

---

# DYNAMISCH MODEL VAN DE INDUCTIEMOTOR

---

## I. SPANNINGSVERGELIJKINGEN INDUCTIEMOTOR IN HET (d,q)-REFERENTIESTELSEL

### I.1 STATOR

Zie document "DYNAMISCHE SPANNINGSVERGELIJKINGEN VAN DE INDUCTIEMOTOR":

$$\begin{bmatrix} v_{abc,s} \end{bmatrix} = R_s \begin{bmatrix} i_{abc,s} \end{bmatrix} + \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \lambda_{abc,s} \end{bmatrix} \quad (1)$$

met

$$\begin{bmatrix} \lambda_{abc,s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{abc,s} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L'_{sr} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i'_{abc,r} \end{bmatrix} \quad (2)$$

#### 1. Transformatie naar het stationair (d,q)-referentiestelsel van de stator

Zie document "dq-TRANSFORMATIE", vgl. (5) en (7):

$$\begin{aligned} T \begin{bmatrix} v_{abc,s} \end{bmatrix} &= T R_s T^{-1} \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + T \frac{d}{dt} \left( T^{-1} \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} \right) \\ \begin{bmatrix} v_{dq,s}^s \end{bmatrix} &= R_s \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + T \left\{ \frac{d}{dt} \left( T^{-1} \right) \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} + T^{-1} \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} \right\} \\ \begin{bmatrix} v_{dq,s}^s \end{bmatrix} &= R_s \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix} + T \cdot T^{-1} \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} \\ \begin{bmatrix} v_{dq,s}^s \end{bmatrix} &= R_s \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} \\ v_{dq,s}^s &= R_s i_{dq,s}^s + \frac{d}{dt} \lambda_{dq,s}^s \end{aligned} \quad (3)$$

met

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \lambda_{dq,s}^s \end{bmatrix} &= T \begin{bmatrix} \lambda_{abc,s} \end{bmatrix} \\ &= T \left\{ \begin{bmatrix} L_s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_{abc,s} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} L'_{sr} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i'_{abc,r} \end{bmatrix} \right\} \\ &= \left( T \begin{bmatrix} L_s \end{bmatrix} T^{-1} \right) \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + \left( T \begin{bmatrix} L'_{sr} \end{bmatrix} T^{-1} \right) \begin{bmatrix} i'_{dq,r} \end{bmatrix} \\ &= \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L_{ls} \right) \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix} + \frac{3}{2} L_{ms} \begin{bmatrix} i'_{dq,r} \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (4)$$

## 2. Transformatie van stationair naar roterend (d,q)-referentiestelsel

Zie document "dq-TRANSFORMATIE", vgl. (9):

$$\begin{aligned}
 e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,s}^\omega &= R_s \cdot \left( e^{j\vartheta} \cdot i_{dq,s}^\omega \right) + \frac{d}{dt} \left( e^{j\vartheta} \cdot \lambda_{dq,s}^\omega \right) \\
 e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,s}^\omega &= R_s \cdot e^{j\vartheta} \cdot i_{dq,s}^\omega + \left[ \frac{d}{dt} \left( e^{j\vartheta} \right) \cdot \lambda_{dq,s}^\omega + e^{j\vartheta} \cdot \frac{d}{dt} \lambda_{dq,s}^\omega \right] \\
 e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,s}^\omega &= R_s \cdot e^{j\vartheta} \cdot i_{dq,s}^\omega + e^{j\vartheta} \cdot j \frac{d\vartheta}{dt} \cdot \lambda_{dq,s}^\omega + e^{j\vartheta} \cdot \frac{d}{dt} \lambda_{dq,s}^\omega \\
 v_{dq,s}^\omega &= R_s \cdot i_{dq,s}^\omega + j\omega \cdot \lambda_{dq,s}^\omega + \frac{d}{dt} \lambda_{dq,s}^\omega
 \end{aligned} \tag{5}$$

met

$$\lambda_{dq,s}^\omega = \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L_{ls} \right) i_{dq,s}^\omega + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i_{dq,r}^\omega \tag{6}$$

Uit vgl. (5) en (6) kunnen we het reële en imaginaire deel afsplitsen:

$$\begin{aligned}
 v_{d,s}^\omega &= R_s i_{d,s}^\omega + \frac{d\lambda_{d,s}^\omega}{dt} - \omega \lambda_{q,s}^\omega & \lambda_{d,s}^\omega &= \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L_{ls} \right) i_{d,s}^\omega + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i_{d,r}^\omega & (7) \\
 v_{q,s}^\omega &= R_s i_{q,s}^\omega + \frac{d\lambda_{q,s}^\omega}{dt} + \omega \lambda_{d,s}^\omega & \lambda_{q,s}^\omega &= \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L_{ls} \right) i_{q,s}^\omega + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i_{q,r}^\omega & (8)
 \end{aligned}$$

## I.2 ROTOR

Zie document "DYNAMISCHE SPANNINGSVERGELIJKINGEN VAN DE INDUCTIEMOTOR":

$$\left[ v_{abc,r} \right] = R'_r \left[ i'_{abc,r} \right] + \frac{d}{dt} \left[ \lambda'_{abc,r} \right] \tag{9}$$

met

$$\left[ \lambda'_{abc,r} \right] = \left[ L'_r \right] \left[ i'_{abc,r} \right] + \left[ L'_{sr} \right]^T \left[ i_{abc,s} \right] \tag{10}$$

### 1. Transformatie naar het (d,q)-referentiestelsel van de rotor

De elektrische rotorgrootheden hebben een elektrische hoekfrequentie  $\omega_r = s \cdot \omega_s$ . Zowel het (a,b,c)-, als (d,q)-referentiestelsel zijn vast verbonden aan en draaien dus mee met de rotor.

Zie document "dq-TRANSFORMATIE", vgl. (5) en (7):

$$v_{dq,r}^r = R'_r i'_{dq,r} + \frac{d}{dt} \lambda'_{dq,r} \tag{11}$$

met

$$\begin{aligned}
\left[ \lambda'_{dq,r} \right] &= \mathbf{T} \left[ \lambda'_{abc,r} \right] \\
&= \mathbf{T} \left[ \left[ L'_r \right] \left[ i'_{abc,r} \right] + \left[ L'_{sr} \right]^T i_{abc,s} \right] \\
&= \mathbf{T} \left[ L'_r \right] \mathbf{T}^{-1} \cdot \left[ i'_{dq,r} \right] + \left( \mathbf{T} \left[ L'_{sr} \right]^T \mathbf{T}^{-1} \right) \left[ i_{dq,s} \right] \\
&= \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) \left[ i'_{dq,r} \right] + \frac{3}{2} L_{ms} \left[ i_{dq,s} \right]
\end{aligned} \tag{12}$$

2. Transformatie van rotor- naar stator-referentiestelsel

Zie document "dq-TRANSFORMATIE", vgl. (7):

$$\begin{aligned}
e^{-j\vartheta_r} v_{dq,r}^s &= R'_r \cdot e^{-j\vartheta_r} i_{dq,r}^s + \frac{d}{dt} \left( e^{-j\vartheta_r} \lambda'_{dq,r} \right) \\
e^{-j\vartheta_r} v_{dq,r}^s &= R'_r \cdot e^{-j\vartheta_r} i_{dq,r}^s + \frac{d}{dt} \left( e^{-j\vartheta_r} \right) \lambda'_{dq,r} + e^{-j\vartheta_r} \frac{d}{dt} \lambda'_{dq,r} \\
e^{-j\vartheta_r} v_{dq,r}^s &= R'_r \cdot e^{-j\vartheta_r} i_{dq,r}^s + e^{-j\vartheta_r} \left( -j \frac{d\vartheta_r}{dt} \right) \lambda'_{dq,r} + e^{-j\vartheta_r} \frac{d}{dt} \lambda'_{dq,r} \\
v_{dq,r}^s &= R'_r \cdot i_{dq,r}^s - j\omega_r \cdot \lambda'_{dq,r} + \frac{d}{dt} \lambda'_{dq,r}
\end{aligned} \tag{13}$$

3. Transformatie van stator- naar algemeen roterend (d,q)-referentiestelsel

Zie document "dq-TRANSFORMATIE", vgl. (9):

$$\begin{aligned}
e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,r}^\omega &= e^{j\vartheta} \cdot R'_r \cdot i_{dq,r}^\omega + \frac{d}{dt} \left( e^{j\vartheta} \cdot \lambda'_{dq,r} \right) - e^{j\vartheta} \cdot j\omega_r \lambda'_{dq,r} \\
e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,r}^\omega &= e^{j\vartheta} \cdot R'_r \cdot i_{dq,r}^\omega + \frac{d}{dt} \left( e^{j\vartheta} \right) \cdot \lambda'_{dq,r} + e^{j\vartheta} \frac{d}{dt} \left( \lambda'_{dq,r} \right) - e^{j\vartheta} \cdot j\omega_r \lambda'_{dq,r} \\
e^{j\vartheta} \cdot v_{dq,r}^\omega &= e^{j\vartheta} \cdot R'_r \cdot i_{dq,r}^\omega + e^{j\vartheta} \cdot j \frac{d\vartheta}{dt} \cdot \lambda'_{dq,r} + e^{j\vartheta} \frac{d}{dt} \left( \lambda'_{dq,r} \right) - e^{j\vartheta} \cdot j\omega_r \lambda'_{dq,r} \\
v_{dq,r}^\omega &= R'_r \cdot i_{dq,r}^\omega + \frac{d}{dt} \left( \lambda'_{dq,r} \right) + j \left( \omega - \omega_r \right) \lambda'_{dq,r}
\end{aligned} \tag{14}$$

met

$$\lambda'_{dq,r} = \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{dq,r}^\omega + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i_{dq,s}^\omega \tag{15}$$

Uit vgl. (14) en (15) kunnen we het reële en imaginaire deel afsplitsen. Let wel op met de j-operator in vgl. (14):

$$j\lambda'_{dq,r} = j(\lambda'_{d,r} + j\lambda'_{q,r}) = -\lambda'_{q,r} + j\lambda'_{d,r} \quad (16)$$

Bijgevolg:

$$V_{d,r}^\omega = R'_r i'_{d,r} + \frac{d\lambda'_{d,r}}{dt} - (\omega - \omega_r) \lambda'_{q,r} \quad \lambda'_{d,r} = \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i'_{d,r} + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i'_{d,s} \quad (17)$$

$$V_{q,r}^\omega = R'_r i'_{q,r} + \frac{d\lambda'_{q,r}}{dt} + (\omega - \omega_r) \lambda'_{d,r} \quad \lambda'_{q,r} = \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i'_{q,r} + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i'_{q,s} \quad (18)$$

NOOT:

In het geval van een kooimotor zijn de rotorspanningscomponenten altijd nul.

## II. VERMOGEN EN KOPPEL

Toegevoerd of opgenomen elektrisch motorvermogen

$$v_{abc,s} \cdot i_{abc,s}^* = \frac{2}{3} (v_{a,s} + a v_{b,s} + a^2 v_{c,s}) \cdot \frac{2}{3} (i_{a,s} + a^2 i_{b,s} + a i_{c,s}) \quad (19)$$

Onder gebalanceerde condities ( $i_{a,s} + i_{b,s} + i_{c,s} = 0$ ) volgt dat:

$$\text{Re} \left[ v_{abc,s} \cdot i_{abc,s}^* \right] = \frac{2}{3} (v_{a,s} i_{a,s} + v_{b,s} i_{b,s} + v_{c,s} i_{c,s}) \quad (20)$$

Het ogenblikkelijk elektrisch vermogen dat aan de stator wordt toegevoerd volgt uit:

$$P_s = (v_{a,s} i_{a,s} + v_{b,s} i_{b,s} + v_{c,s} i_{c,s}) = \frac{3}{2} \text{Re} \left[ v_{abc,s} \cdot i_{abc,s}^* \right] \quad (21)$$

dq-transformatie naar het stationair (d,q)-referentiestelsel:

$$\begin{aligned} P_s &= \frac{3}{2} \text{Re} \left[ v_{abc,s} \cdot i_{abc,s}^* \right] \\ &= \frac{3}{2} \text{Re} \left[ (v_{d,s}^s + j v_{q,s}^s) (i_{d,s}^s - j i_{q,s}^s) \right] \\ &= \frac{3}{2} (v_{d,s}^s i_{d,s}^s + v_{q,s}^s i_{q,s}^s) \\ &= \frac{3}{2} \begin{bmatrix} i_{dq,s}^s \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} v_{dq,s}^s \end{bmatrix} \end{aligned} \quad (22)$$

Een zelfde uitdrukking voor vermogen als vgl. (22) is algemeen van toepassing.

Geleverd elektromechanisch motorvermogen en -koppel

Het elektromechanisch vermogen is geassocieerd aan de snelheid van de rotor. Uit vgl. (13) halen we de term:

$$v_{dq}^s \Big|_{\omega_r} = -j\omega_r \lambda_{dq,r}^{s'} = -j\omega_r \left[ \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{dq,r}^{s'} + \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) i_{dq,s}^s \right] \quad (23)$$

Dit kunnen we uitwerken als:

$$\begin{bmatrix} v_d^s \\ v_q^s \end{bmatrix} \Big|_{\omega_r} = \omega_r \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) \begin{bmatrix} i_{q,r}^{s'} \\ -i_{d,r}^{s'} \end{bmatrix} + \omega_r \left( \frac{3}{2} L_{ms} \right) \begin{bmatrix} i_{q,s}^s \\ -i_{d,s}^s \end{bmatrix} \quad (24)$$

Het elektromechanisch vermogen volgt uit:

$$P_{em} = \frac{3}{2} \begin{bmatrix} i_{d,r}^{s'} & i_{q,r}^{s'} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_d^s \\ v_q^s \end{bmatrix} \Big|_{\omega_r} \quad (25)$$

Vgl. (24) invullen in vgl. (25) en uitwerken:

$$\begin{aligned} P_{em} &= \frac{3}{2} \begin{bmatrix} i_{d,r}^{s'} & i_{q,r}^{s'} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \omega_r \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{q,r}^{s'} + \omega_r \frac{3}{2} L_{ms} i_{q,s}^s \\ -\omega_r \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{d,r}^{s'} - \omega_r \frac{3}{2} L_{ms} i_{d,s}^s \end{bmatrix} \\ P_{em} &= \frac{3}{2} \omega_r \left( \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{q,r}^{s'} i_{d,r}^{s'} + \frac{3}{2} L_{ms} i_{q,s}^s i_{d,r}^{s'} \right. \\ &\quad \left. - \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) i_{d,r}^{s'} i_{q,r}^{s'} - \frac{3}{2} L_{ms} i_{d,s}^s i_{q,r}^{s'} \right) \\ P_{em} &= \frac{3}{2} \omega_r \left( \left( \frac{3}{2} L_{ms} + L'_{lr} \right) \left( i_{q,r}^{s'} i_{d,r}^{s'} - i_{d,r}^{s'} i_{q,r}^{s'} \right) + \frac{3}{2} L_{ms} \left( i_{q,s}^s i_{d,r}^{s'} - i_{d,s}^s i_{q,r}^{s'} \right) \right) \\ P_{em} &= \frac{9}{4} \omega_r L_{ms} \left( i_{q,s}^s i_{d,r}^{s'} - i_{d,s}^s i_{q,r}^{s'} \right) \end{aligned} \quad (26)$$

Tussen de elektrische rotorfrequentie  $\omega_r = 2\pi f_r$  en de mechanische rotorhoeksnelheid  $\omega_m$  bestaat de betrekking  $\omega_r = (p/2)\omega_m$  met p het aantal polen van de inductiemotor:

$$P_{em} = \frac{9}{8} p \omega_m L_{ms} \left( i_{q,s}^s i_{d,r}^{s'} - i_{d,s}^s i_{q,r}^{s'} \right) \quad (27)$$

Het elektromechanisch koppel volgt nu uit:

$$T_{em} = \frac{P_{em}}{\omega_m} = \frac{9}{8} p L_{ms} \left( i_{q,s}^s i_{d,r}^{s'} - i_{d,s}^s i_{q,r}^{s'} \right) \quad (28)$$