})$ | $X_{52} + X_{54} + X_{200}$ | / | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| X ₅₂ | X ₅₁ · N | $X_{53} + X_{200}$ | KM ₂ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| X ₅₃ | $X_{52} \cdot \bar{p}$ | $X_{54} + X_{200}$ | KM ₂ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| X ₅₄ | $X_{53} \cdot p + X_{51} \cdot \bar{N}$ | $X_{50} + X_{200}$ | / | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 | <p style="text-align: right;">ربط المعقب الهوائي</p> | 5ج | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

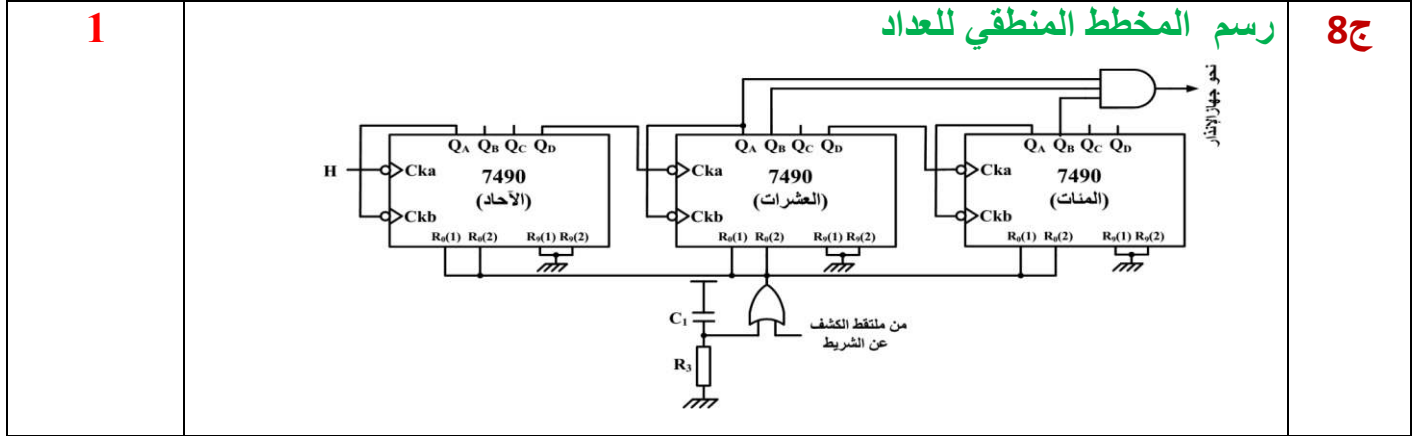


6ج

1 جدول تشغيل الدارة

| 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



8ج

0,25 دائرة الشحن: المقاومة R₅ والمكثفة C₂.

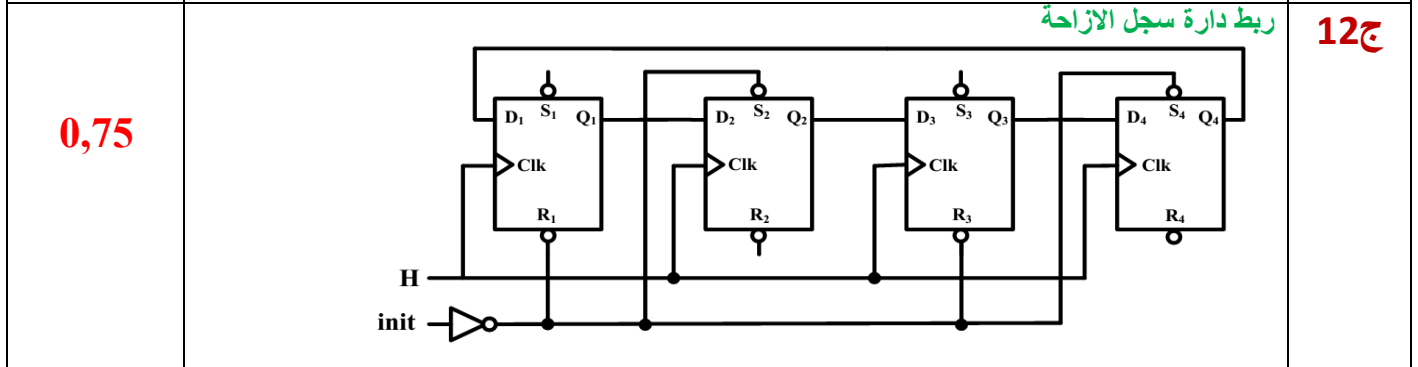
9ج

10ج حساب سعة المكثفة

0,75
$$C_2 = \frac{4}{10^3 \ln\left(\frac{5}{5-2.7-0.3}\right)} = 5770 \mu F$$
 تطبيق عددي:
$$C_2 = \frac{t_1}{R_5 \ln\left(\frac{V_{cc}}{V_{cc}-V_z-V_{BE}}\right)}$$
 ومنه
$$t_1 = R_5 C_2 \ln\left(\frac{V_{cc}}{V_{cc}-V_z-V_{BE}}\right)$$

0,75 الطابق الاول: توليد اشارة الساعة المقفل T4: التضخيم الثنائي D3: عجلة حرة حماية المقفل من التيارات التحريضية للوشية

11ج



12ج

0,5 حسب قانون مجزئ التوتر: $V_1 = V_{cc} \frac{R_8}{R_7 + R_8}$ تطبيق عددي: $V_1 = 15 \times \frac{1}{2} = 7,5V$

ومنه مرجع ثنائي زينر المناسب حسب الملحق 01 هو: BZX85C7V5.

13ج

| | | |
|------------|---|-----|
| 1 | <p>من الملحق 02 لدينا $R_{CTN}=2487.1\Omega$ من أجل $\theta=60^\circ C$. وعند التبديل يكون: $V_1 = V_2 = 7,5 V$</p> <p>حسب قانون مجزئ التوتري: $V_2 = V_{cc} \frac{R_{CTN}}{R_{CTN} + R_6}$ ومنه $R_6 = \frac{V_{cc}}{V_2} \cdot R_{CTN} - R_{CTN}$</p> <p>تطبيق عددي: $R_6 = \frac{15}{7.5} \cdot 2487,1 - 2487,1 \approx 2,5 K \Omega$.</p> | 14ج |
| 0,5 | <p>زاوية القحح: لدينا $\alpha + \beta = 180^\circ$ ومنه $\alpha = 180 - \beta$</p> <p>تطبيق عددي: $\alpha = 180 - 120$ ومنه $\alpha = 60^\circ$</p> | 15ج |
| 0,5 0,5 | <p>حساب القيمة المتوسطة للتوتر و تيار الخروج</p> <p>لدينا: $\bar{V} = \frac{\hat{V}}{\pi} (1 + \cos \alpha)$ تطبيق عددي: $\bar{V} = \frac{220\sqrt{2}}{\pi} (1 + \cos 60) = 148,55V$</p> <p>حساب القيمة المتوسطة للتيار:</p> <p>لدينا: $\bar{V} = \bar{I} \cdot R$ ومنه $\bar{I} = \frac{\bar{V}}{R}$ تطبيق عددي: $\bar{I} = \frac{148,55}{42} = 3,53 A$</p> | 16ج |
| 0,5 | <p>نوع إقران المحرك M_1: مثلي.</p> <p>التعليق: كل لف يتحمل توتر مركب (تقبل الإجابة: التوتر الأصغر للمحرك يساوي التوتر المركب للشبكة).</p> <p>نوع إقران المحرك M_2: 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: $g = \frac{n_s - n_r}{n_s}$ وبما أن $n_r = 970 \text{ tr / min}$ فإن $n_s = 1000 \text{ tr / min}$ تطبيق عددي: $g = \frac{1000 - 970}{1000} = 0.03$ ومنه $g = 3\%$</p> <p>حساب عدد أقطاب المحرك:</p> <p>لدينا: $n_s = \frac{60f}{P}$ ومنه $P = \frac{60f}{n_s}$ تطبيق عددي: $P = \frac{60 \times 50}{1000} = 3$ ومنه للمحرك 6 أقطاب.</p> | 18ج |
| 1 1 | <p>الضياع الحراري في الساكن: $P_{js} = \frac{3}{2} R I^2$ تطبيق عددي: $P_{js} = \frac{3}{2} \times 0,8 \times 14^2 = 235,2W$ ومنه $P_{js} = 235,2W$</p> <p>الضياع الحراري في الدوار: $P_{jr} = g P_{tr}$ ولدينا $P_{tr} = P_a - (P_{js} + P_{fs}) = (\sqrt{3} U I \cos \phi) - (P_{js} + P_{fs})$</p> <p>تطبيق عددي: $P_{jr} = 0,03 \times 7539,27 = 226,17W$ ومنه $P_{jr} = 226,17W$</p> <p>ومن مجموع الضياعات الحرارية: $P_j = P_{js} + P_{jr}$ تطبيق عددي: $P_j = 235,2 + 226,17 = 463,37W$</p> <p>لدينا: $\eta = \frac{P_u}{P_a} = \frac{P_a - (P_{fs} + P_{js} + P_{jr} + P_c)}{P_a}$ تطبيق عددي: $\eta = \frac{7924,4 - (235,2 + 150 + 226,17 + 150)}{7924,4} = 0,9$ ومنه $\eta = 90\%$</p> <p>حساب العزم المفيد للمحرك:</p> <p>لدينا: $T_u = \frac{P_u}{\Omega_c} = \frac{P_a - (P_{fs} + P_{js} + P_{jr} + P_c)}{2\pi r} \times 60$ تطبيق عددي: $T_u = \frac{7924,4 - (235,2 + 150 + 226,17 + 150)}{2 \times 3,14 \times 970} \times 60 = 70,55 Nm$</p> | 19ج |
| 0,25 | <p>P_{10}: الضياع في الحديد P_{fer}</p> <p>P_{1CC}: الضياع في النحاس (جول) P_j</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>حساب المقاومة المرجعة للثانوي</p> $R_s = \frac{P_{1CC}}{I_{2CC}^2} = \frac{P_{1CC}}{I_{2N}^2}$ <p>لدينا:</p> <p>حساب الهبوط في التوتر:</p> $\Delta U_2 = I_{2N} R_s$ <p>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>قيمة التيار الاولى في حالة القصر</p> |