

Lecture 6



مقطعات التيار المستمر **D.C choppers**

١. مبدأ عمل المقطعات الخافضة
:(Principle of step – down DC Choppers)

تعتبر المقطعات من إحدى تجهيزات إلكترونيات القدرة الكهربائية التي تؤمن منبع تغذية بالتيار المستمر قابل للتحكم.
✎ يختلف مبدأ عمل المقطعات عن المبدلات بعدة نقاط أساسية نذكر منها النقاط التالية:

✓ يعتمد مبدأ عمل المبدلات الثايرستورية التي تعمل كدارات تقويم على التنظيم الزاوي لنبضات التحكم على ثايرستورات المبدلة (α)، بينما يعتمد مبدأ عمل المقطعات على التنظيم النبضي العرضاني (Pulse- Width- Modulation) لعمليات تبديل (فصل ووصل) المفاتيح الإلكترونية.

✓ لا تتطلب المبدلات الثايرستورية مفاتيح إلكترونية يمكن التحكم بلحظة إطفائها (فصلها)، بينما تتطلب المقطعات مفاتيح إلكترونية يمكن التحكم بلحظة إطفائها (فصلها) نتيجة اعتمادها على مبدأ التنظيم النبضي العرضاني لعمليات تبديل المفاتيح الإلكترونية.

✓ يتم تغذية المبدلات بمنابع جهود متناوبة أحادية أو ثلاثية الأطوار، بينما يتم تغذية المقطعات بمنابع جهود مستمرة ثابتة يمكن تحقيقها باستخدام دارات التقويم التي تم شرحها سابقا.

➡ تستخدم مقاطعات التيار المستمر للتحكم بتغذية التجهيزات الكهربائية التي تعمل على التيار المستمر وذلك عن طريق تحويل الجهد المستمر الثابت إلى جهد مستمر متغير.

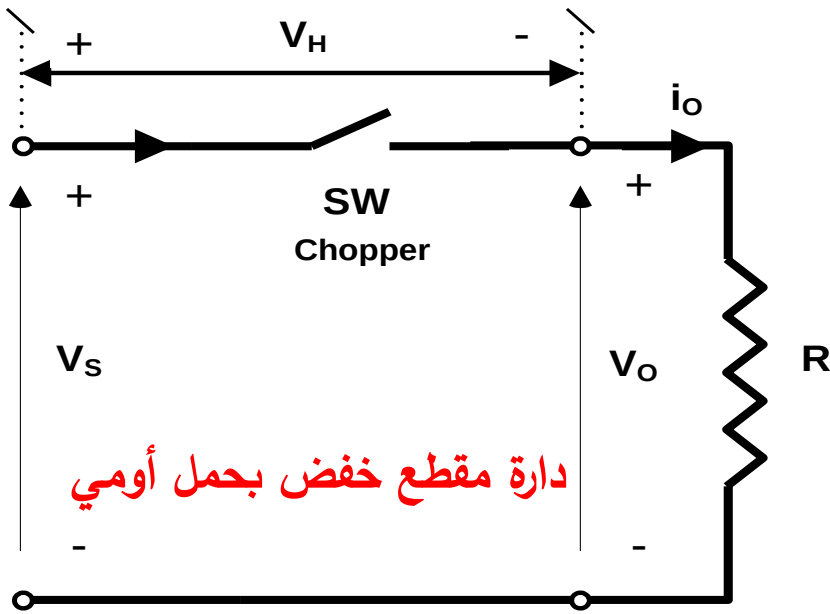
➡ تستخدم المقطعات بشكل واسع للتحكم بقوة السحب لمحركات السيارات الكهربائية وللحافلات ذات الحامل المتحرك (trolley cars) ولوسائل النقل في المناجم.

➡ تمتاز التجهيزات الكهربائية التي تستخدم المقطعات بإمكانية تأمين التحكم بالتسارع بشكل سلس وبكفاءة عالية وباستجابة ديناميكية سريعة، كما تمتاز بإمكانية إعادة الطاقة إلى المنبع في أنظمة العمل الخاصة بحيث تؤدي إلى توفير الطاقة في أنظمة النقل ذات التوقف المتكرر.

تصنف مقاطعات التيار المستمر بشكل عام إلى مقاطعات خافضة ورافعة.

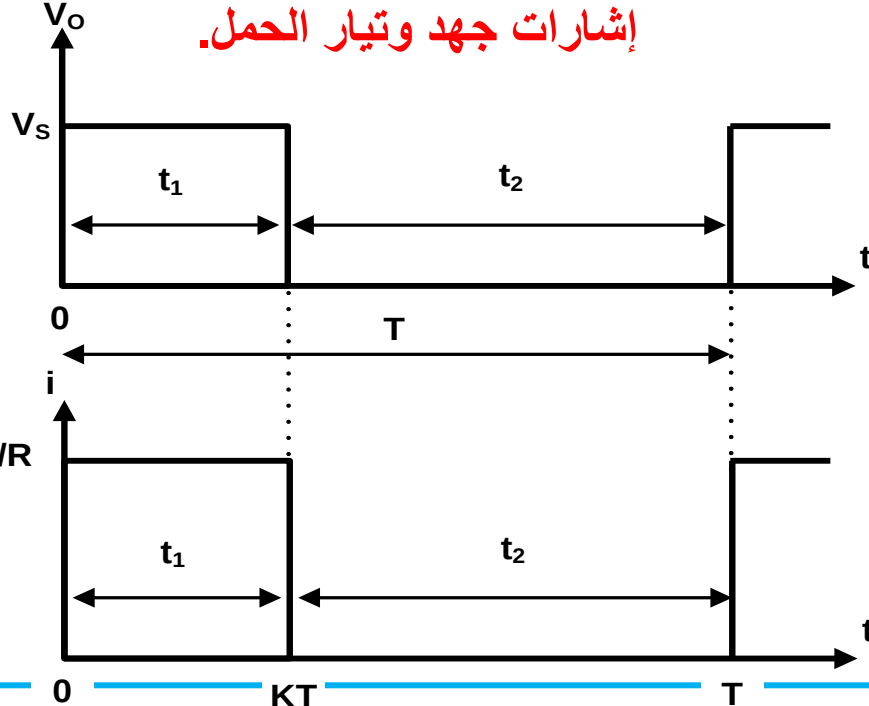
١. مبدأ عمل المقطعات الخافضة

:(Principle of step – down DC Choppers)



دائرة مقطع خفض بحمل أومي

إشارات جهد وتيار الحمل.



- يبين الشكل الدارة المكافئة لمقطع خفض بحمل أومي (R).
- بتوصيل المفتاح (SW) لزمن مقداره t_1 يظهر جهد الدخل V_s على الحمل، وبفصل المفتاح (SW) في اللحظة t_1 يصبح جهد الحمل مساوياً للصفر.

يمثل المفتاح (SW) في دارة المقطع بأحد العناصر الإلكترونية التالية:

- ✓ ترانزستور قدرة (BJT).
- ✓ ترانزستور قدرة (MOSFET).
- ✓ ثايرستور فصل GTO (Gate- turn – off Thyristor).
- ✓ ثايرستور بتبديل قسري (Forced commutated Thyristor).

- يتراوح هبوط الجهد على هذه العناصر الإلكترونية من 0.5 إلى 2 فولت، وسوف نهمل هبوطات الجهد على العناصر الإلكترونية.

- تعطى القيمة المتوسطة لجهد الخرج في المقطعات الخافضة ذات الحمولة الأومية بالعلاقة:

$$V_a = \frac{1}{T} \int_0^{t_1} V_s \cdot dt = \frac{t_1}{T} V_s = f \cdot t_1 \cdot V_s = K \cdot V_s$$

$$I_a = \frac{V_a}{R} = K \cdot \frac{V_s}{R}$$

- والقيمة المتوسطة لتيار الحمل:

حيث: $T = \frac{1}{f}$ يمثل زمن دورة العمل للمقطع،

$K = \frac{t_1}{T}$: يمثل ثابت فترة التوصيل للمقطع.

- تتحدد القيمة الفعالة لإشارة جهد الخرج بالعلاقة:

$$V_o = \sqrt{\left(\frac{1}{T} \int_0^{K \cdot T} V_s^2 \cdot dt \right)} = \sqrt{K} \cdot V_s$$

- ياهمال هبوطات الجهد على العناصر الإلكترونية، فإن استطاعة الدخل للمقطع تكون مساوية لاستطاعة الخرج وتعطى بالعلاقة:

$$P = \frac{\text{مربع القيمة الفعالة لجهد الخرج}}{R}$$

$$P = \frac{1}{T} \int_0^{K.T} V_s \cdot \frac{V_s}{R} dt = K \cdot \frac{V_s^2}{R}$$

- تتحدد مقاومة الدخل R_i للمقطع بنسبة القيمة المتوسطة لجهد الدخل (V_s) الى القيمة المتوسطة لتيار الدخل I_a

$$R_i = \frac{V_s}{I_a} = \frac{V_s \cdot R}{K \cdot V_s} = \frac{R}{K}$$

- نستنتج أنه يمكننا التحكم بالقيمة المتوسطة لجهد الخرج (V_a) عن طريق تغيير عامل التوصيل للمقطع (K) من الصفر إلى الواحد وذلك عن طريق تغيير قيم العوامل t_1, T .

عملياً هناك طريقتان للتحكم بالقيمة المتوسطة لجهد الخرج (V_a) عن طريق تغيير الثابت K وهما:

– العمل بتردد ثابت (Constant- frequency operation):

- يتم التحكم بقيمة V_a لهذه الحالة عن طريق تغيير زمن التوصيل t_1 والحفاظ على قيمة T ثابتاً. يعرف هذا النوع من التحكم بالتعديل العرضاني (Pulse- Width- Modulation).

– العمل بتردد متغير (variable- Frequency operation):

- يتم التحكم بقيمة V_a لهذه الحالة عن طريق تغيير زمن دورة العمل للمقطع (T) والحفاظ على قيمة زمن الوصل (t_1) أو قيمة زمن الفصل (t_2).
- إن تصميم المرشحات لهذا النوع من المقطعات يكون معقداً نظراً لظهور توافقيات بترددات لا يمكن التنبؤ بها.

مقطع خافض يعمل بجهد دخل $V_s=220V$ يغذي حمولة أومية $R=10\Omega$ ويعمل بتردد $f=1KHz$ وبثابت فترة توصيل للمقطع $K=0.5$ ، وذلك بفرض أن هبوط الجهد على العنصر الإلكتروني للمقطع يعادل $2V$.

المطلوب تحديد ما يلي:

١. القيمة المتوسطة لجهد الخرج (V_a) .
٢. القيمة الفعالة لجهد الخرج (V_0) .
٣. مردود المقطع.
٤. مقاومة الدخل للمقطع (R_i) .

١. القيمة المتوسطة لجهد الخرج (V_a).
 $V_a = 0.5 (220 - 2) = 109 \text{ V}$

٢. القيمة الفعالة لجهد الخرج (V_0).
 $V_0 = \sqrt{0.5} (220 - 2) = 154,15 \text{ V}$

٣. مردود المقطع: تتحدد استطاعة الخرج بالعلاقة:

$$P_o = \frac{1}{T} \int_0^{K.T} \frac{(V_s - 2)^2}{R} dt = K \frac{(V_s - 2)^2}{R} = 0,5 \frac{(220 - 2)^2}{10} = 2376,2 \text{ W}$$

وتتحدد استطاعة الدخل بالعلاقة:

$$P_i = \frac{1}{T} \int_0^{K.T} V_s \cdot i \cdot dt = K \frac{V_s(V_s - 2)}{R} = 0,5 \cdot 220 \frac{(220 - 2)}{10} = 2398 \text{ W}$$

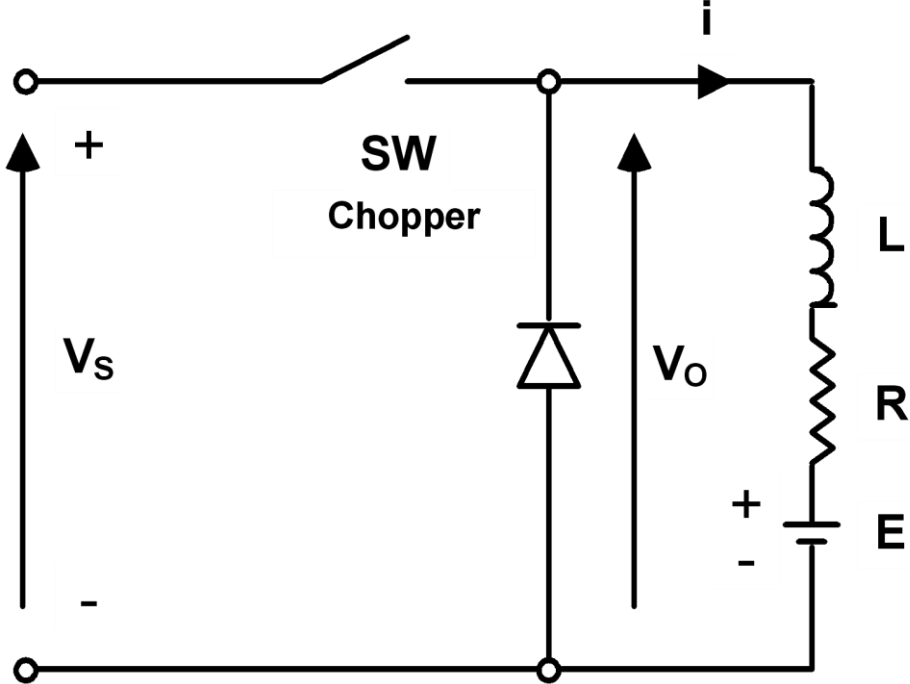
مردود المقطع:
 $\eta = \frac{P_o}{P_i} = \frac{2376,2}{2398} = 99,09\%$

٤. مقاومة الدخل للمقطع:

$$R_i = \frac{10}{0,5} = 20 \Omega$$

Step- down choppers with (R.L Load)

✓ نظام عمل المقطعات الخافضة على
أحمال مختلطة (تحريضية أومية) R.L



الدائرة المكافئة لمقطع خافض
مع حمل R.L وقوة محرك
كهربائية عكسية (E).

• يبين الشكل الدارة المكافئة لمقطع خافض مع حمل R.L وقوة محرك كهربائية عكسية (E).

• نحدد نظام عمل المقطع بدراسة حالتي الفصل والوصل :

- الحالة الأولى (حالة الوصل للمقطع) ($0 < t < t_1$).

✓ تكتب المعادلة التفاضلية لهذه الحالة بالعلاقة التالية:

$$V_s = R \cdot i_1 + L \frac{di_1}{dt} + E$$

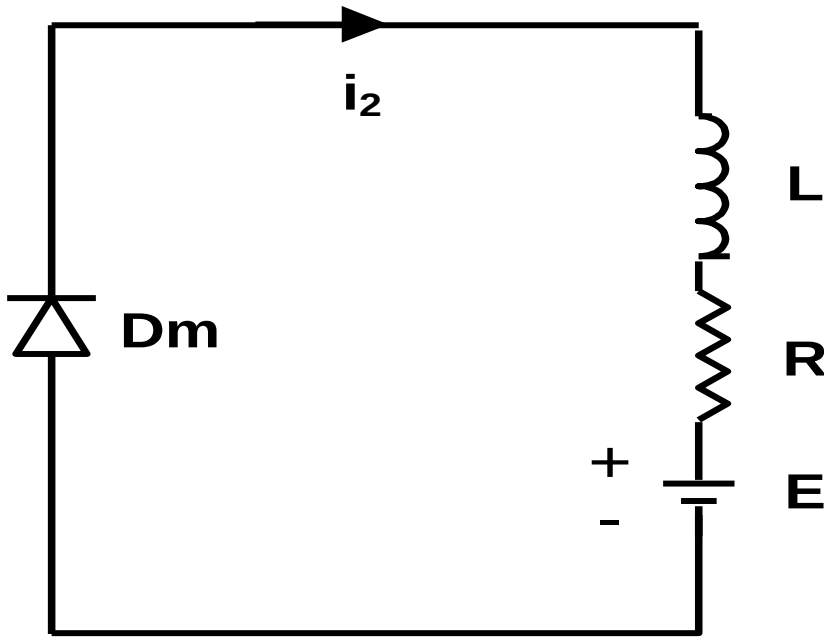
✓ حل المعادلة التفاضلية باستخدام الشرط ($i_1(t=0) = I_1$) يكون كما يلي:

$$i_1(t) = I_1 e^{-\frac{t.R}{L}} + \frac{V_s - E}{R} \left(1 - e^{-\frac{t.R}{L}} \right)$$

$$I_2 = i_1(t=t_1=KT)$$

✓ تتحدد قيمة التيار بنهاية هذه الحالة بتعويض $t=t_1$

- الحالة الثانية (حالة الفصل للمقطع)



Mode 2

الدارة المكافئة للمقطع في
 حالة الفصل $(t_1 < t < T)$.

- ✓ في هذه الحالة يغلق التيار مساره في الحمل عن طريق الديود الحر (D_m) .
- ✓ تكتب المعادلة التفاضلية لتيار الحمل في هذه الحالة بالعلاقة التالية:

$$0 = R \cdot i_2 + L \frac{di_2}{dt} + E$$

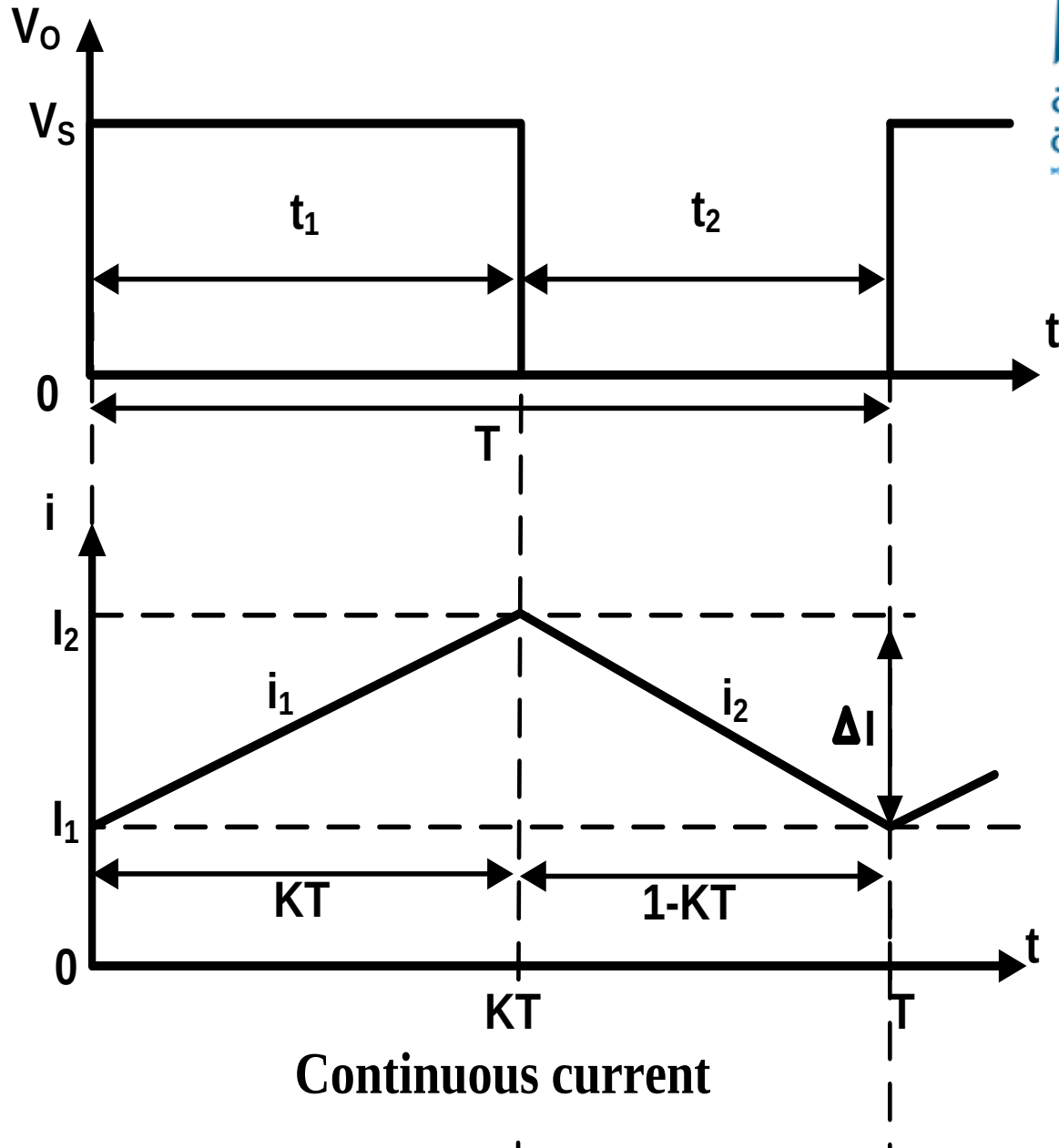
- ✓ بحل المعادلة التفاضلية واستخدام الشرط $i_2(t=0) = I_2$

- ✓ نستنتج علاقة تيار الحمل في الحالة الثانية :

$$i_{2(t)} = I_2 e^{-\frac{R}{L}t} - \frac{E}{R} \left(1 - e^{-\frac{R}{L}t} \right)$$

- ✓ تتحدد قيمة التيار بنهاية هذه الحالة $(t=t_2)$ بالعلاقة :

$$I_1 = I_3 = i_{2[t=t_2=(1-K)T]}$$



• يبين الشكل أشكال إشارات جهد وتيار الخرج **الخطي** في الحالات التي يكون فيها تيار الحمل غير متقطعاً.

• يتحدد مجال تغير تيار الحمل بالعلاقة:

$$\Delta I = I_2 - I_1$$

حيث:

$$I_2 = I_1 e^{-\frac{k.T.R}{L}} + \frac{V_s - E}{R} \left(1 - e^{-\frac{k.T.R}{L}}\right)$$

$$I_1 = I_3 = I_2 e^{-(1-k)\frac{T.R}{L}} - \frac{E}{R} \left(1 - e^{-(1-k)\frac{T.R}{L}}\right)$$

$$\Delta I = \frac{V_s}{R} \frac{1 - e^{-\frac{k.T.R}{L}} + e^{-\frac{T.R}{L}} - e^{-(1-k)\frac{T.R}{L}}}{1 - e^{-\frac{T.R}{L}}}$$

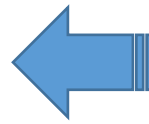
$$\frac{d(\Delta I)}{dK} = 0 ; e^{-\frac{k.T.R}{L}} e^{-(1-k)\frac{T.R}{L}} = 0$$



- لتحديد التغير الأعظمي لتيار الحمل نقوم باشتقاق علاقة ΔI بالنسبة لـ K ومساواتها بالصفر

$$\Delta I_{\max} = \frac{V_s}{R} \tanh \frac{R}{4.f.L}$$

$$\Delta I_{\max} = \frac{V_s}{4.f.L}$$



$$\tanh \frac{R}{4.f.L} = \frac{R}{4.f.L}$$

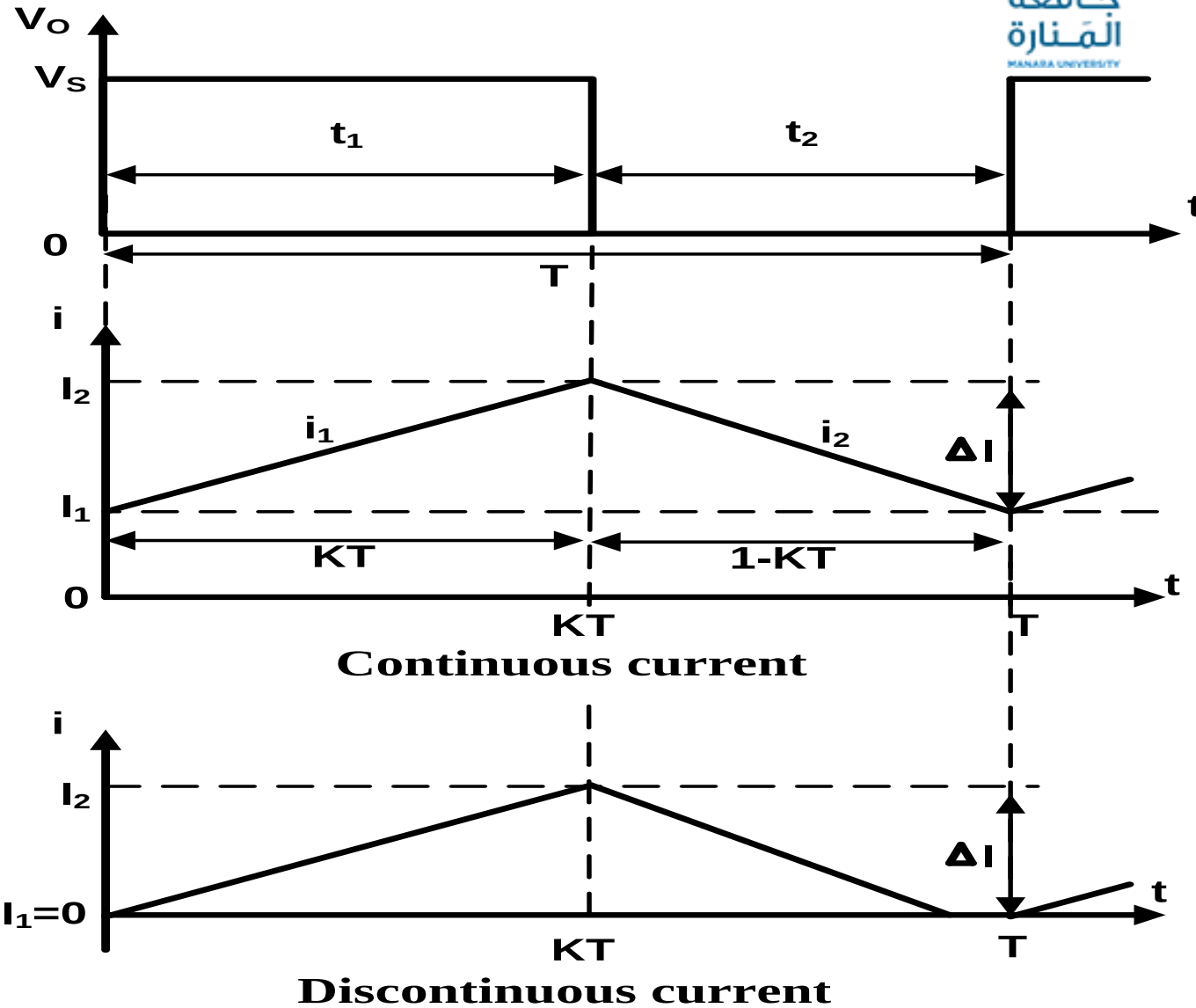
- إذا كانت $R \gg 4.f.L$ فإن:

- عند العمل بأزمة قطع (t2) كبيرة وبترددات قطع وجهود خرج صغيرة يكون تيار الحمل متقطعاً ($I_1=I_3=0$) وتصبح معادلة التيار $i_1(t)$ كما يلي:

$$i_1(t) = \frac{V_s - E}{R} \left[1 - e^{-\left(\frac{R}{L}\right)t} \right]$$

- يتحدد زمن الفصل الأعظمي الذي يفصل بين حالة العمل بتيار مستمر غير متقطع ومتقطع بالشرط التالي:

$$t_{2\max} = \frac{L}{R} \ln \left(1 + \frac{R.I_2}{E} \right)$$



يبين الشكل إشارة تيار الحمل عندما يكون متقطعاً $t_2 \geq t_{2max}$.

نستنتج مما سبق أن تيار الحمل يأخذ شكلاً متقطعاً إذا كان $t_2 \geq t_{2max}$ ويكون غير متقطع إذا تحقق الشرط $t_2 < t_{2max}$.

مقطع خافض بجهد دخل $V_S=220\text{ V}$ يغذي حمولة مختلطة $R = 5\ \Omega$ و $L=7.5\text{mH}$ ويعمل بتردد $f=1\text{kHz}$ وبثابت فترة توصيل للمقطع $K=0.5$ و $E=0$.

والمطلوب:

١. تحديد القيمة الصغرى والعظمى لتيار الحمل (I_2, I_1) .
٢. تحديد المجال الأعظمي لتغير التيار $(\Delta I_{\max})$.
٣. تحديد القيمة المتوسطة لتيار الحمل (I_a) .
٤. تحديد القيمة الفعالة لتيار الحمل (I_o) .
٥. تحديد مقاومة الدخل (R_i) .
٦. تحديد القيمة الفعالة لتيار المقطع.

١. نحدد القيمة العظمى لتيار الحمل من المعادلة

$$I_2 = 0.7165 I_1 + 12.473$$

ونحدد القيمة الأصغرى لتيار الحمل من المعادلة

$$I_1 = I_3 = 0.7165 I_2$$

بحل المعادلتين نجد: $I_2 = 25.63 \text{ A} ; I_1 = 18.37 \text{ (A)}$

٢. نستنتج المجال الأعظمي لتغير تيار الحمل من العلاقة التالية:

$$\Delta I_{max} = I_2 - I_1 = 7,26 \text{ (A)}$$

وباستخدام العلاقة التقريبية نجد أن:

$$\Delta I_{max} = \frac{V_s}{4.f.L} = 7,33 \text{ (A)}$$

٣. القيمة المتوسطة لتيار الحمل يمكن تحديدها بشكل تقريبي كما يلي:

$$I_a = \frac{I_1 + I_2}{2} = \frac{25,63 + 18,37}{2} = 22(A)$$

٤. القيمة الفعالة لتيار الحمل:

$$I_0 = \sqrt{\left[\frac{1}{K.T} \int_0^{K.T} i_1^2 \cdot dt \right]} = \sqrt{I_1^2 + \frac{(I_2 - I_1)^2}{3} + I_1(I_2 - I_1)} = 22,1(A)$$

٥. لتحديد مقاومة الدخل للمنبع نقوم بإيجاد القيمة المتوسطة لتيار المنبع $I_s = K \cdot I_a = 0,5 \cdot 22 = 11(A)$

$$R_i = \frac{V_s}{I_s} = \frac{220}{11} = 20(\Omega)$$

وبالتالي تكون مقاومة الدخل:

٦. القيمة الفعالة لتيار المقطع:

$$I_R = \sqrt{\left[\frac{1}{T} \int_0^{K.T} i_1^2 \cdot dt \right]} = \sqrt{K} \cdot \sqrt{I_1^2 + \frac{(I_2 - I_1)^2}{3} + I_1(I_2 - I_1)} = \sqrt{K} I_0 = 15,63 (A)$$

إذا كان حمل المقطع الخافض مساوياً $R=0.25\Omega$ وغذي بجهد $V_s=550V$ وبفرض أن $E=0(V)$ والقيمة المتوسطة لتيار الحمل $I_a=200A$ ويعمل هذا المقطع بتردد $f=250\text{ Hz}$. والمطلوب تحديد قيمة المحارضة L للحمل حتى يكون مجال تغير التيار الاعظمي يعادل % 10 من I_a .

الحل:

نكتب المعادلة التفاضلية للجهد على المحارضة L بالعلاقة التالية:

$$U_L = L \frac{di}{dt} = V_s - I_a \cdot R = V_s - K \cdot V_s = V_s(1 - K)$$

إذا كانت تغيرات الحمل خطية فإن:

$$dt = \Delta t = t_1 = KT, \quad di = \Delta i$$

بالتعويض في علاقة U_L نجد:

$$\Delta i = \frac{V_s(1 - K)}{L} K \cdot T = \frac{200 \cdot 10}{100} = 20 (A)$$

يتحدد المجال الاعظمي لتغير التيار بالشرط التالي:

$$\frac{d(\Delta i)}{dk} = 0 \gg K = 0.5$$

بتعويض $K=0.5$ في العلاقة Δi نستنتج قيمة محارضة الملف L والتي تتحد بالعلاقة التالية:

$$L = \frac{V_s(1 - K)}{\Delta i} K \cdot T = \frac{550.0, 5.0, 5.0, 004}{20} = 27,5 \text{ (mH)}$$