

الحجم الساعي	المحتوى	النشاطات البداهة	الكفاءات المنتظرة
10	<ul style="list-style-type: none"> ● المحول أحادي الطور (مبدأ التشغيل، مختلف الاختبارات، مختلف الاستطاعات، المردود). ● التقويم المتحكم أحادي الطور . ● حساب مختلف المقادير المميزة للإشارة المقومة (Imoy، Vmoy، ...) في حالة حمولة (R-E ، R) 	<ul style="list-style-type: none"> ● يشاهد أو يقيس المقادير الأولية و الثانوية لمحول أحادي الطور. ● يشاهد بالتقليد أو بواسطة الراسم الاهتزازي إشارات في المدخل و المخرج لمقوم متحكم و أخذ المقادير المميزة. ● يشغل مغير الإضاءة gradateur de lumière 	<ul style="list-style-type: none"> ● اختبار المحول المناسب لتطبيق معين (الاستطاعة و توترات المدخل و المخرج) ● تمييز بين تقويم متحكم و غير متحكم ● اختبار تقويم حسب نتائجه القياسية و مميزته

□ الزمن المحدد: 10 ساعات.

❖ المحوّل أحادي الطور:

□ الكفاءات المنتظرة:

- اختيار محوّل يناسب لحمولة معينة من بين مجموعة من المحولات.
- عند القيام بالتجربة في فراغ و في دارة قصيرة، يكون قادرا على إعطاء نوع الاستطاعة المقاسة و ما ذا تمثل.

□ التوصيات:

يشرح الأستاذ أولا فائدة المحوّل و يعطي أمثلة على المحولات ذات مختلف الأحجام دون التطرق إلى استطاعتها. يستعن الأستاذ بتصاميم إجمالية أو بعرض وثائق متحركة لشرح مبدأ تشغيل المحوّل أحادي الطور.

عند الحاجة يمكن للأستاذ أن يحضّر محوّلًا حقيقيًا مفككا أو تكون كل مكوناته ظاهرة.

يشرح الأستاذ التشغيل كمحوّل رافع و التشغيل كمحوّل خافض للتوتر. إلى هذا المستوى يجب على التلميذ أن يميز بين اللف ذو التوتر العالي و لف التوتر المنخفض و نواة المحوّل (الدارة المغناطيسية).

يقوم الأستاذ بتقديم طرق حساب التيارات و التوترات والعلاقات التي تربط بينها، والتأكيد على أهمية العمل باستعمال تلفيف واحد وذلك باستعمال الممانعات المحولة إلى الأولى أو إلى الثانوي. على التلميذ أن يكون قادرا على حساب و قياس الاستطاعة الفعالة التي يقدمها المحوّل إلى حمولة معينة.

عبر المعارف المكتسبة، على التلميذ أن يكون قادرا على اختيار محوّل مفروض في دفتر شروط.

كنشاط للتلميذ، يمكن أن يطلب منه اختيار محوّل من بين عدة محولات من أجل تغذية حمولة مختارة.

❖ التقويم المراقب:

□ الكفاءات المنتظرة:

- التمييز بين التقويم المراقب و التقويم غير المراقب.
- التمكن من اختيار مقوم لتطبيق محدد.

□ التوصيات:

المحول إحدادي الطور



طرح الإشكالية



تعاريف



التكوين



مبدأ الأشتغال



المحول الحقيقي والمثالي

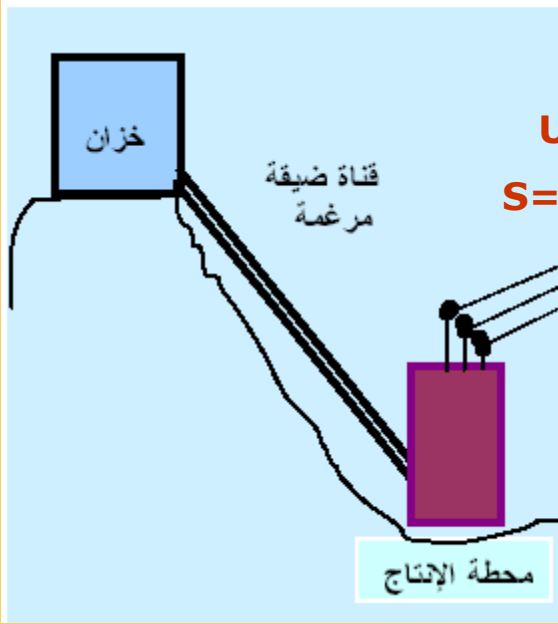
طرح الأشكالية

توليد الطاقة الكهربائية

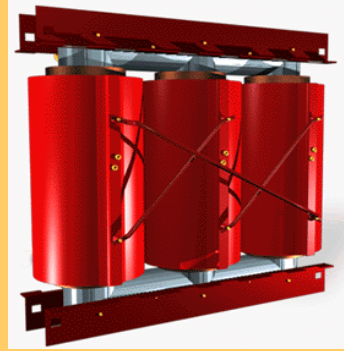
$U_1 = 20\text{Kv}$
 $S = 600\text{MVA}$

$S = 600\text{MVA}$
 $U = 400\text{KV}$

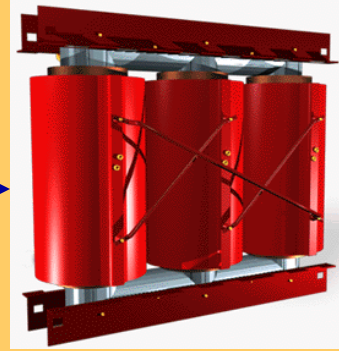
$S = 70\text{MVA}$
 $U = 225\text{KV}$



محطة إنتاج الطاقة الكهربائية



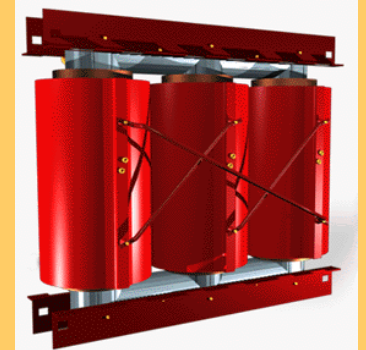
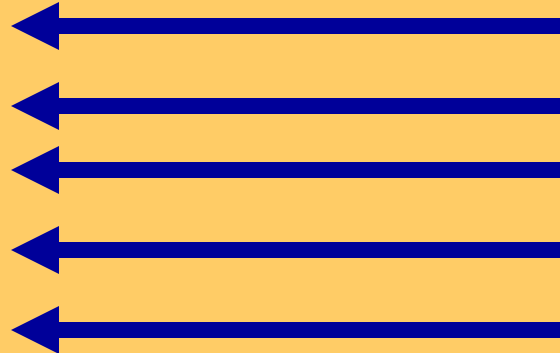
رفع الجهد المتناوب



خفض الجهد المتناوب

$S = 10\text{MVA}$
 $U = 63\text{KV}$

توزيع إلى مختلف المستهلكين

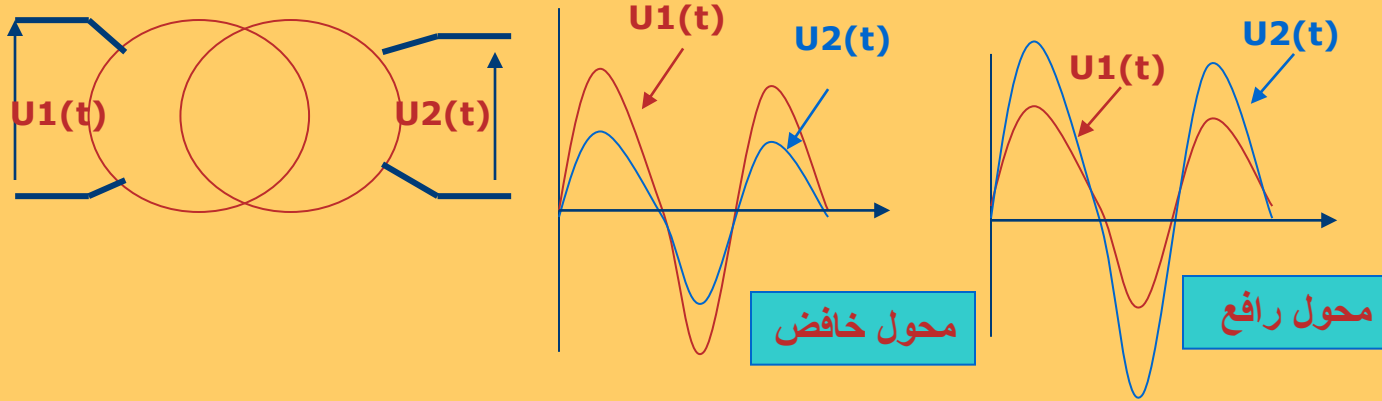


تعريف:

1. المحول جهاز كثير الإستعمال عند توزيع الطاقة الكهربائية

2. المحول أداة تقوم بتخفيض أو رفع من سعة القيم المتناوبة دون تغيير في ترددها (f)

الرمز

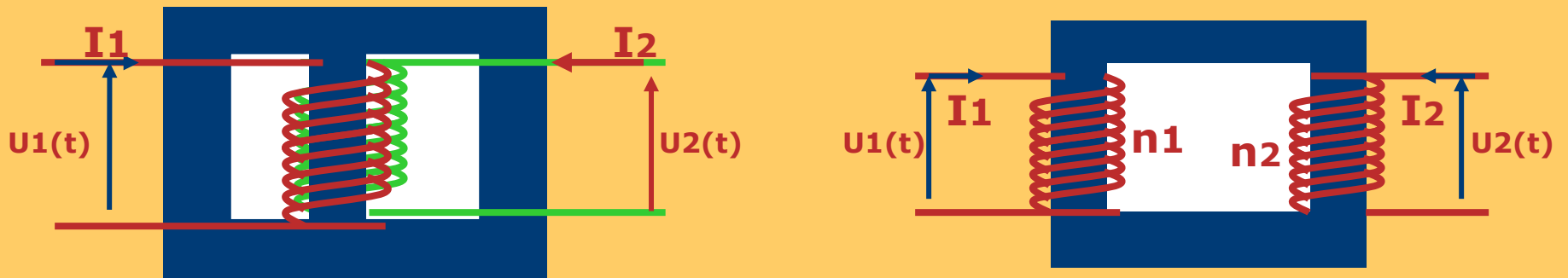


التكوين

1. يتكون المحول من دائرة مغناطيسية مكونة من صفائح من الألمنيوم متراصة مع بعضها البعض معزولة فيما بينها بمادة عازلة (البرنيق).

2. على الجانب الأول من الدائرة المغناطيسية نلف ملف (وشية) يسمى بالملف الأولي يحوي على n_1 لفة

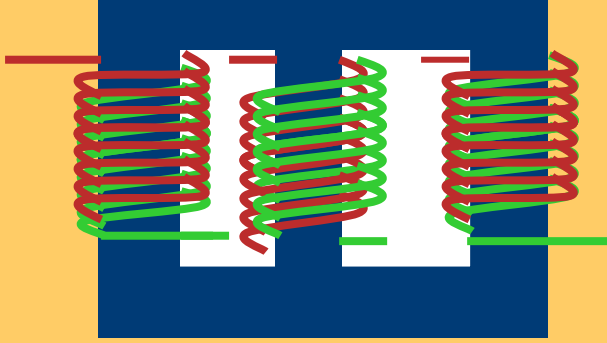
3. في الجانب المقابل لدائرة المغناطيسية نلف ملف أخرى يسمى بالملف الثانوي, يحتوي على n_2 لفة



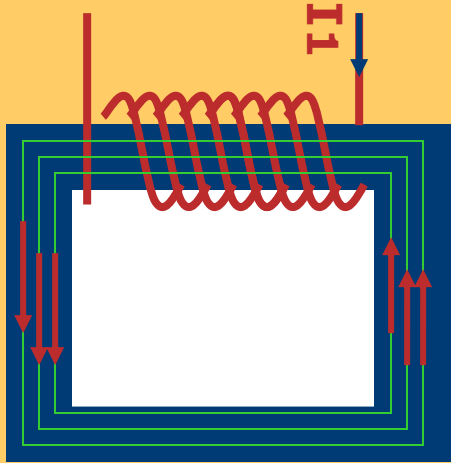
المحول ثلاثي الأطوار مكون من ثلاثة أعمدة ,يلف حول كل عمود ملفين
أثنين (ملف أولي ,ملف ثانوي)

مبدأ الاشتغال

تذكير



1. عند تمرير تيار كهربائي في سلك ناقل ينتج عن ذلك توليد حقل مغناطيسي \vec{H}

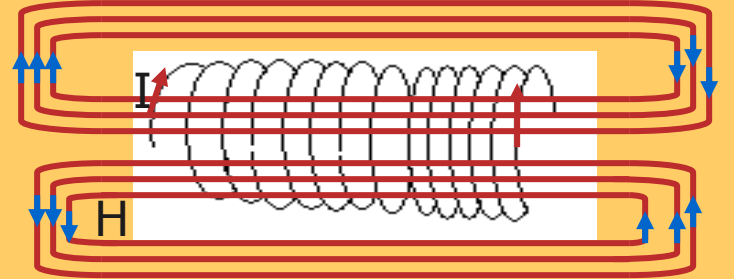


مع الدارة المغناطيسية

$\mu = \mu_0 \mu_r$ حيث :

1. $\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7}$ نفاذية في الخلاء

2. μ_r : لنفاذية المطلقة



بدون الدارة المغناطيسية

$$\vec{B} = \mu \vec{H}$$

حيث: \vec{B} هو الفيض المغناطيسي (الويبر)

\vec{H} الحقل المغناطيسي (تسلا)

μ نفاذية الجسم (الدارة المغناطيسية)

1. R : المقاومة المغناطيسية لدارة

2. L : طول الدارة المغناطيسية

3. S : سطح الدارة المغناطيسية

$$R = 1/\mu \cdot (L/S)$$

الفيض المغناطيسي Φ هو جداء قيمة الحقل المغناطيسي
مع مساحة سطح الدارة المغناطيسية S

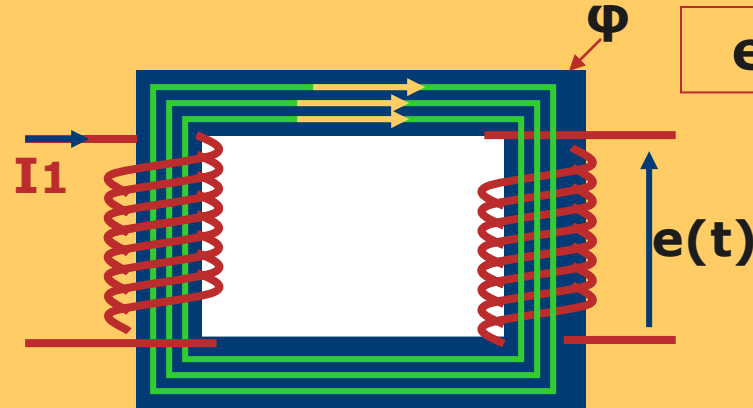
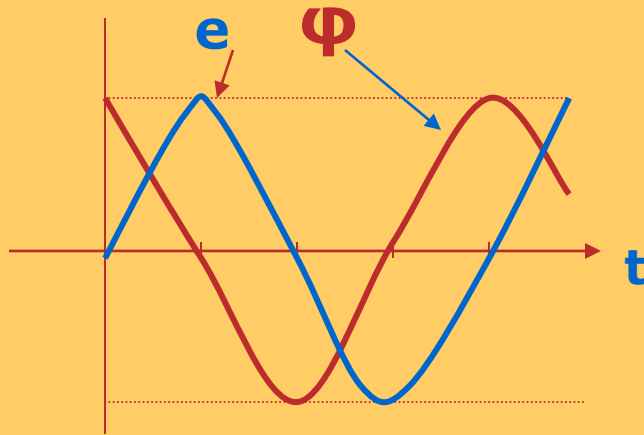
$$\Phi = B \cdot S$$

خطوط الحقل المغناطيسي

الدارة المغناطيسية

عندما يعبر الفيض المغناطيسي Φ ملف , يولد فيه قوة كهرو محركة تحريضية e تعطى عبارتها.

$$e = -n \frac{d\Phi}{dt}$$



المحول الحقيقي والمثالي

إيجاد المخطط المكافئ للمحول

1. الملف الأولي والثانوي للمحول يمتلكان مقاومة أومية غير معدومة (المقاومة الداخلية للملفين), لهذا يكون في الملفين ضياع بفعل جول (شكل حراري) للطاقة الكهربائية.

ومن أجل التقليل من هذه الضياعات علينا تحديد درجة حرارة الاشتغال المحول بالاستعانة بدرجات التبريد

$$P_j = R \cdot I^2$$

$$R = \rho \cdot L / S$$

طول سلك الملف

سطح سلك الناقل

مقاومية المادة

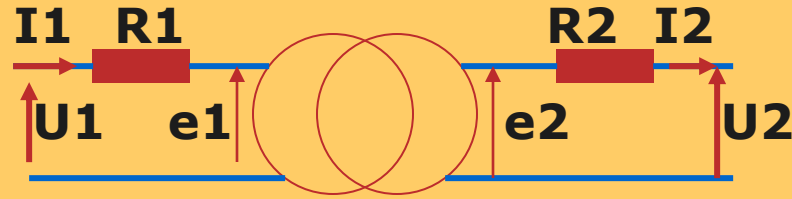
$$\rho_\theta =$$

$$\rho_0 (1 + a\theta)$$

$$\rho_0 = 1.6 \cdot 10^{-8} \Omega m \quad a = 0.39$$

ρ_θ : المقاومة في درجة حرارة الاستعمال

ρ_0 : المقاومة في درجة حرارة 0°



2. خطوط الحقل المغناطيسي الناتج في الملف الأولي لاتصل كاملة إلى الملف

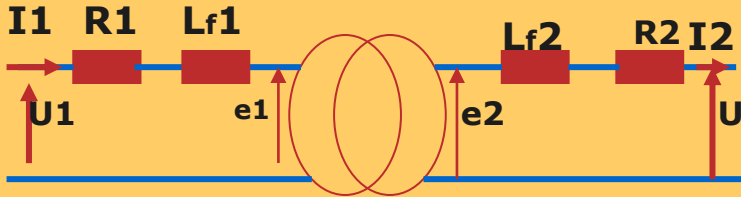
الثانوي بل هناك مجموعة من هذه الخطوط تضيع في الفراغ (بسبب عدم التركيز)

أي هناك ضياع في الفيض المغناطيسي Φ .

هذه الضياعات في الفيض المغناطيسي تكون ممثلة بمفاعلة (المقاومة المغناطيسية)

مربوطة على التسلسل مع كل ملف من الملفين.

$$\phi_t = \phi_{f1} + \phi_{f2} + \phi_c$$



العلاقة بين القوتين الكهرو محركتين e_1 و e_2

تعطى قيمة القوتين الكهرو محركتان بعلاقة بو شرو .

e_1 : القوة الكهرو محركة في الملف الأولي

$$e_1 = 4.44 \cdot n_1 \cdot f \cdot B \cdot S$$

n_1 : عدد لفات الملف الأولي

S : سطح الدارة المغناطيسية

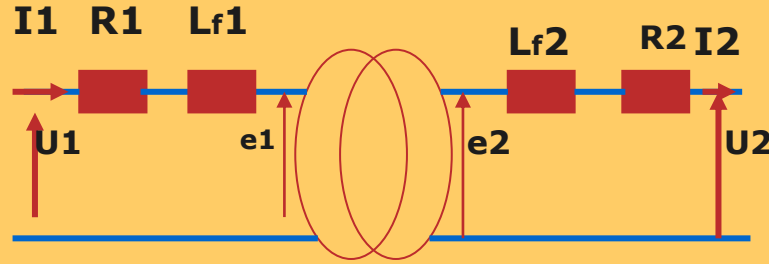
F : تردد (تواتر) الشبكة المغذاة

شدة الحقل المغناطيسي

e_2 : القوة الكهرو محركة في الملف الثانوي

$$e_2 = 4.44 \cdot n_2 \cdot f \cdot B \cdot S$$

n_2 : عدد لفات الملف الثانوي

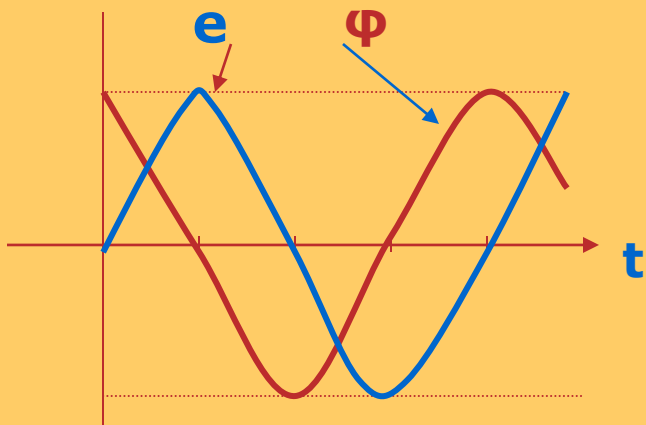


بتطبيق قانون الحلقات على دارتين المحول (دارة الأولي و دارة الثانوي) وباستعمالنا إلى القيم المركبة نجد:

$$U_1 = R_1 I_1 + j L_{f1} \cdot I_1 + e_1 \quad \text{1. دارة الأولي}$$

$$U_2 = e_2 - j R_2 I_2 - L_{f2} I_2 \quad \text{2. دارة الثانوي}$$

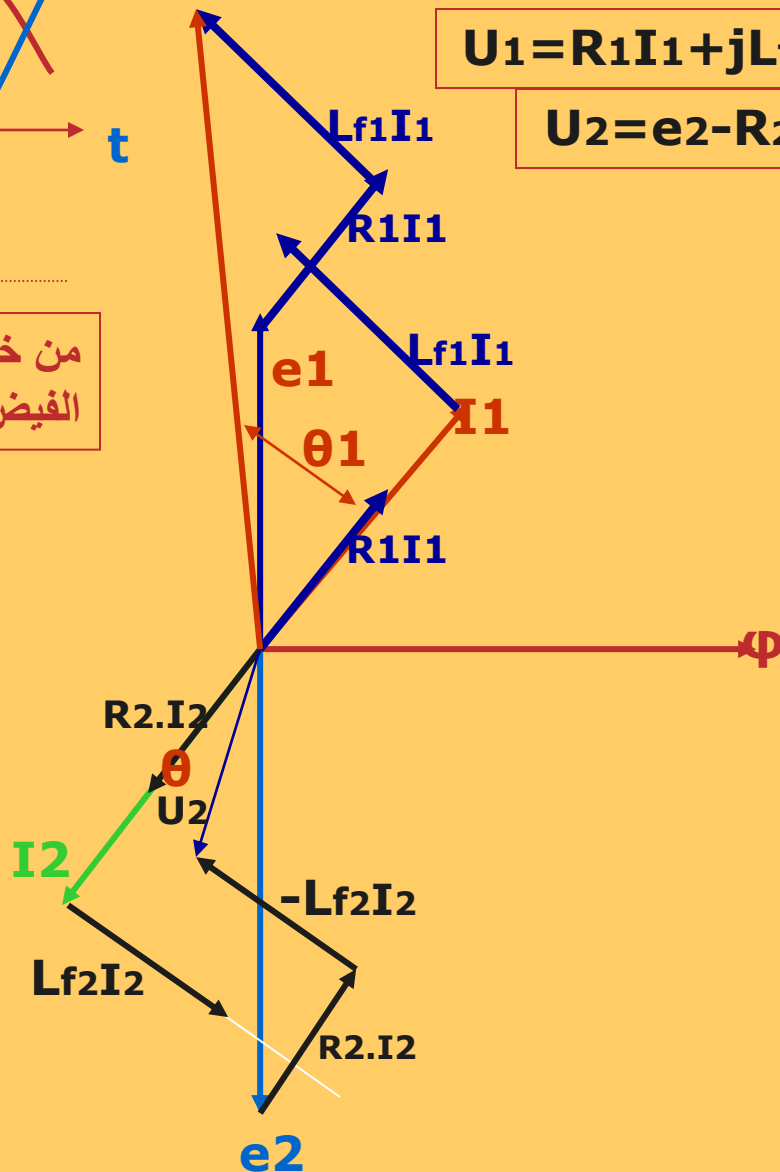
تمثيل فرنيال



من خلال المنحى نقول أن شعاع e متقدم عن شعاع ϕ بـ $2/\pi$

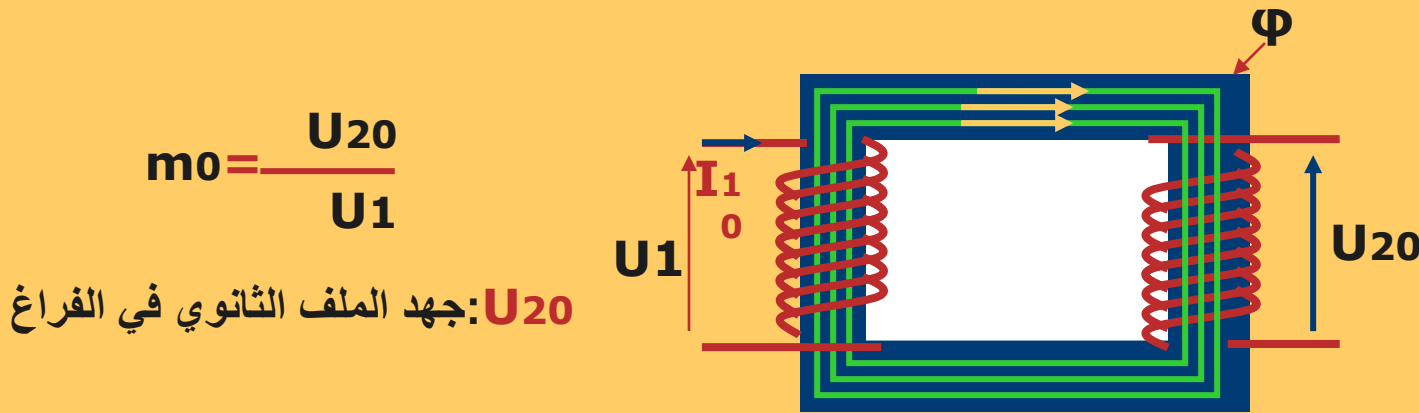
$$1. \text{ دائرة الأولى } U_1 = R_1 I_1 + jL f_1 \cdot I_1 + e_1$$

$$2. \text{ دائرة الثانوي } U_2 = e_2 - R_2 I_2 - jL f_2 I_2$$



1. في الفراغ

عند تغذية الملف الأولي بجهد متناوب , يسري في الملف تيار جيبي I_1 , هذا الأخير ينتج فيض مغناطيسي متغير Φ في الدارة المغناطيسية , يولد في الملف الثانوي قوة كهر ومحركة تحريضية متناسبة مع عدد لفات الملف الثانوي



2. بحمولة

عند تحميل الملف الثانوي بحمولة , يسري في الملف الثانوي تيار I_2 متناسب مع تيار الملف الأولي I_1

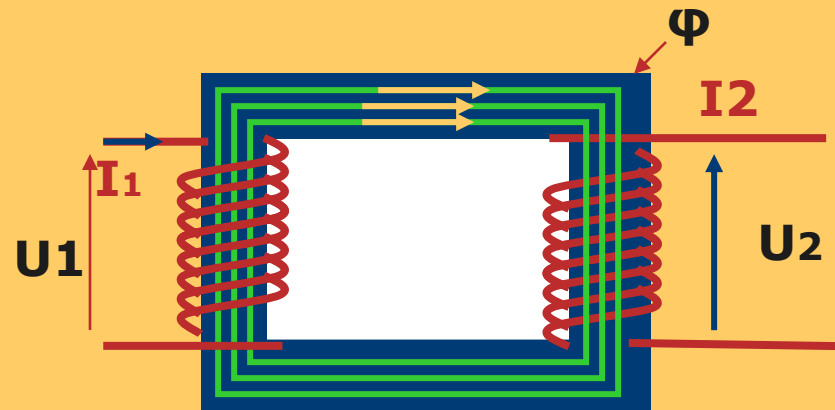
الفيض المغناطيسي الذي ينتجه المحول في حالة فراغ $n_1 I_1$ يساوي الفيض المنتج عند تشغيله بحمولة $n_1 I_1 + n_2 I_2$

أي أن: $n_1 I_1 + n_2 I_2 = n_1 I_{10}$

يقوم تقريب كاب على إهمال I_{10} ومنه:

$n_1 I_1 + n_2 I_2 = 0 \Rightarrow I_1 / I_2 = -n_2 / n_1$

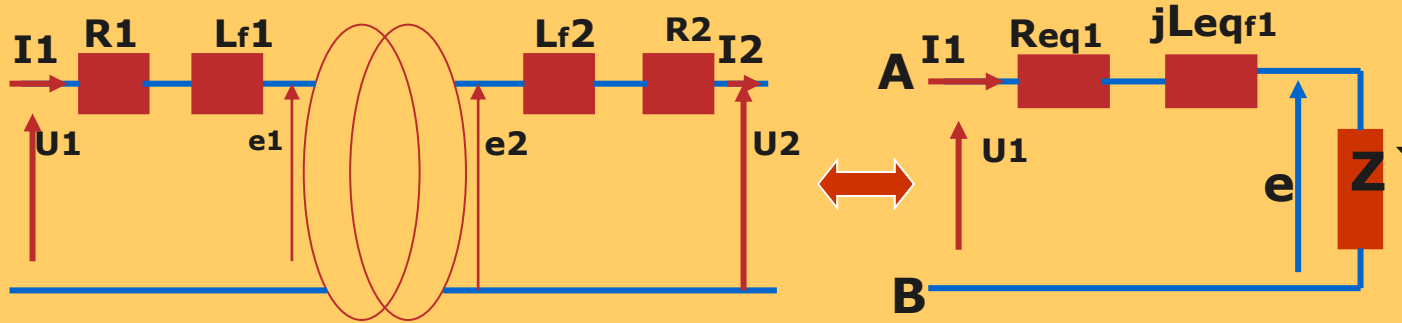
$m = \frac{I_1}{I_2} = \frac{n_2}{n_1}$



الشكل المكافئ للمحول

1: الإرجاع إلى الأولي

يكافئ المحول دائرة ثنائية القطب (A و B) مرئية مابين قطبي المدخل



$$U_1 = R_1 \cdot I_1 + jL_{f1} \cdot I_1 + e_1 \dots 1$$

$$U_2 = -R_2 \cdot I_2 - jL_{f2} \cdot I_2 + e_2 \dots 2$$

$$U_1 = R_{teq1} \cdot I_1 + jL_{teqf1} \cdot I_1 + e \dots 3$$

Rtequ1 المقاومة المرجعة إلى الأولي

Ltf1equ المفاعلة المرجعة إلى الأولي

إيجاد Reu1 و Lf1equ

$$\frac{U_2}{m_0} = -R_2 \cdot \frac{I_2}{m_0} - jL_{f2} \cdot \frac{I_2}{m_0} + e_2 \dots 2$$

1 بقسمة طرفي المعادلة 2 على m0 نجد:

2. لدينا

$$\frac{I_1}{I_2} = -\frac{n_2}{n_1} = -m_0$$

$$\frac{e_2}{e_1} = \frac{n_2}{n_1} = m_0$$

$$\frac{U_2}{m_0} = R_2 \cdot \frac{I_1}{m_0^2} + jL_{f2} \cdot \frac{I_1}{m_0^2} + e_2 \dots 2 \leftarrow \text{تصبح المعادلة 2}$$

بجمع المعادلتين 1 و 2 طرف إلى طرف نجد:

$$U_1 + \frac{U_2}{m_0} = R_1 \cdot I_1 + jL_{f1} \cdot I_1 - e_1 + \frac{R_2 \cdot I_1}{m_0^2} + \frac{jL_{f2} \cdot I_1}{m_0^2} + \frac{e_2}{m_0}$$

$$U_1 = -\frac{U_2}{m_0} + (R_1 + \frac{R_2}{m_0^2}) \cdot I_1 + j(L_{f1} + \frac{L_{f2}}{m_0^2}) \cdot I_1 \dots 4 \text{ ومنه:}$$

بالمقارنة بالمعادلة 3 نجد:

$$R_{teq1} = R_1 + \frac{R_2}{m_0^2}$$

المقاومة المحولة إلى الأولي

$$L_{teqf1} = L_{f1} + \frac{L_{f2}}{m_0^2}$$

المفاعلة المحولة إلى الأولي

عند تحميل الملف الثانوي حمولة Z يكون بين طرفيها الجهد U_2 والتيار العابر فيها I_2 : $U_2 = Z \cdot I_2$

تصبح المعادلة 4:

$$U_1 = -\frac{Z \cdot I_2}{m_0} + R_{teq1} I_1 + jL_{teaf1} \cdot I_1 \dots 4$$

بتعويض قيمة I_2 نجد:

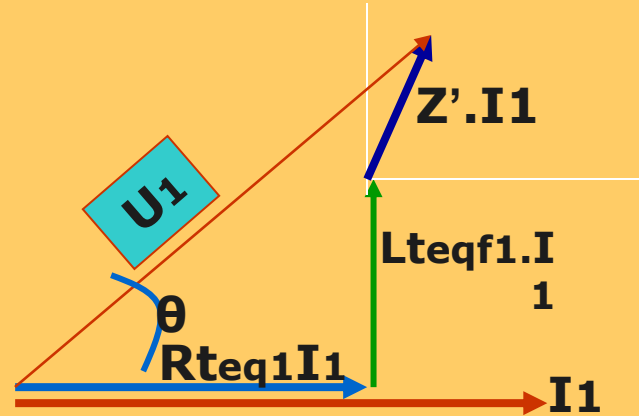
$$U_1 = \frac{Z \cdot I_1}{m_0^2} + R_{teq1} I_1 + jL_{teaf1} \cdot I_1 \dots 4$$

الممانعة المحولة إلى الأولي

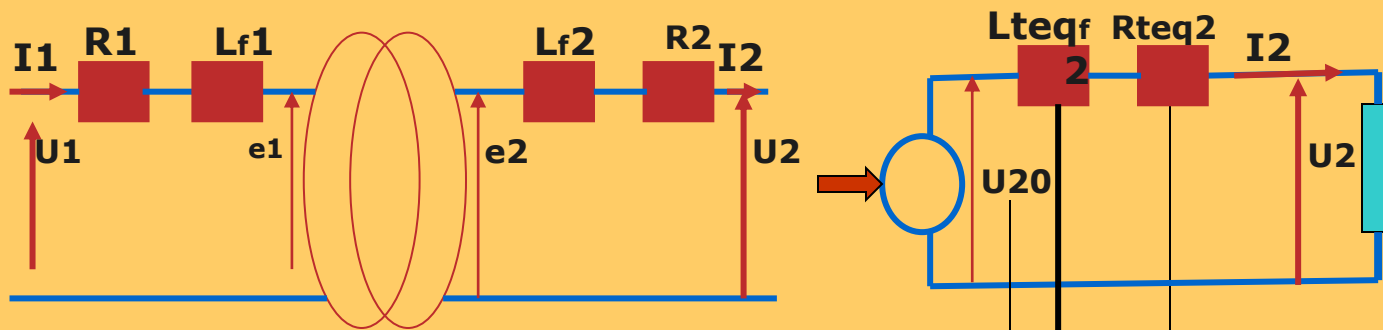
$$\text{ومنه: } Z' = \frac{Z}{m_0^2}$$

$$U_1 = Z' \cdot I_1 + R_{teq1} I_1 + jL_{teaf1} \cdot I_1 \dots 4$$

بفرض أن الحمل Z حثية



2. الإرجاع إلى الثانوي



L_{eqf2} : المفاعلة المرجعة إلى الثانوي

U_{20} : جهد المحول في الفراغ

R_{eq2} : المقاومة المحولة إلى الأولي

$$U_{20} = U_2 + R_{teq2} \cdot I_2 + jL_{teqf2} \cdot I_2 \dots *$$

إيجاد القيم المحولة

$$\underline{U}_1 = R_1 \cdot I_1 + jL_{f1} \cdot I_1 + e_1 \dots 1$$

لدينا:

$$\underline{U}_2 = -R_2 \cdot I_2 - jL_{f2} \cdot I_2 + e_2 \dots 2$$

$$m_0 \cdot \underline{U}_1 = m_0 \cdot R_1 \cdot I_1 + jm_0 \cdot L_{f1} \cdot I_1 - m_0 \cdot e_1 \dots 1$$

بضرب طرفي المعادلة 1 في m_0 نجد:

$$m_0 \cdot \underline{U}_1 = -m_0^2 \cdot R_1 \cdot I_2 - jm_0^2 \cdot L_{f1} \cdot I_2 - m_0 \cdot e_1 \dots 1^*$$

لدينا: $I_1 = -m_0 \cdot I_2$ ومنه

بجمع المعادلتين 1* و 2 طرف إلى طرف نجد:

$$m_0 \cdot \underline{U}_1 + \underline{U}_2 = -m_0^2 \cdot R_1 \cdot I_2 - jm_0^2 \cdot L_{f1} \cdot I_2 - m_0 \cdot e_1 - R_2 \cdot I_2 - jL_{f2} \cdot I_2 + e_2 \dots 3$$

ومنه:

$$\underline{U}_2 = -m_0^2 \cdot R_1 \cdot I_2 - jm_0^2 \cdot L_{f1} \cdot I_2 - R_2 \cdot I_2 - jL_{f2} \cdot I_2 + m_0 \cdot \underline{U}_1 \dots 3$$

$$\underline{U}_2 = -(m_0^2 \cdot R_1 + R_2) \cdot I_2 - j(m_0^2 \cdot L_{f1} + L_{f2}) \cdot I_2 + m_0 \cdot \underline{U}_1 \dots 3$$

$$R_{teq2} = m_0^2 \cdot R_1 + R_2$$

بمقارنة المعادلتين 3 و 3* نجد:

R_{teq2} : المقاومة المحولة إلى الأولى

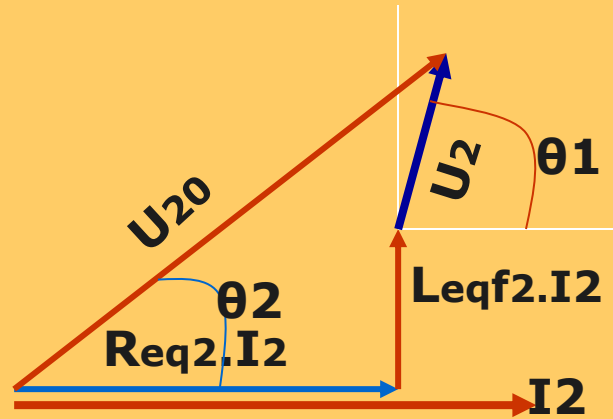
$$L_{teqf2} = m_0^2 \cdot L_{f1} + L_{f2}$$

L_{teqf2} : المفاعلة المرجعة إلى الثانوي

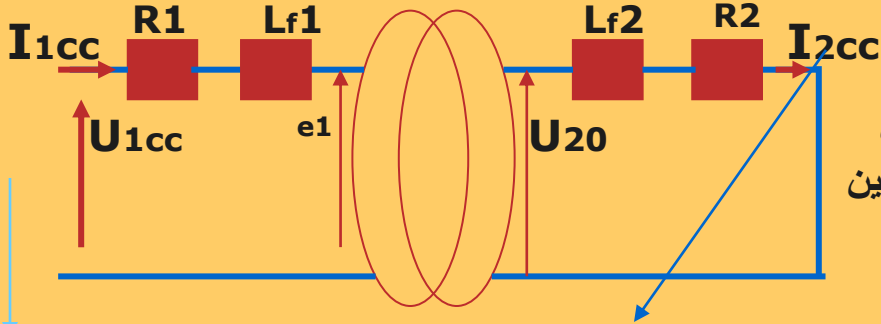
$$U_{20} = m_0 \cdot U_1$$

U_{20} : جهد المحول في الفراغ

تمثيل فرينال



دراسة المحول في دارة قصيرة



عند تطبيق جهد متناوب جيبي على الملف الأولي، فإن تيار يسري في الملف الأولي I_{1cc} نسبة هاتين القيمتين:

$$Z_{pr} = U_{1cc} / I_{1cc}$$

ممانعة الدارة القصيرة

تيار الثانوي في حالة دارة قصيرة

تيار الأولي في حالة دارة قصيرة

عامل الاستطاعة

$$P_{1cc} = U_{1cc} \cdot I_{1cc} \cdot \cos \varphi$$

$$\cos \varphi = P_{1cc} / U_{1cc} \cdot I_{1cc}$$

نسبة التحويل

$$m = I_{1cc} / I_{2cc}$$

φ

c

لدينا من خلال المعادلة 4(الشريحة 17):

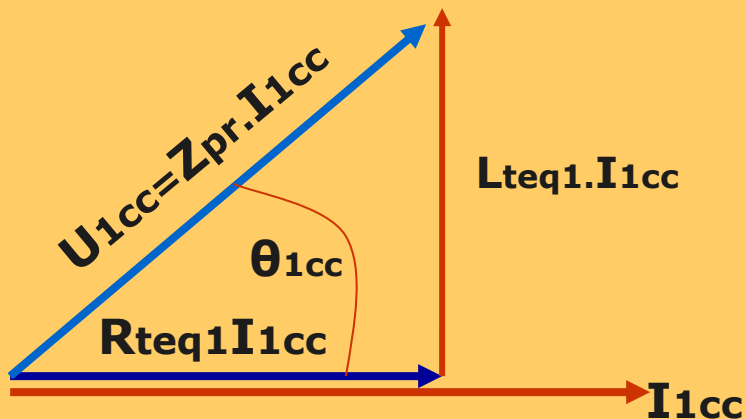
$$U_1 = -U_2/m_0 + (R_1 + R_2/m_0^2) \cdot I_1 + j(L_{f1} + L_{f2}/m_0^2) \cdot I_1 \dots 4$$

في حالة قصر دائرة المخرج: $U_2 = 0$ ومنه: $U_{1cc} = R_{teq1} \cdot I_1 + jL_{eqf1} \cdot I_{1cc} \dots 4$

إذن $U_{1cc} = (R_{teq1} + jL_{eqf1}) \cdot I_{1cc}$

ومنه $Z_{pr} = U_{1cc} / I_{1cc} = R_{teq1} + jL_{eqf1}$

تمثيل فرينال



COS

$$\theta_{1cc} = R_{teq1} / Z_{pr}$$

ومنه: $R_{teq1} = Z_{pr} \cos \theta_{1cc}$

$\sin \theta_{1cc} = L_{teq1} / Z_{pr}$

ومنه: $L_{teq1} = Z_{pr} \sin \theta_{1cc}$

θ_{1cc}

2: التحويل إلى الثانوي:

لدينا

$$U_2 = -(m_0^2 \cdot R_1 + R_2) \cdot I_2 - j(m_0^2 \cdot L_{f1} + L_{f2}) \cdot I_2 + m_0 \cdot U_1 \dots 3$$

في حالة دائرة قصيرة $= 0$

$$U_{20} = -(m_0^2 \cdot R_1 + R_2) \cdot I_{2cc} + j(m_0^2 \cdot L_{f1} + L_{f2}) \cdot I_{2cc}$$

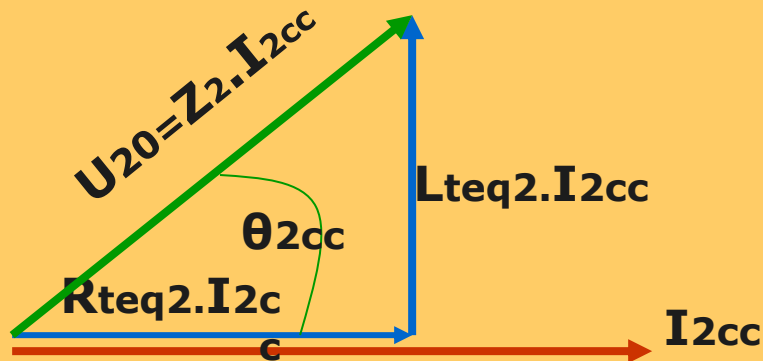
$$U_{20} = R_{teq2} \cdot I_{2cc} + jL_{teq2} \cdot I_{2cc}$$

ومنه

$$R_{teq2} = m_0^2 \cdot R_1 + R_2 = m_0^2 \cdot (R_1 + R_2 / m_0^2) = m_0^2 \cdot R_{teq1}$$

$$L_{teq2} = m_0^2 \cdot L_{f1} + L_{f2} = m_0^2 \cdot (L_{f1} + L_{f2} / m_0^2) = m_0^2 \cdot L_{teq1}$$

تمثيل فرينال



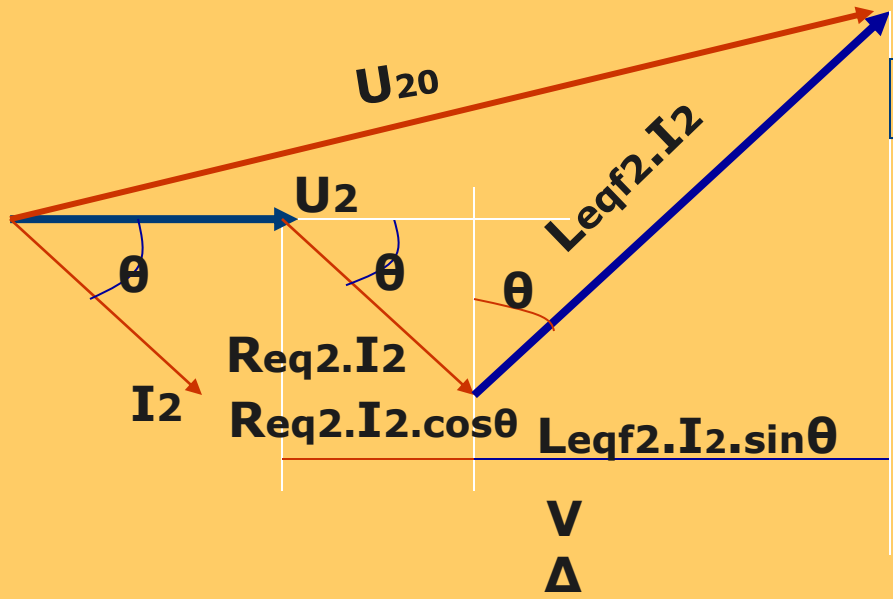
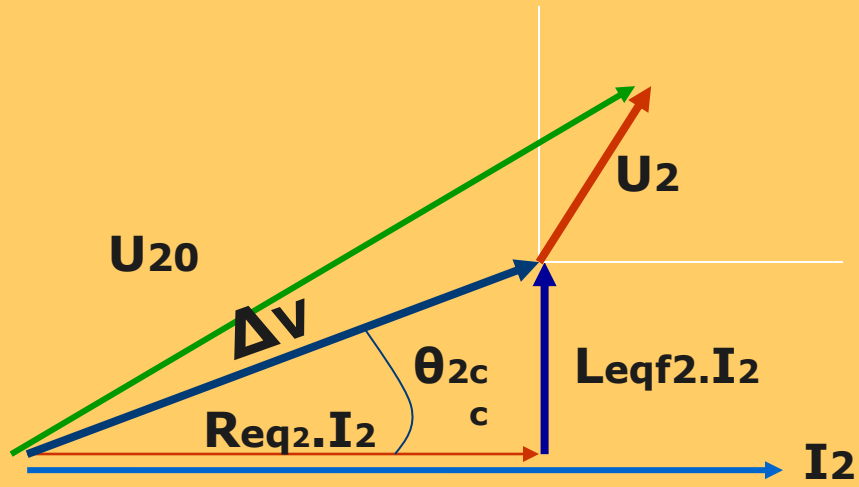
$$R_{teq2} = Z_2 \cdot \cos \theta_2$$

$$L_{teq2} = Z_2 \cdot \sin \theta_2$$

حساب هبوط التوتر ΔU

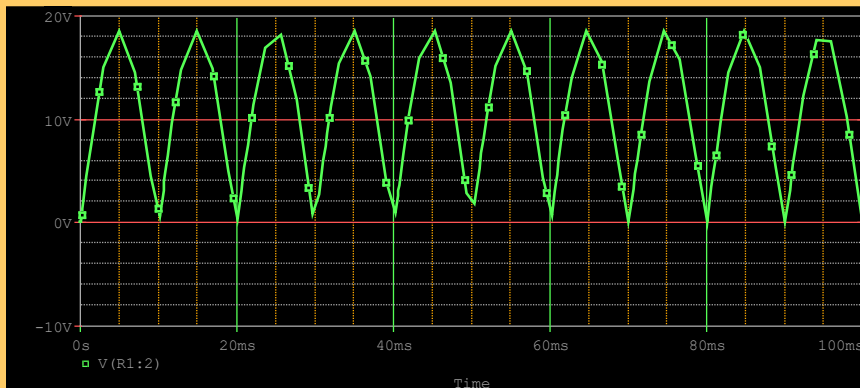
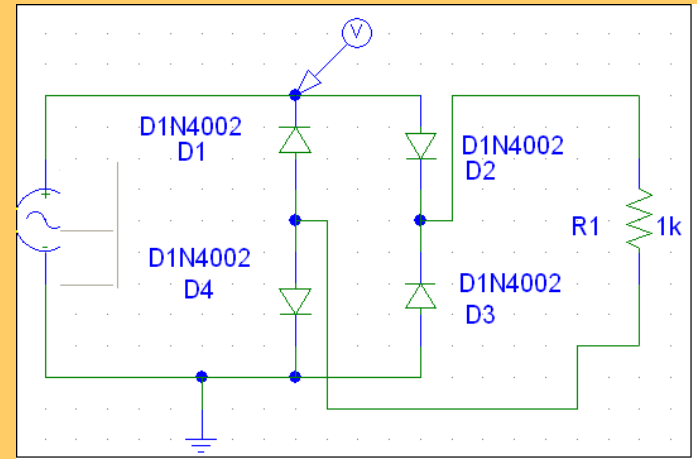
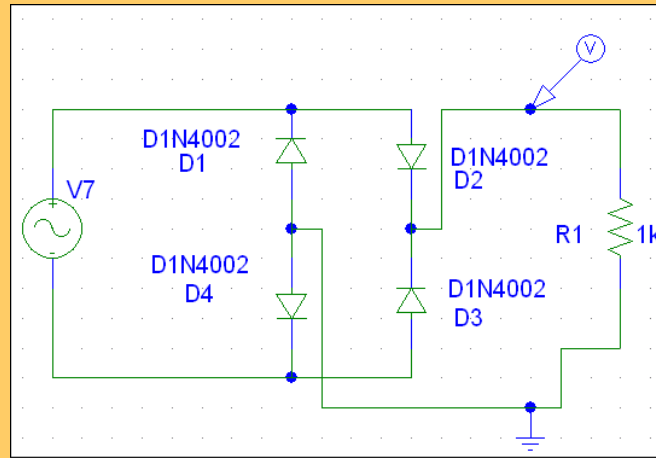
عند تحميل الملف الثانوي بحمولة خارجية
 Z يكون هبوط في توتر U_{20} بـ ΔV

$$\Delta V = U_{20} - U_2$$



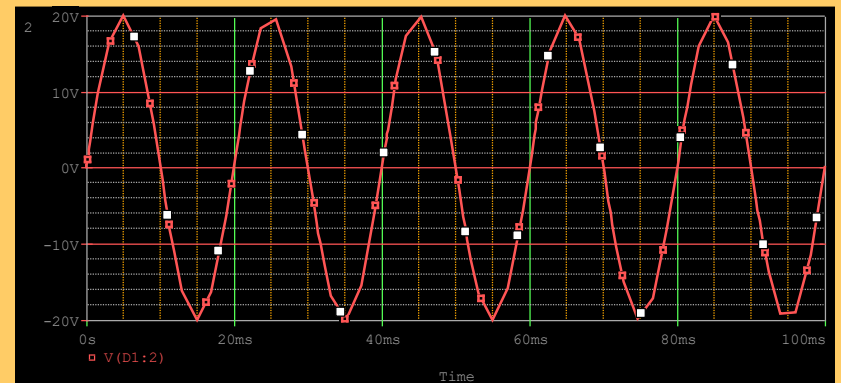
$$V = Req2.I_2 \cdot \cos \theta + Leqf2.I_2 \cdot \sin \theta$$

التقويم المتحكم



$$V_{max} = 20V - 2V_o$$

$$T_r = T/2 = 1/2.f$$

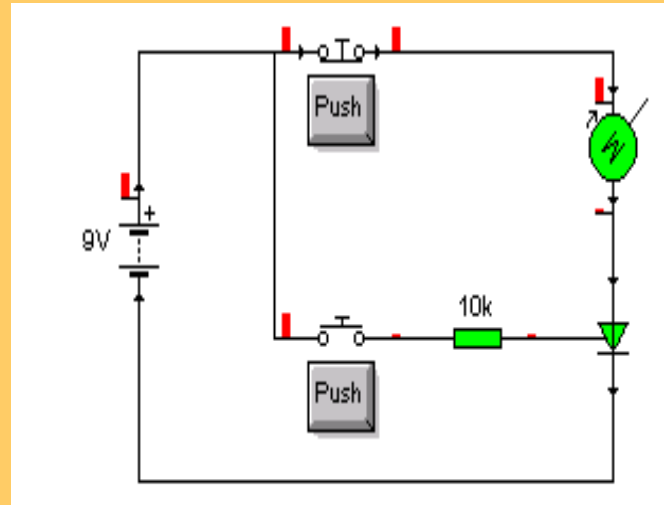
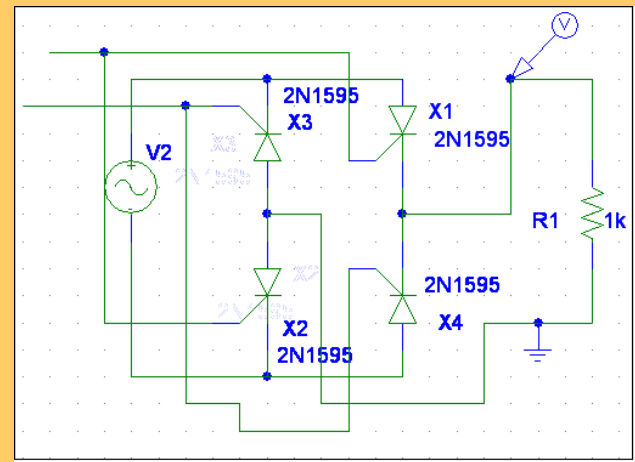
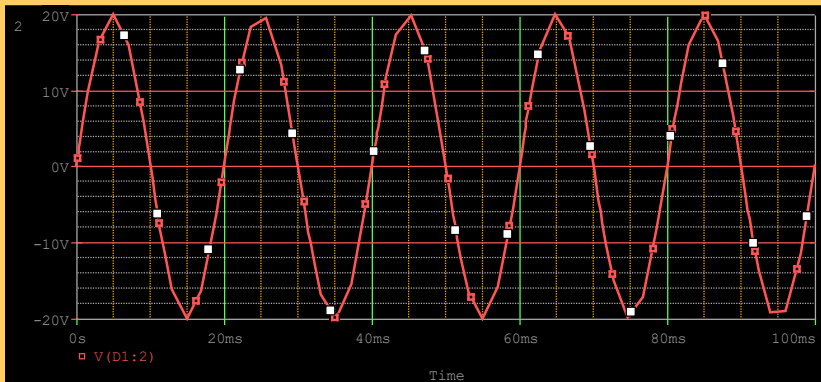


$$V_{max} = 20V$$

$$V_{eff} = V_{max} / \sqrt{2}$$

$$V_{moy} =$$

$$T = 1/f =$$



التقويم المتحكم

المقداح (thyristore):

المقداح مكون من أربعة طبقات مرتبة بالتناوب نوع **N** و نوع **P** له ثلاثة أقطاب:

1. الأنود (**A** l'anode) متصل بالطبقة **P**

2. الكاتود (**K** la cathode) متصل بالطبقة **N**

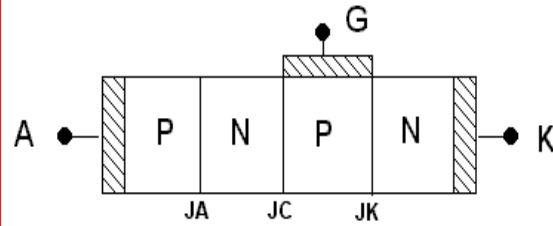
3. الشبكة (**G** la gâchette) متصلة بالطبقة التحكم **P**

مبدأ الأشتغال

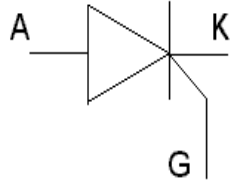
1: عندما يكون المقداح مستقطب إستقطاب عكسي ($V_{AK} < 0$), المقداح لا يمرر والواصلتين **JA** و **JK** متوقفتين

2: عند إستقطاب المقداح إستقطاب مباشر ($V_{AK} > 0$) المقداح يمرر بشرط إستقطاب الوصلة **JC** إستقطاب مباشر

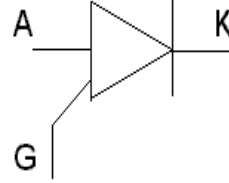
3: نستقطب الوصلة **JC** إستقطاب مباشر عند ما نطبق نبضات تيار على القطب الشبكة (**G** gâchette)



Thyristor P

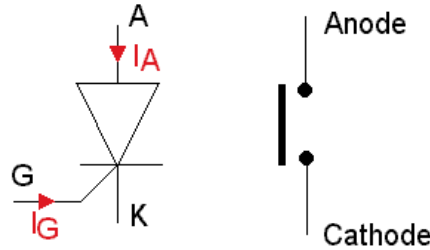


Thyristor N



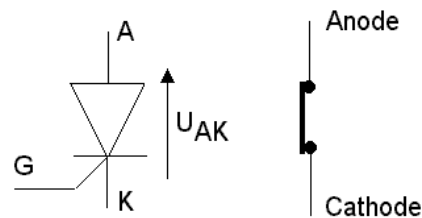
Thyristor bloqué

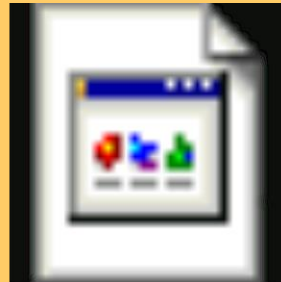
$$I_G = I_A = 0$$



Thyristor conducteur

$$I_G \text{ existe, } U_{AK} = 0v$$

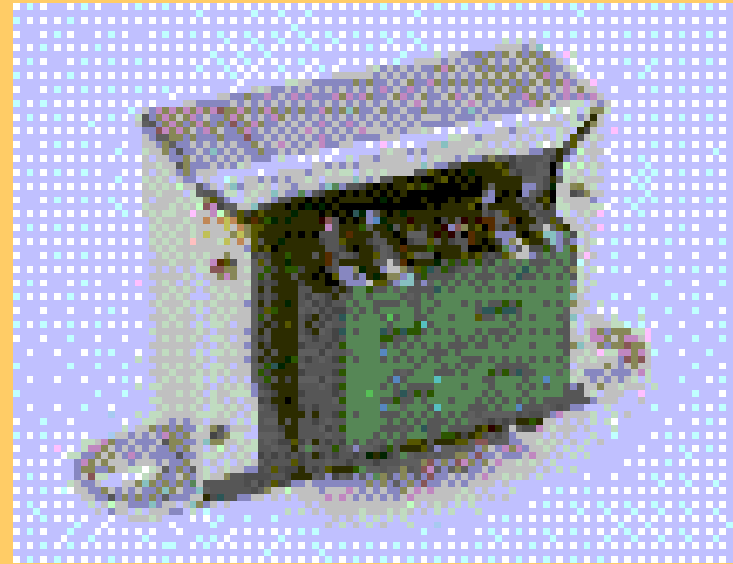




cours_13b.pdf

طرح الأشكالية

توليد الطاقة الكهربائية



Rendement du transformateur réel :

Puissance au secondaire : $P_2 = U_2 \cdot I_2 \cdot \cos \varphi_2$

Puissance au primaire : $P_1 = U_1 \cdot I_1 \cdot \cos \varphi_1 = U_2 \cdot I_2 \cdot \cos \varphi_2 + P_f + P_j$

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{U_2 \cdot I_2 \cdot \cos \varphi_2}{U_2 \cdot I_2 \cdot \cos \varphi_2 + P_f + P_j}$$

