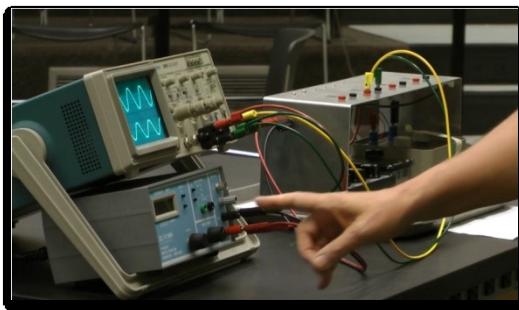


التدذبذبات الكهربائية القسرية في دارة RLC على التوالي



يمكن لدارة كهربائية RLC حرة أن تتذبذب بتردداتها الخاصة $\omega_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$. فماذا يحدث عندما نجبر هذه الدارة على أن تتذبذب بتردد يخالف ω_0 مفروض من طرف مولد؟ نقول في هذه الحالة أن نظام التذبذبات نظام قسري.

١) الإبراز التجريبي .

١-١) تذكر : الوسع و القيمة الفعلية .

القياسات الكهربائية المنجزة في هذا الدرس توظف جهاز متعدد القياسات في النمط "تناوب AC". في هذه الحالة متعدد القياسات يقيس القيمة الفعلية للمقدار الكهربائي المعني .

القيمة الفعلية U للتوتر جيبي يعبر عنه بدالة الوسع U_m (القيمة القصوية) لهذا التوتر بالعلاقة :

$$U = \frac{U_m}{\sqrt{2}}$$

بالنسبة لشدة التيار الفعلية I فهي كذلك مرتبطة بدالة الوسع I_m للتيار متناوب جيبي بالعلاقة :

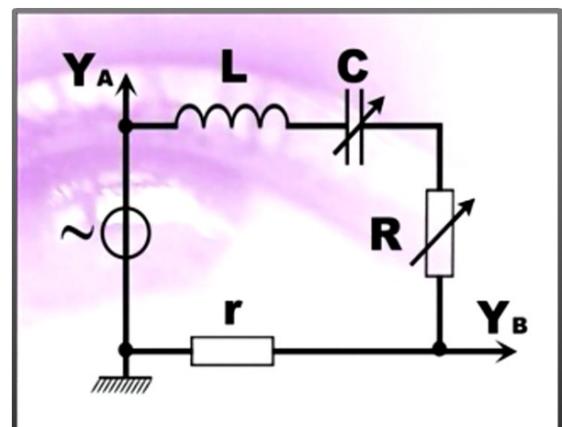
$$I = \frac{I_m}{\sqrt{2}}$$

١-٢) التركيب التجريبي .

خلال هذا الدرس ، ندرس بطرق مختلفة ، الدارة الممثلة في الشكل ١ و التي تضم :



الشكل ١



- مولد للترددات المنخفضة GBF يطبق توترا جيبيا $u(t)$ قيمة الفعلية U و تردد N قابل للضبط .

- مكثف سعته $C = 1,0 \mu F$ قابل للضبط

- وشيعة معامل تحريضها الذاتي $L = 70 mH$

- موصل أومي مقاومته R قابلة للضبط

- موصل أومي مقاومته ثابتة ٢ ، بين مربطيه نعاين توترًا يتناسب مع شدة التيار .
 - راسم تذبذب
- راسم التذبذب يمكن من معاينة :

- التوتر ($u(t)$) المفروض من طرف المولد على مربطي ثانوي القطب « RLC » (في المدخل Y_A)

- التوتر ($i(t) = \frac{u'(t)}{r}$) (في المدخل Y_B) . هذا التوتر يمكن من التعرف على تغيرات شدة التيار بدلالة الزمن : **3 - 1 تجربة**

✓ نركب بين مربطي المولد متعدد القياسات على النمط " فولطметр في نظام التناوب " ، نختار بواسطة أزرار الضبط للمولد

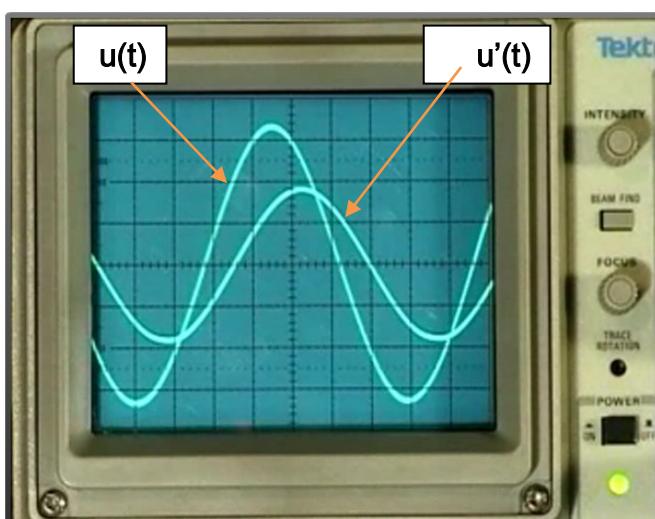
توتر $u(t)$ جيبيا قيمته الفعالة $U = 2,0V$ و تردد معين N محصور بين $20Hz$ و $2kHz$ ، مثلاً

$$N = 0,40kHz$$

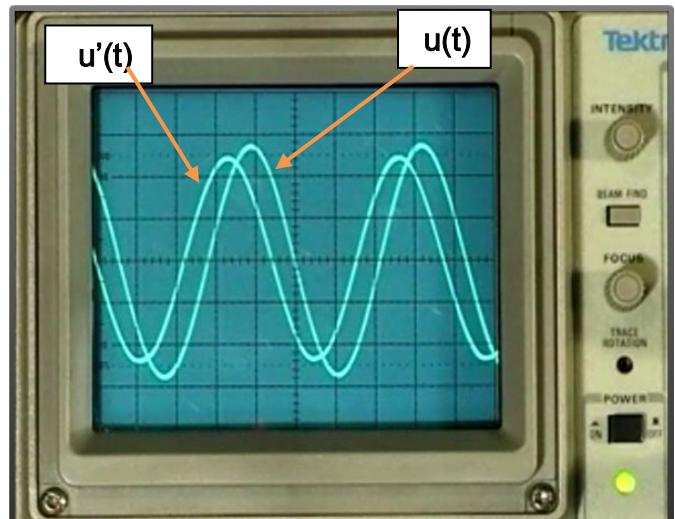
✓ نلاحظ ، على شاشة راسم التذبذب ، منحنيين جيبيين يمثلان توترتين :

- لهما نفس الدور

- بصفة عامة متزاحين عن بعضهما (الشكلين 2 و 3)



الشكل 3 : $N > N_0$ شدة التيار ($i(t)$) متقدمة
بالنسبة للتوتر $u(t)$



الشكل 2 : $N < N_0$ شدة التيار ($i(t)$) متقدمة
بالنسبة للتوتر $u(t)$

4 - 1 استنتاج . * نظام التذبذبات القسرية .

عندما نطبق بين مربطي ثانوي القطب « RLC » توترًا جيبيا ،

يكون هذا الاخير مقر تذبذبات كهربائية ترددتها مفروض من طرف المولد .

هذا التردد ليس بالضرورة نفس التردد الخاص لثانوي القطب .

لذا نقول بأن النظام الحاصل هو نظام قسري .

* التذبذبات القسرية و التذبذبات المchanie .

في حالة التذبذبات المchanie ، جهاز يمنح باستمرار لثانوي القطب « RLC » الطاقة اللازمة

التي تمكنه من تعويض ما يضيع بمفعول جول ، لكن لا يفرض عليه أي تردد للتذبذبات .

تردد التذبذبات محدد بالميزات الخاصة لثانوي القطب .

اذن لا يجب الخلط بين هذين النظامين .

2) رنين شدة التيار .

2 - 1) الإبراز التجاري .

• التردد الخاص .

في حالة الدارة المدروسة ، دور التذبذبات الحرة للدارة ، أو الدور الخاص ، هو :

$$T_0 = 2\pi\sqrt{LC} \Rightarrow T_0 = 2\pi\sqrt{70 \cdot 10^{-3} \times 1,0 \cdot 10^{-6}}$$

$$\Rightarrow T_0 = 1,7 \cdot 10^{-3} s$$

التردد الخاص هو :

• تجربة .

للغير التردد N المفروض من طرف المولد من 20Hz إلى 2kHz ، مع الحفاظ على القيمة الفعالة للتوتر ($U(t)$) ثابتة .
ثم نلاحظ الوسع I_m' للتوتر الجيبى (U') المعالين في المدخل Y_B على شاشة راسم التذبذب .

$$I_m' = \frac{U_m'}{r} \quad \text{واسع شدة التيار له العلاقة :}$$

• ملاحظات .

* عندما يتزايد التردد المفروض من 20Hz إلى $0,60\text{kHz}$:

- الوسع I_m' (القيمة القصوية لشدة التيار) يزداد .

- خلال مدة زمنية تساوي نصف الدور ، شدة التيار ($I(t)$) تتبع (أو تتنافص) قبل التوتر ($U(t)$) . نقول إنها متقدمة في الطور بالنسبة للتوتر المطبق على ثانى القطب (الشكل 2) .

* عندما يتزايد التردد المفروض من $0,60\text{kHz}$ إلى 2kHz فإن :

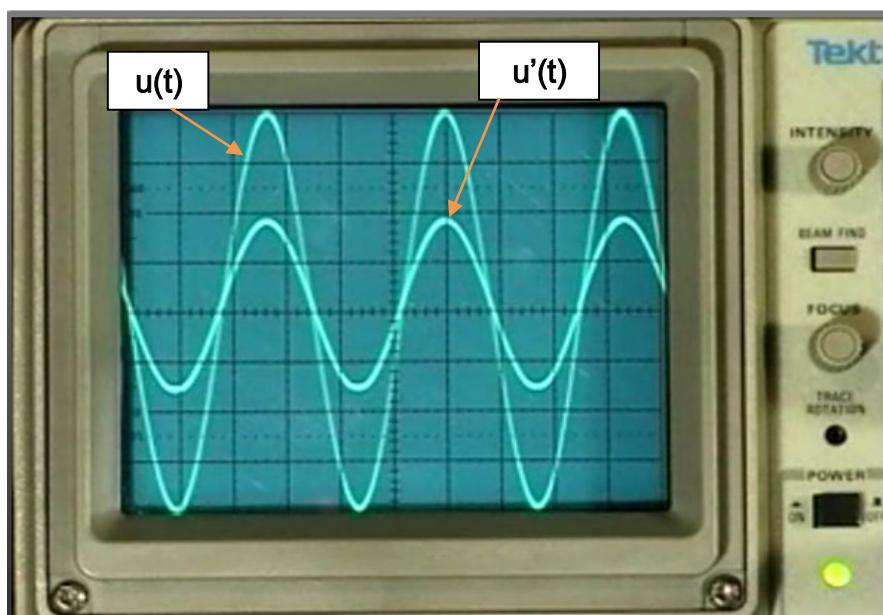
- الوسع I_m' لشدة التيار ينقص .

- شدة التيار ($I(t)$) تكون متاخرة بالنسبة للتوتر ($U(t)$) (الشكل 3) .

* عندما يكون التردد N يساوى التردد الخاص $N_0 = 0,60\text{kHz}$: $N = N_0$ فإن :

- واسع شدة التيار يأخذ قيمة قصوية I_{m0}

- شدة التيار ($I(t)$) على تواافق في الطور مع التوتر ($U(t)$) (الشكل 4) .



الشكل 4 : شدة التيار ($I(t)$) و التوتر ($U(t)$) على
تواافق في الطور

• استنتاج .

واسع شدة التيار I_m' يمر من قيمة قصوية عندما يكون التردد N

المفروض على ثانى القطب « RLC » يساوى التردد الخاص $N_0 = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}}$

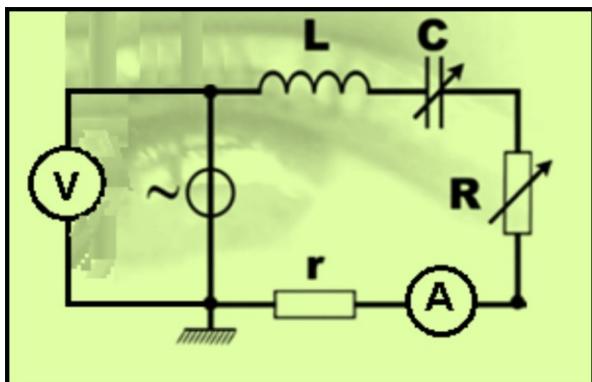
عند هذا التردد الخاص ، شدة التيار المار في الدارة على تواافق في الطور
مع التوتر المطبق على الدارة

هذه الظاهرة تسمى رنين شدة التيار. لهذا ، في إطار دراسة التذبذبات القسرية ، التردد الخاص N_0 يسمى كذلك تردد الرنين .

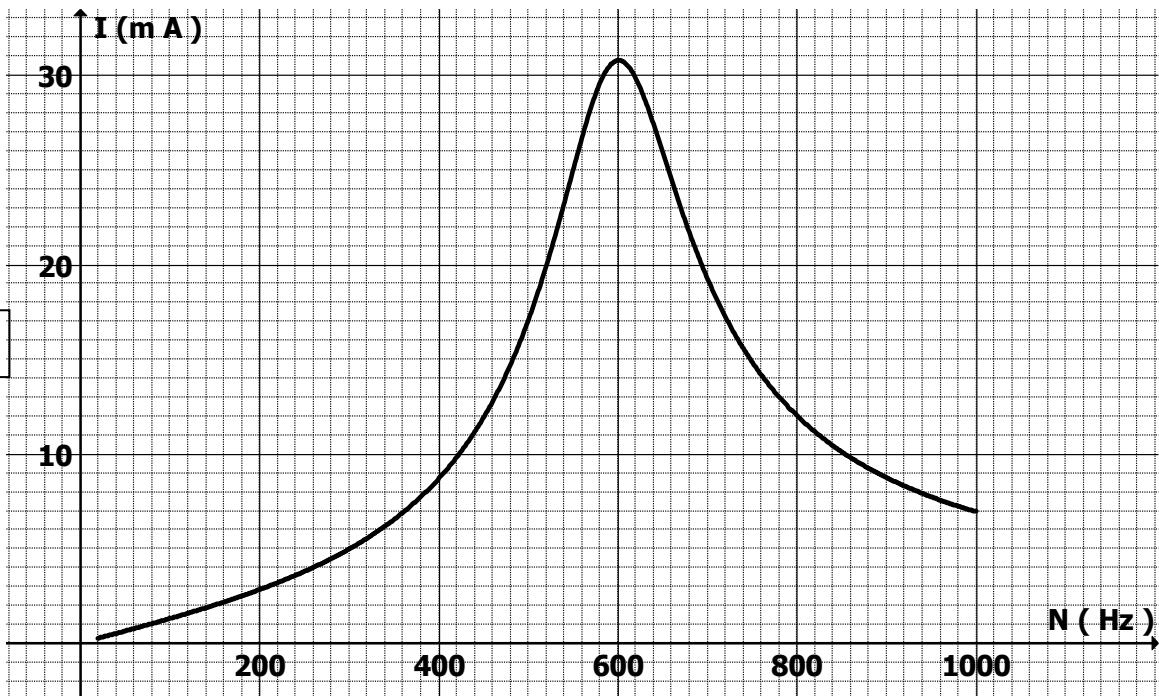
2-2) منحنى الرنين .

نزيلاً بخط رسم التذبذب من التركيب التجاري السابق ، ثم نركب فولومتر بين مرطبي المولد و أمبيرمتر على التوالي مع عناصر الدارة .

ثبتت القيمة الفعالة لتوتر المولد على القيمة $U = 2V$. و المقاومة المكافئة على القيمة $R + r = 50 + 15 = 65\Omega$. نغير تردد المولد N و نقيس القيمة الفعالة | لشدة التيار الموافقة . يمثل الشكل 5 النتائج المحصل عليها . يسمى منحنى هذا المبيان بـ منحنى الرنين .



الشكل 5



يبين المنحنى أن هناك ترددًا حيث تكون I قصوية و تأخذ القيمة $I_0 \approx 30,85mA$ ، هذا التردد في هذه الحالة هو $600Hz$ و هو يساوي التردد الخاص لثاني القطب « RLC » المدروس .

2-3) حدة الرنين .

- الرنين " الضبابي " و الرنين " الحاد " .

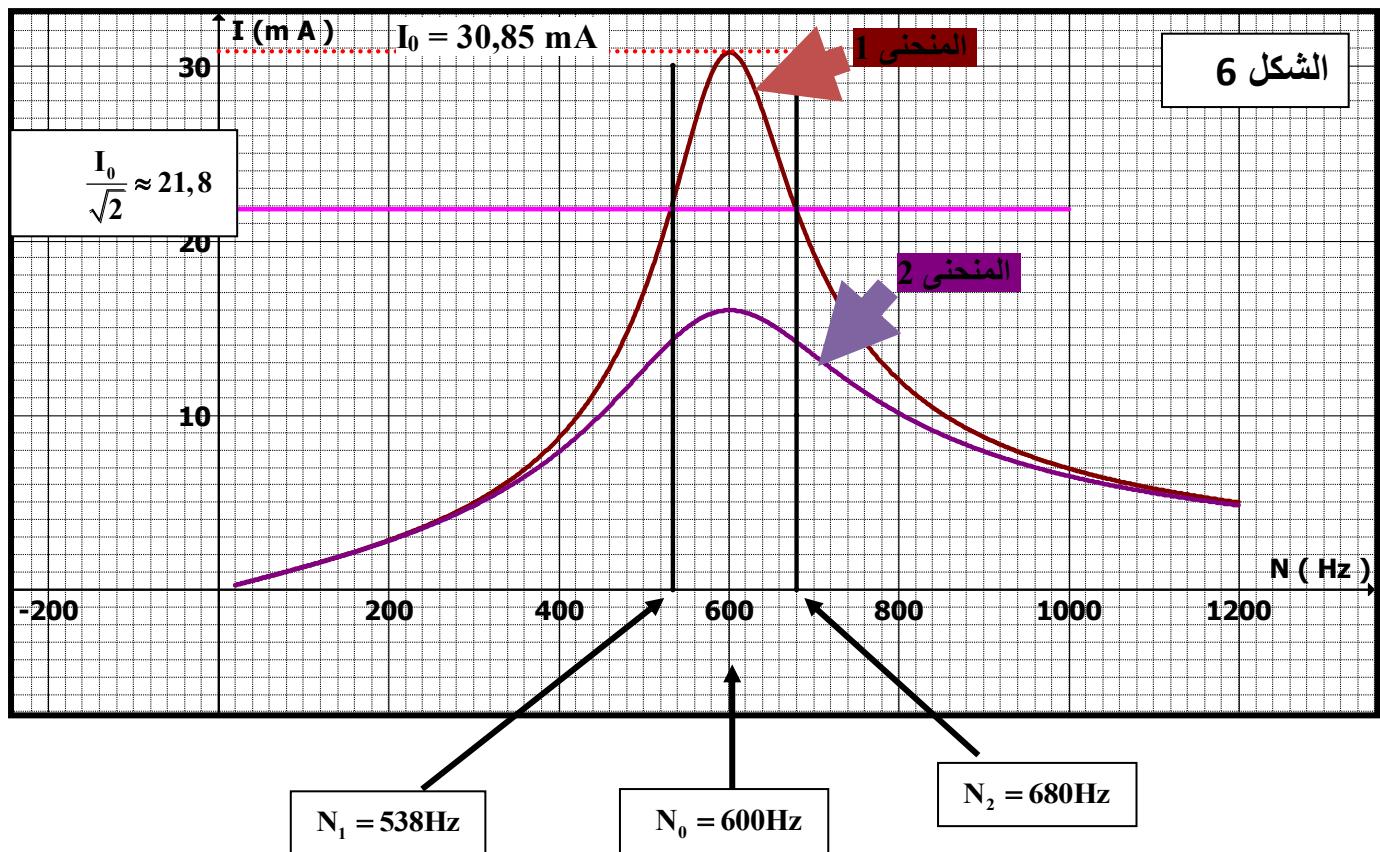
تحت توفر فعال $U = 2V$ ، نخط منحنا آخر للرنين ، باستعمال مقاومة مكافئة أكبر ، مثلا $R + r = 110 + 15 = 125\Omega$ (الشكل 6) . نلاحظ أن تردد الرنين هو نفسه في الحالتين :

تردد الرنين لا يتعلق بمقاومة ثانوي القطب « RLC »

بينما القيمة القصوية I_0' للشدة الفعالة ' I ' في الحالة الثانية أصغر من I_0 :

شدة التيار الفعالة عند الرنين تتناقص كلما تزايدت مقاومة ثانوي القطب « RLC »

نلاحظ كذلك أن قيمة المنحنى (N) $f(N)$ تكون بارزة في الحالة الأولى (المنحنى 1) : نقول أن الرنين حاد بينما في الحالة الثانية (المنحنى 2) فالقيمة تقريباً منبسطة : نقول أن الرنين ضبابي



- المنطقة الممررة ذات « 3dB » . التعريف :

المنطقة الممررة ذات « 3dB » لدارة RLC هي مجال الترددات $[N_1; N_2]$ للمولد (المثير)

حيث تكون الشدة الفعالة I للتيار المار بثاني القطب RLC (الرلن) أكبر أو تساوي :

$$\frac{I_0}{\sqrt{2}}$$

مع I_0 الشدة الفعالة للتيار عند الرنين

- تحديد عرض المنطقة الممررة مبيانياً .

القيمة القصوية للقيمة الفعالة $I_0 = 30,85 \text{ mA}$ و بذلك فإن $\frac{I_0}{\sqrt{2}} = 21,8 \text{ mA}$

المستقيم الأفقي $I = 21,8 \text{ mA}$ يقطع منحنى الرنين عند نقطتين يوافقهما الترددان : $N_1 = 538 \text{ Hz}$ و $N_2 = 680 \text{ Hz}$

عرض المنطقة الممررة هو : $\Delta N = N_2 - N_1 = 680 - 538 = 143 \text{ Hz}$

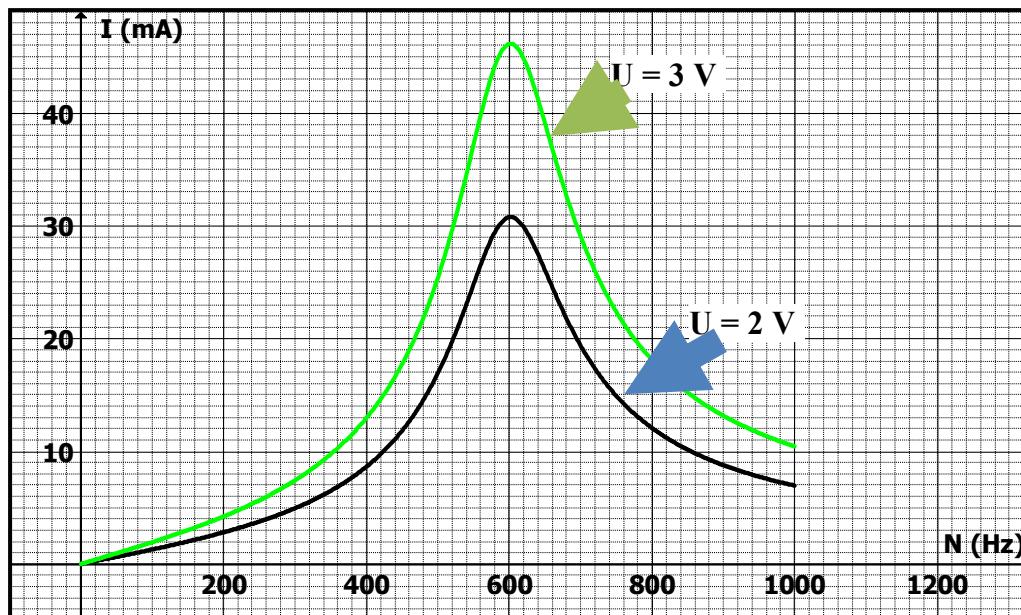
- عرض المنطقة الممررة و المقاومة الكلية للدارة .

في الحالة الأولى المقاومة الكلية تساوي 65Ω و عرض المنطقة الممررة هو

في الحالة الثانية المقاومة الكلية تساوي 125Ω و عرض المنطقة الممررة هو $\Delta N' = 760 - 475 = 285 \text{ Hz}$

عرض المنطقة الممررة يزداد مع تزايد مقاومة الدارة
عندما تكون المقاومة صغيرة يكون الرنين حاداً و يكون
ضعيفاً و بالتالي تكون الدارة انتقامية
 ΔN

- عرض المنطقة الممررة و القيمة الفعالة للتوتر المطبق .
نعيد تجربة الحالة الأولى ($R + r = 65\Omega$) مع تطبيق توتر قيمته الفعالة $U = 3,0V$ (عوض $2,0V$) ، فنحصل على المبيان التالي :



ننجذ بنفس الطريقة السابقة تحديداً لعرض المنطقة الممررة في هذه الحالة الجديدة ($U = 3V$) فنجد نفس العرض في الحالة الأولى ($U = 2V$) .

لا يتعلّق عرض المنطقة الممررة بالقيمة الفعالة للتوتر المطبق على ثانوي القطب RLC

• معامل الجودة .

معامل الجودة Q لثانوي قطب RLC هو خارج قسمة التردد عند الرنين N_0 على عرض منطقته الممررة ΔN :

$$Q = \frac{N_0}{\Delta N}$$

مثلاً في الحالة الأولى ($R + r = 65\Omega$)

$$Q = \frac{600}{143} = 4,2 : (R + r = 65\Omega)$$

و في الحالة الثانية ($R + r = 110 + 15 = 125\Omega$)

$$Q' = \frac{N'_0}{\Delta N'} = \frac{600}{285} = 2,1 : (R + r = 110 + 15 = 125\Omega)$$

نلاحظ أن معامل الجودة Q يتاسب عكسياً مع عرض المنطقة الممررة و يعبر عنه بدون وحدة ، كما أن Q يصغر كلما كانت قيمة مقاومه الدارة .
حيث يميز معامل الجودة حدة الرنين

٤ - ٢) فوق التوتر عند الرنين .
• تجربة .

- نعود إلى تجربة الشكل ١ حيث $R_t = R + r = 65\Omega$ و $U = 2,0V$.
- نقيس التوترات الفعالة على التوالى بين مربطي المقاومة الكلية R_t ، بين مربطي الوشيعة و بين مربطي المكثف . فنجد :
- بين مربطي المقاومة الكلية : $U_{Rt} = 2,0V$
 - بين مربطي الوشيعة : $U_L = 8,4V$
 - بين مربطي المكثف : $U_C = 8,4V$
- استنتاج .

- من الواضح أن : $U \neq U_{Rt} + U_L + U_C$
- القيم الفعالة للتوترات لا تحقق قانون إضافية التوترات
- التوترين الفعالين U_L و U_C أكبر من التوتر الفعال U الموجود بين مربطي ثانى القطب « RLC » . إنها ظاهرة فوق التوتر :

عند الرنين ، التوتر الفعال بين مربطي المكثف أو بين مربطي الوشيعة أكبر من التوتر الفعال المطبق من طرف المولد

- نلاحظ أن الحاصل $\frac{U_C}{U}$ و $\frac{U_L}{U}$ يساوي 4,2 و هي قيمة معامل الجودة في هذه الحالة . نعتبر أن هذه الملاحظة عامة :

عند الرنين ، التوتر الفعال بين مربطي المكثف يساوى
جاء معامل الجودة والتوتر الفعال المطبق على ثانى القطب
 RLC

$$U_C = Q \cdot U$$

التوتر الفعال بين مربطي الوشيعة له نفس رتبة القدر ، إذا كانت
مقاومة الوشيعة مهملة .

- ٣) ممانعة الدارة .
٣ - ١) الإبراز التجربى .
- نجز التركيب التجربى الممثل جانبه ، يسمح الأمبيرمتر بقياس الشدة
الفعالة I للتيار الذى يمر في ثانى القطب RLC . و يعطى الفولطметр
التوتر الفعال U للتوتر المطبق بين مربطي ثانى القطب RLC .
- نضبط المولد على تردد معين مثلا $N_1 = 400Hz$ ، و بتغيير التوتر
الفعال U ، نحصل على جدول القياسات أسفله .
- نمثل U بدلالة I فنحصل على خط مستقيم (الشكل ٧ ، المنحنى ١) يمر من
أصل المعلم معادلته هي :

$$U = Z \cdot I$$

حيث تمثل الثابتة Z المعامل الموجى للمستقيم ، و تسمى ممانعة الدارة ،
يعبر عن Z بالأوم (Ω) .

* ملحوظة : يمكن تعين الممانعة Z بطريقة سريعة ، وذلك باستعمال راسم التذبذب ، الذى يسمح بقياس المقادير القصوىين

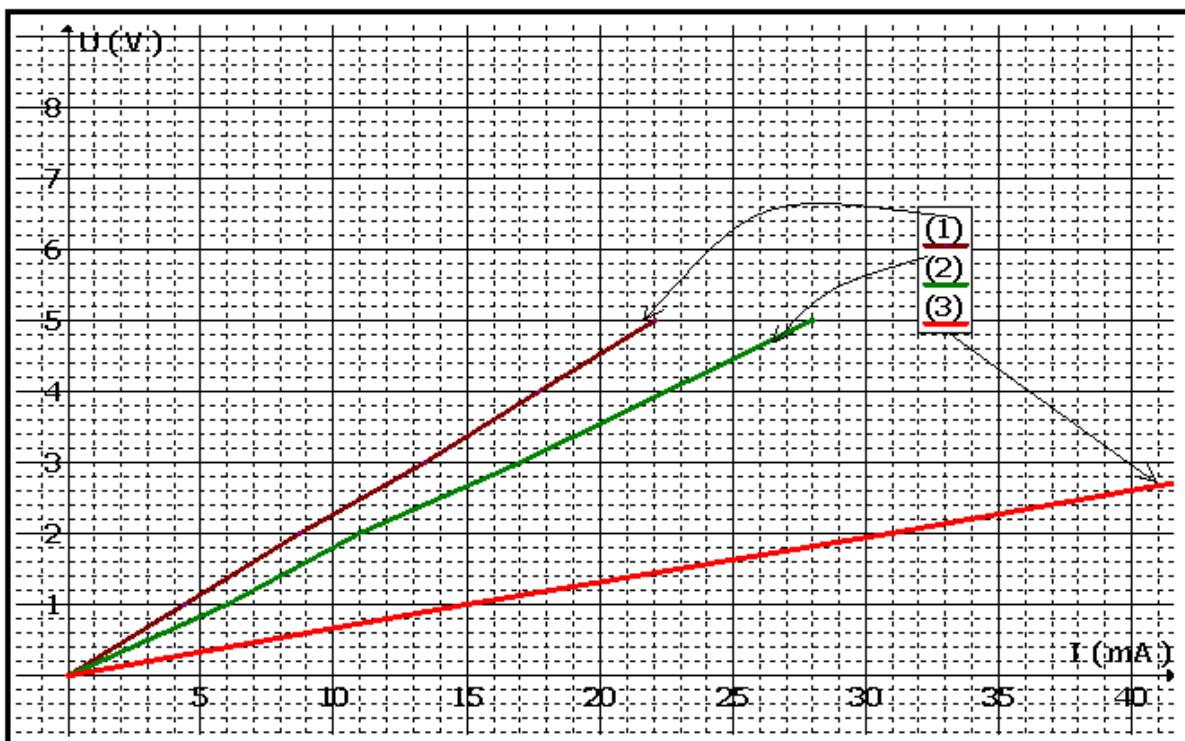
$$Z = \frac{U_m}{I_m} \text{ و } U_m \text{ و } I_m \text{ فنحصل على :}$$

5,0	4,0	3,0	2,0	1,0	$U(V)$
22,1	17,7	13,4	8,75	4,41	$I(mA)$

$$Z = \frac{U_m}{I_m} \quad \text{و} \quad Z = \frac{U}{I}$$

3-2) تغيرات الممانعة بدلالة التردد .

نعيد التجربة السابقة (الفقرة 3-1) مع تغيير التردد ، حيث نضبط التردد عند القيمة $N_0 = 600\text{Hz}$ (التردد الخاص) فنحصل على المنحنى 3 (الشكل 7) ، و نضبطه عند القيمة $N_2 = 800\text{Hz}$ فنحصل على المنحنى 2 (الشكل 7) .



الشكل 7

نحسب الممانعة في كل حالة فنجد :

- بالنسبة ل N_1 : $Z_1 = 225\Omega$

- بالنسبة ل N_0 (الرنين) : $Z_0 = 65\Omega$

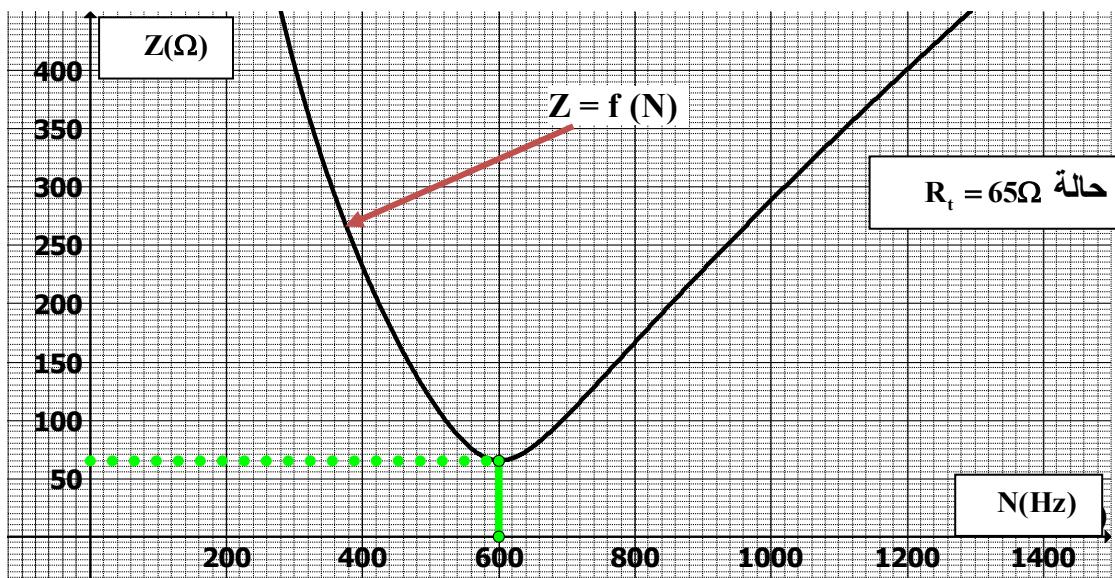
- بالنسبة ل N_2 : $Z_2 = 175\Omega$

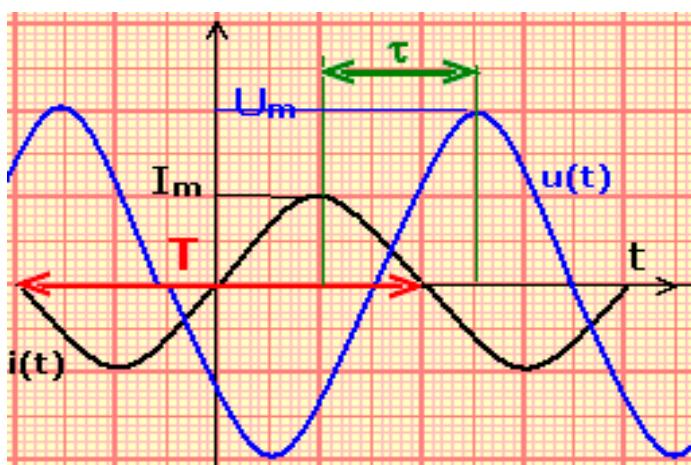
نلاحظ أن الممانعتين Z_1 و Z_2 أكبر من الممانعة

عند الرنين Z_0

بصفة عامة تأخذ الممانعة قيمتها الدنيا و التي تساوي
قيمة المقاومة الكلية للدارة عند الرنين

$$Z_0 = R_t$$





4) كيفية تحديد فرق الطور بين مقدارين جيبيين ؟
لنعتبر المقدارين المتناوبين الجيبيين :
 $u(t) = U_m \cos(\omega t + \phi_u)$ و $i(t) = I_m \cos(\omega t + \phi_i)$
 نسمى طور الدالة $u(t)$ بالنسبة للدالة $i(t)$ بالتساوي $\phi_{u/i} = \phi_u - \phi_i$
 وطور الدالة $i(t)$ بالنسبة للدالة $u(t)$ بالتساوي $\phi_{i/u} = \phi_i - \phi_u$: $\phi_{i/u}$ تقيس تقدم وتأخر طور الدالة $u(t)$ بالنسبة $i(t)$ و $\phi_{u/i}$ و $\phi_{i/u}$ وعبر عنه بالرadian .

نقول أن $\phi_{u/i} > 0$ متقدمة في الطور على $i(t)$
 نقول أن $\phi_{u/i} < 0$ متأخرة في الطور على $i(t)$

نقول أن $\phi_{u/i} = -\frac{\pi}{2}$ على تربيع في الطور . نفس الشيء بالنسبة $i(t)$ على تربيع في الطور .

نقول أن $\phi_{u/i} = \pi$ على تعاكس في الطور .

كيف نحدد قيمة ϕ ؟

لتبسيط الدراسة نختار $\phi_i = 0$ أي أن $i(t) = I_m \cos \omega t$ فتصبح العلاقة

$$u(t) = U_m \cos(\omega t + \phi) \Rightarrow u(t) = U_m \cos\left(\omega t + \frac{\phi}{\omega}\right) = U_m \cos(\omega(t + \tau))$$

يوافق الطور $\phi_u = \omega t$ للتوتر $u(t)$ بالنسبة للتيار $i(t)$ ، المدة الزمنية τ . حيث

يسمي τ الفرق الزمني بين منحني $u(t)$ و $i(t)$.

يمكن قياس τ على شاشة راسم التذبذب من تحديد القيمة المطلقة للطور ϕ .

$$|\phi| = \frac{2\pi}{T} \cdot \tau$$

أمثلة :

التوتر $u_C(t)$ بين مربطي مكثف عندما يمر فيه تيار كهربائي

$$i(t) = I_0 \sqrt{2} \cos(\omega t)$$

$$u_C(t) = \frac{1}{C} q(t) = \frac{I_0 \sqrt{2}}{C} \int_0^t \cos(\omega t) dt = \frac{I_0 \sqrt{2}}{C \omega} \sin(\omega t)$$

$$u_C(t) = U_C \sqrt{2} \cos\left(\omega t - \frac{\pi}{2}\right)$$

التوتر الفعال بين مربطي المكثف قيمته $U_C = \frac{I_0}{C \omega}$ وأن

$u_C(t)$ متأخرة في الطور على $i(t)$ ب $\frac{\pi}{2}$

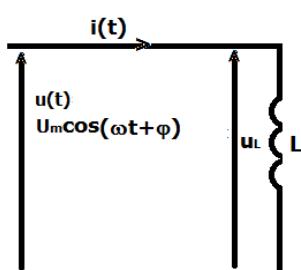
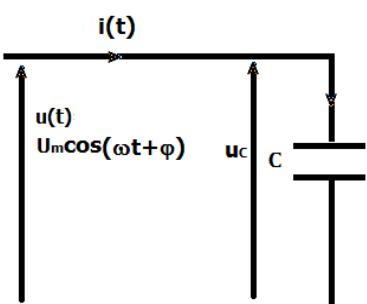
التوتر $u_L(t)$ بين مربطي وشيعة خالصة (مقاومتها مهملة)

عندما يمر فيها تيار كهربائي متناوب جيبي $i(t) = I_0 \sqrt{2} \cos(\omega t)$

$$u_L(t) = L \frac{di}{dt} = -L \omega \sin(\omega t) = L \omega \sqrt{2} \cos\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right)$$

$$u_L(t) = U_L \sqrt{2} \cos\left(\omega t + \frac{\pi}{2}\right)$$

التوتر الفعال بين مربطي الوشيعة قيمته $U_L = L \omega I_0$ وأن $u_L(t)$ متقدمة في الطور على $i(t)$ ب $\frac{\pi}{2}$



5) القدرة الكهربائية .

القدرة الكهربائية اللحظية ، المستهلكة من قبل ثنائي قطب ، يمر فيه تيار شدته $i(t)$ ويوجد بين مربطيه التوتر $u(t)$ هي :

$$p(t) = u(t).i(t)$$

في النظام المتناوب الجيبي نبين أن : $p(t) = U.I[\cos \varphi + \cos(2\omega t + \varphi)]$ دالة جيبية نبضها 2ω يمثل نبض التيار أو التوتر . هذه القدرة اللحظية لا تمكن من تقدير حصيلة الطاقة المكتسبة . لذا وجب تعريف القدرة المكتسبة خلال دور والتي نسميها

بالقدرة المتوسطة :

في حالة النظام الجيبي القسري ، القدرة المستهلكة خلال دور هي :

$$P = \frac{1}{T} \int_0^T u(t).i(t) dt$$

$$P = U_{eff}.I_{eff} \cos \varphi$$

حيث :

U_{eff} التوتر الفعال بين مربطي ثنائي القطب

I_{eff} الشدة الفعالة للتيار المار في ثنائي القطب

$\cos \varphi$ معامل ، يسمى معامل القدرة ، حيث φ طور $i(t)$ بالنسبة ل $u(t)$ له التعبير :

$$P = U_{eff}.I_{eff} \cos \varphi = Z.I.I \frac{R+r}{Z} = (R+r)I^2$$

يمكن استنتاج تعبير آخر للقدرة المتوسطة :

في الدارة RLC المتوازية تستهلك القدرة الكهربائية المتوسطة فقط ، بمفعول جول .