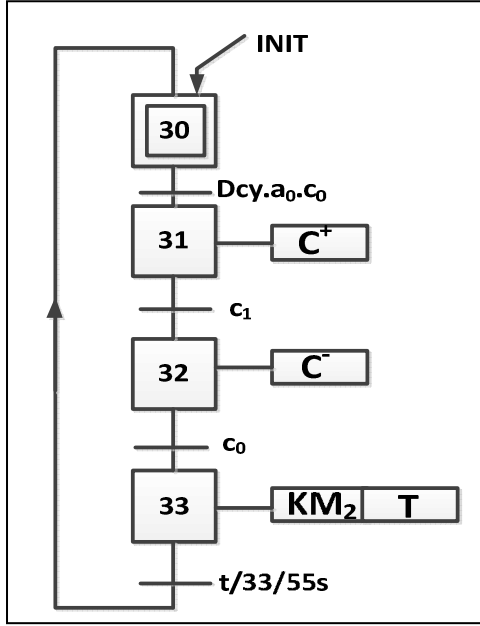


الحل النموذجي للفرض المحروس رقم 02 للثلاثي الثاني

ج1 : رسم متمعن أشغولة تحويل الصناديق الكبيرة (المركز الثالث) من وجهة نظر جزء التحكم . (02 ن)



ج2 : جدول معادلات التنشيط والتخميل (التعطيل). (02 ن)

التخميل	التنشيط	المراحل
$X_{12} + X_{13}$	$X_{10}.Dcy_1.a_0$	X_{11}
X_{10}	$X_{12}.a_2 + X_{13}.a_1$	X_{14}

ج3 : وظيفة التركيب الموضح بالدارة المندمجة NE555 هو التأجيل (0.5 ن)

ج4 : العلاقة الحرفية لزمن التأجيل ثم حساب زمن التأجيل اللازم. (0.5 ن)

$$t = R.C.Ln3$$

ج5 : زمن التأجيل اللازم. (01 ن)

$$t = 10 \times 10^6 \times 5 \times 10^{-6} \times 1,1 = 55s$$

ج5 : ارسم المخطط الزمني للتوترين : V_C و V_S في المعلم الثاني بلونين مختلفين. (02 ن)

ج6 : : إكمال برنامج التحكم في الملامس KM_1 الموجود في وثيقة الإجابة (03 ن)

LIST P= 16F84A

#include "p16f84A.inc"

__CONFIG H'3FF9'

ORG 0X000

goto init

init

ORG 5

BSF **STATUS,RP0** ; الانتقال إلى الصفحة 1

MOVLW **0xFF**

MOVWF TRISA ; جميع منافذ PORTA كمدخل

CLRF TRISB ; جميع منافذ PORTB كمخارج

BCF **STATUS,RP0** ; الانتقال إلى الصفحة 0

Start

BCF **PORTB,0** ; وشيعة الملامس غير مغذاة

Test

BTFSC PORTA,**0** ;

GOTO Allum

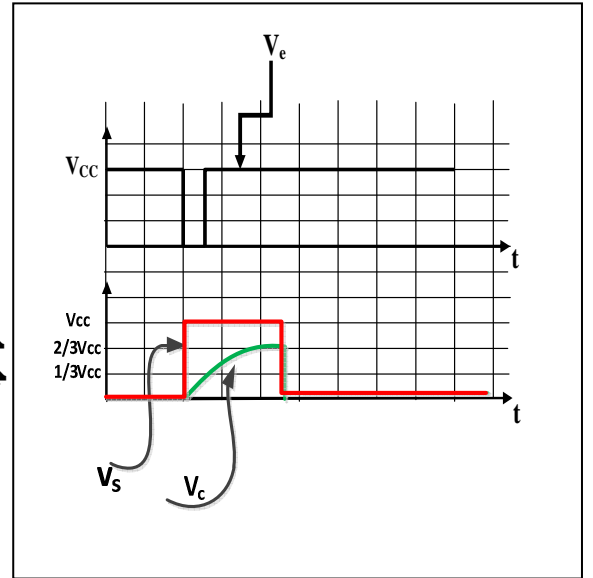
GOTO Start

Allum

BSF **PORTB,0** ; وشيعة الملامس مغذاة

GOTO Test

END



ج7 : دراسة محول تغذية وشيعة الملامس KM_1 : (09 ن)

1- حساب نسبة التحويل في الفراغ وعدد لفات الثانوي : $m_0 = \frac{U_{20}}{U_1} = \frac{44}{220} = 0,2$ و

$$N_2 = m_0 \cdot N_1 = 0,2 \times 520 = 104 \text{spires}$$

2- تبيان أنه يمكن إهمال الضياعات بمفعول جول في حالة تجربة الفراغ ، وإهمال الضياعات في الحديد في حالة تجربة الدارة القصيرة .

الاستطاعة في الأولي الممتصة في الفراغ هي : $P_{10} = P_F + P_{J0}$ حيث : $P_{J0} = R_1 \cdot (I_{10})^2$

ومن تجربة القياس في المستمر : $R_1 = \frac{U_1}{I_1} = \frac{5}{10} = 0,5\Omega$ ومنه $P_{J0} = 0,5 \times 1^2 = 0,5W$

هذه القيمة صغيرة جدا أمام $P_{10} = 80W$ وعليه يمكن إهمالها وبالتالي : $P_F = P_{10} = 80W$

لكن حسب المعطيات $P_F = K \cdot (U_1)^2 \Rightarrow K = \frac{P_F}{(U_1)^2} = \frac{80}{(220)^2} = 1,65 \cdot 10^{-3}$

ومن أجل تجربة الدارة القصيرة يكون U_{1CC} بدل U_1 وعليه تكون $P_F = K \cdot (U_{1CC})^2 = 1,65 \cdot 10^{-3} \times (40)^2 = 2,64W$

وحيث أن : $P_{1CC} = P_F + P_J = 250W$ إذن تهمل P_F أمام P_{1CC} و يكون : $P_J = P_{1CC} = 250W$

3- تعيين عناصر التصميم المكافئ المرجعة للثانوي :

لدينا : $P_{1CC} = R_s \cdot (I_{2CC})^2$ ولدينا في حالة تجربة الدارة القصيرة : $m_0 = \frac{I_{1CC}}{I_{2CC}} \Rightarrow I_{2CC} = \frac{I_{1CC}}{m_0}$

وعليه : $R_s = m_0^2 \cdot \frac{P_{1CC}}{(I_{1CC})^2} = (0,2)^2 \times \frac{250}{(20)^2} = 0,025\Omega$

الممانعة المرجعة للثانوي : $Z_s = \frac{m_0 \cdot U_{1CC}}{I_{2CC}}$ أي أن : $Z_s = m_0^2 \cdot \frac{U_{1CC}}{I_{1CC}} = 0,080\Omega$

ولينا : $X_s = \sqrt{Z_s^2 - R_s^2}$ تطبيق عددي نجد : $X_s = 0,076\Omega$

4- إيجاد توتر الثانوي ثم استنتاج الاستطاعة الفعالة المقدمة للحمولة :

حيث : $U_2 = U_{20} - \Delta U_2$ $\Delta U_2 = (R_s \cdot \cos \varphi_2 + X_s \cdot \sin \varphi_2) I_2 = 5,50V$

ومنه : $U_2 = 38,5V$

الاستطاعة الفعالة المقدمة للحمولة : $P_2 = U_2 \cdot I_2 \cdot \cos \varphi_2 = 38,5 \times 100 \times 0,9 = 3465W$

5- الاستطاعة الممتصة في الأولي : $P_1 = P_2 + P_F + P_J = 3465 + 80 + 250 = 3795W$

$\cos \varphi_1 = 0,86$

عامل الاستطاعة : $P_1 = U_1 \cdot I_1 \cdot \cos \varphi_1 \Rightarrow \cos \varphi_1 = \frac{P_1}{U_1 \cdot I_1} = \frac{3795}{220 \times 20} = 0,86$