

# الدارات الكهربائية 2

## Electrical Circuits 2

7

الدكتور المهندس  
علا الدين أحمد حسام الدين

# الطنين

# التسلاسي والتفرعي

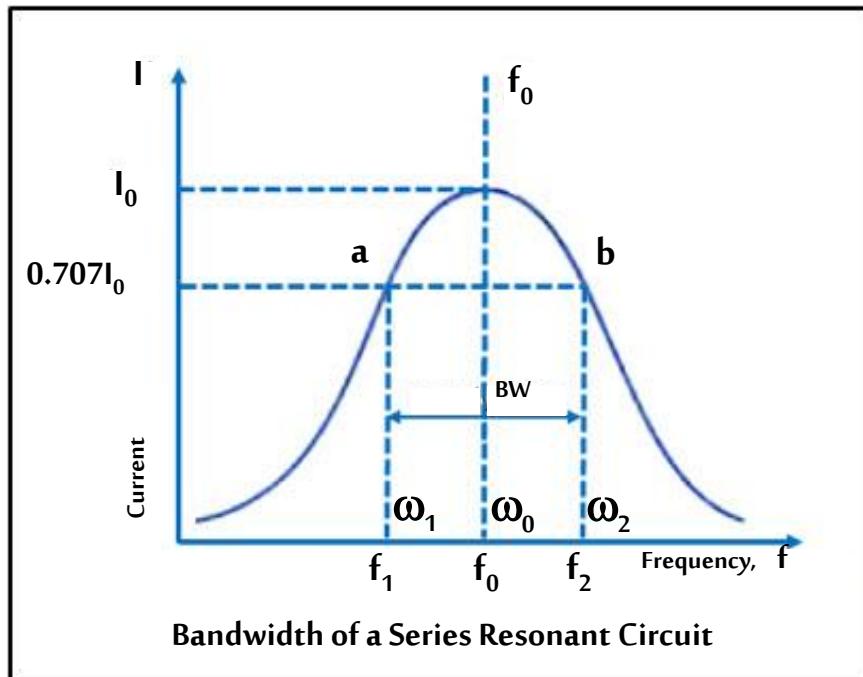
## Series and Parallel

## Resonances

## نقطتا نصف الاستطاعة وعرض الحزمة (النطاق):

### The half-power points and bandwidth

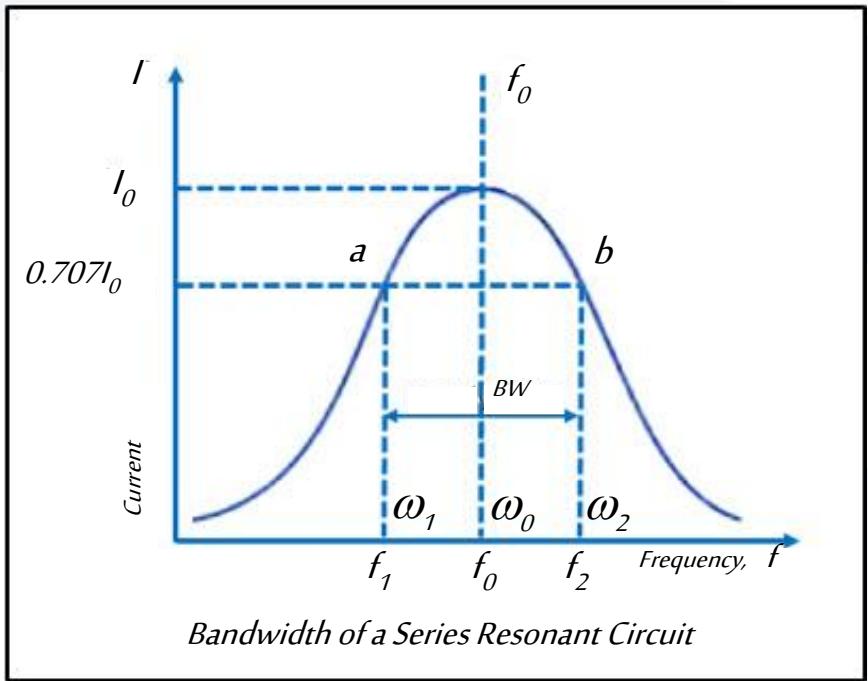
في دارة RLC تسلسليّة يمكن تمثيل التيار كتابع للتردد، حيث يأخذ قيمة عظمي  $I_0$  عند تردد الطنين  $f=f_0$ ، وتكون الاستطاعة المقدمة العظمي مساوية  $\cdot I_0^2 \cdot R$ .



نفترض عن قيمة التيار  $I_1$  التي توافق نصف هذه الاستطاعة:

$$\frac{P}{2} = \frac{I_0^2 \cdot R}{2} = I_1^2 \cdot R \Rightarrow I_1 = 0.707 \cdot I_0$$

النقطتان a و b عند الترددات  $f_1$  و  $f_2$  يكون التيار عندهما هو  $I_1$ . يُعرف الترددان السابقان بتردد نصف الاستطاعة، ويُعرف الفرق بينهما بعرض الحزمة BW.



$$BW = f_2 - f_1 \text{ [Hz]}$$

$$BW = \omega_2 - \omega_1 \text{ [rad/s]}$$

عند  $\omega_0$  يكون:

عند  $\omega = \omega_1$  يكون:

$$\bar{V} = \bar{I}_0 \cdot \bar{Z} = \bar{I}_0 \cdot R$$

$$\Rightarrow \bar{Z}_1 = \frac{\bar{V}}{0.707 \cdot \bar{I}_0} = 1.414 \cdot R$$

نستنتج من العلاقة الأخيرة أن زاوية الممانعة  $Z_1$  هي  $(-45^\circ)$  لأن التأثير السعوي أكبر من التأثير التحريري.

$$\varphi = -45^\circ \Rightarrow X_C - X_L = R \Rightarrow \frac{1}{\omega_1 \cdot C} - \omega_1 \cdot L = R \quad (1)$$

بنفس الطريقة عند  $\omega = \omega_2$  يكون:

$$\varphi = 45^\circ \Rightarrow X_L - X_C = R \Rightarrow \omega_2 \cdot L - \frac{1}{\omega_2 \cdot C} = R \quad (2)$$

مع ملاحظة أن التأثير التحريري أكبر من التأثير السعوي.

$$\frac{1}{\omega_1 \cdot C} - \omega_1 \cdot L = \omega_2 \cdot L - \frac{1}{\omega_2 \cdot C}$$

من المعادلتين (1) و (2) نجد:

$$\frac{1}{\omega_1} - \omega_1 \cdot L \cdot C = \omega_2 \cdot L \cdot C - \frac{1}{\omega_2}$$

نضرب الطرفين بقيمة السعة  $C$ :

$$\frac{1}{\omega_1} - \frac{\omega_1}{\omega_0^2} = \frac{\omega_2}{\omega_0^2} - \frac{1}{\omega_2} \Rightarrow \frac{1}{\omega_1} + \frac{1}{\omega_2} = \frac{\omega_1}{\omega_0^2} + \frac{\omega_2}{\omega_0^2}$$

فيكون:  $\omega_0^2 = \frac{1}{L \cdot C}$

$$\frac{\omega_1 + \omega_2}{\omega_1 \cdot \omega_2} = \frac{\omega_1 + \omega_2}{\omega_0^2} \Rightarrow \omega_0^2 \cdot (\omega_1 + \omega_2)$$

$$= \omega_1 \cdot \omega_2 \cdot (\omega_1 + \omega_2)$$

$$\omega_0^2 = \omega_1 \cdot \omega_2 \Rightarrow \omega_0 = \sqrt{\omega_1 \cdot \omega_2} \Rightarrow f_0 = \sqrt{f_1 \cdot f_2}$$

من المعادلة (1) نجد:

$$\frac{1}{\omega_1 \cdot C} - \omega_1 \cdot L = R \Rightarrow \frac{1 - \omega_1^2 \cdot L \cdot C}{\omega_1 \cdot C} = R$$

$$1 - \omega_1^2 \cdot L \cdot C = \omega_1 \cdot C \cdot R$$

$$\omega_1^2 \cdot L \cdot C + \omega_1 \cdot C \cdot R - 1 = 0$$

$$\Delta = b^2 - 4ac = (C \cdot R)^2 + 4 \cdot C \cdot L$$

$$\omega_1 = \frac{-b \pm \sqrt{\Delta}}{2a} = \frac{-C \cdot R + \sqrt{(C \cdot R)^2 + 4 \cdot C \cdot L}}{2 \cdot C \cdot L}$$

$$\omega_1 = \frac{-C \cdot R}{2 \cdot L \cdot C} + \frac{\sqrt{(C \cdot R)^2 + 4 \cdot L \cdot C}}{2 \cdot C \cdot L} = \frac{-R}{2L} + \sqrt{\frac{C^2 \cdot R^2 + 4 \cdot L \cdot C}{4 \cdot L^2 \cdot C^2}}$$

$$\omega_1 = \frac{-R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}}$$

وهي معادلة من الدرجة الثانية:

يتم اعتماد القيمة الموجبة فقط.

من المعادلة (2) نجد:

وهي معادلة من الدرجة الثانية:

$$\Delta = b^2 - 4ac = (C \cdot R)^2 + 4 \cdot L \cdot C$$

$$\omega_2 = \frac{-b \pm \sqrt{\Delta}}{2a} = \frac{C \cdot R + \sqrt{(C \cdot R)^2 + 4 \cdot C \cdot L}}{2 \cdot C \cdot L}$$

$$\omega_2 = \frac{C \cdot R}{2 \cdot L \cdot C} + \frac{\sqrt{(C \cdot R)^2 + 4 \cdot L \cdot C}}{2 \cdot C \cdot L} = \frac{R}{2L} + \sqrt{\frac{C^2 \cdot R^2 + 4 \cdot L \cdot C}{4 \cdot L^2 \cdot C^2}}$$

$$\omega_2 = \frac{R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}}$$

يتم اعتماد القيمة الموجبة فقط.

$$\omega_1 = \frac{-R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}} \quad , \quad \omega_2 = \frac{R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}}$$

مما سبق نجد:

وبالتالي عرض الحزمة  $BW$  يساوي:

$$BW = \omega_2 - \omega_1 = \frac{R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}} - \frac{-R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}}$$

$$BW = \frac{R}{2L} + \frac{R}{2L} = \frac{2R}{2L} = \frac{R}{L} [\text{rad/s}]$$

$BW = \frac{\omega_0}{Q_S} [\text{rad/s}]$  يكون عرض الحزمة هو:  $Q_S = \frac{\omega_0 \cdot L}{R}$  وفق تعريف عامل الجودة

وبدلالة التردد يكون عرض الحزمة  $BW$  يساوي:

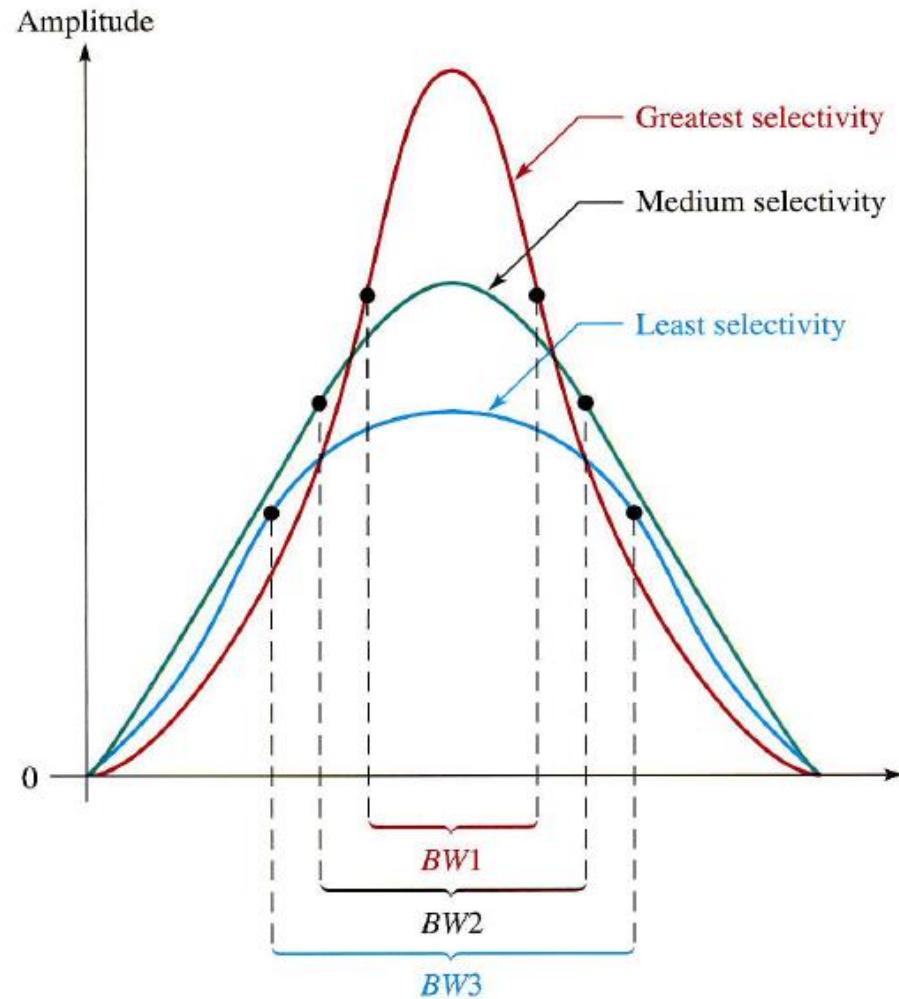
$$BW = f_2 - f_1 = \frac{\omega_2 - \omega_1}{2 \cdot \pi} = \frac{R}{2 \cdot \pi \cdot L} [\text{Hz}]$$

من العلاقة الأخيرة ووفق تعريف عامل الجودة  $Q_S$  يكون :

$$Q_S = \frac{\omega_0 \cdot L}{BW \cdot 2 \cdot \pi \cdot L} = \frac{\frac{\omega_0}{2 \cdot \pi} \cdot L}{BW \cdot L} = \frac{f_0}{BW} = \frac{f_0}{f_2 - f_1}$$

أو بدلالة  $\omega$  :

$$Q_S = \frac{\omega_0}{\omega_2 - \omega_1}$$



المسافة بين الترددین  $f_1$  و  $f_2$  تدل على  
قدرة انتخاب الدارة **Selectivity**.

$$\omega_1 = \frac{-R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}} \quad , \quad \omega_2 = \frac{R}{2L} + \sqrt{\left(\frac{R}{2L}\right)^2 + \frac{1}{L \cdot C}}$$

بضرب العلقتين

مع بعضهما نجد:

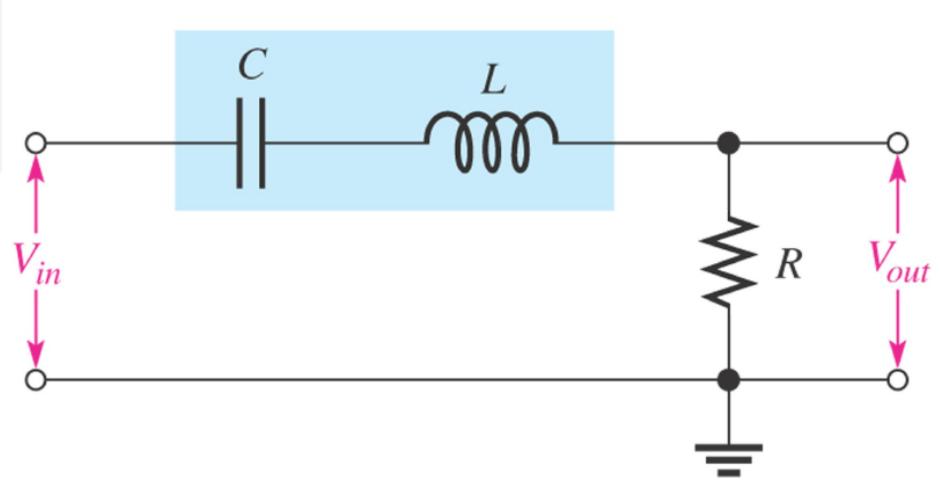
$$\begin{aligned}\omega_1 \cdot \omega_2 &= \frac{R^2}{4L^2} + \frac{1}{L \cdot C} - \frac{R^2}{4L^2} = \frac{1}{L \cdot C} = \omega_0^2 \\ \Rightarrow \omega_0 &= \sqrt{\omega_1 \cdot \omega_2}\end{aligned}$$

تردد الطنين هو المتوسط الهندسي لترددات نصف الطاقة.

نقول عن عامل الجودة أن عالي إذا تجاوزت قيمته 10، ونعتمد العلاقات التاليتين في حساب  $\omega_1$  و  $\omega_2$

$$\omega_1 = \omega_0 - \frac{BW[\text{rad/s}]}{2}$$

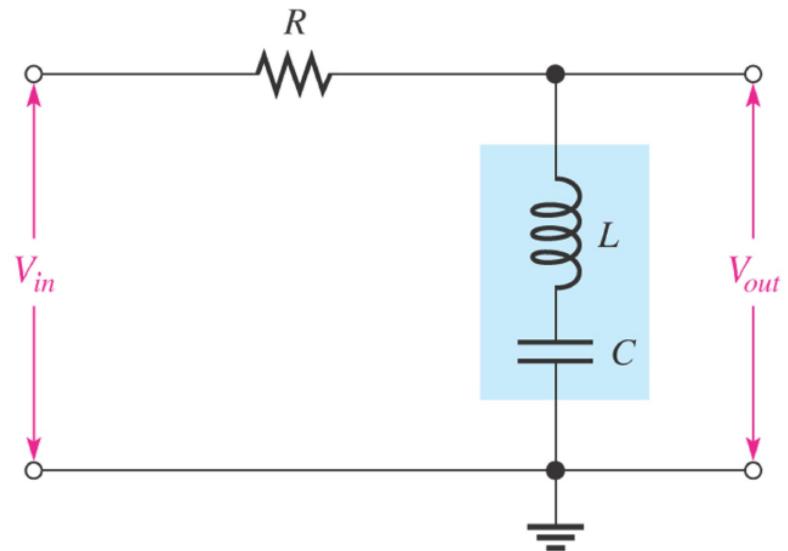
$$\omega_2 = \omega_0 + \frac{BW[\text{rad/s}]}{2}$$



## مرشح تمرير حزمة ترددات Band pass filter

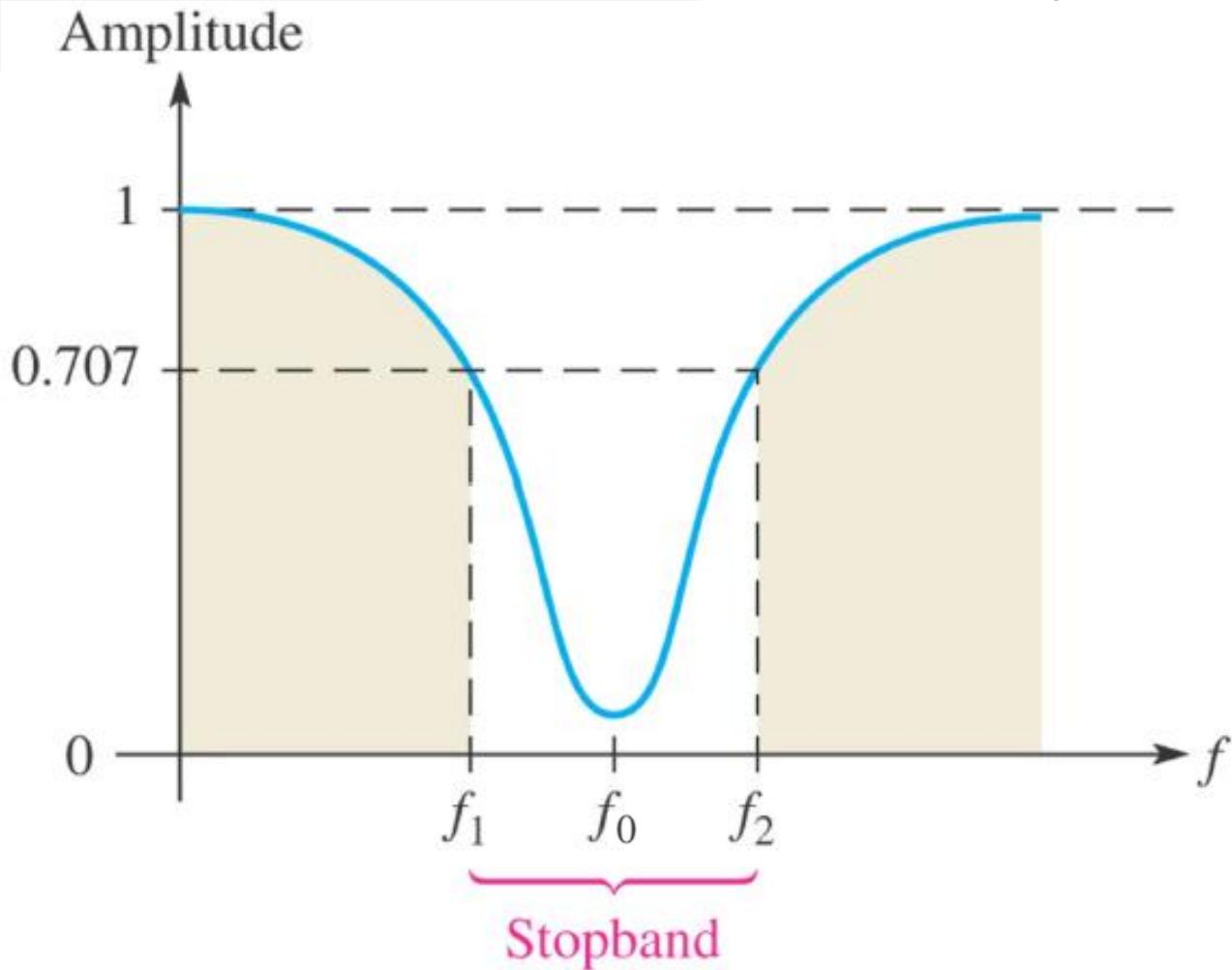
نطبق إشارة الدخل  $V_{in}$  على طرفي الدارة التسلسلية، ونأخذ إشارة الخرج على طرفي المقاومة. ينتج عمل هذا المرشح من سلوك مماثلة ممانعته مع تغير التردد: في الترددات المنخفضة تكون الممانعة كبيرة جداً مما يحد من مرور التيار، وبزيادة التردد تنقص هذه الممانعة مما يؤدي إلى مرور كمية من التيار أكبر، وبالتالي يكون الجهد على طرفي المقاومة أكبر.

يصل جهد الخرج  $V_{out}$  إلى القيمة الأعظمية عند تردد الطنين، مع تيار أعظمي (ممانعة أصغرية). وإذا تابعنا زيادة التردد فستزداد قيمة الممانعة من جديد لمنع مرور التيار.



## مرشح حذف حزمة ترددات Band elimination (stop) filter

نطبق إشارة الدخل  $V_{in}$  على طرفي الدارة التسلسليّة، ونأخذ إشارة الخرج  $V_{out}$  على طرفي (اللوشيعة+المكثف). في الترددات المنخفضة جداً تكون الممانعة (لللوشيعة+المكثف) كبيرة جداً بسبب كبر المفاعلة السعويّة  $X$ ، مما يسمح بمرور كامل التيار تقريباً. وبزيادة التردد تنقص قيمة هذه الممانعة لتصبح معدومة (نظرياً) عند تردد الطنين، مما يؤدي إلى حدوث دارة قصر لإشارة الخرج، وبالتالي يكون جهد الخرج معدوماً أو صغيراً جداً. إذا تابعنا زيادة التردد تزداد قيمة الممانعة من جديد (لللوشيعة+المكثف)، وبالتالي تزداد قيمة إشارة الخرج.



لا يسمح هذا المُرْشح بمرور الإشارات ذات الترددات الواقعة بين  $f_1$  و  $f_2$  كما هو مبين بالشكل.

## الطنين في دارة عامة General circuit resonance

لإيجاد ترددطنين الكهربائي في أية دارة نتبع الخطوات التالية:

- ✓ حسب ممانعة الدخل للدارة (أو السماحية).
- ✓ نطبق شرططنين العام بجعل القسم التخيلي للممانعة (أو السماحية) معدوماً.
- ✓ من شرططنين حسب قيمة ترددطنين.

