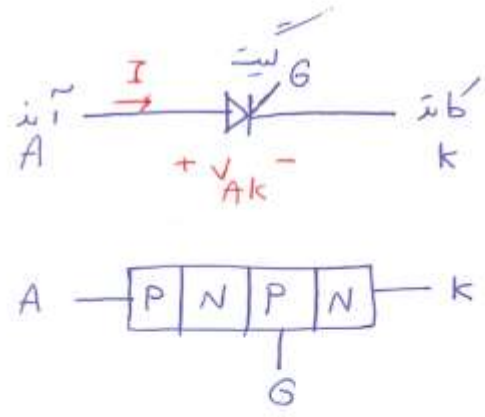


**تریستور:**

تریستور مانند دیود یک لایه قدرت است و یک نیم رسانای قدرت است.

تریستور از چهار لایه PNPN ساخته شده است و دارای ۳ پایه اند، کاتد و مثبت است.

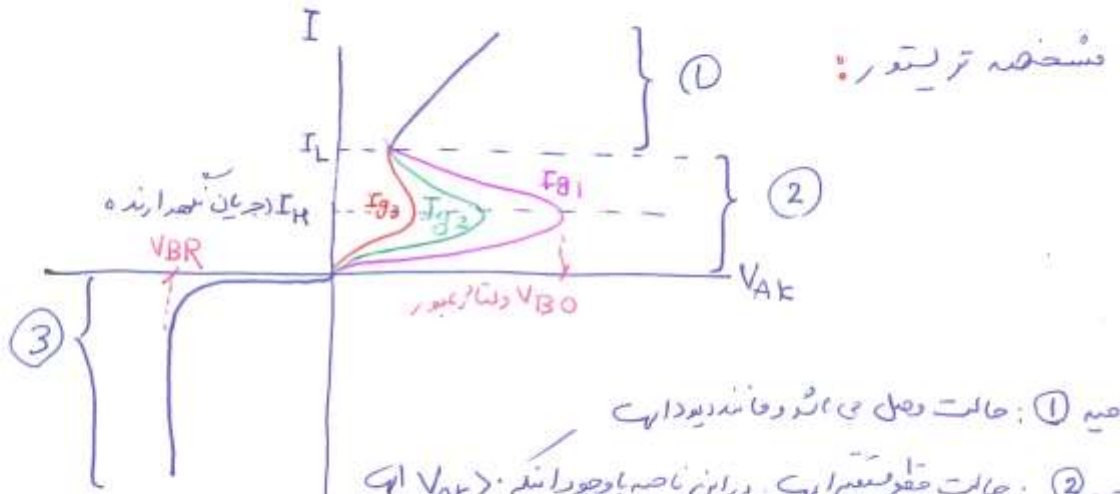
آند و کاتد مدار قدرت متصل می گردد.



شرط هدایت تریستور: ۱- ولتاژ  $V_{AK} > 0$  باشد  
 ۲- لیت یا پس مثبت دریافت کند

جهت روشن ماندن تریستور جریان I باید بزرگتر از  $I_H$  گردد.

شرط خاموش شدن تریستور: یا باید  $V_{AK}$  را کوچکتر از صفر کرد و یا اینکه  $I < I_H$  گردد.



ناحیه ①: حالت وصل می آید و مانند دیود است  
 ناحیه ②: حالت قطع معین است. در این ناحیه با وجود اینکه  $V_{AK} > 0$  جریان کمی از آن می گذرد و در حال قطع است. اگر  $V_{AK} > V_{B0}$  شود به حالت وصل می رود  
 $I_{g1} < I_{g2} < I_{g3}$   
 هرچه  $I_g$  بزرگتر باشد  $V_{B0}$  کوچکتر است و سریع روشن می شود.

ناحیه ③: مانند دیود فعلوس است  $V_{BR}$  ولتاژ BreakDown است اگر  $V_{AK}$  از این کوچکتر گردد تریستور می یوزد. (یعنی آرد در حالت فعلوس ولتاژ بیشتر از  $V_{BR}$  گردد).

زاویه آتش: برای شکل موج متناوب دردی می توان دوره تناوب را از صفر تا ۳۶۰ درجه تقسیم کرد

(معمولاً ۲۳۰ رادیان). اگر شرط  $V_{AK} > 0$  برقرار باشد می توان با اعمال پالس به مثبت تریستور

را روشن کرد که این لحظه اعمال پالس معادل زاویه ای صفر خواهد بود که به آن زاویه آتش می گویند.

کموتاسیون: به روش های خاصی کردن تریستور کموتاسیون می گویند. در مدارات جریان متناوب

به علت تغییر خودکار پلازما در سرانند و گاه تریستور به صورت خودکار خاموش شود که

به آن کموتاسیون طبیعی می گویند. اگر جریان به اجبار فرو شود به آن کموتاسیون اجباری می گویند

که در این حالت به مدارات جانبی نیاز است که به آن مدار کموتاسیون می گویند.

### انواع تریستور:

تریستور را به انواع مختلف می یابند که در ادامه چند نوع آن آورده شده است:

۱- تریستور با کموتاسیون خطی (SCR) Line-commutated thyristor

هر وقت ولتاژ درودی صورت خاموش می گردد. تا  $45-A$  و  $9000-V$  وجود دارند

۲- تریستور با کموتاسیون اجباری Forced-Comutated thyristor

توسط یک مدار اضافی مدار کموتاسیون نام دارد خاموش می شوند

۳- تریستور خاموشی شوند از طریق مثبت Gate-turn off-thyristor (GTO)

با اعمال پالس مثبت به مثبت روشن و با پالس منفی خاموش می گردد تا  $6000-V$  و  $3000-A$  وجود دارند

۴- تریستور با القای الکتریکی (SITH)

مثل GTO با پالس مثبت مثبت روشن و با پالس منفی خاموش می شود تا  $1200-V$  و  $2000-A$  وجود دارند

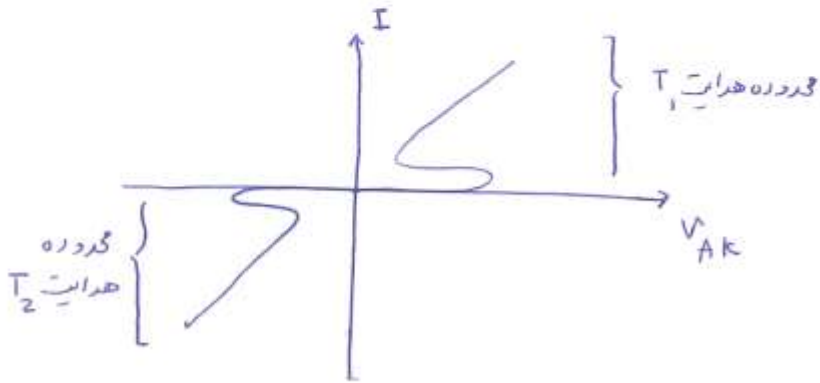
۵- تریستور رهدایت معکوس Reverse-Conducting thyristor

با یک دیود معکوس موازی شده است. تا  $2500-V$  و  $1000-A$  وجود دارند

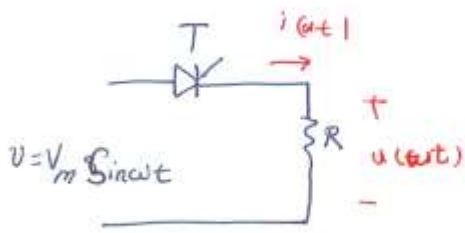
4- ترایاک (ترلیتو دو جهته)



حساب دو ترلیتو، توانی مخلوس است که لیت هر دو یک پالس را دریافت می کنند. این لیت دو جهته است یعنی جریان یا از ترلیتو  $T_1$  عبور می کند یا از ترلیتو  $T_2$  پائینی.



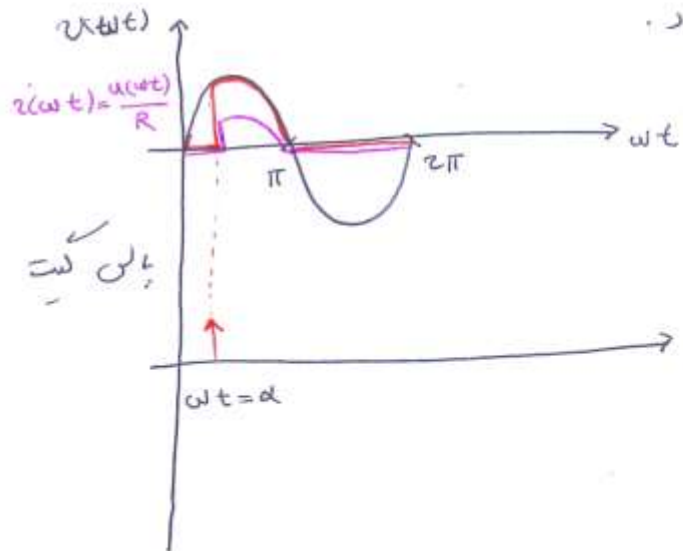
مدار ترستوری با بار R:



تولید توانی هدایت می کند که به جهت پالس مثبت وارد شود و زمانی خاموش می شود که جریان

صفر شود.

شرط هدایت ترستور:  
 $V_{AK} > 0$  و پالس مثبت به جهت  
 شرط خاموشی T:  
 جریان منفی شود  
 و یا  $V_{AK} < 0$  گردد.

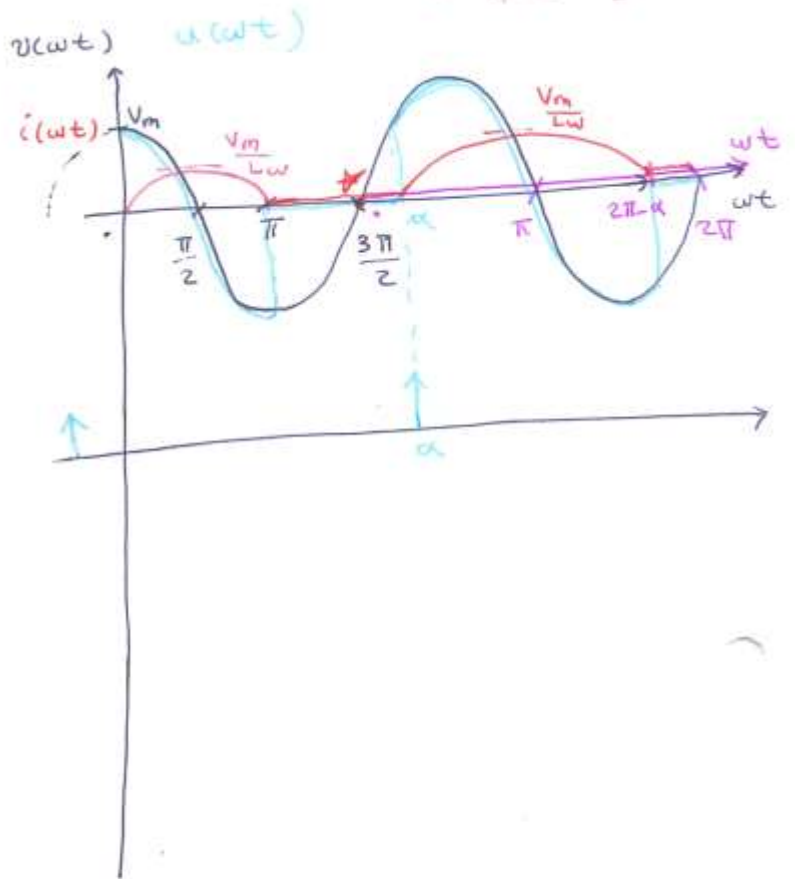
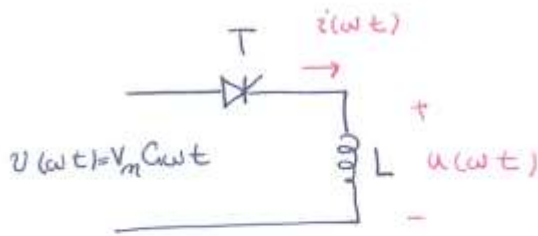


- \* در  $\omega t = 0$  به آند ترستور ولتاژ مثبت می افتد ولی چون به جهت پالس داده نشده است ترستور روشن نمی شود
- \* در  $\omega t = \alpha$  که ولتاژ آند مثبت است با اعمال پالس مثبت به جهت ترستور روشن می شود و در نتیجه ولتاژ  $v(\omega t)$  روی  $u(\omega t)$  می افتد تا زمانی که در  $\omega t = \pi$  جریان صفر شود.
- \* در  $\omega t = \pi$  تا  $\omega t = 2\pi$  اگر به ترستور پالس هم داده شود روشن نمی شود چون ولتاژ آند منفی است

از شکل موج موج ولتاژ  $u(\omega t)$  بار و جریان  $i(\omega t)$  دیده می شود که مدار یکولت شده است پس:

$$u_{dc} = u_{av} = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{\pi} V_m \sin \omega t \, d\omega t = \frac{V_m}{2\pi} (1 + \cos \alpha) \rightsquigarrow i_{av} = i_{dc} = \frac{u_{dc}}{R}$$

مدار ترانسفورماری با بار سلنی:



شروع هدایت T:  $V_{AK} > 0$   
 امکان پالس به نسبت

شروع خاموشی T: جریان منفرجه شود و یا  
 $V_{AK} < 0$  گردد.

①  $0 < \omega t < \pi$

$$v(\omega t) = L \omega i' \rightarrow i' = \frac{V_m}{L \omega} \cos \omega t \rightarrow i = \frac{V_m}{L \omega} \sin \omega t + k \Rightarrow k = 0 \Rightarrow i(\omega t) = 0$$

$$i(\omega t) = \frac{V_m}{L \omega} \sin \omega t$$

②  $\pi < \omega t < \frac{3\pi}{2}$

در  $\omega t = \pi$   $i(\omega t) = \frac{V_m}{L \omega} \sin \pi = 0$  می شود  $\leftarrow$  T خاموش می شود و چون  $V_{AK} < 0$  است تا  $\omega t = \frac{3\pi}{2}$  ترانسفورماتور روشن نمی شود.

③  $0 < \omega t < \alpha$

در  $\omega t = \frac{3\pi}{2}$  معده  $\omega t$  از عوض می کنیم و از این به بعد  $i(\omega t) = V_m \sin \omega t$  می گردد

از  $\omega t = 0$  تا  $\omega t = \alpha$  است ولی چون پالس ایالتی به آن  $\leftarrow$  T: off است

④  $\alpha < \omega t < 2\pi - \alpha$

در  $\omega t = \alpha$  پالس به نسبت ایالتی می شود و چون  $V_{AK} > 0$  است T: on می شود

$$V_m \sin \omega t = L \omega i' \rightarrow i' = \frac{V_m}{L \omega} C_n \omega t \rightarrow$$

$$i = \frac{V_m}{L \omega} \int_{\alpha}^{\omega t} \sin \omega t d\omega t = \frac{-V_m}{L \omega} [C_n \omega t]_{\alpha}^{\omega t} = \frac{V_m}{L \omega} [C_n \alpha - C_n \omega t]$$

می‌خواهیم کف صفر شدن جریان (یعنی خاموش شدن T) را بیابیم:

$$i(\omega t) = 0 \rightarrow \frac{V_m}{L \omega} [C_n \alpha - C_n \omega t] = 0 \rightarrow C_n \omega t = C_n \alpha \rightarrow \omega t = 2\pi + \alpha$$

پس  $\omega t = 2\pi + \alpha = \alpha$  و  $\omega t = 2\pi - \alpha$  در  $\omega t = 2\pi - \alpha$  تریستور خاموش می‌شود

⑤  $2\pi - \alpha < \omega t < 2\pi$

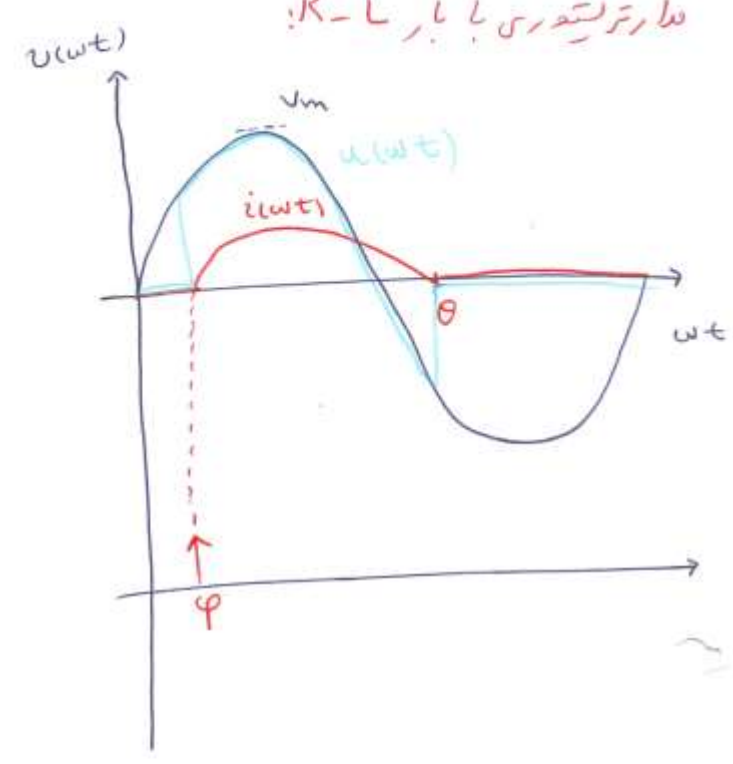
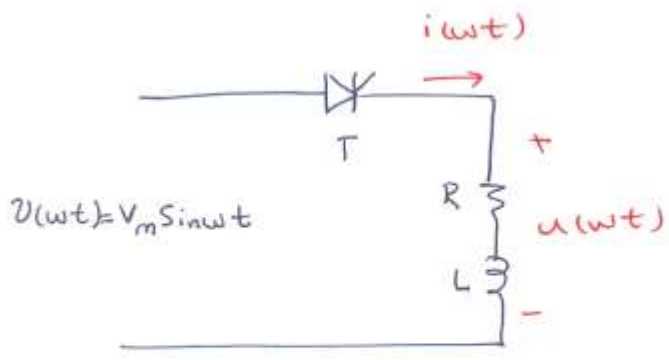
در این مرحله T خاموش است و چون  $V_{AK} < 0$  است اگر به بیت پالس هم داده شود روشن نمی‌شود.

ولتاژ بار هم زماناً به جریان محدود دارد بنابراین  $i(\omega t) = v(\omega t) = 0$  و چون  $u(\omega t) = 0$  است

$$u_{dc} = u_{av} = \frac{1}{2\pi} \int_{\alpha}^{2\pi - \alpha} V_m \sin \omega t = 0$$

پس مدار نمی‌تواند به عنوان دیوالتز عمل کند.

تفاوت ولتاژ در بار R-L:



①  $\omega t < \varphi$

با وجود اینکه  $V_A < V_{AK}$  است ولی چون به کیت پالس اعمال نشده است  $\Leftarrow T: off$  است

②  $\varphi < \omega t < \theta$

در  $\omega t = \varphi$  به کیت پالس می دهیم و چون  $V_A < V_{AK}$  است  $\Leftarrow T: on$  می شود. می خواهیم ببینیم

$T: off$  تا زمانی می شود  $\Leftarrow$  پس باید  $i(t)$  را بیابیم.

$$i(\omega t) = A e^{-\frac{R}{L\omega} \omega t} + \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \alpha)$$

$$\left\{ \begin{array}{l} Z = \sqrt{R^2 + L^2 \omega^2} \\ \alpha = \tan^{-1} \frac{L\omega}{R} \end{array} \right.$$

قبلاً داریم:

$$i(\omega t = \varphi) = 0 \Rightarrow 0 = A e^{-\frac{R}{L\omega} \varphi} + \frac{V_m}{Z} \sin(\varphi - \alpha) \Rightarrow$$

$$A = -\frac{V_m}{Z} e^{\frac{R}{L\omega} \varphi} \sin(\varphi - \alpha)$$

$$\Rightarrow i(\omega t) = -\frac{V_m}{Z} \sin(\varphi - \alpha) e^{\frac{R(\varphi - \omega t)}{L\omega}} + \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \alpha)$$

در  $\omega t = \theta$  جریان منتهی شود یعنی T: off می شود. (چون در  $\omega t = \theta$  و  $\theta < \alpha$  است) اگر روی  $\theta$  پالس هم اعمال شود T روشن نمی شود.

$$i(\omega t = \theta) = 0 \Rightarrow -\frac{V_m}{Z} \sin(\varphi - \alpha) e^{\frac{R(\varphi - \theta)}{L\omega}} + \frac{V_m}{Z} \sin(\theta - \alpha) = 0$$

$$\Rightarrow \sin(\varphi - \alpha) e^{\frac{R(\varphi - \theta)}{L\omega}} = \sin(\theta - \alpha) \Rightarrow \theta \text{ بدست می آید}$$

$$0 < \omega t < 2\pi \quad (3)$$

چون  $V_{AK} < V_m$  است ~~پالس اعمال می شود~~ T قطع می ماند (حتی اگر پالس هم اعمال شود روشن نمی شود)

بنابراین در سایر  $u(\omega t)$  هم زمانی که جریان مخالف صورت بگیرد  $u(\omega t) = v(\omega t)$

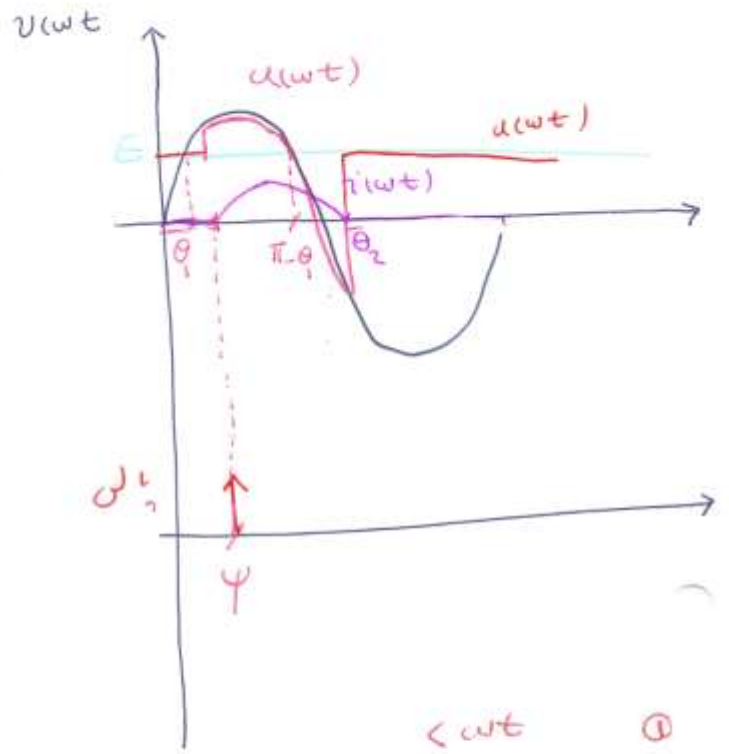
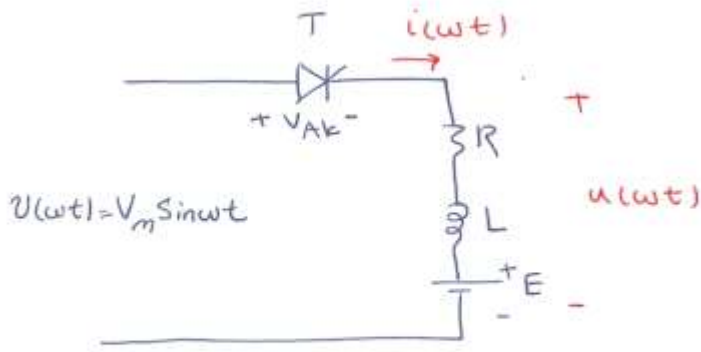
و وقتی  $i(\omega t) = 0$  است  $u(\omega t) = 0$  می شود.

$$u_{dc} = u_{av} = \frac{V_m}{2\pi} \left[ \int_{\varphi}^{\pi} \sin \omega t \, d\omega t + \int_{\pi}^{\theta} \sin \omega t \, d\omega t \right] = -\frac{V_m}{2\pi} \left( [\cos \omega t]_{\varphi}^{\pi} + [\cos \omega t]_{\pi}^{\theta} \right) =$$

$$-\frac{V_m}{2\pi} [\cos \pi - \cos \varphi + \cos \theta - \cos \pi] = +\frac{V_m}{2\pi} [\cos \varphi - \cos \theta]$$



مدار تریستوری با بار R-L-E



در این بازه  $i(\omega t) = 0$  است پس  $\omega t < \theta_1$  ①

در این بازه  $i(\omega t) = 0$  است پس  $\omega t < \theta_1$  ①

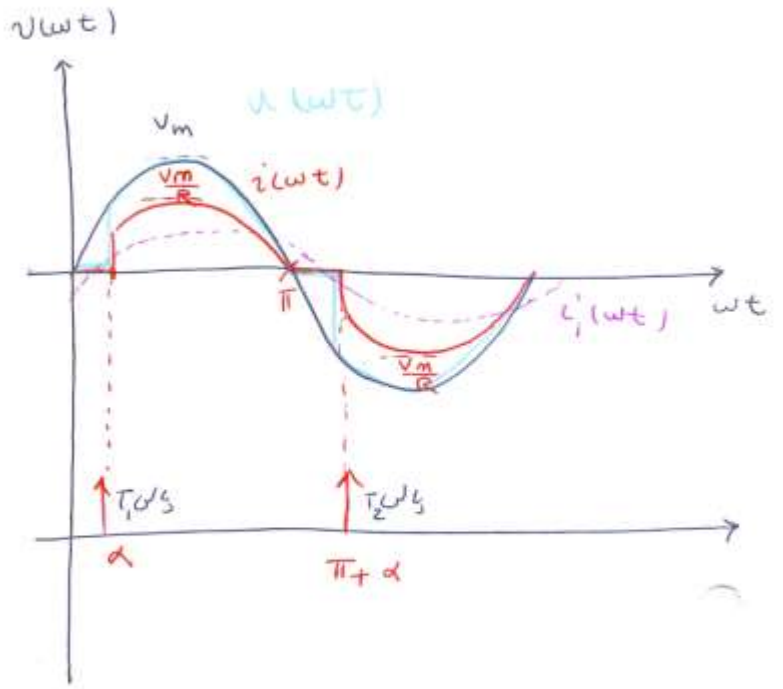
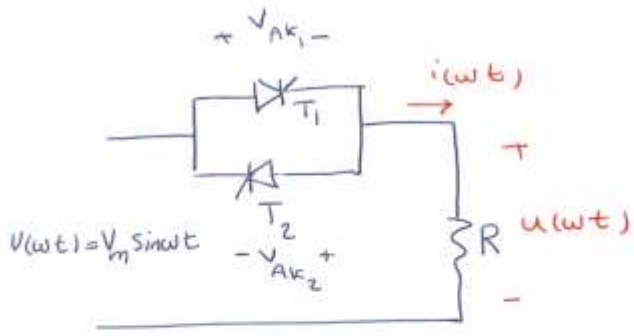
در این بازه  $i(\omega t) = 0$  است پس  $\omega t < \theta_1$  ①

در  $\omega t = \psi$  به تریستور پالس اعمال می‌کنیم. در  $\omega t = \psi$  است تریستور روشن می‌شود. پس جریان  $i(\omega t)$  برقرار می‌گردد:

$$i(\omega t) = Ae^{-\frac{R}{L\omega} \omega t} + \frac{V_m}{Z} \sin(\omega t - \alpha) - \frac{E}{R}$$

$$\begin{cases} Z = \sqrt{R^2 + L^2 \omega^2} \\ \alpha = \tan^{-1} \frac{L\omega}{R} \end{cases}$$

مدول AC/AC ترانسفورماتور با بار اهمی:



①  $0 < \omega t < \alpha$

در این بازه چون ابتدا  $v_{AK1} = v_s(t) > 0$  است ترانسفورماتور قطع است و دیود چون  $v_{AK1} = v_s(t) > 0$  است آمپارده روشن شدن است و چون  $v_{AK2} < 0$  است ترانسفورماتور روشن نمی شود.

②  $\alpha < \omega t < \pi$

در  $\omega t = \alpha$  به ترانسفورماتور پالس وارد می کنیم  $\Leftarrow T_1$  روشن می گردد.  $i(\omega t) = \frac{V_m}{R} \sin \omega t$   
 ترانسفورماتور تا زمانی روشن است که  $v_s(t) > 0$  است یعنی تا  $\omega t = \pi$ .  
 در این بازه چون  $v_{AK2} < 0$  است  $\Leftarrow T_2$  هرگز روشن نمی شود.

③  $\pi < \omega t < \pi + \alpha$

در این بازه ولتاژ  $v_{AK1} < 0$  است یعنی  $T_1$  هرگز روشن نمی شود و دیود چون  $v_{AK2} > 0$  است آمپارده روشن شدن است و چون  $v_{AK2} > 0$  است پالس وارد می شود روشن می شود

④  $\pi + \alpha < \omega t < 2\pi$

در  $\omega t = \pi + \alpha$  به  $T_2$  پالس می دهیم  $\Leftarrow T_2$  روشن می شود  $\Leftarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{R} \sin \omega t$

دیده می شود که تابع  $u(\omega t)$  تابع فرد است پس ضرایب  $a_n$  و زوج سری فوریه صفر خواهند شد

$$\frac{a_0}{2} = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} u(\omega t) d\omega t = \frac{1}{2\pi} \left[ \int_{-\alpha}^{\pi} V_m \sin \omega t d\omega t + \int_{\pi+\alpha}^{2\pi} V_m \sin \omega t d\omega t \right] = 0$$

$$a_1 = \frac{1}{\pi} \int_{-\pi}^{\pi} u(\omega t) \cos \omega t d\omega t = \frac{V_m}{\pi} \int_{-\alpha}^{\pi} \sin \omega t \cos \omega t d\omega t = \frac{V_m}{2\pi} \int_{-\alpha}^{\pi} \sin 2\omega t d\omega t$$

$$= \frac{V_m}{2\pi} \left[ \int_{-\alpha}^{\pi} \sin 2\omega t d\omega t + \int_{\pi+\alpha}^{2\pi} \sin 2\omega t d\omega t \right] = \frac{V_m}{2\pi} (C_1 2\alpha - 1)$$

$$b_1 = \frac{1}{\pi} \int_{-\pi}^{\pi} u(\omega t) \sin \omega t d\omega t = \frac{V_m}{2\pi} \int_{-\alpha}^{\pi} (1 - C_1 2\omega t) d\omega t = \frac{V_m}{2\pi} \left[ \int_{-\alpha}^{\pi} (1 - C_1 2\omega t) d\omega t \right.$$

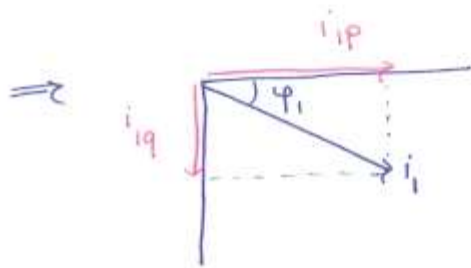
$$\left. + \int_{\pi+\alpha}^{2\pi} (1 - C_1 2\omega t) d\omega t \right] = \frac{V_m}{2\pi} [\sin 2\alpha + 2\pi - 2\alpha] = \frac{V_m}{2\pi} \left[ (\pi - \alpha) - \frac{1}{2} \sin 2\alpha \right]$$

$$\Rightarrow \begin{cases} c_1 = \sqrt{a_1^2 + b_1^2} \\ \varphi_1 = \tan^{-1} \frac{a_1}{b_1} \end{cases}$$

$$\Rightarrow u_1(\omega t) = c_1 \sin(\omega t - \varphi_1)$$

مقدار سری فوریه

$$i_1(\omega t) = \frac{c_1}{R} \sin(\omega t - \varphi_1) = a_1 \cos \omega t + b_1 \sin \omega t$$



$$\begin{cases} i_q = i_1 \sin \varphi_1 \\ i_p = i_1 \cos \varphi_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} a_1 = I_{1p} |_{\max} \\ b_1 = I_{1q} |_{\max} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} P_1 = \frac{1}{2} V_m \times b_1 = \frac{V_m^2}{2R} \frac{\pi - \alpha + \frac{1}{2} \sin 2\alpha}{\pi} \\ Q_1 = \frac{1}{2} V_m \times a_1 = \frac{V_m^2}{2R} \frac{1 - C_1 2\alpha}{2\pi} \end{cases}$$

توان  $P_1$  و  $Q_1$  (توانه اصلی) نسبت به منبع:

$$u_{rms} = \sqrt{\frac{1}{\pi} \int_{\alpha}^{\pi} V_m^2 \sin^2 \omega t} = \frac{V_m}{\sqrt{2}} \sqrt{\frac{1 - \cos 2\omega t}{2}} = \frac{V_m}{\sqrt{2}} \sqrt{\frac{\pi - \alpha + \sin 2\alpha}{2}}$$

$$\Rightarrow I_{rms} = \frac{u_{rms}}{R}$$

$$i = i_1 + i_3 + i_5 + \dots \Rightarrow I_{rms}^2 = I_1^2 + I_3^2 + I_5^2 + \dots$$

ضریب بی اعوجاج:

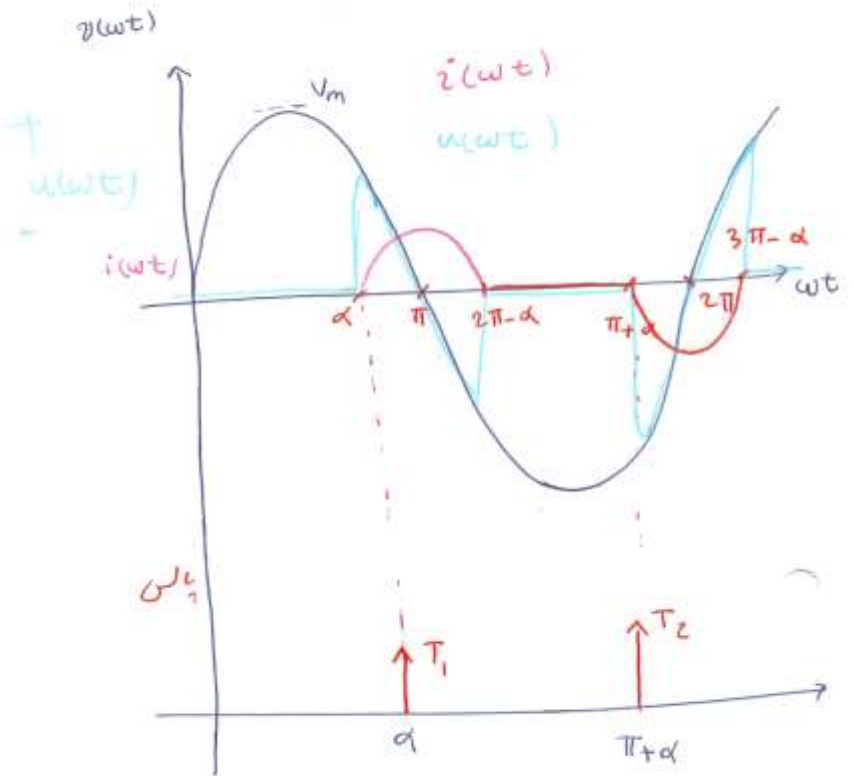
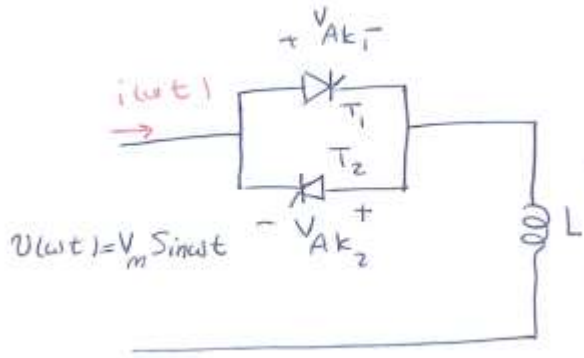
Total harmonic distortion (THD)

$$THD = \frac{\sqrt{\sum_{n=2}^{\infty} I_n^2}}{I_1}$$

$\Rightarrow$  اگر هارمونیک وجود نداشته باشد  $THD = 0$  می‌گردد

پس هر قدر THD کوچک‌تر باشد یعنی هارمونیک کم‌تر است.

مبدل AC/AC با L و R:  $\omega$



$-\langle \omega t \rangle < \alpha$  ①

$T_1$ : off  $\leftarrow \langle V_{AK1} \rangle$   $T_1$  می تواند با اعمال پالس روشن شود ولی پالس اعمال نشود  $\leftarrow$  off

$T_2$ : off  $\leftarrow \langle V_{AK2} \rangle$   $T_2$  نمی تواند  $\leftarrow$  off

$\langle \omega t \rangle < 2\pi + \alpha$  ②

در  $\omega t = \alpha$   $T_1$  پالس اعمال می شود  $\leftarrow$  روشن می شود. تا زمانی روشن می ماند که جریان منفرجه شود.

$$V_m \sin \omega t = L \omega i' \Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{L \omega} C \omega t + k \Rightarrow k = \frac{V_m}{L \omega} C \alpha$$

$$i(\omega t = \alpha) = 0$$

$$\Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{L \omega} (C \alpha - C \omega t) \Rightarrow \begin{cases} \omega t = \alpha \Rightarrow i(\omega t) = 0 \\ \omega t = \pi \Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{L \omega} (C \alpha + 1) \end{cases}$$

$i(\omega t) = 0 \Rightarrow C \omega t = C \alpha \Rightarrow \omega t = 2\pi - \alpha \Rightarrow$  در  $2\pi - \alpha$  جریان منفرجه می شود  $\leftarrow$   $T_1$  قطع می شود

$$2\pi - \alpha < \omega t < \pi + \alpha \quad (3)$$

$T_1 \leftarrow V_{AK_1} <$  نمی تواند روشن شود

$T_2 \leftarrow V_{AK_2} >$  می تواند روشن شود ولی چون باس اعمال نمی گردد خاموش است

$$\pi + \alpha < \omega t < 3\pi - \alpha \quad (4)$$

در  $\omega t = \pi + \alpha$   $T_2$  باس اعمال می کنیم  $\leftarrow$   $T_2$  روشن شود  $\leftarrow$

$$\begin{cases} i(\omega t) = -\frac{V_m}{L\omega} C\omega t + k \\ i(\omega t = \pi + \alpha) = 0 \end{cases} \Rightarrow k = \frac{V_m}{L\omega} C(\pi + \alpha)$$

$$\Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{L\omega} (-C\omega t + C(\pi + \alpha))$$

$$i(\omega t) = 0 \rightarrow C\omega t = C(\pi + \alpha) \rightarrow \omega t = \pi + \alpha \rightarrow \omega t = 3\pi - \alpha$$

$$\left. \begin{aligned} u(\omega t) = V(\omega t) &\leftarrow i(\omega t) \neq 0 \\ u(\omega t) = 0 &\leftarrow i(\omega t) = 0 \end{aligned} \right\} \text{هم زنی کرد}$$

همانطور که از شکل موج جریان دیده می شود مبدل، مبدل ACIAC می باشد.

اگر فرض کنیم  $2\pi - \alpha = \beta$  همواره باید  $\beta \leq \alpha$  باشد در غیر این صورت مدار درست

کار نخواهد کرد. یعنی حتماً باید  $\frac{\pi}{2} < \alpha < \pi$  باشد. در غیر این صورت  $T_1$  روشن خواهد ماند

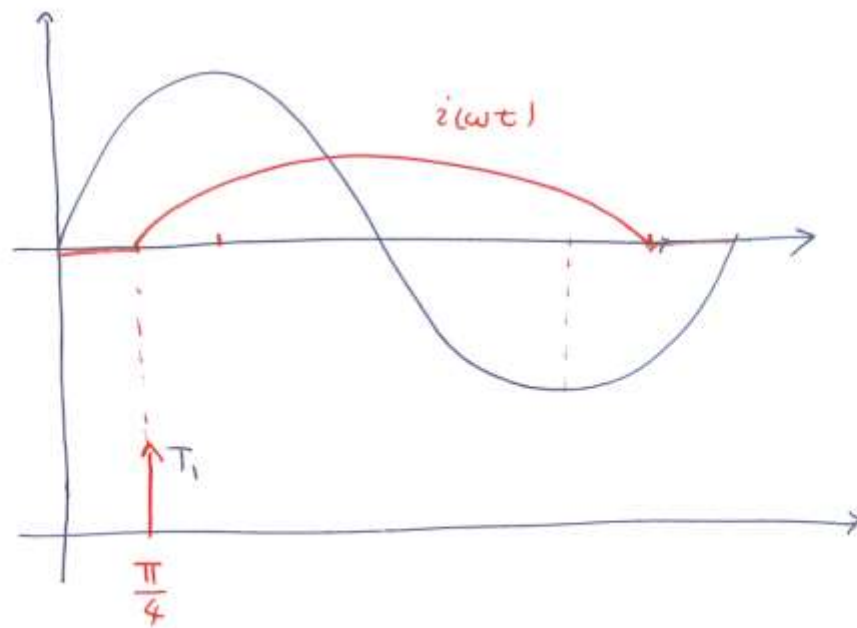
و  $T_2$  خاموش خواهد ماند.

به عنوان مثال اگر  $\alpha = \frac{\pi}{4}$  باشد :

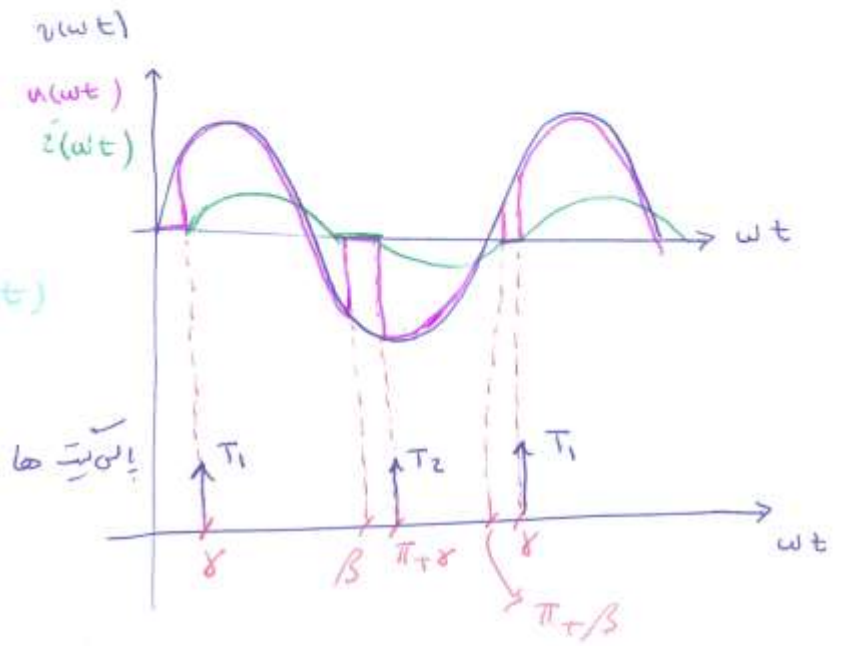
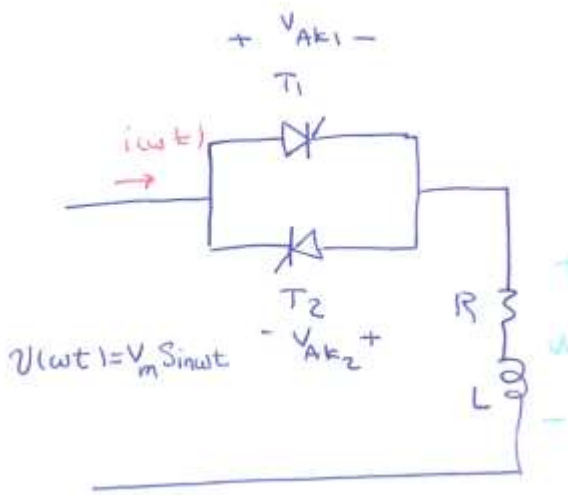
$$\begin{cases} i(\omega t) = -\frac{V_m}{L\omega} C\omega t + k \\ i(\omega t = \frac{\pi}{4}) = 0 \end{cases} \rightarrow k = \frac{V_m \sqrt{2}}{2L\omega} \Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{L\omega} \left( \frac{\sqrt{2}}{2} - C\omega t \right)$$

زمانی  $T_1$  خاص می شود که :

$$i(\omega t) = 0 \Rightarrow C\omega t = \frac{\sqrt{2}}{2} \rightarrow \omega t = \frac{\pi}{4}, 2\pi - \frac{\pi}{4}$$



تبدیل ACIAC با بار اهن-سلفی (R-L):



0 < omega\*t < delta

$T_1$ : OFF  $\Leftrightarrow V_{AK1} < 0$  (منه نتواند روشن شود)

$T_2$ : OFF  $\Leftrightarrow V_{AK2} < 0$  (منه نتواند روشن شود)

delta < omega\*t < beta

در  $\omega*t = \delta$   $V_{AK1} > 0$  است به  $T_1$  پالس ایستاده شود  $T_1$  روشن شود. تا زمان روشن ماندن به صورتی که باید در این بار جریان نوشته شود:

$$V_m \sin \omega t = R + L \omega i' \Rightarrow i = A e^{-\frac{R}{L\omega} \omega t} + \frac{V_m}{\sqrt{R^2 + L^2 \omega^2}} \sin(\omega t - \alpha) \quad \text{①}$$

$z = \sqrt{R^2 + L^2 \omega^2}$   
 $\alpha = \tan^{-1} \frac{L\omega}{R}$

بازن  $i(\omega t = \delta) = 0 \Rightarrow A = \frac{-V_m}{z} \sin(\delta - \alpha) e^{\frac{R}{L\omega} \delta} \Rightarrow i(\omega t) = \frac{V_m}{z} (\sin(\omega t - \alpha) - e^{-\frac{R}{L\omega}(\omega t - \delta)} \sin(\delta - \alpha))$

$i(\omega t = \beta) = 0 \Rightarrow \sin(\beta - \alpha) - e^{-\frac{R}{L\omega}(\beta - \delta)} \sin(\delta - \alpha) = 0 \quad \text{②}$

$\Rightarrow \beta = \dots$



$T_1$  باید قبل از روشن شدن  $T_2$  خاموشی شود یعنی باید  $\beta \leq \pi + \delta$  باشد

باید  $\alpha \geq \delta$  باشد. برای اثبات این موضوع فرض می‌کنیم  $\delta < \alpha$  باشد. در نتیجه از رابطه باید

$$\delta < \alpha \Rightarrow \sin(\delta - \alpha) < 0 \Rightarrow \sin(\delta - \alpha) = e^{-\frac{(\beta - \delta)R}{\omega L}} \sin(\gamma - \alpha) < 0 \Rightarrow \sin(\beta - \alpha) < 0$$

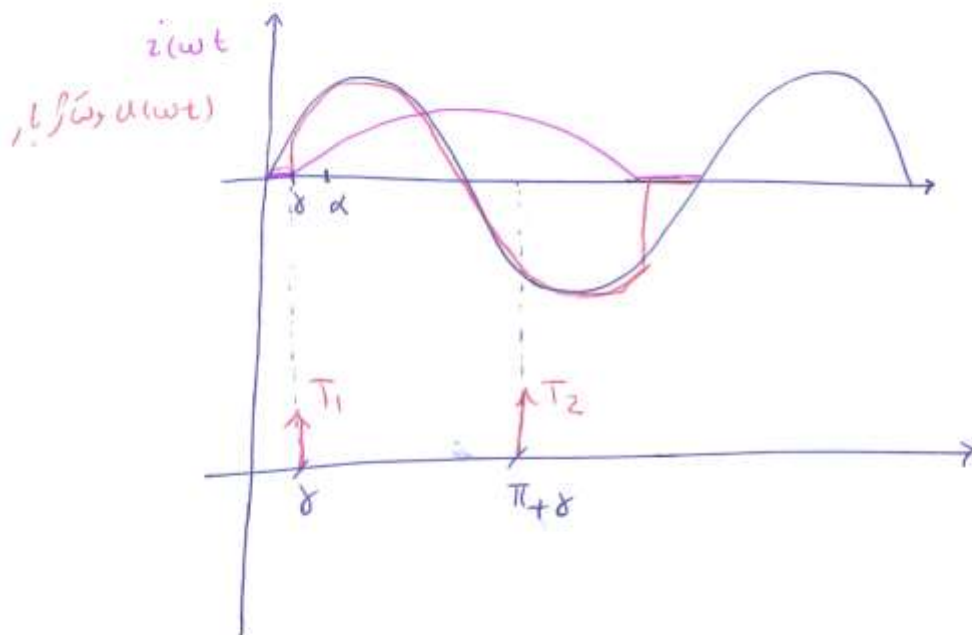
در نتیجه باید  $\beta - \alpha \geq \pi$  باشد  $\Leftrightarrow \beta + \delta - \alpha \geq \pi + \delta$  کوچکتر از فرض

که با فرض  $\beta \leq \pi + \delta$  در تقارن است پس باید  $\delta \geq \alpha$  باشد

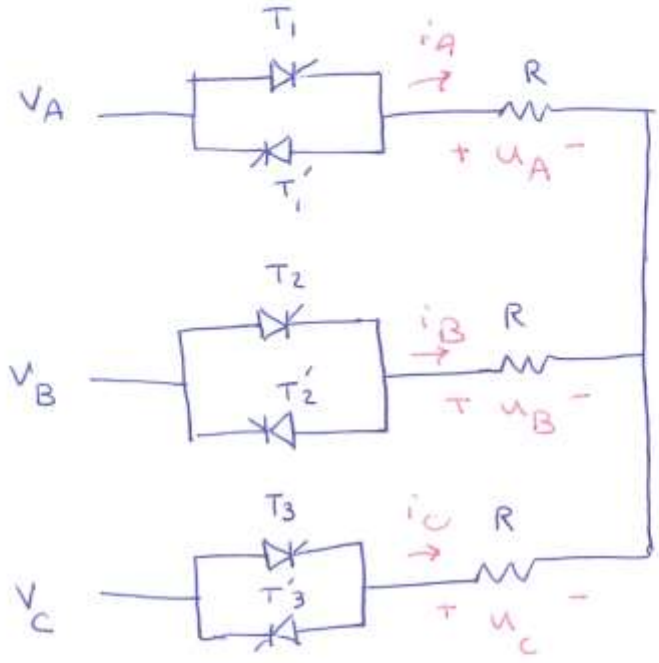
در مثال زیر دیده می‌شود که  $T_1$  در  $\delta$  روشن شده است که در آن  $\delta < \alpha$  است. بنابراین  $T_2$  را نه در

$\delta$  می‌خواهیم روشن کنیم روشن نمی‌شود. چون جریان  $T_1$  هنوز به صفر نرسیده است. بنابراین فقط  $T_1$  روشن

است و  $T_2$  روشن نمی‌شود.



برشتر به فاز  $\alpha$  بار اهنی (R):



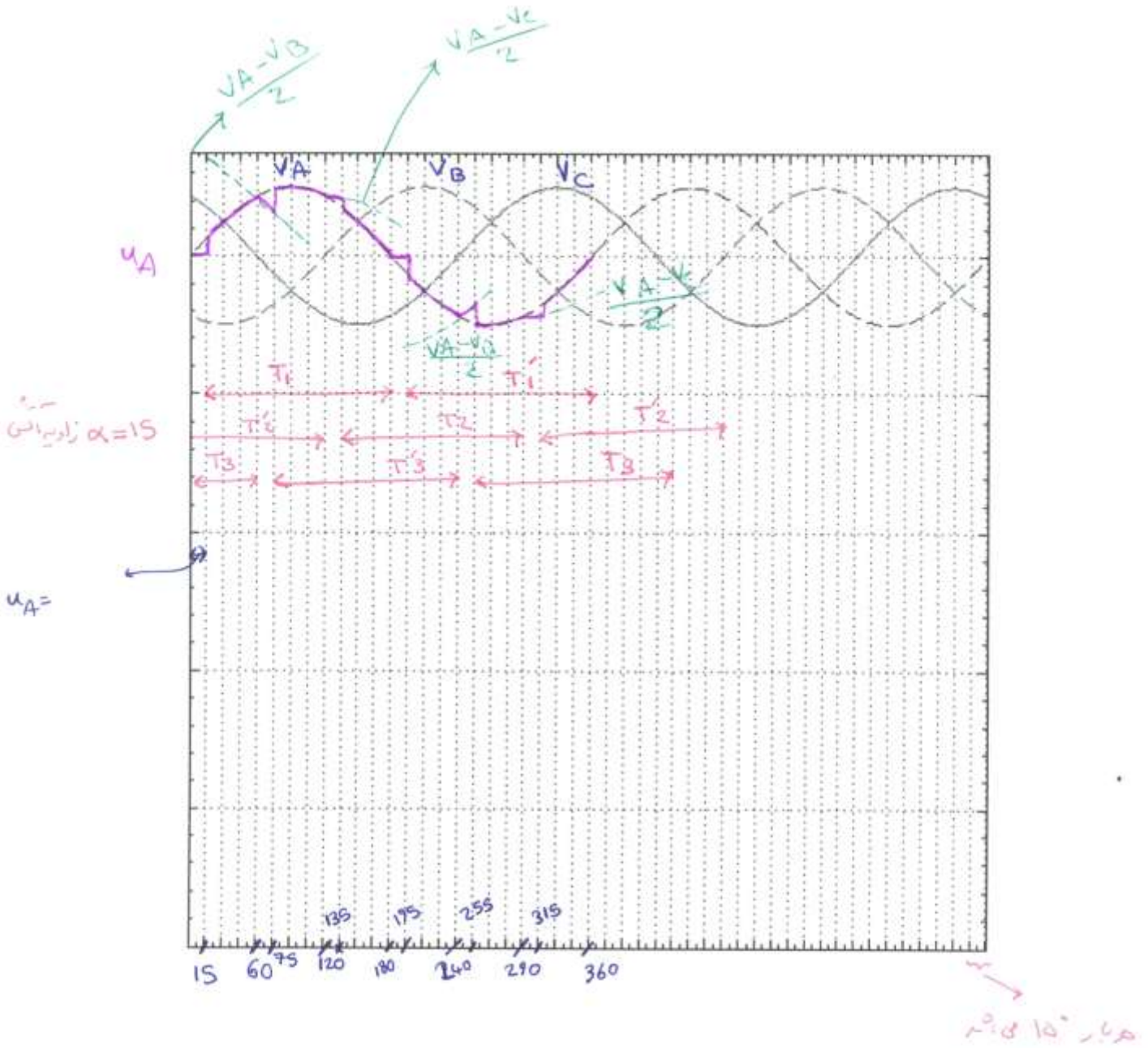
در مدار فوق برای زوایای  $\alpha$  زیر داریم:

- $0 < \alpha < \frac{\pi}{3} \Rightarrow$  گاهی به دو گاه به ترانزیستور هدایت می کنند
- $\frac{\pi}{3} < \alpha < \frac{\pi}{2} \Rightarrow$  همیشه دو ترانزیستور هدایت می کنند
- $\frac{\pi}{2} < \alpha < \frac{5\pi}{6} \Rightarrow$  گاهی دو ترانزیستور و گاهی بود هدایت

$\alpha$  زاویه آتش تریتد  $T_1$  است

زاویه آتش:

	$T_1$	$T_1'$	$T_2$	$T_2'$	$T_3$	$T_3'$
زاویه آتش	$\alpha$	$\pi + \alpha$	$\alpha - \frac{2\pi}{3}$	$\alpha + \pi - \frac{2\pi}{3}$	$\alpha + \frac{2\pi}{3}$	$\alpha + \pi + \frac{2\pi}{3}$



تعداد بار  $\alpha = 15$

$$\left. \begin{array}{l} \text{هولام زمانی خاموش می‌شوند به جریان منفرجه شود} \\ \text{در } T_1 \text{ در } \alpha \text{ روشن می‌شود - در } T_1' \text{ در } \pi + \alpha \text{ روشن می‌گردد} \\ \text{در } T_2 \text{ در } \alpha - \frac{2\pi}{3} \text{ روشن می‌شود - در } T_2' \text{ در } \pi + \alpha - \frac{2\pi}{3} \text{ روشن می‌گردد} \\ \text{در } T_3 \text{ در } \alpha + \frac{2\pi}{3} \text{ روشن می‌شود - در } T_3' \text{ در } \pi + \alpha + \frac{2\pi}{3} \text{ روشن می‌گردد} \end{array} \right\} \alpha = 15$$

در  $\alpha = 15$  دیده می‌شود که گاهی دو تریستور هدایت می‌کنند و حاصلش تریستور است.  
 در وقت ترکیب فاز میار یعنی  $u_A$  را رسم کنیم بقیه ( $u_B$  و  $u_C$ ) هم همانند  $u_A$  و با اختلاف فاز  $\frac{2\pi}{3}$  خواهد بود

$$\cdot \omega t < 15^\circ \Rightarrow T_2', T_3 : \text{on} \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \xrightarrow{i_B = -i_C \Rightarrow u_C = -u_B} \begin{cases} u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \\ u_A = 0 \end{cases}$$

$$15 < \omega t < 60 \Rightarrow T_1, T_2', T_3 : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

$$60 < \omega t < 75 \Rightarrow T_1, T_2' : \text{on} \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \xrightarrow{i_A = -i_B \Rightarrow u_A = -u_B} \begin{cases} u_A = \frac{-V_B + V_A}{2} \\ u_B = \frac{-V_A + V_B}{2} \\ u_C = 0 \end{cases}$$

$$75 < \omega t < 120 \Rightarrow T_1, T_2', T_3' : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

$$120 < \omega t < 135 \Rightarrow T_1, T_3' : \text{on} \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \xrightarrow{u_A = -u_C} \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$

$$135 < \omega t < 180 \Rightarrow T_1, T_2, T_3' : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

$$180 < \omega t < 195 \Rightarrow T_2, T_3' : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \\ u_B = -u_C \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases}$$

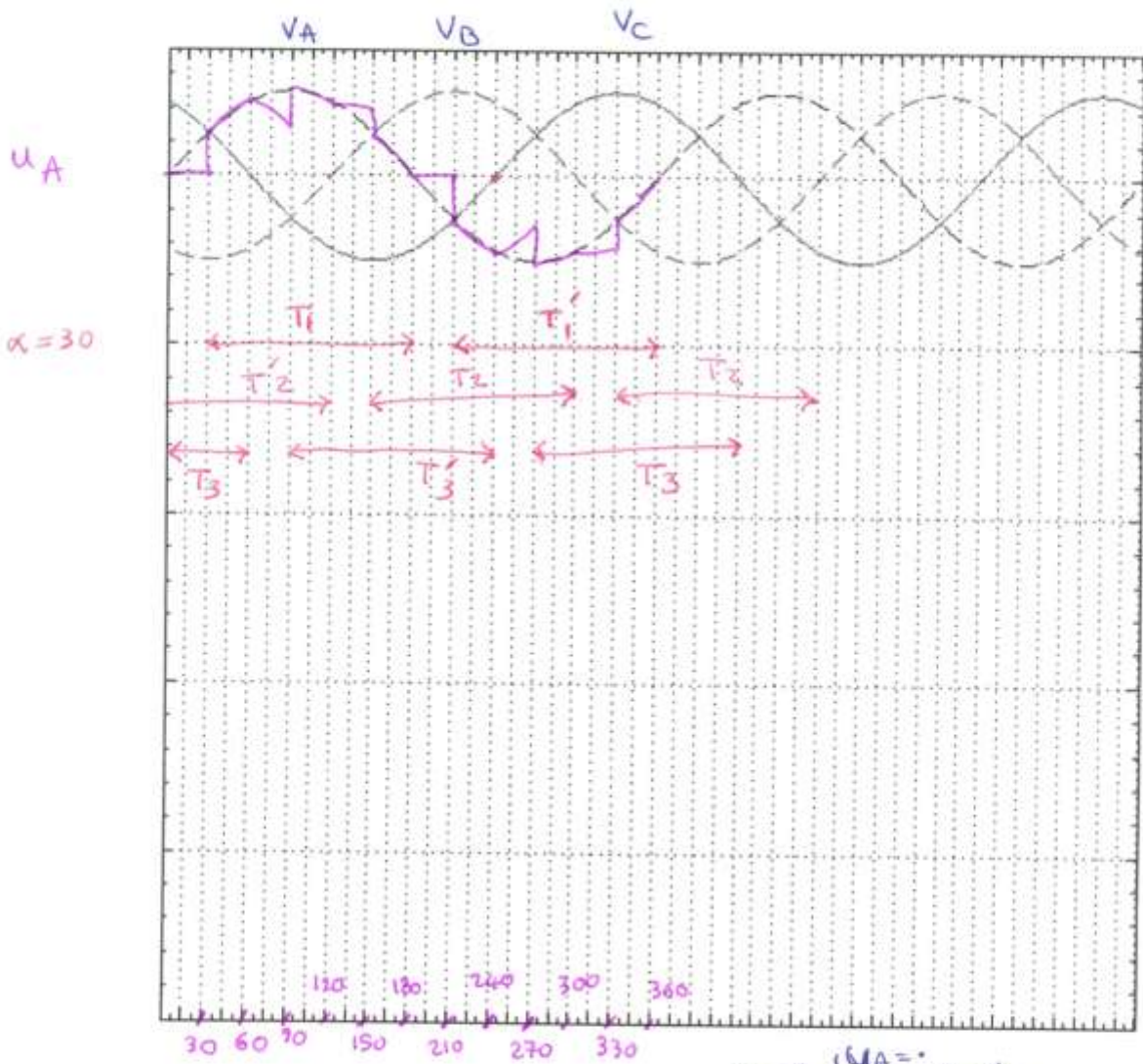
$$195 < \omega t < 240 \Rightarrow T_1', T_2, T_3' : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

$$240 < \omega t < 255 \Rightarrow T_1', T_2 : \text{on} \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \xrightarrow{u_A = -u_B} \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases}$$

$$255 < \omega t < 290 \Rightarrow T_1', T_2, T_3 : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

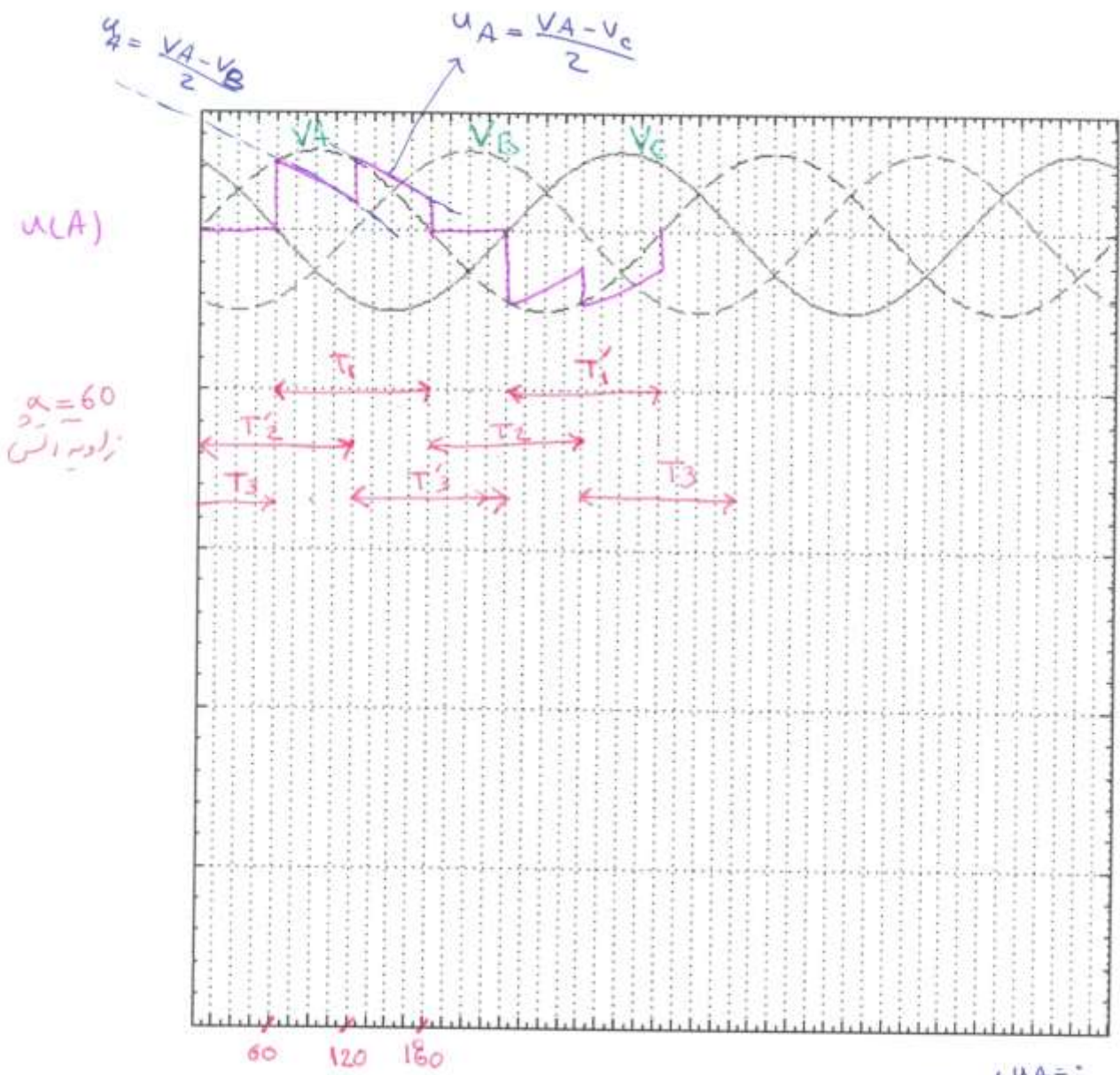
$$290 < \omega t < 315 \Rightarrow T_1', T_3 : \text{on} \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \xrightarrow{u_A = -u_C} \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$

$$315 < \omega t < 360 \Rightarrow T_1', T_2', T_3 : \text{on} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$



$$\begin{aligned}
 & - < \omega t < 30 \Rightarrow T'_2, T_3 \text{ ion} \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases} \\
 & 30 < \omega t < 60 \Rightarrow T_1, T'_2, T_3 \text{ ion} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases} \\
 & 60 < \omega t < 90 \Rightarrow T_1, T'_2 \text{ ion} \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = -u_B \\ u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases} \\
 & 90 < \omega t < 120 \Rightarrow T_1, T'_2, T'_3 \text{ ion} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases} \\
 & 120 < \omega t < 150 \Rightarrow T_1, T'_3 \text{ ion} \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = -u_C \\ u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases} \\
 & 150 < \omega t < 180 \Rightarrow T_1, T_2, T'_3 \text{ ion} \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}
 \end{aligned}$$

نیم سیکل منفی همانند نیم سیکل مثبت است  
 و دو اعلافت آن منفی است



$\cdot \omega t < 60 \Rightarrow T_3, T_2' : on \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow u_B = u_C$

$$\begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{-V_C + V_B}{2} \\ u_C = \frac{-V_B + V_C}{2} \end{cases}$$

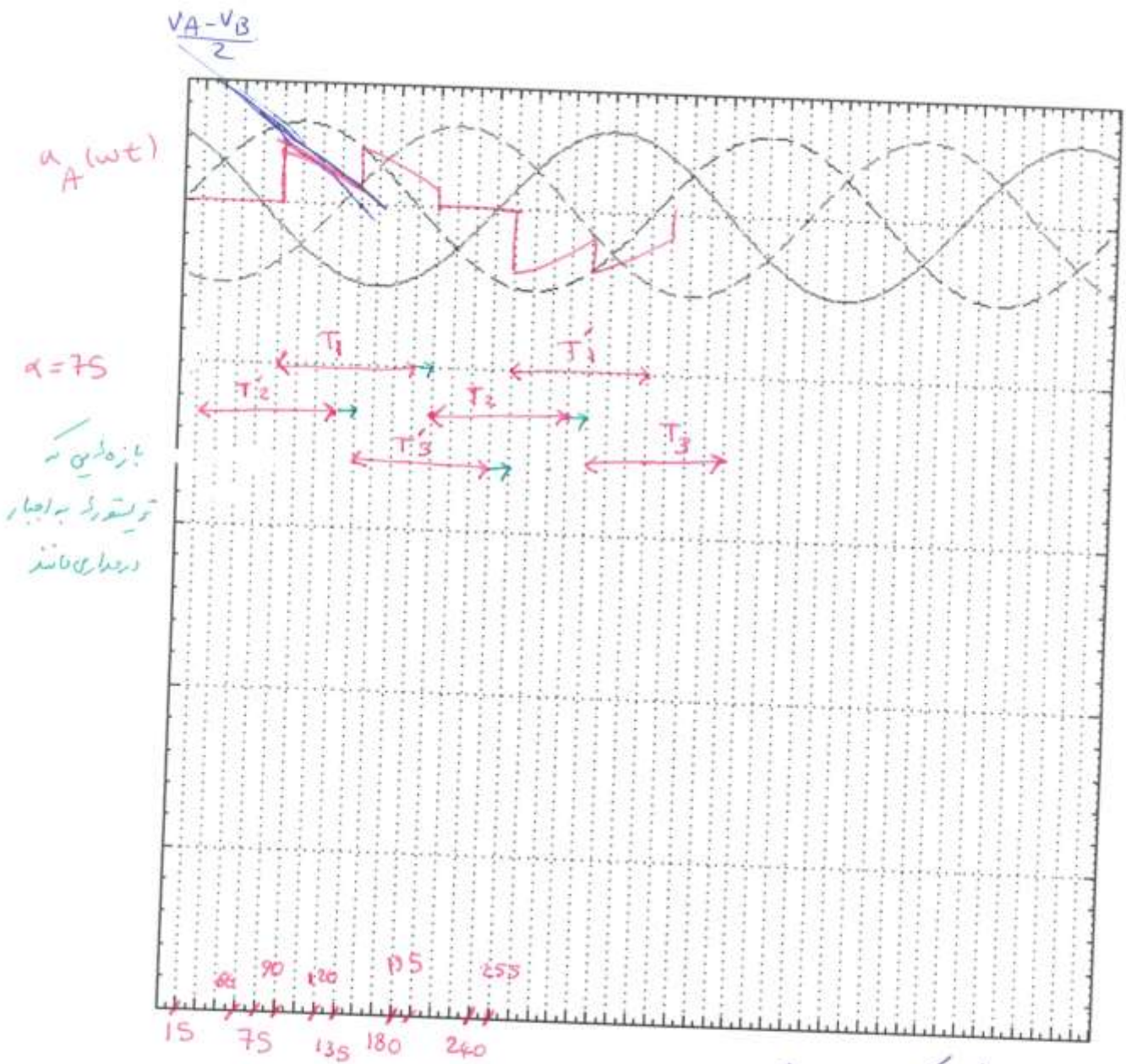
$60 < \omega t < 120 \Rightarrow T_1, T_2' : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \Rightarrow u_A = -u_B$

$$\begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases}$$

$120 < \omega t < 180 \Rightarrow T_1, T_3' : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow u_A = u_C$

$$\begin{cases} u_A = \frac{-V_C + V_A}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$

نیم سیکل دوم ، فنتر نیم سیکل اول است .



اگر محدوده هدایت هر ترانسفورماتور را نگاه کنیم دیده می‌شود که در بعضی از بازه‌ها در بعضی از بازه‌ها که ۲ ترانسفورماتور می‌خواهد هدایت کند. حالت ۱ ترانسفورماتور نمی‌تواند وجود داشته باشد چون جریان آن ترانسفورماتور رسیدن به ولتاژ نخواهد داشت مثلاً در بازه  $60 < \omega t < 75$  فقط  $T_2$  هدایت می‌کند در  $75 < \omega t < 90$  ترانسفورماتور  $T_3$  می‌خواهد فاروس شود در  $\omega t = 75$ ،  $T_1$  می‌خواهد روشن شود. چون یک ترانسفورماتور به تنهایی نمی‌تواند هدایت کند در این فاصله  $T_2$  ترانسفورماتور  $T_3$  را به اجبار در مدار می‌دارد تا در  $75 < \omega t < 90$  ترانسفورماتور  $T_1$  در مدار شود.

$$\bullet \langle \omega t \in \langle 15 \Rightarrow v_A = u_B = u_C = \bullet$$

$$15 < \omega t < 75 \Rightarrow T_2' \text{ ion} \Rightarrow u_A = u_B = u_C = \bullet$$

در این بازه

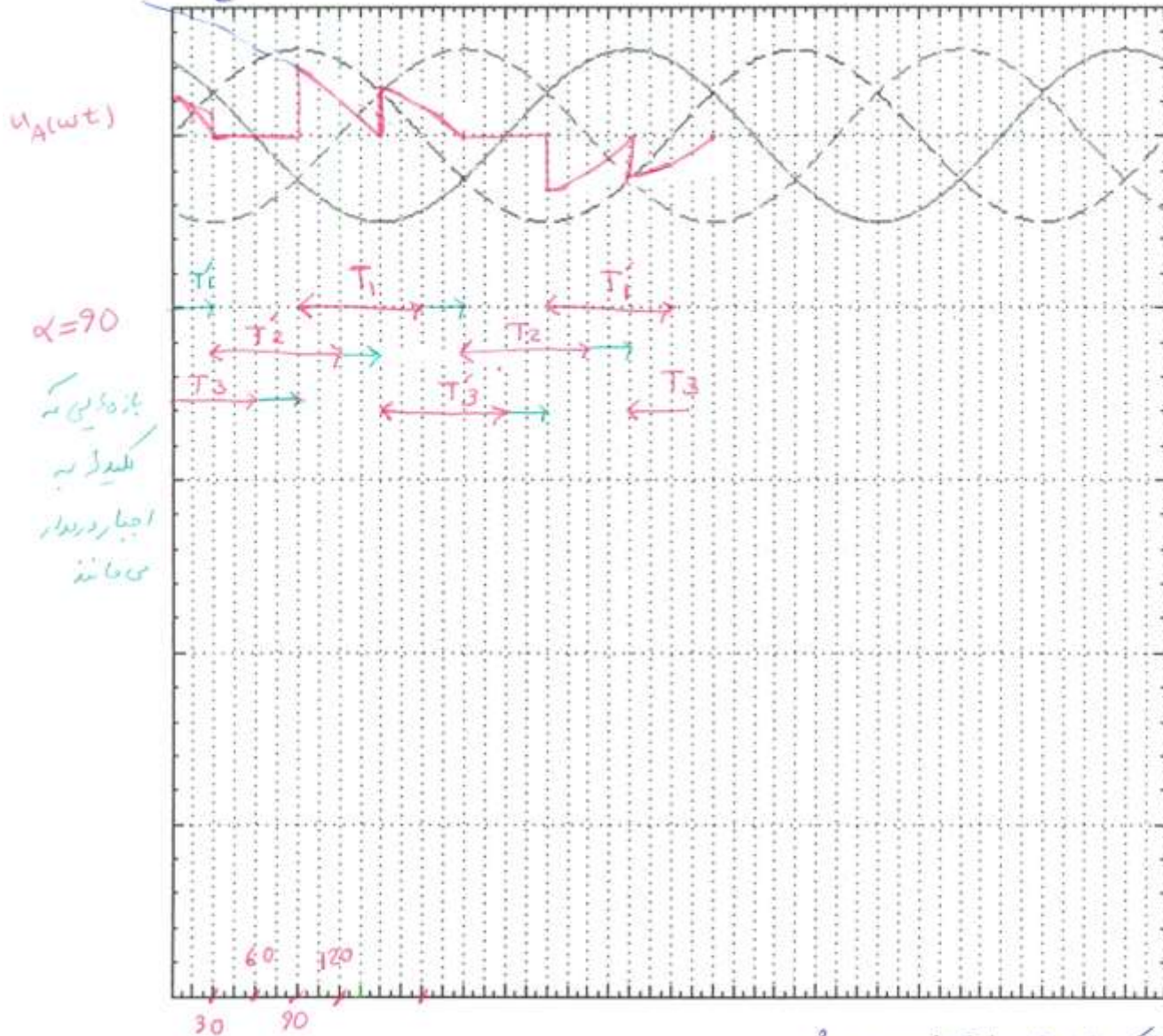
$$75 < \omega t < 135 \Rightarrow T_1, T_2' \text{ ion} \Rightarrow -v_A + u_A - u_B + v_B = \bullet \xrightarrow{u_A = u_B} \left\{ \begin{array}{l} u_A = \frac{v_A - v_B}{2} \\ u_B = \frac{v_B - v_A}{2} \\ u_C = \bullet \end{array} \right.$$

$$135 < \omega t < 195 \Rightarrow T_1, T_3' \text{ ion} \Rightarrow -v_A + u_A - u_C + v_C = \bullet \Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} u_A = \frac{v_A - v_C}{2} \\ u_B = \bullet \\ u_C = \frac{v_C - v_A}{2} \end{array} \right.$$

میفرسید دوم قرینه نیم سیکل اول



$$\frac{V_A - V_B}{2}$$



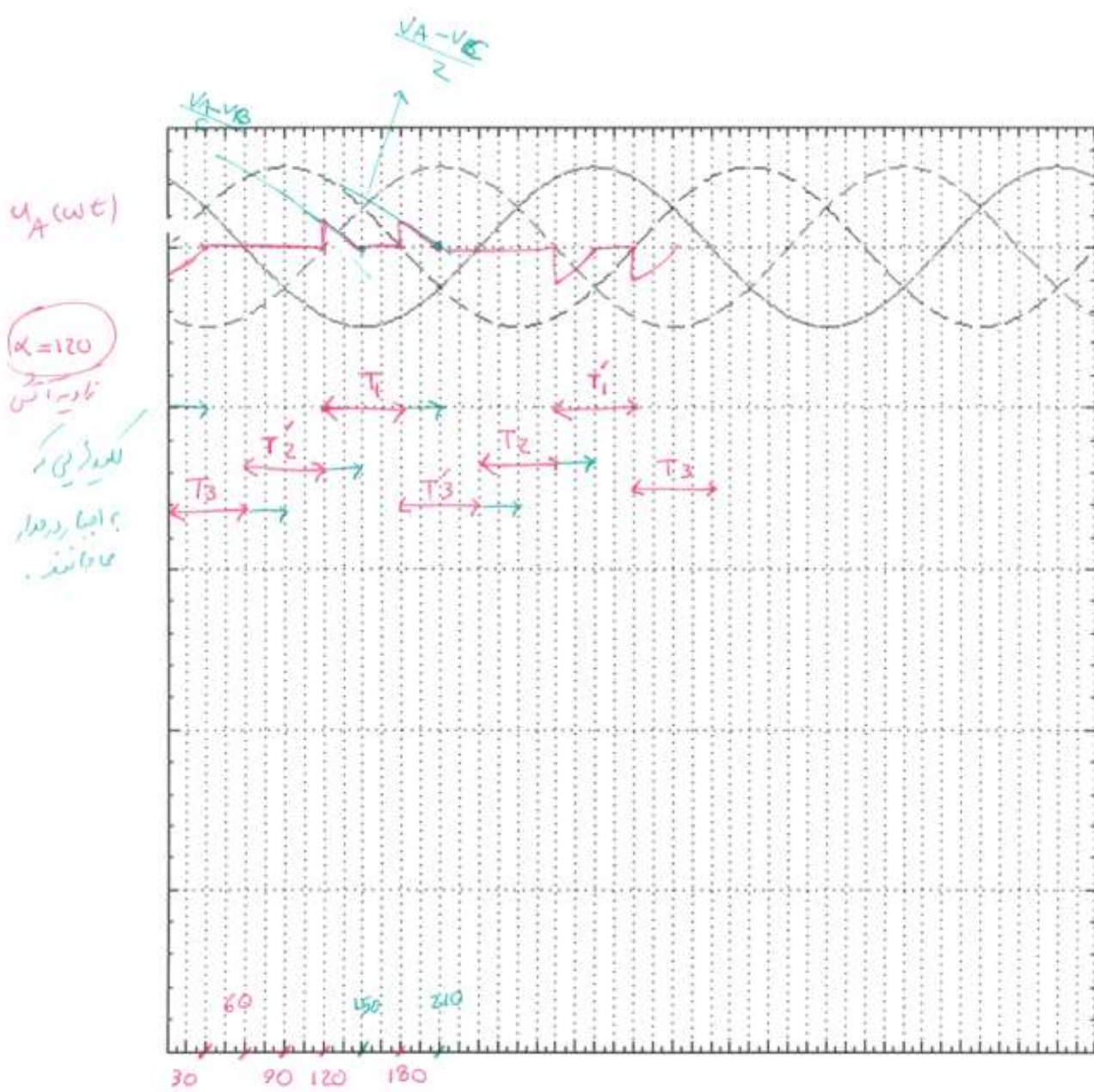
نکته: قبل از هر کاری باید ترانسفورماتور را در مدار بیاوریم.

$$0 < \omega t < 30 \Rightarrow T_1', T_3 : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$

$$30 < \omega t < 90 \Rightarrow T_2', T_3 : on \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases}$$

$$90 < \omega t < 150 \Rightarrow T_1, T_2' : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases}$$

$$150 < \omega t < 210 \Rightarrow T_1, T_3' : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A + V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$



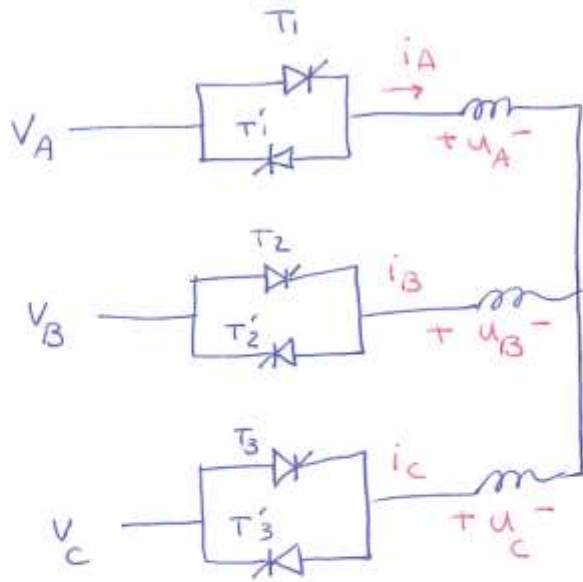
$\alpha = 120$   
 زاویه آتش  
 لغوه می شود  
 با اسیار در دست  
 می توانند.

در این لحظه که در  $\omega t = 150^\circ$  و  $\frac{V_A - V_B}{2} = \frac{V_A - V_C}{2} = 0$  می شود یعنی جریان آتش می رود با این ولتید به اندازه می تواند

تا درجه به اسیار در دست می تواند

$$\begin{aligned}
 < \omega t < 30 \Rightarrow T_1, T_3 : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases} \\
 30 < \omega t < 60 \Rightarrow T_3 : on \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0 \\
 60 < \omega t < 90 \Rightarrow T_3, T_2 \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases} \\
 90 < \omega t < 120 \Rightarrow T_2 : on \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0 \\
 120 < \omega t < 150 \Rightarrow T_1, T_2 : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases} \\
 150 < \omega t < 180 \Rightarrow T_1 : on \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0
 \end{aligned}$$

مدل ACIAC سه فاز با بار سلفی

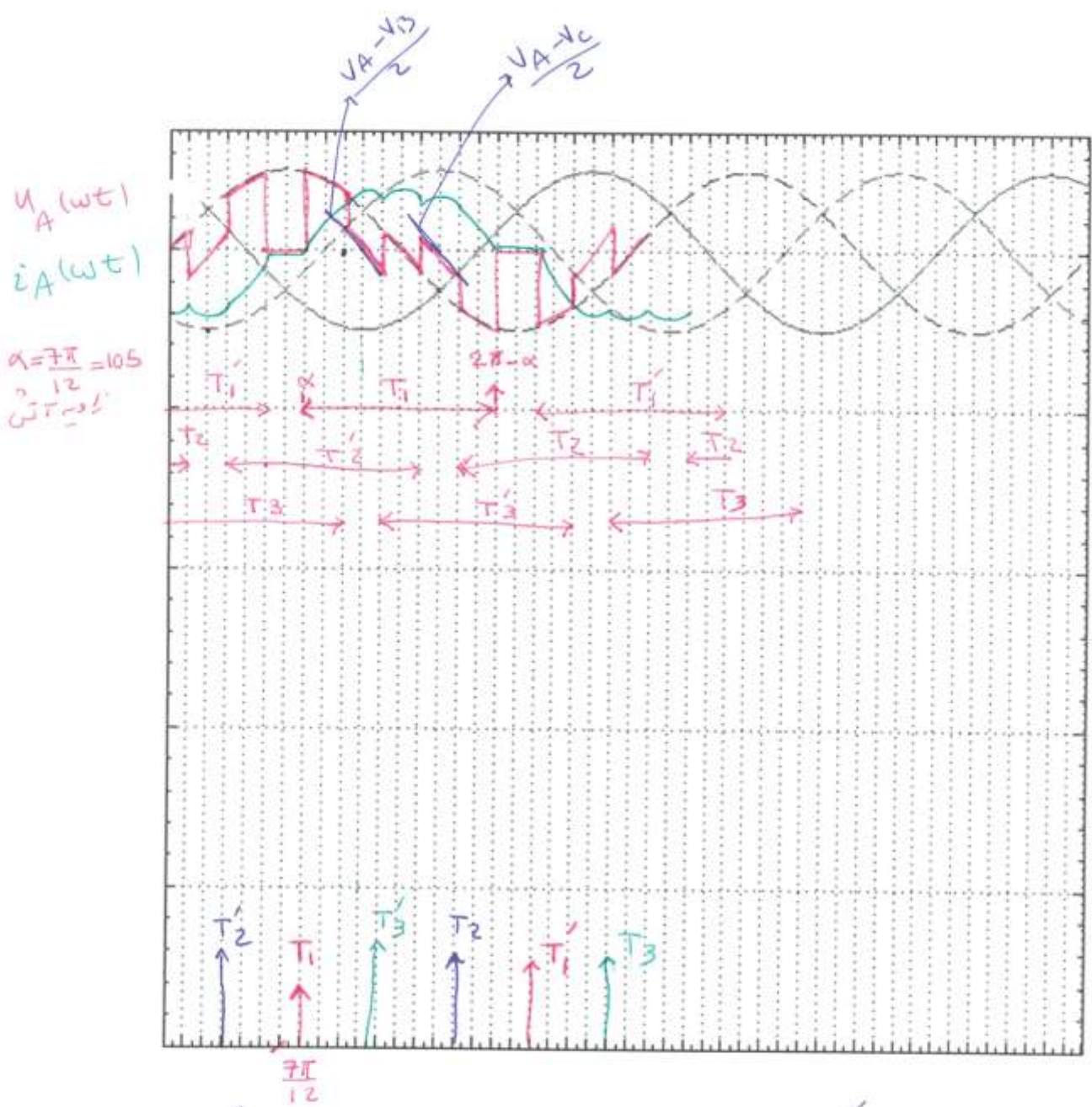


می دانیم که در بار سلفی باید زاویه آس  $\alpha > \frac{\pi}{2}$  باشد

دو باره تیر برای زاویه آس در نظر گرفته می شود

$\frac{\pi}{2} < \alpha < \frac{2\pi}{3} \Rightarrow$  هدایت سه یا دو تریستوری

$\frac{2\pi}{3} < \alpha < \frac{5\pi}{6} \Rightarrow$  دو یا صفر تریستوری



در  $t = \alpha = 105^\circ$ ،  $T_1$  را روشن می‌کنیم چون بار رگزی است  $T_1$  تا  $2\pi - \alpha$  روشن می‌ماند یعنی تا  $T_1$  هم شکل  $T_1$  عمل می‌کند

$\cdot \langle \omega t \in [15, 45] \Rightarrow T_1', T_2, T_3 : on \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$

$\cdot \langle \omega t \in [45, 75] \Rightarrow T_1', T_3 : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$

$45 < \omega t < 75 \Rightarrow T_1', T_2', T_3 : on \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$

$75 < \omega t < 105 \Rightarrow T_2', T_3 : on \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases}$

$$105 < \omega t < 135 \Rightarrow T_1, T_2', T_3 : on \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

$$135 < \omega t < 165 \Rightarrow T_1, T_2' : on \Rightarrow -V_A + u_A - u_B + V_B = 0 \Rightarrow \begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_B}{2} \\ u_B = \frac{V_B - V_A}{2} \\ u_C = 0 \end{cases}$$

$$165 < \omega t < 195 \Rightarrow T_1, T_2', T_3' : on \Rightarrow \begin{cases} u_A = V_A \\ u_B = V_B \\ u_C = V_C \end{cases}$$

جهت رسم جریان از  $\omega t = \alpha = 105$  شروع می کنیم. در بازه  $105 < \omega t < 135$  سه ترانزیستور  $T_1$  و  $T_2'$  و  $T_3$  هدایت می کنند:

$$\begin{cases} u_A = V_A \Rightarrow L\omega \frac{di_A}{dt} = V_m \sin \omega t \Rightarrow i_A' = \frac{V_m}{L\omega} \sin \omega t \\ u_B = V_B \Rightarrow L\omega \frac{di_B}{dt} = V_m \sin(\omega t - 120) \Rightarrow i_B' = \frac{V_m}{L\omega} \sin(\omega t - 120) \\ u_C = V_C \Rightarrow L\omega \frac{di_C}{dt} = V_m \sin(\omega t + 120) \Rightarrow i_C' = \frac{V_m}{L\omega} \sin(\omega t + 120) \end{cases}$$

$$\begin{cases} i_A = \overbrace{A_1}^{i_{nA}} + \overbrace{B_1 \sin \omega t + C_1 \cos \omega t}^{i_{pA}} \Rightarrow i_{pA} = B_1 \cos \omega t - C_1 \sin \omega t \Rightarrow i_A' \text{ دارد, } i_{pA}' \text{ ندارد} \\ i_A(\omega t = \alpha) = 0 \end{cases}$$

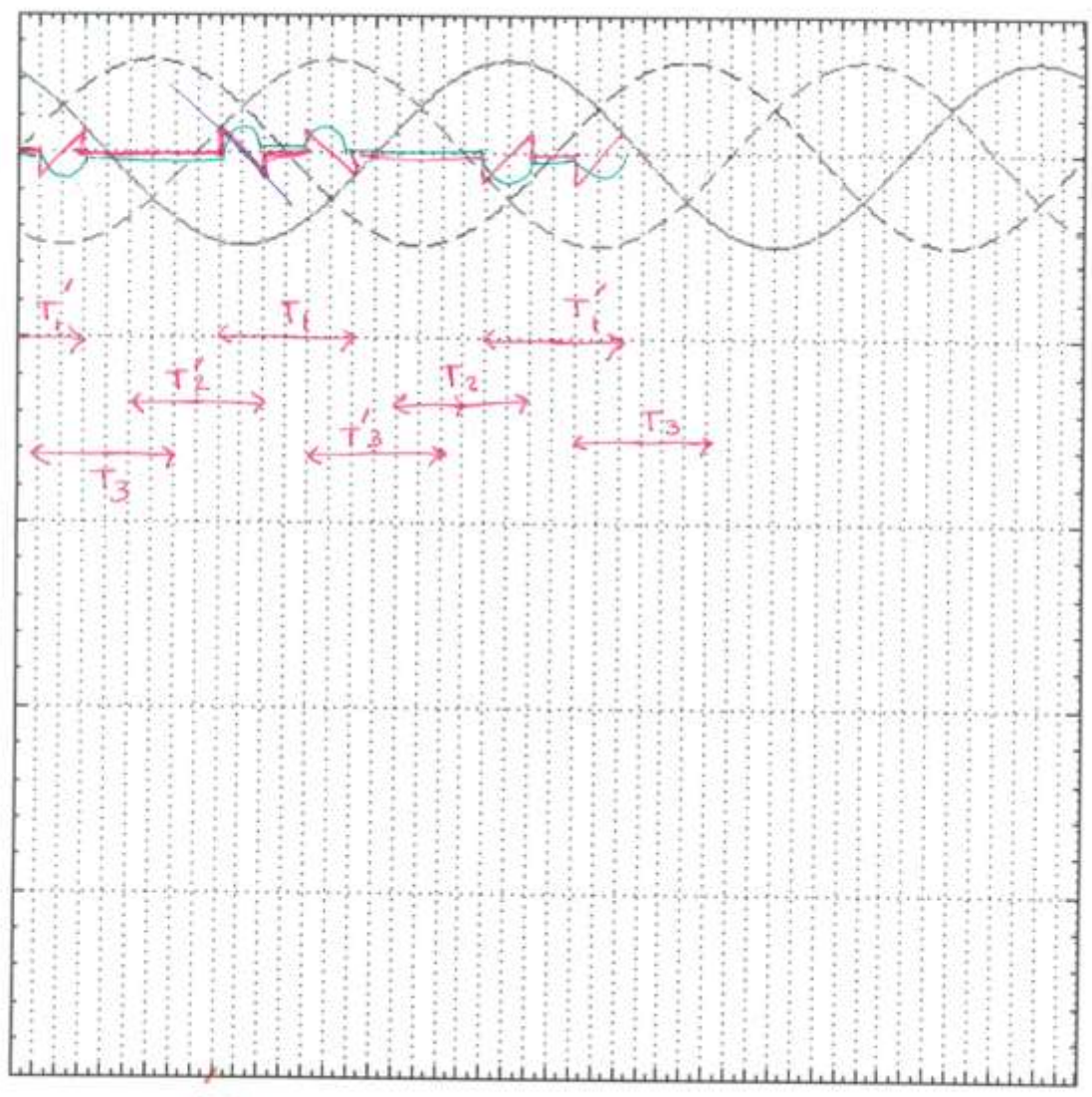
$$\Rightarrow B_1 \cos \omega t - C_1 \sin \omega t = \frac{V_m}{L\omega} \sin \omega t \Rightarrow \begin{cases} B_1 = 0 \\ C_1 = -\frac{V_m}{L\omega} \end{cases} \Rightarrow i_{pA} = -\frac{V_m}{L\omega} \cos \omega t$$

$$\Rightarrow \begin{cases} i_A = A_1 + \frac{V_m}{L\omega} \cos \omega t \Rightarrow A_1 = \frac{V_m}{L\omega} \cos \alpha \Rightarrow i_A = \frac{V_m}{L\omega} (\cos \alpha - \cos \omega t) \\ i_A(\omega t = \alpha) = 0 \end{cases}$$

$i_A$  در  $\omega t = 135$  برابر دارد:

$$i_A(\omega t = 135) = \frac{V_m}{L\omega} (\cos 105 - \cos 135) = I_{A135}$$

$u_A(\omega t)$   
 $i_A(\omega t)$   
 $\alpha = 135^\circ$   
 زاویه آتش



135

$0 < \omega t < 15 \Rightarrow T_1' : \text{on} \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0$

$15 < \omega t < 45 \Rightarrow T_1, T_3 : \text{on} \Rightarrow -V_A + u_A - u_C + V_C = 0 \Rightarrow$ 

$$\begin{cases} u_A = \frac{V_A - V_C}{2} \\ u_B = 0 \\ u_C = \frac{V_C - V_A}{2} \end{cases}$$

$45 < \omega t < 75 \Rightarrow T_3 : \text{on} \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0$

$75 < \omega t < 105 \Rightarrow T_2', T_3 : \text{on} \Rightarrow -V_B + u_B - u_C + V_C = 0 \Rightarrow$ 

$$\begin{cases} u_A = 0 \\ u_B = \frac{V_B - V_C}{2} \\ u_C = \frac{V_C - V_B}{2} \end{cases}$$

$105 < \omega t < 135 \Rightarrow T_2 : \text{on} \Rightarrow u_A = u_B = u_C = 0$

همانطور که برابر زوایای آبی دیده شد ، هافنه مجله اول سری فوریه در تناوب خودی (  $u_A$  و  $u_B$  و  $u_C$  )

به فاز یکدیگر به زاویه آبی خواهد داشت . بنابراین این مبدل را می توان مبدل AC/AC

کاهنده ( یا کاهشی هافنه در تناوب ) در نظر گرفت