Modelagem Matemática da Microrrede CC

Esquemático da Microrrede

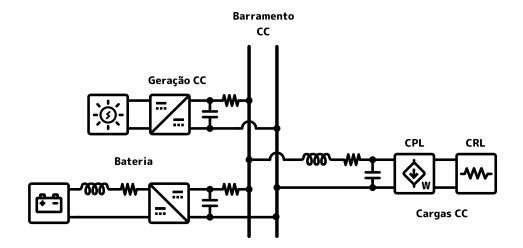
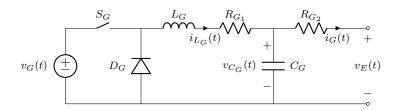


Figura 1: Esquemático da Microrrede CC

Modelagem do Subsistema: Geração CC

O circuito da geração CC está representado abaixo:



Aplicando a LKT na segunda malha a partir da esquerda, obtemos:

$$\dot{a}_{G}(t)v_{G}(t) - L_{G}\dot{i}_{L_{G}} - R_{G_{1}}i_{L_{G}}(t) - v_{C_{G}}(t) = 0$$

$$\dot{i}_{L_{G}} = -\frac{R_{G_{1}}}{L_{G}}i_{L_{G}}(t) - \frac{1}{L_{G}}v_{C_{G}}(t) + \frac{v_{G}(t)}{L_{G}}d_{G}(t)$$
(1)

Aplicando a LKC, obtemos:

$$i_{L_G}(t) = C_G \dot{v}_{C_G} + i_G(t) \tag{2}$$

Têm-se que, $i_G(t) = \frac{v_{C_G}(t) - v_E(t)}{R_{G_2}}.$ Logo,

$$i_{L_G}(t) = C_G \dot{v}_{C_G} + \frac{1}{R_{G_2}} v_{C_G}(t) - \frac{1}{R_{G_2}} v_E(t)$$

$$i_{L_G}(t) = C_G \dot{v}_{C_G} + \frac{1}{R_{G_2}} v_{C_G}(t) - \frac{1}{R_{G_2}} v_E(t)$$

$$\dot{v}_{C_G} = \frac{1}{C_G} i_{L_G}(t) - \frac{1}{R_{G_2} C_G} v_{C_G}(t) + \frac{1}{R_{G_2} C_G} v_E(t)$$
(3)

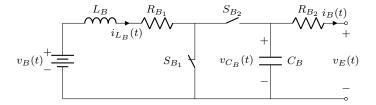
Portanto, o modelo do subsistema da bateria é:

$$\begin{cases} \dot{i}_{L_G} = -\frac{R_{G_1}}{L_G} i_{L_G}(t) - \frac{1}{L_G} v_{C_G}(t) + \frac{v_G(t)}{L_G} d_G(t) \\ \dot{v}_{C_G} = \frac{1}{C_G} i_{L_G}(t) - \frac{1}{R_{G_2} C_G} v_{C_G}(t) + \frac{1}{R_{G_2} C_G} v_E(t) \end{cases}$$

$$(4)$$

Modelagem do Sistema: Bateria

O circuito que representa o subsistema da bateria está apresentado abaixo:



Para S_{B_1} fechada e S_{B_2} aberta: $d_B(t) \cdot T_s e$

Aplicando a LKT na malha mais a esquerda, obtemos:

$$v_B(t) - L_B \dot{i}_{L_B} - R_{B_1} i_{L_B}(t) = 0$$

$$\dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t)$$
(5)

Aplicando a LKC na malha mais a direita, tém-se:

$$i_B(t) + C_B \dot{v}_{C_B}(t) = 0 \tag{6}$$

Como $i_B(t) = \frac{v_{C_B}(t) - v_E(t)}{R_{B_2}}$, têm-se:

$$\frac{v_{C_B}(t)}{R_{B_2}} - \frac{v_E(t)}{R_{B_2}} + C_B \dot{v}_{C_B}(t) = 0$$

$$\dot{v}_{C_B}(t) = -\frac{1}{R_{B_2}C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_E(t)$$
(7)

Assim, neste modo, têm-se:

$$\begin{cases} \dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t) \\ \dot{v}_{C_B}(t) = -\frac{1}{R_{B_2} C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_E(t) \end{cases}$$
(8)

Para S_{B_1} aberta e S_{B_2} fechada: $[1-d_B(t)]\cdot T_s$

Aplicando a LKT, obtemos:

$$v_B(t) - L_B \dot{i}_{L_B} - R_{B_1} i_{L_B}(t) - v_{C_B}(t) = 0$$

$$\dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{L_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t)$$
(9)

Aplicando a LKC, obtemos:

$$i_{L_B}(t) = C_B v_{C_B}(t) + i_B(t)$$

$$i_{L_B}(t) = C_B \dot{v}_{C_B}(t) + \frac{v_{C_B}(t)}{R_{B_2}} - \frac{v_E(t)}{R_{B_2}}$$

$$\dot{v}_{C_B}(t) = \frac{1}{C_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_E(t)$$
(10)

Assim, neste modo, têm-se:

$$\begin{cases}
\dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{L_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t) \\
\dot{v}_{C_B} = \frac{1}{C_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_E(t)
\end{cases}$$
(11)

Modelo Médio Completo

A equação completa da dinâmica da corrente $i_{L_B}(t)$ é:

$$\dot{i}_{L_B} = \left[-\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t) \right] d_B(t) + \left[-\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{L_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{L_B} v_B(t) \right] [1 - d_B(t)]$$

$$\dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{L_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{L_B} [1 - d_B(t)] v_B(t) \tag{12}$$

E da tensão,

$$\dot{v}_{C_B}(t) = \left[-\frac{1}{R_{B_2}C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_E(t) \right] d_B(t) + \left[\frac{1}{C_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_E(t) \right] [1 - d_B(t)]$$

$$\dot{v}_{C_B} = \frac{1}{C_B} \left[1 - d_B(t) \right] i_{L_B}(t) - \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2}C_B} v_E(t)$$

$$(13)$$

Portanto, o modelo dinâmico do subsistema da bateria é:

$$\begin{cases} \dot{i}_{L_B} = -\frac{R_{B_1}}{L_B} i_{L_B}(t) - \frac{1}{L_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{L_B} \left[1 - d_B(t) \right] v_B(t) \\ \dot{v}_{C_B} = \frac{1}{C_B} \left[1 - d_B(t) \right] i_{L_B}(t) - \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_{C_B}(t) + \frac{1}{R_{B_2} C_B} v_E(t) \end{cases}$$
(14)