



قسمت پنزدهم

مدل سازی ماشین سنکرون

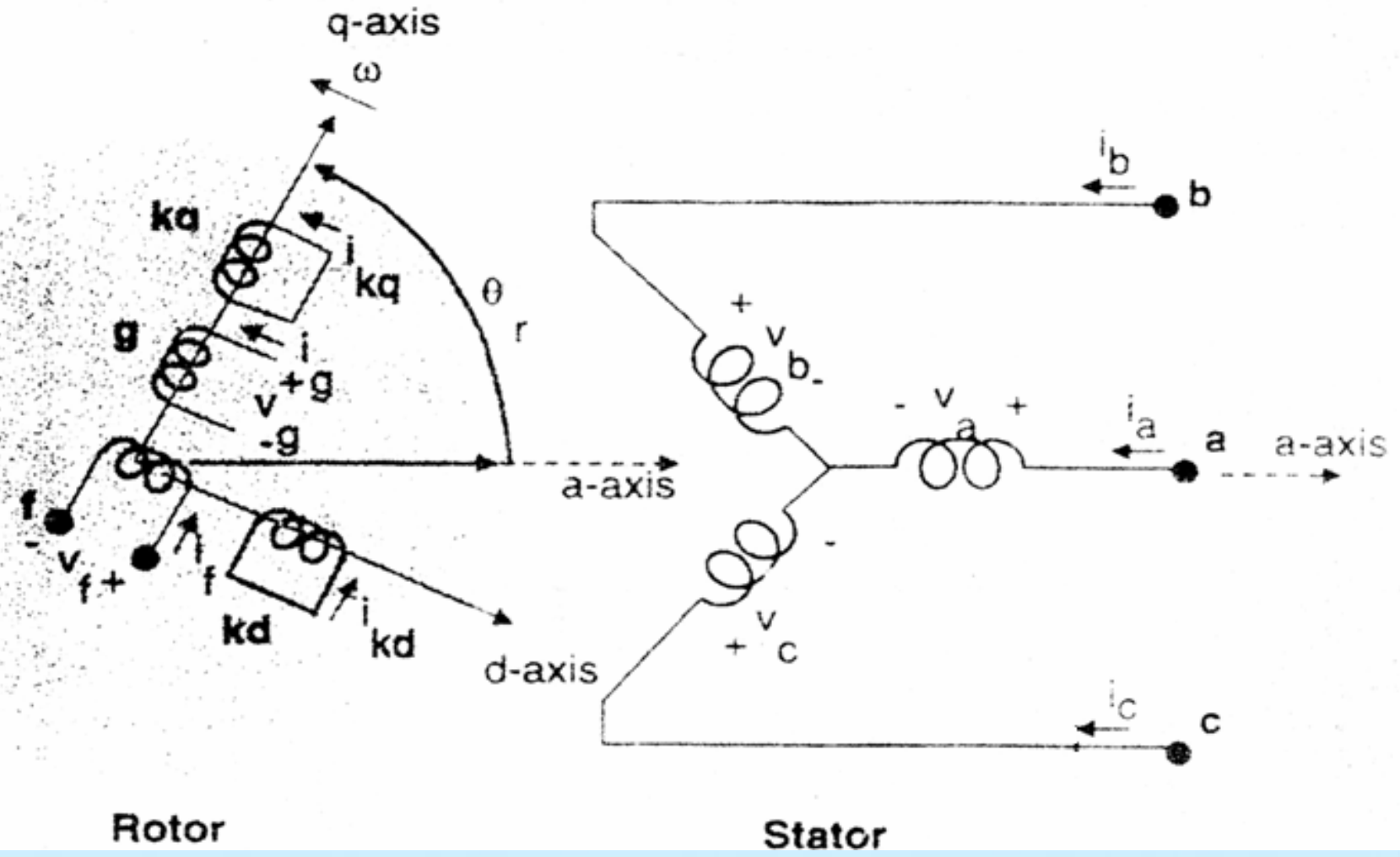


مدل سازی ماشین سنکرون

در مدل ماشین سنکرون تحریک توسط یک سیم پیچی روی محور مستقیم مدل میشود. برای ایجاد تقارن، یک سیم پیچی تحریک نیز روی محور عرضی در نظر گرفته میشود.

همچنین برای مدل کردن ماشین سنکرون، نقش دمپرها نیز در نظر گرفته میشود. در این مدل دمپرها توسط دو سیم پیچی اتصال کوتاه روی محورهای مستقیم و عرضی در نظر گرفته میشوند.

مدل سازی ماشین سنکرون



معادلات ولتاژ - جریان

$$\begin{bmatrix} V_s^{abc} \\ V_r^{qd} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_s^{abc} & 0 \\ 0 & R_r^{qd} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_s^{abc} \\ i_r^{qd} \end{bmatrix} + \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \Lambda_s^{abc} \\ \Lambda_r^{qd} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} V_s^{abc} \end{bmatrix}^T = [V_{as} \quad V_{bs} \quad V_{cs}]$$

$$\begin{bmatrix} V_r^{qd} \end{bmatrix}^T = [V_g \quad 0 \quad V_f \quad 0]$$



معادلات ولتاژ - جریان

استاتور

$$V_{as} = r_s i_{as} + \frac{d}{dt} l_{as}$$

$$V_{bs} = r_s i_{bs} + \frac{d}{dt} l_{bs}$$

$$V_{cs} = r_s i_{cs} + \frac{d}{dt} l_{cs}$$

روتور

$$V_g = r_g i_g + \frac{d}{dt} l_g$$

$$V_f = r_f i_f + \frac{d}{dt} l_f$$

$$0 = r_{kq} i_{kq} + \frac{d}{dt} l_{kq}$$

$$0 = r_{kd} i_{kd} + \frac{d}{dt} l_{kd}$$



معادلات شار - جریان

$$\begin{bmatrix} \Lambda_s^{abc} \\ \Lambda_r^{qd} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{ss}^{abc} & L_{sr} \\ L_{rs} & L_{rr}^{qd} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_s^{abc} \\ i_r^{qd} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow [\Lambda_s^{abc}]^T = [l_{as} \ l_{bs} \ l_{cs}]$$

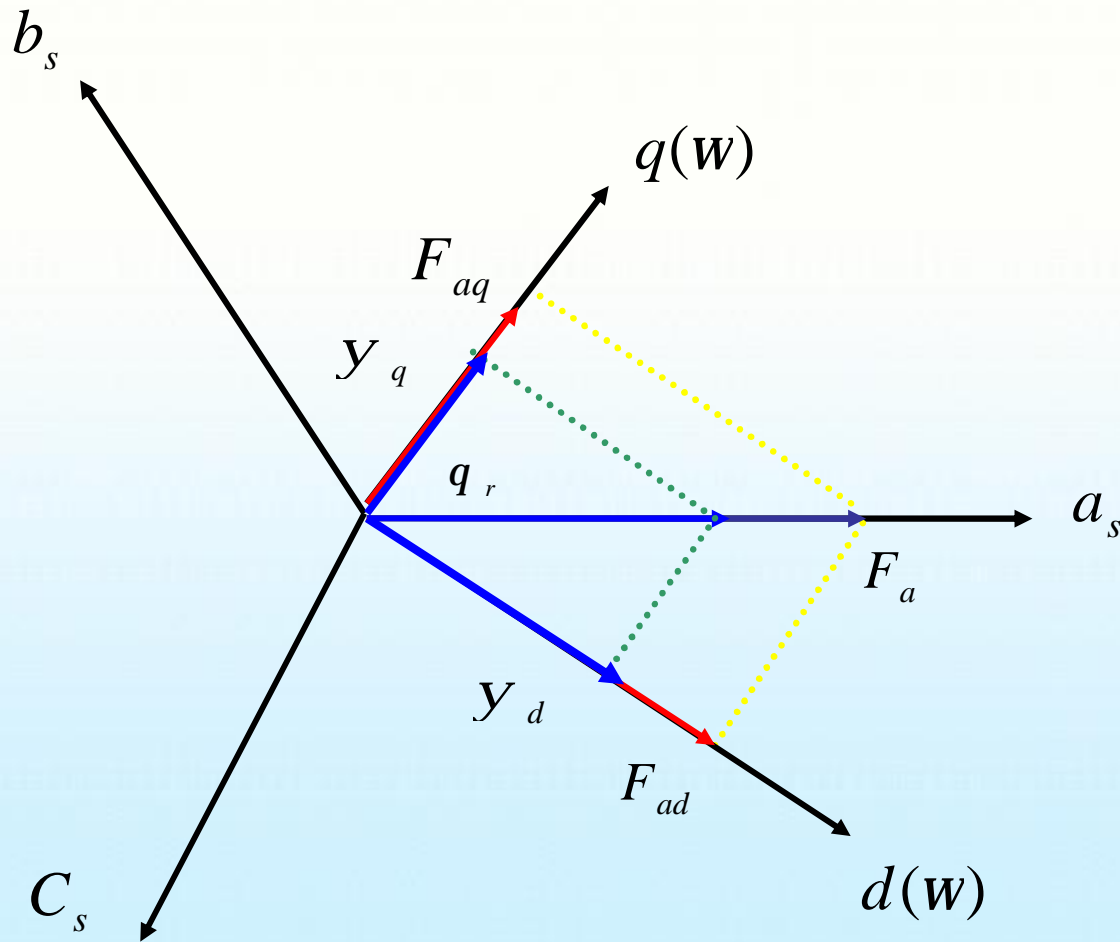
$$\rightarrow [i_s^{abc}]^T = [i_{as} \ i_{bs} \ i_{cs}]$$





ماتریس اندوکتانس استاتور

ماتریس اندوکتانس استاتور یک ماتریس با عناصر متغیر با زمان میباشد.



ماتریس اندوکتانس استاتور

$$[L_{ss}^{abc}] = \begin{bmatrix} L_{aa}^s & L_{ab}^s & L_{ac}^s \\ L_{ba}^s & L_{bb}^s & L_{bc}^s \\ L_{ca}^s & L_{cb}^s & L_{cc}^s \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} I_{aa} = N_a (j_q \cos q_r + j_d \sin q_r) \\ I_{aa} = N_a F_a [P_q \cos^2 q_r + P_d \sin^2 q_r] \end{cases}$$

$$\Rightarrow I_{aa} = N_s F_a \left[\frac{P_d + P_q}{2} - \left(\frac{P_d - P_q}{2} \right) \cos 2q_r \right]$$

$$\Rightarrow I_{ba} = N_s F_a \left[-\frac{P_d + P_q}{4} - \left(\frac{P_d - P_q}{2} \right) \cos \left(2q_r - \frac{2p}{3} \right) \right]$$

$$L_{aa} = L_0 - L_{ms} \cos 2q_r$$

$$L_{ab} = -\frac{L_0}{2} - L_{ms} \cos \left(2q_r - \frac{2p}{3} \right)$$



ماتریس اندوکتانس استاتور

ماتریس اندوکتانس استاتور یک ماتریس با عناصر متغیر با زمان بوده و مولفه های آن عبارتند از :

اندوکتانس پراکندگی فاز استاتور (L_{1s})

حداکثر اندوکتانس متقابل دو فاز استاتور (L_{ms})

مقدار ثابت اندوکتانس متقابل بین فاز سیم پیچهای استاتور (L_0)

$$[L_{ss}^{abc}] = \begin{bmatrix} L_{1s} + L_0 - L_{ms} \cos 2q_r & -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) & -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) \\ -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) & L_{1s} + L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{2p}{3}) & -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) \\ -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) & -\frac{1}{2}L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r - \frac{p}{3}) & L_{1s} + L_0 - L_{ms} \cos 2(q_r + \frac{2p}{3}) \end{bmatrix}$$



ماتریس اندوکتانس رتور

مولفه های ماتریس اندوکتانس رتور که نا متغیر با زمان هستند، به شرح زیر میباشد :

اندوکتانس پراکندگی سیم پیچی رتور (L_{1g})

اندوکتانس مغناطیس کننده رتور (L_{mg})

اندوکتانس متقابل بین سیم پیچهای رتور (L_{gkq})

$$[L_{rr}] = \begin{bmatrix} L_{gg} & L_{gkq} & 0 & 0 \\ L_{gkq} & L_{kqkq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & L_{ff} & L_{fkd} \\ 0 & 0 & L_{fkd} & L_{kdkd} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{1g} + L_{mg} & L_{gkq} & 0 & 0 \\ L_{gkq} & L_{1kq} + L_{mkq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & L_{1f} + L_{mf} & L_{fkd} \\ 0 & 0 & L_{fkd} & L_{1kd} + L_{mkd} \end{bmatrix}$$



ماتریس اندوکتانس متقابل استاتور - روتور

ماتریس اندوکتانس استاتور یک ماتریس با عناصر متغیر با زمان بوده و مولفه های آن عبارتند از :

حداکثر اندوکتانس متقابل یک سیم پیچی استاتور با رتور (L_{sg})

$$[L_{sr}] = \begin{bmatrix} L_{sg} \cos q_r & L_{skq} \cos q_r & L_{sf} \sin q_r & L_{skd} \sin q_r \\ L_{sg} \cos(q_r - \frac{2p}{3}) & L_{skq} \cos(q_r - \frac{2p}{3}) & L_{sf} \sin(q_r - \frac{2p}{3}) & L_{skd} \sin(q_r - \frac{2p}{3}) \\ L_{sg} \cos(q_r + \frac{2p}{3}) & L_{skq} \cos(q_r + \frac{2p}{3}) & L_{sf} \sin(q_r + \frac{2p}{3}) & L_{skd} \sin(q_r + \frac{2p}{3}) \end{bmatrix}$$

ماتریس اندوکتانس متقابل روتور _ استاتور

مقدار q_r به سرعت رتور و طبعا به زمان وابسته است :

$$q_r = w_r t + q_{r0}$$

همانگونه که میدانیم، ماتریس $[L_{rs}]$ ترانهاده ماتریس $[L_{sr}]$ می باشد

$$[L_{rs}] = [L_{sr}]^T$$



معادلات ولتاژ - جریان

$$\begin{bmatrix} V_s \\ V_r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R_s & 0 \\ 0 & R_r \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_s \\ i_r \end{bmatrix} + \frac{d}{dt} \left(\begin{bmatrix} L_{ss} & L_{sr} \\ L_{rs} & L_{rr} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_s \\ i_r \end{bmatrix} \right)$$

$$[R_s^{abc}] = \begin{bmatrix} R_s & 0 & 0 \\ 0 & R_s & 0 \\ 0 & 0 & R_s \end{bmatrix} \quad [R_r^{qd}] = \begin{bmatrix} R_g & 0 & 0 & 0 \\ 0 & R_{kq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & R_f & 0 \\ 0 & 0 & 0 & R_{kd} \end{bmatrix}$$



معادلات ولتاژ - جریان

در معادلات ولتاژ - جریان :

کمیات فازها به هم وابسته هستند

ماتریس اندوکتانس متغییر با زمان است

پس برای سهولت محاسبات و حل مشکلات فوق از تبدیل ($qd0$)

در قاب مرجع گردان با سرعت سنکرون ($q = w_s t + q_0$) استفاده میکنیم

لازم به ذکر است که ماتریس تبدیل فقط برای مولفه های استاتور است و مولفه های رتور، نیازی به تبدیل ندارند.



روابط تبدیل (qd0) برای مولفه های استاتور



$$\begin{cases} [f_s^{qd0}] = [T_{qd0}(q)] [f_s^{abc}] \\ [f_s^{abc}] = [T_{qd0}(q)]^{-1} [f_s^{qd0}] \end{cases}$$

توابع تبدیل

$$[T_{qdo}(q)] = \frac{2}{3} \begin{bmatrix} \cos q & \cos(q - \frac{2p}{3}) & \cos(q + \frac{2p}{3}) \\ \sin q & \sin(q - \frac{2p}{3}) & \sin(q + \frac{2p}{3}) \\ \frac{1}{2} & \frac{1}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

ماتریس تبدیل



روابط تبدیل (qd0) برای مولفه های استاتور

$$[V_s^{abc}] = [R_s^{abc}][i_s^{abc}] + \frac{d}{dt}[\lambda_s^{abs}]$$

$$[V_s^{abc}] = [T_{qd0}(q)]^{-1}[V_s^{qd0}]$$

$$[i_s^{abc}] = [T_{qd0}(q)]^{-1}[i_s^{qd0}]$$

$$[I_s^{abc}] = [T_{qd0}(q)]^{-1}[I_s^{qd0}]$$

با جایگزینی مقادیر ولتاژ، جریان و شار سه فاز با مقادیر متناظر قاب مرجع گردان داریم :

$$[T_{qd0}(q)]^{-1}[V_s^{qd0}] = [R_s^{abc}][T_{qd0}(q)]^{-1}[i_s^{qd0}] + p([T_{qd0}(q)]^{-1}[I_s^{qd0}])$$



روابط تبدیل (qd0) برای مولفه های استاتور

حال طرفین معادله ولتاژ - جریان را در ماتریس $[T_{qd0}(q)]$ ضرب میکنیم :

$$[T_{qd0}(q)][T_{qd0}(q)]^{-1}[V_s^{qd0}] =$$

$$[T_{qd0}(q)][R_s^{abc}][T_{qd0}(q)]^{-1}[i_s^{qd0}] + [T_{qd0}(q)]p([T_{qd0}(q)]^{-1}[I_s^{qd0}])$$

ماتریس مقاومت استاتور را بصورت زیر میتوان نوشت :

$$[R_s^{abc}] = \begin{bmatrix} R_s & 0 & 0 \\ 0 & R_s & 0 \\ 0 & 0 & R_s \end{bmatrix} = R_s [I]$$

با جایگزینی ماتریس مقاومت داریم :

$$[V_s^{qd0}] = R_s [T_{qd0}(q)][I][T_{qd0}(q)]^{-1}[i_{as}^{qd0}] + [T_{qd0}(q)]p([T_{qd0}(q)]^{-1}[I_s^{qd0}])$$



روابط تبدیل (qd0) برای مولفه های استاتور

پس از ساده سازی و بسط رابطه شاررور داریم :

$$[V_s^{qd0}] = [R_s^{qd0}][i_s^{qd0}] + [T(q)][T(q)]^{-1} p[l_s^{qd0}] + [T(q)]p[T(q)]^{-1}[l_s^{qd0}]$$

$$[V_s^{qd0}] = [R_s^{qd0}][i_s^{qd0}] + p[l_s^{qd0}] + [T(q)]p[T(q)]^{-1}[l_s^{qd0}]$$

$$[T(q)](p[T(q)]^{-1}) = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \frac{dq}{dt} = w \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

روابط تبدیل (qd0) برای مولفه های استاتور

$$[V_s^{qd0}] = \underbrace{[R_s^{qd0}]}_1 [i_s^{qd0}] + \underbrace{p [l_s^{qd0}]}_2 + \underbrace{w \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}}_3 [l_s^{qd0}]$$

در رابطه فوق بخش اول ولتاژ اهمی، بخش دوم ولتاژ ترانسفورمیری و بخش سوم ولتاژ گردشی میباشد که به سرعت نسبی قاب مرجع و محور سیم پیچها بستگی دارد:

$$\begin{cases} V_{qs} = R_s i_{qs} + \frac{d}{dt} l_{qs} + w l_{ds} \\ V_{ds} = R_s i_{ds} + \frac{d}{dt} l_{ds} - w l_{qs} \\ V_{os} = R_s i_{os} + \frac{d}{dt} l_{os} \end{cases}$$





اعمال تبدیل (qd0) بر روی روابط شار - جریان استاتور

$$\begin{bmatrix} I_s^{abc} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{ss}^{abc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_s^{abc} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L_{sr}^{abc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_r^{qd} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} I_s^{qd0} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{ss}^{abc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} i_s^{qd0} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L_{sr}^{abc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_r^{qd} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} I_s^{qd0} \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} L_{ss}^{abc} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix}^{-1}}_{\begin{bmatrix} L_{ss}^{qd0} \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} i_s^{qd0} \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} L_{sr}^{abc} \end{bmatrix}}_{\begin{bmatrix} L_{sr}^{qd0} \end{bmatrix}} \begin{bmatrix} i_r^{qd0} \end{bmatrix}$$

ماتریس اندوکتانس
خودی استاتور (qd0)

ماتریس اندوکتانس متقابل
استاتور- رتور (qd0)

ضرب طرفین در
 $\begin{bmatrix} T(q) \end{bmatrix}$



اعمال تبدیل (qd0) بر روی روابط شار - جریان استاتور

فرض می کنیم ماده مغناطیسی داخل روتور و استاتور ایده آل می باشد

حال کارهای زیر را انجام می دهیم:

1 کاهش تعداد متغیرها

2 یک scale کردن تمام متغیرها

روابط شار - جریان استاتور و روتور



$$\begin{bmatrix} l_q \\ l_d \\ l_0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_q & 0 & 0 \\ 0 & L_d & 0 \\ 0 & 0 & L_{ls} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{qs} \\ i_{ds} \\ i_{0s} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L_{mq} & L_{mq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & L_{md} & L_{md} \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i'_g \\ i'_{kq} \\ i'_f \\ i'_{kd} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} l'_g \\ l'_{kq} \\ l'_f \\ l'_{kd} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{mq} & 0 & 0 & 0 \\ L_{mq} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & L_{md} & 0 & 0 \\ 0 & L_{md} & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{qs} \\ i_{ds} \\ i_{0s} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L'_{gg} & L_{mq} & 0 & 0 \\ L_{mq} & L'_{kqkq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & L'_{ff} & L_{md} \\ 0 & 0 & L_{md} & L'_{kdkd} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i'_g \\ i'_{kq} \\ i'_f \\ i'_{kd} \end{bmatrix}$$



ماتریس اندوکتانس انتقال یافته

$$\begin{bmatrix} I_{qs} \\ I_{ds} \\ I_{os} \\ I'_g \\ I'_{kq} \\ I'_f \\ I'_{kd} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_{1s} + L_{mq} & 0 & 0 & L_{mq} & L_{mq} & 0 & 0 \\ 0 & L_{1s} + L_{md} & 0 & L_{mq} & L_{mq} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & L_{1s} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ L_{mq} & 0 & 0 & L'_{1g} + L_{mq} & L_{mq} & 0 & 0 \\ L_{mq} & 0 & 0 & L_{mq} & L'_{1kq} + L_{mq} & 0 & 0 \\ 0 & L_{md} & 0 & 0 & 0 & L'_{1f} + L_{md} & L_{md} \\ 0 & L_{md} & 0 & 0 & 0 & L_{md} & L'_{1kd} + L_{md} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{qs} \\ i_{ds} \\ i_{os} \\ i'_g \\ i'_{kq} \\ i'_f \\ i'_{kd} \end{bmatrix}$$

روابط ولتاژ - جریان استاتور

از آنجا که معمولاً راکتانسها بجای اندوکتانسها در اختیار قرار میگیرد، بنابراین ترجیح داده میشود که معادلات بر حسب راکتانسها نوشته شود. در نتیجه معادلات ولتاژ - جریان استاتور به صورت زیر تغییر میکند:

$$v_{qs} = Ri_{qs} + \frac{1}{w_b} \frac{d}{dt} y_{qs} + \frac{w}{w_b} y_{ds}$$

$$v_{ds} = Ri_{ds} + \frac{1}{w_b} \frac{d}{dt} y_{ds} - \frac{w}{w_b} y_{qs}$$



روابط ولتاژ - جریان روتور

$$v'_g = R'_g i'_g + \frac{1}{\omega_b} \frac{d}{dt} y'_g$$

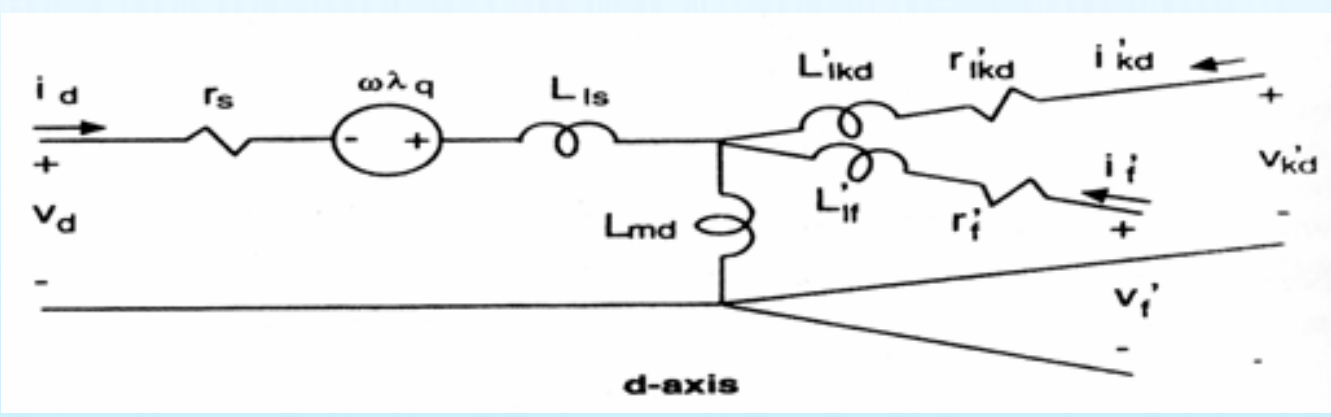
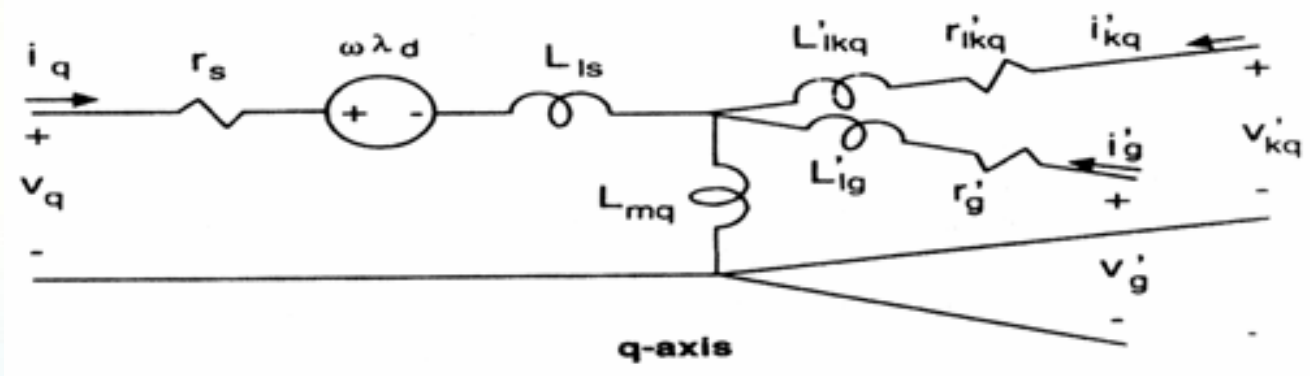
$$0 = R'_{kq} i'_{kq} + \frac{1}{\omega_b} \frac{d}{dt} y'_{kq}$$

$$v'_f = R'_f i'_f + \frac{1}{\omega_b} \frac{d}{dt} y'_f$$

$$0 = R'_{kd} i'_{kd} + \frac{1}{\omega_b} \frac{d}{dt} y'_{kd}$$



مدار معادل محورهای q و d



گشتاور الکترومغناطیسی در ماشین سنکرون

برای بدست آوردن گشتاور الکترومغناطیسی نیز همانند ماشین القایی عمل میکنیم.

$$T_{em} = \frac{3}{2} \frac{p}{2} (l_d i_q - l_q i_d)$$

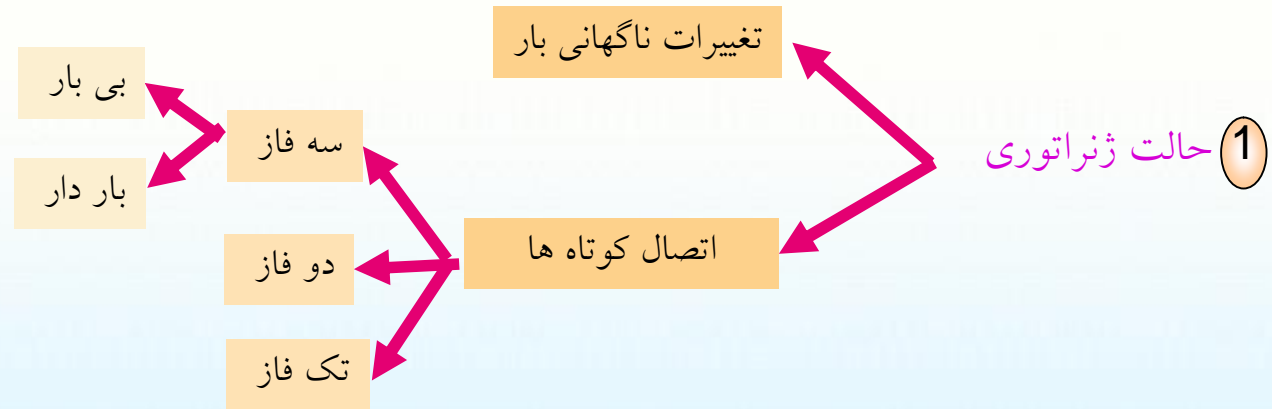


شبیه سازی معادلات ماشین سنکرون



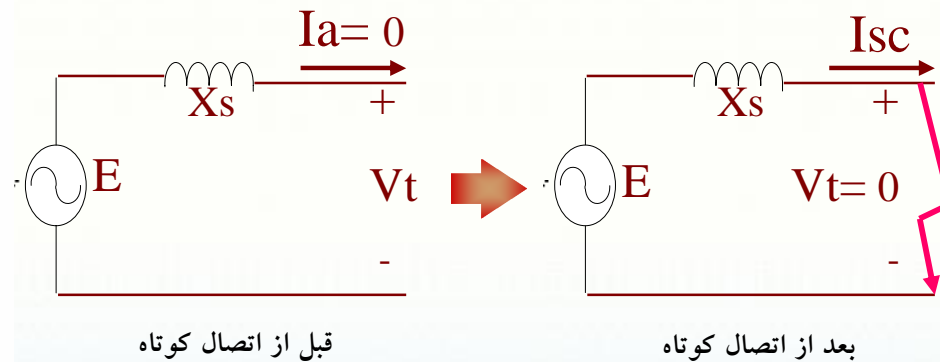
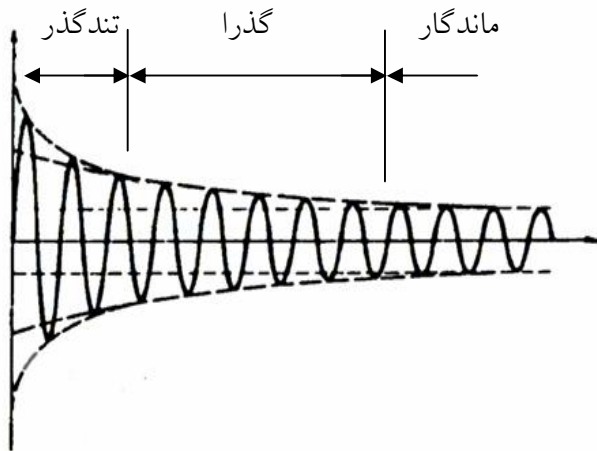
- 1) معادلات ریاضی را بدست بیاوریم
- 2) ورودی، خروجی و معادلات حالت را مشخص کنیم
- 3) معادلات را بازنویسی کنیم
- 4) ایجاد بلوکهای مربوط به انجام شبیه سازی

حالت‌های گذرا در ماشین سنکرون



2) **حالت موتور** : در حالت موتوری ، شرایط گذرا را می توان بعنوان تغییرات ناگهانی بار روی محور موتور تعبیر کرد

بررسی اتصال کوتاه در ژنراتور

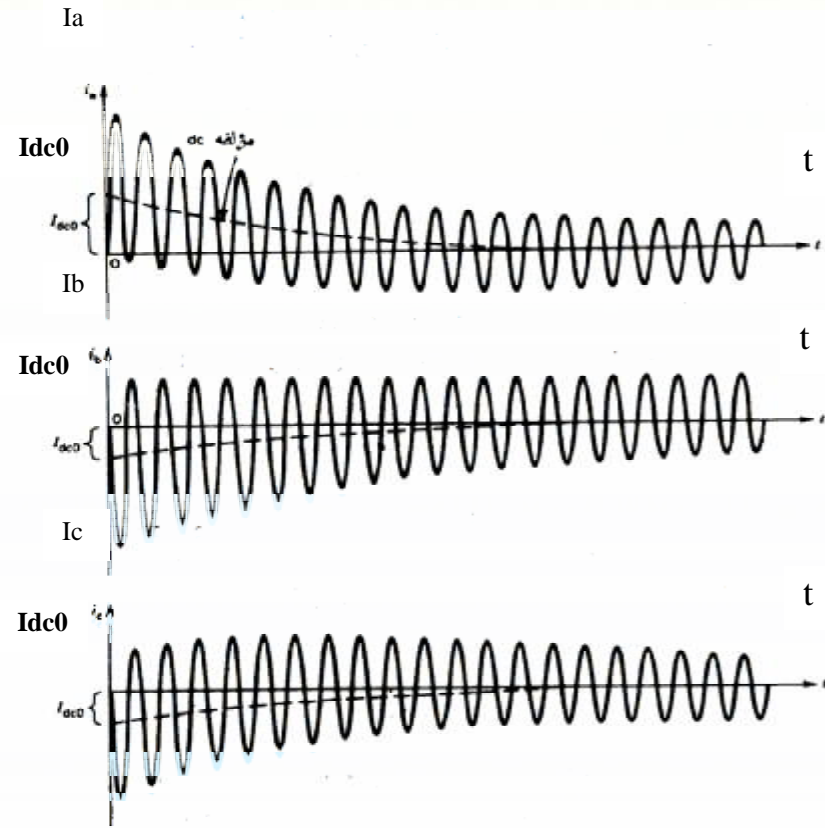
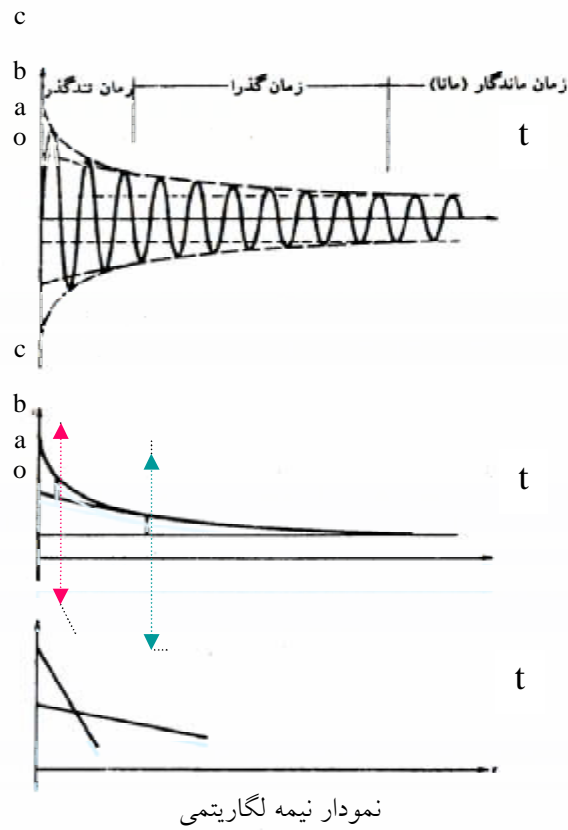


همانگونه که در نمودار جریان فوق (که با صرف نظر از مولفه dc رسم شده) دیده می شود، دامنه جریان سینوسی، تغییرات زیادی دارد. نکات مهمی که در این نمودار دارای اهمیت است به شرح زیرند:

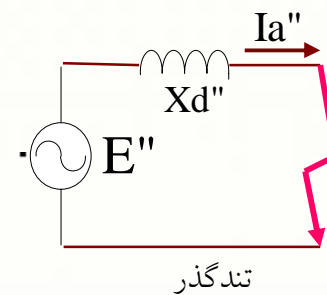
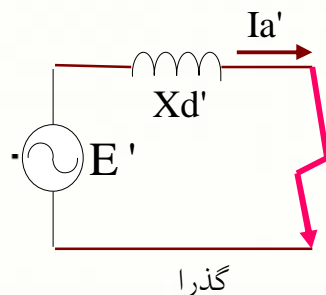
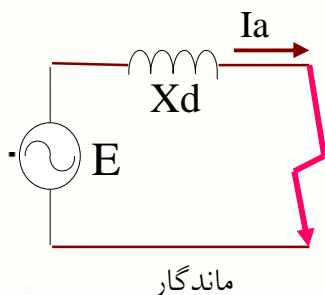
1- این نمودار را می توان به سه قسمت با زمانهای خاص خود تقسیم کرد

2- علت وقوع این تغییرات در هر کدام از بازه های زمانی

جریانهای اتصال کوتاه ژنراتور سه فاز در حالت بی باری



مدار معادل ژنراتور سنکرون در حالت‌های اتصال کوتاه بی بار و باردار



مدار معادل ژنراتور اتصال کوتاه شده در حالت بی باری و بارداری به همین صورت است تنها تفاوت آنها در مقدار ولتاژ القایی آنها می باشد . در حالت بی بار ولتاژهای القایی در تمام حالات یکسان و برابر ولتاژ بی بار ژنراتور می باشند .

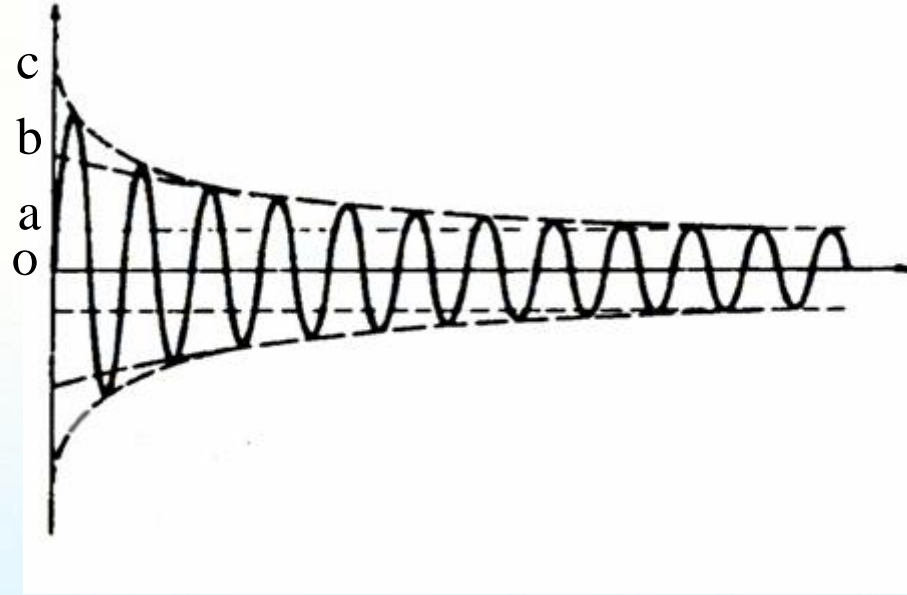
در حالت بار دار ولتاژهای القایی را بصورت زیر در نظر می گیرند :

$$E = V_t + jX_d I_a$$

$$E' = V_t + jX_d' I_a$$

$$E'' = V_t + jX_d'' I_a$$

رابطه جریان اتصال کوتاه



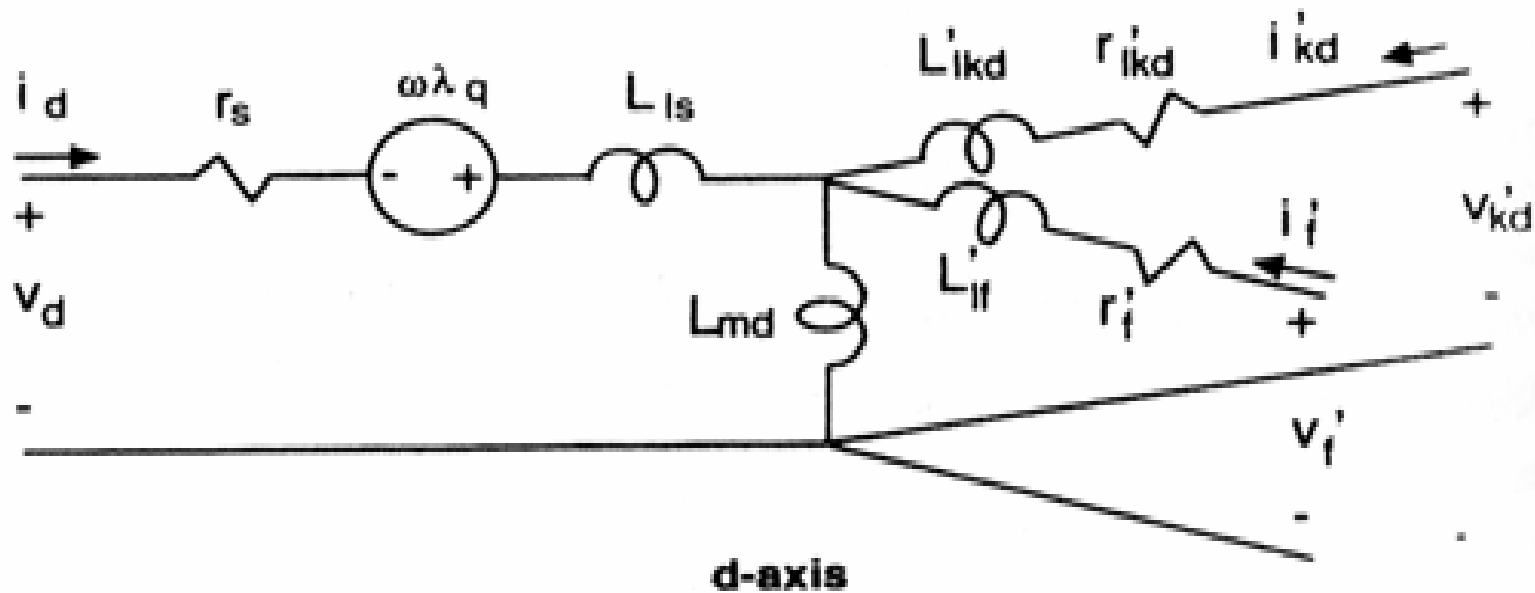
$$i_{sc} = \sqrt{2} \left[\underbrace{\frac{E}{X_d}}_{oa} + \underbrace{\left(\frac{E}{X'_d} - \frac{E}{X_d} \right)}_{ab} e^{\frac{-t}{T'_{d0}}} + \underbrace{\left(\frac{E}{X''_d} - \frac{E}{X'_d} \right)}_{bc} e^{\frac{-t}{T''_{d0}}} \right] \sin \omega t + I_{dco} e^{\frac{-t}{T_a}}$$





پارامترهای ماشین سنکرون

اگر به مدار معادل ماشین سنکرون نظری بیاندازیم، پارامترهای متفاوتی نظیر مقامت استاتور، تحریک و دمپرها و همچنین مقادیر اندوکتانسها پراکندگی را مشاهده میکنیم:





پارامترهای ماشین سنکرون

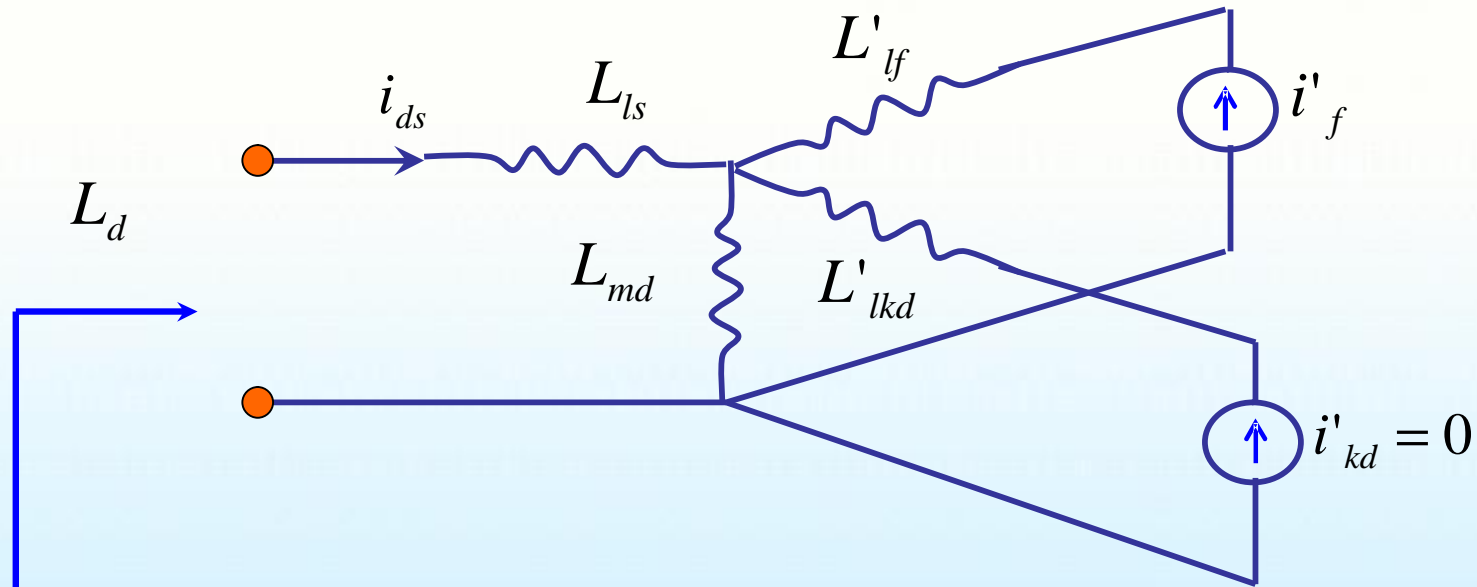
برخی از این پارامترها را میتوان با استفاده از اندازه گیری بدست آورد اما برخی دیگر نظیر مقاومت و اندوکتانس دمپرها را مستقیماً نمی توان اندازه گیری کرد.

اگر ارتباط بین پارامترهای مدار معادل را بدست آوریم، با دانستن بخشی از پارامترها، سایر پارامترها را میتوان بدست آورد.

به این منظور اندوکتانس ها و ثابتهای زمانی (مدار باز و اتصال کوتاه) مربوط به هر محور را در حالتی مختلف دائم، گذرا و تند گذر بدست میآوریم.

ابتدا مدار معادل برای حالت دائم بدست آورده و بعد این کار را برای حالتی دیگر تکرار میکنیم:

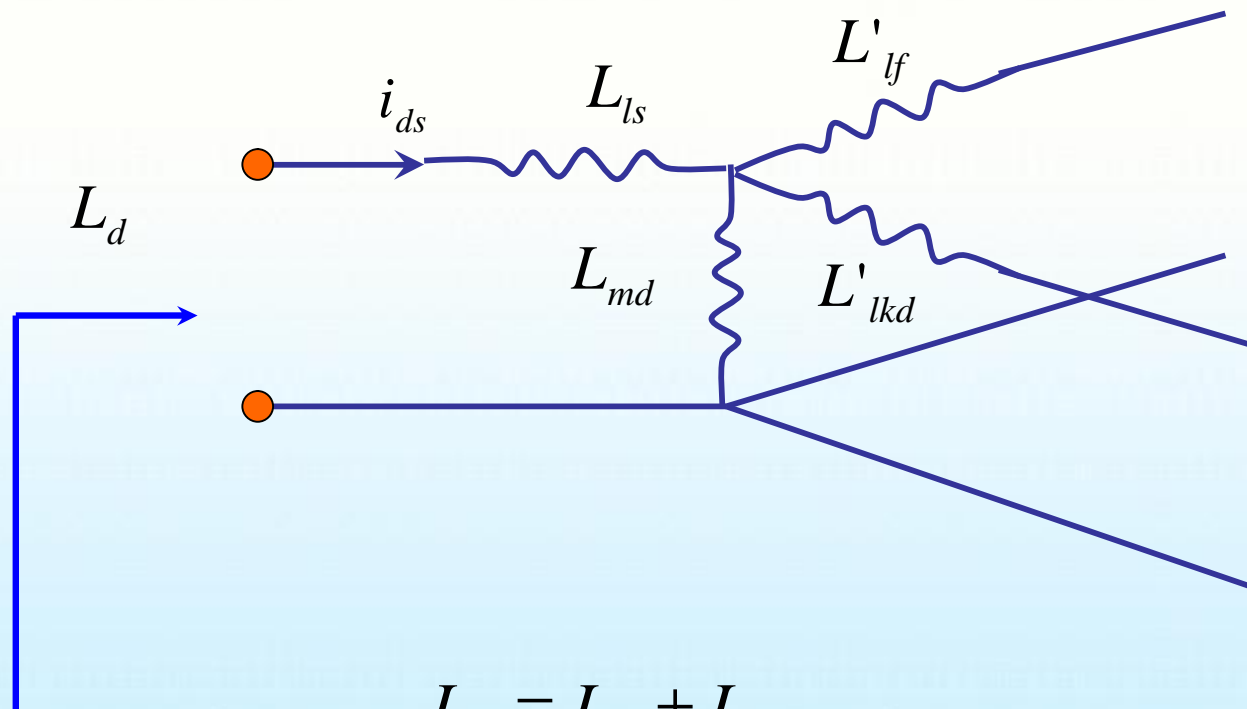
اندوکتانس محور مستقیم در حالت دائم



مدار معادل محور مستقیم در حالت ماندگار



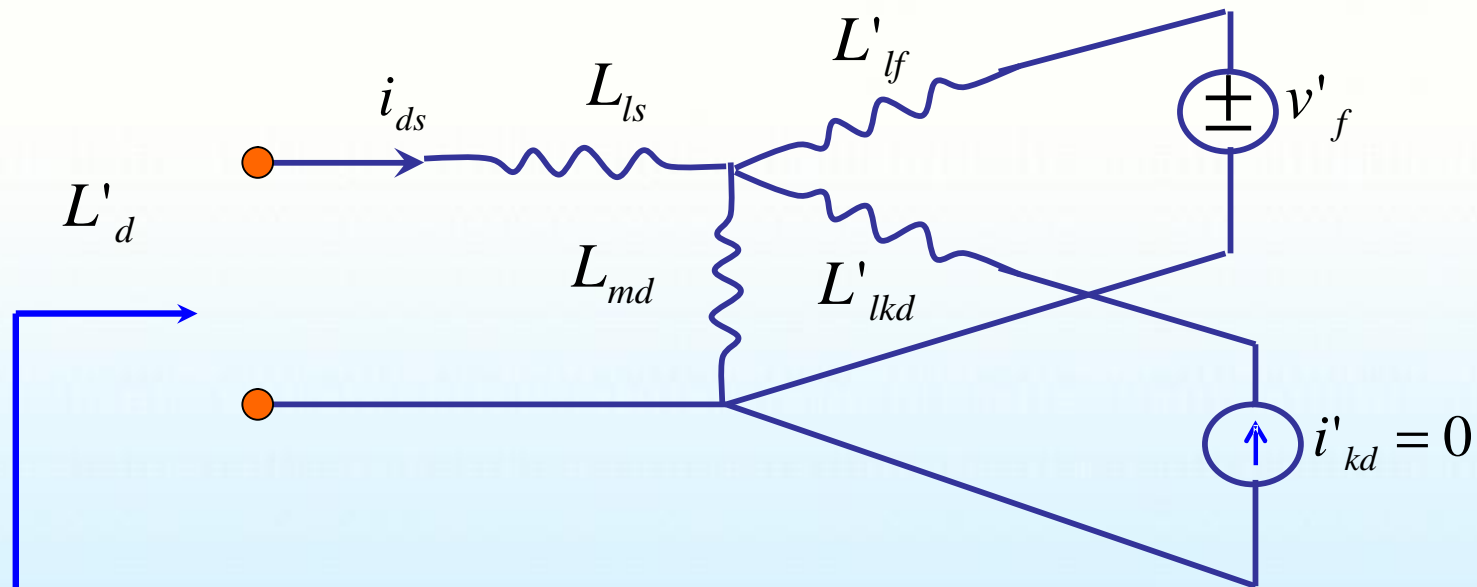
اندوكتانس محور مستقیم در حالت دائم



$$L_d = L_{ls} + L_{md}$$



اندوکتانس محور مستقیم در حالت گذرا



مدار معادل محور مستقیم در حالت گذرا





پارامترهای ماشین سنکرون

در حالت گذرا حضور سیم پیچی تحریک باعث میرا شدن نوسانات میگردد. در این حالت سیم پیچیهای دمپر دیگر در مدار نیستند. از اصل ثابت ماندن شارها اگر استفاده کنیم، داریم:

$$\begin{cases} \Delta i'_{kd} = 0 \\ \Delta i'_{kq} = 0 \\ \Delta I'_f = 0 \end{cases}$$



$$\begin{cases} \Delta I'_f = L_{md} \Delta i_d + L'_{ff} \Delta i'_f = 0 \\ \Delta I_d = L_d \Delta i_d + L_{md} \Delta i'_f \end{cases}$$

$$L'_d = \frac{\Delta I_d}{\Delta i_d}$$



پارامترهای ماشین سنکرون

در حالت گذرا حضور سیم پیچی تحریک باعث میرا شدن نوسانات میگردد. در این حالت سیم پیچیهای دمپر دیگر در مدار نیستند. از اصل ثابت ماندن شارها اگر استفاده کنیم، داریم:

$$\Delta i'_f = -\frac{L_{md}}{L'_{ff}} \Delta i_d \quad \Rightarrow \quad \Delta I_d = L_d \Delta i_d + L_{md} \left(-\frac{L_{md}}{L'_{ff}} \right) \Delta i_d$$

$$L'_d = \frac{\Delta I_d}{\Delta i_d} = L_d - \frac{L_{md}^2}{L'_{ff}}$$

پارامترهای ماشین سنکرون

به روابط زیر توجه کنید :

$$\begin{cases} L_d = L_{1s} = L_{md} \\ L'_{ff} = L'_{1f} + L_{md} \end{cases}$$

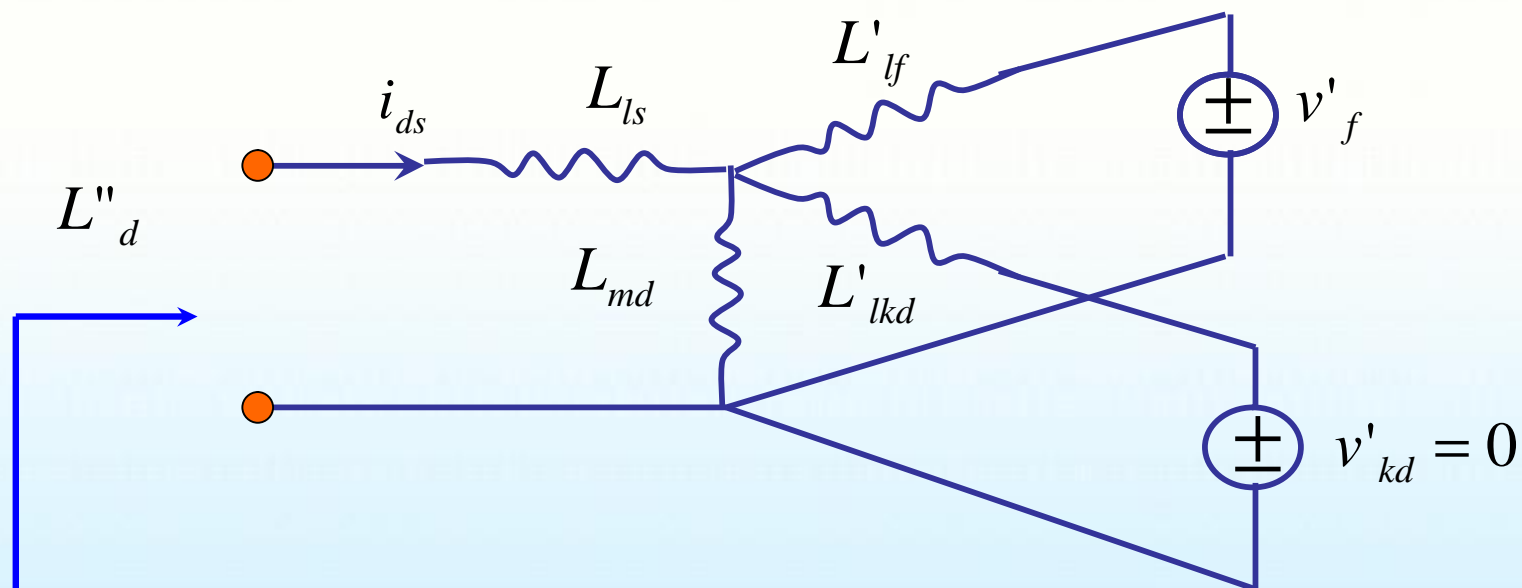
$$L'_d = L_{1s} + L_{md} \parallel L'_{1f}$$

مشابه این روابط را برای محور q داریم:

$$L'_q = \frac{\Delta I_q}{\Delta i_q} = L_q - \frac{L_{mq}^2}{L'_{gg}}$$



اندوکتانس محور مستقیم در حالت تند گذرا



مدار معادل محور مستقیم در حالت تند گذر



پارامترهای ماشین سنکرون

در حالت تندگذر حضور سیم پیچهای دمپر و تحریک باعث میرا شدن نوسانات میگردد. در این حالت سیم پیچهای دمپر هم در مدار هستند. اگر از اصل ثابت ماندن شارها استفاده کنیم، داریم:

$$\begin{cases} \Delta I'_f = 0 \\ \Delta I'_{kd} = 0 \end{cases} \implies \begin{cases} \Delta I'_f = L_{md} \Delta i_d + L'_{ff} \Delta i'_f = 0 \\ \Delta I'_{kd} = L_{md} \Delta i_d + L_{md} \Delta i'_f + L'_{kd} \Delta i'_{kd} = 0 \end{cases}$$

$$L''_d = \frac{\Delta I_d}{\Delta i_d}$$



پارامترهای ماشین سنکرون

در حالت گذرا حضور سیم پیچی تحریک باعث میرا شدن نوسانات میگردد. در این حالت سیم پیچیهای دمپر دیگر در مدار نیستند. از اصل ثابت ماندن شارها اگر استفاده کنیم، داریم:

$$\begin{bmatrix} \Delta i'_f \\ \Delta i'_{kd} \end{bmatrix} = - \frac{L_{md}}{L'_{ff} L'_{kdkd} - L_{md}^2} \begin{bmatrix} L'_{lkd} \\ L'_{lf} \end{bmatrix} \Delta i_d$$

$$L''_d = \frac{\Delta I_d}{\Delta i_d} \quad \Rightarrow \quad L'_d = \frac{\Delta I_d}{\Delta i_d} = L_d - \frac{L_{md}^2 (L'_{lkd} + L'_{lf})}{L'_{ff} L'_{kdkd} - L_{md}^2}$$



پارامترهای ماشین سنکرون

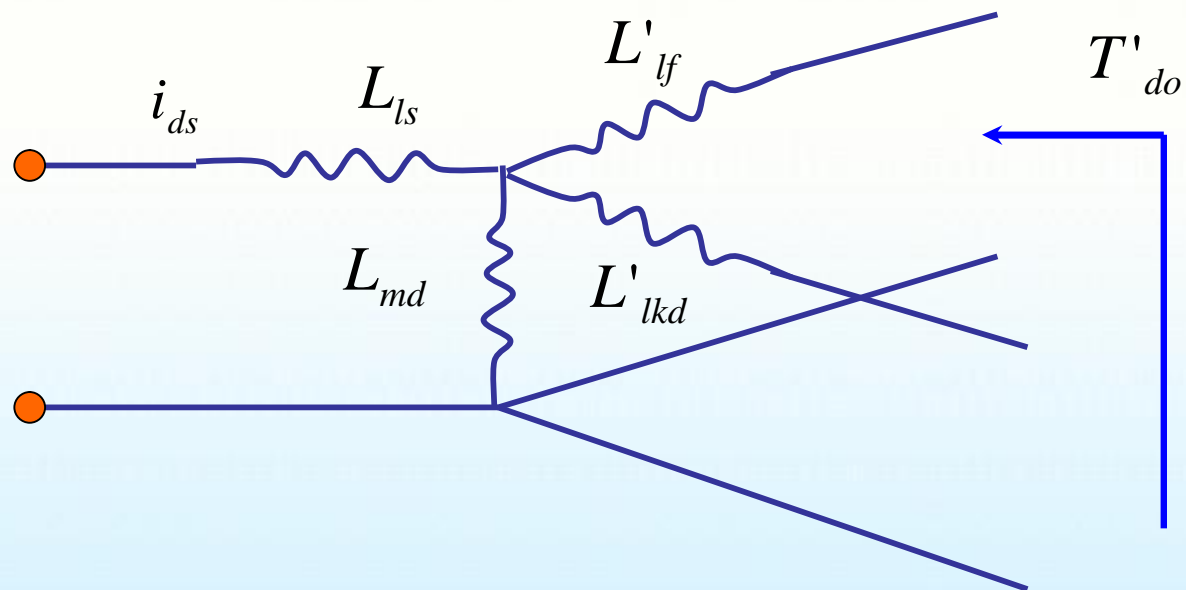
توجه داشته باشید میتوان ثابت کرد :

$$L''_d = L_{1s} + L_{md} \parallel L'_{1f} \parallel L'_{kd}$$

مشابه این روابط را برای محور q داریم:

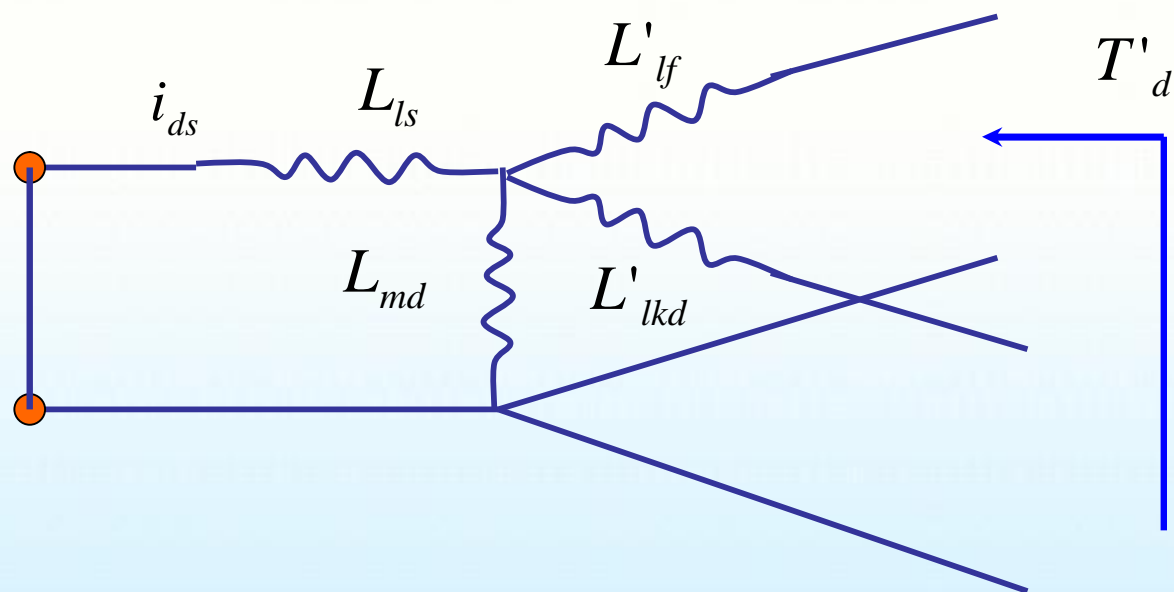
$$L''_q = \frac{\Delta I_q}{\Delta i_q} = L_q - \frac{L_{mq}^2 (L'_{lkq} + L'_{1g})}{L'_{gg} L'_{kqkq} - L_{mq}^2}$$

ثابتهای زمانی بی باری محور مستقیم در حالت گذرا



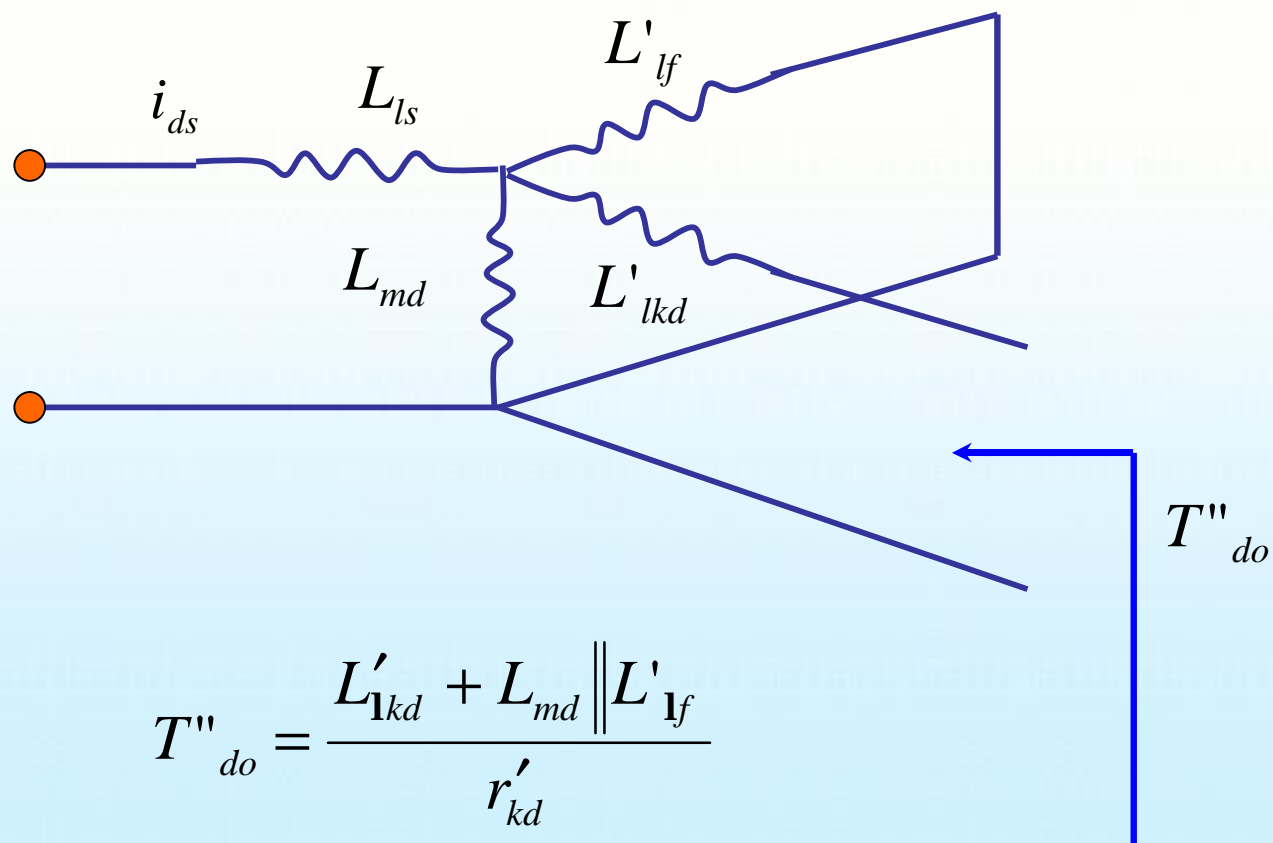
$$T'_{do} = \frac{L'_{lf} + L_{md}}{r'_f}$$

ثابتهای زمانی اتصال کوتاه محور مستقیم در حالت گذرا



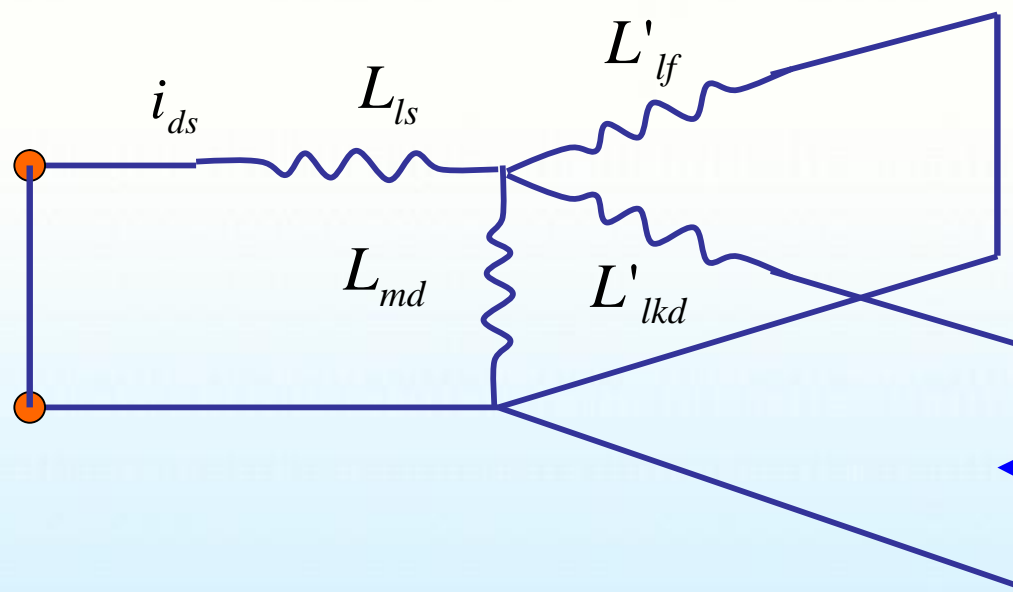
$$T'_{do} = \frac{L'_{1f} + L_{md} \parallel L_{1s}}{r'_f}$$

ثابت‌های زمانی بی باری محور مستقیم در حالت تند گذرا



$$T''_{do} = \frac{L'_{lkd} + L_{md} \parallel L'_{lf}}{r'_{kd}}$$

ثابت‌های زمانی اتصال کوتاه محور مستقیم در حالت تندگذرا



$$T''_d = \frac{L'_{lkd} + L_{md} \parallel L_{ls} \parallel L'_{lf}}{r'_{kd}}$$

T''_d