



Universidad EAFIT

TRABAJOS DE SEMILLEROS DE INVESTIGACIÓN

SIMULACIÓN DEL IMPACTO DE MOTOCICLETAS ELECTRICAS EN COLOMBIA

Semillero de investigación BID

Autores:
Juan Pablo Castaño Morales
Junio 6 de 2025

Introducción

En este informe se presenta el modelamiento matemático y físico de una motocicleta híbrida y eléctrica mediante múltiples capas:

1. Definición de parámetros en los archivos `parameters_electric.py` y `parameters_hybrid.py`.
2. Formulación de las ecuaciones diferenciales en `functions.py` y `model.py`, incluyendo el integrador Runge–Kutta de cuarto orden (RK4) y funciones auxiliares.
3. Implementación del modelo simplificado de partícula en `ModeloMoto1.py`, donde se emplean ecuaciones discretas para fuerzas, potencia y lógica de recarga.
4. Extensión a simulación basada en agentes en `AgentBasedModel.py`, que reutiliza las mismas formulaciones discretas y añade interacción entre múltiples unidades.

Cada sección a continuación detalla el tratamiento matemático asociado, las decisiones binarias y la manera en que se implementó cada bloque en código. Se incluyen tablas que muestran los valores numéricos de todos los parámetros utilizados.

Parámetros del Vehículo y Medio Ambiente

A continuación se presentan las tablas con líneas horizontales y verticales que contienen todos los parámetros necesarios para el modelo eléctrico y el híbrido, agrupados por categorías. Para mayor claridad, se incluyen unidades y, cuando corresponda, fórmulas auxiliares.

Table 1: Parámetros básicos del vehículo y entorno

Parámetro	Descripción	Valor
m	Masa total (chasis + componentes)	150 kg (eléctrico) 200 kg (híbrido)
A	Área frontal	0.6 m ²
C_d	Coeficiente de arrastre aerodinámico	0.7
C_{rr}	Coeficiente de rodadura	0.01
g	Aceleración de la gravedad	9.8 m/s ²
ρ	Densidad del aire	1.21 kg/m ³
r_w	Radio de rueda	0.2667 m
η_{tren}	Eficiencia del tren motriz eléctrico	0.7

Table 2: Parámetros eléctricos: batería y convertidor Buck

Parámetro	Descripción	Valor
E_{max}	Capacidad nominal de la batería	700 Wh
E_{umbral}	Umbral mínimo de operación (20% SOC)	$0.2 E_{\text{max}} = 140 \text{ Wh}$
L_b	Inductancia del inductor del Buck	0.001 H
R_b	Resistencia interna del inductor del Buck	0.05 Ω
V_{bat}	Voltaje nominal de la batería	48 V
C_{bat}	Capacidad de la batería (Ah)	14.6 Ah
r_1	Resistencia interna de primer polo (Thevenin)	0.165 Ω
c_1	Capacitancia de primer polo (Thevenin)	43.8 F
r_0	Resistencia interna de segundo polo	0.108 Ω
OCV	Voltaje de circuito abierto	74 V
n_{coulomb}	Eficiencia de Coulomb	1.0

Table 3: Parámetros del motor eléctrico y motor de combustión

Parámetro	Descripción	Valor
R	Resistencia de la armadura del motor eléctrico	0.1Ω
L	Inductancia del bobinado del motor eléctrico	0.002 H
k_e	Constante electromotriz (back-emf)	0.1 V s/rad
k_t	Constante de torque del motor eléctrico	0.1 N m/A
J_m	Momento de inercia rotor motor eléctrico	0.02 kg m^2
R_{cil}	Resistencia interna del motor térmico	0.05 kg m^2
J_{ec}	Momento de inercia del motor térmico	0.05 kg m^2
$\eta_{\text{térmica}}$	Eficiencia del motor térmico	0.8
h	Modo de operación (0: eléctrico, 1: térmico)	Variable binaria
$G_i, i = 1, \dots, 5$	Relación de engranajes para marcha i (motor térmico)	$G_1 = 3.0833, G_2 = 1.8824, G_3 = 1.4, G_4 = 1.1304, G_5 = 0.96$

Tratamiento Matemático de los Archivos de Parámetros

`parameters_electric.py` Este módulo define la clase HEV para el modelo puramente eléctrico. En el constructor de HEV se inicializan los atributos con los valores numéricos de las Tablas 1 y 2. De forma explícita, los parámetros relevantes son:

Parámetro	Valor
m	150 kg
A	0.6 m^2
C_d	0.7
C_{rr}	0.01
g	9.8 m/s^2
ρ	1.21 kg/m^3
r_w	0.2667 m
η_{tren}	0.7
E_{max}	700 Wh
E_{umbral}	$0.2 \cdot E_{\text{max}} = 140 \text{ Wh}$
L_b	0.001 H
R_b	0.05Ω
V_{bat}	48 V
C_{bat}	14.6 Ah
r_1	0.165Ω
c_1	43.8 F
r_0	0.108Ω
OCV	74 V
n_{coulomb}	1.0

Estos parámetros se emplean directamente en las ecuaciones de la batería y del convertidor Buck que se describen en las ecuaciones diferenciales.

`parameters_hybrid.py` Este módulo extiende `parameters_electric.py` añadiendo los parámetros del motor de combustión interna (ICE). La clase HEV hereda los atributos del modelo eléctrico y, adicionalmente:

$$\begin{aligned}
 h &\in \{0, 1\} \quad (\text{modo eléctrico o térmico}), \\
 \eta_{\text{térmica}} &= 0.8, \\
 J_m &= 0.02 \text{ kg m}^2, \quad J_{\text{ec}} = 0.05 \text{ kg m}^2, \\
 G_i &: \text{relación de transmisión en cada marcha } i, \quad i = 1, \dots, 5,
 \end{aligned}$$

donde las relaciones de marcha se definen en código como:

$$G_1 = \frac{c_1}{s_1} \cdot \frac{1}{\text{Chain.rc}}, \quad G_2 = \frac{c_2}{s_2} \cdot \frac{1}{\text{Chain.rc}}, \quad \dots, \quad G_5 = \frac{c_5}{s_5} \cdot \frac{1}{\text{Chain.rc}}.$$

Los momentos de inercia J_m y J_{ec} aparecen en las ecuaciones rotacionales del motor eléctrico.

Funciones y Ecuaciones Diferenciales

En este bloque se describen las funciones clave de los archivos `functions.py` y `model.py`, que implementan las ecuaciones diferenciales continuas y las decisiones binarias.

Integrador Runge–Kutta 4to (`functions.py`)

La función principal de integración en `functions.py` es:

$$\text{RK}(t_{\text{sim}}, \Delta t, \mathbf{x}_0, \delta, h_{\text{cont}}, v_{\text{últ}}),$$

donde:

- t_{sim} es el instante actual de simulación.
- Δt es el paso de integración (e.g., 0.01 s).
- \mathbf{x}_0 es el vector de estado en t_{sim} .
- δ es el vector de controles.
- h_{cont} es 0 para modo eléctrico o 1 para modo térmico.
- $v_{\text{últ}}$ es la velocidad del paso anterior (para cálculo de inercia).

Se denota el vector de estado como:

$$\mathbf{X}(t)^\top = [v(t) \quad x(t) \quad i_{\text{ind}}(t) \quad i_m(t) \quad u_m(t) \quad \text{SOC}(t) \quad \omega_{\text{ice}}(t) \quad i_{r1}(t) \quad p_{eb}(t)]$$

con $v(t)$ velocidad vehicular [m/s], $x(t)$ posición [m], $i_{\text{ind}}(t)$ corriente de inductor [A], $i_m(t)$ corriente de motor [A], $u_m(t)$ voltaje de motor [V], $\text{SOC}(t)$ estado de carga [%], $\omega_{\text{ice}}(t)$ velocidad angular del cigüeñal [rad/s], $i_{r1}(t)$ corriente en la rama Thevenin [A] y $p_{eb}(t)$ potencia eléctrica instantánea [W]. La función interna `model` calcula:

$$\dot{\mathbf{X}} = \mathbf{F}(\mathbf{X}(t), \delta(t)).$$

El esquema RK4 se expresa como:

$$\begin{aligned} k_1 &= \mathbf{F}(\mathbf{X}_n, \delta_n), \\ k_2 &= \mathbf{F}\left(\mathbf{X}_n + \frac{\Delta t}{2} k_1, \delta_n\right), \\ k_3 &= \mathbf{F}\left(\mathbf{X}_n + \frac{\Delta t}{2} k_2, \delta_n\right), \\ k_4 &= \mathbf{F}\left(\mathbf{X}_n + \Delta t k_3, \delta_n\right), \\ \mathbf{X}_{n+1} &= \mathbf{X}_n + \frac{\Delta t}{6} (k_1 + 2k_2 + 2k_3 + k_4). \end{aligned}$$

Matemáticamente, este método proporciona error local $\mathcal{O}(\Delta t^5)$ y error global $\mathcal{O}(\Delta t^4)$, lo cual es adecuado para sistemas no lineales acoplados.

Ecuaciones del modelo continuo (`model.py`)

La función interna `model` en `model.py` define cada componente de $\dot{\mathbf{X}}$ de la siguiente manera:

1. Dinámica traslacional

$$m \dot{v}(t) = F_{\text{motor}}(t) - [F_{\text{aero}}(v) + F_{\text{rodadura}}(\theta) + F_g(\theta)].$$

Aquí:

$$F_{\text{aero}}(v) = \frac{1}{2} \rho A C_d v^2, \quad F_{\text{rodadura}}(\theta) = m g C_{rr} \cos(\theta(t)), \quad F_g(\theta) = m g \sin(\theta(t)).$$

El término $F_{\text{motor}}(t)$ se obtiene del torque total ajustado por la eficiencia del tren motriz y la relación de transmisión final:

$$F_{\text{motor}}(t) = \frac{T_{\text{motor}}(t) \eta_{\text{tren}}}{r_w G_{\text{total}}(t)},$$

donde:

$$T_{\text{motor}}(t) = \begin{cases} k_i i_m(t), & \text{si } h(t) = 0 \quad (\text{modo eléctrico}), \\ T_{\text{ec}}(\dot{m}_{\text{comb}}(t)), & \text{si } h(t) = 1 \quad (\text{modo térmico}), \end{cases}$$

y $G_{\text{total}}(t) = G_i$ según la marcha seleccionada (ver más abajo).

2. Dinámica rotacional del motor eléctrico

$$\begin{cases} L \frac{di_{\text{ind}}(t)}{dt} &= V_{\text{bat}}(t) - R i_{\text{ind}}(t) - k_e \omega_m(t), \\ J_m \frac{d\omega_m(t)}{dt} &= k_t i_m(t) - T_{\text{carga}}(t), \end{cases}$$

donde:

- $i_{\text{ind}}(t)$ es la corriente en el inductor de armadura [A].
- $\omega_m(t)$ es la velocidad angular del rotor [rad/s], con $\omega_m(t) = \omega_w(t)$ al simplificar relaciones de engranaje.
- $T_{\text{carga}}(t)$ agrupa las pérdidas mecánicas (viscosa, fricción) y el torque reflejado de la dinámica traslacional:

$$T_{\text{carga}}(t) = (F_{\text{aero}}(v) + F_{\text{rodadura}}(\theta) + F_g(\theta)) r_w.$$

3. Dinámica rotacional del motor de combustión interna

$$J_{\text{ec}} \frac{d\omega_{\text{ice}}(t)}{dt} = T_{\text{ec}}(\dot{m}_{\text{comb}}(t)) - T_{\text{resistencia}}(t),$$

donde:

- $\omega_{\text{ice}}(t)$ es la velocidad angular del motor [rad/s].
- $T_{\text{ec}}(\dot{m}_{\text{comb}})$ se obtiene del flujo de combustible $\dot{m}_{\text{comb}}(t)$ mediante:

$$T_{\text{ec}}(\dot{m}_{\text{comb}}) = \frac{h_u \eta_{\text{térmica}}}{\omega_{\text{ice}}(t)} \dot{m}_{\text{comb}}(t), \quad (h_u \text{ constante de energía del combustible}),$$

salvo cuando $\omega_{\text{ice}} = 0$, en cuyo caso $T_{\text{ec}} = 0$.

- $T_{\text{resistencia}}(t)$ incluye la fricción interna y el torque reflejado del tren motriz según la marcha:

$$T_{\text{resistencia}}(t) = (F_{\text{aero}} + F_{\text{rodadura}} + F_g) \frac{1}{G_{\text{total}}(t)} + f_{\text{viscosa}} \omega_{\text{ice}}(t).$$

4. Circuito del convertidor Buck y batería El modelo de batería de primer orden se describe mediante:

$$\begin{cases} L_b \frac{di_b(t)}{dt} = V_{\text{bat}}(t) - V_s(t) - R_b i_b(t), \\ \frac{d\text{SOC}(t)}{dt} = -\frac{i_b(t)}{C_{\text{bat}}}, \end{cases}$$

donde:

- $i_b(t)$ es la corriente que fluye en el inductor del Buck [A].
- $V_s(t)$ es el voltaje de salida hacia el motor, derivado de la relación $V_s = \delta(t) U_b(t)$, con $\delta(t)$ el ciclo de trabajo.
- $V_{\text{bat}}(t)$ es la tensión terminal de la batería, dada por:

$$V_{\text{bat}}(t) = \text{OCV}(t) - r_1 i_{r1}(t) - r_0 i_b(t),$$

donde $\text{OCV}(t) \approx 74 \text{ V}$ (constante) y $i_{r1}(t)$ satisface:

$$\frac{di_{r1}(t)}{dt} = -\frac{1}{r_1 c_1} i_{r1}(t) + \frac{1}{r_1 c_1} i_b(t).$$

- C_{bat} es la capacidad en amperios-hora convertida a coulombs: $C_{\text{bat}}(\text{C}) = C_{\text{bat}}(\text{Ah}) \times 3600$.
- El término $-\frac{i_b(t)}{C_{\text{bat}}}$ expresa la disminución del SOC, considerando eficiencia de Coulomb igual a 1.

5. Funciones binarias En `model.py` existen varias condiciones implementadas en notación de función escalón o pieza a pieza, traducidas en código con `if/else`. A modo de ejemplo:

- **Control de frenado:**

$$\text{brake}(y_c) = \begin{cases} -y_c, & -1 \leq y_c \leq 0, \\ 0, & \text{en otro caso,} \end{cases} \quad y_c \in [-1, 1].$$

En código, esto se implementa como:

```
if y_c >= -1 and y_c <= 0:
    brake = -y_c
else:
    brake = 0
```

- **Selección de marcha (γ) según velocidad $v(t)$ y modo híbrido h :**

$$\gamma = \begin{cases} 5, & \text{si } h = 0 \quad (\text{modo eléctrico}), \\ 1, & \text{si } h = 1 \text{ y } v < \frac{10}{3.6} \text{ m/s}, \\ 2, & \text{si } h = 1 \text{ y } \frac{10}{3.6} \leq v < \frac{15}{3.6}, \\ 3, & \text{si } h = 1 \text{ y } \frac{15}{3.6} \leq v < \frac{25}{3.6}, \\ 4, & \text{si } h = 1 \text{ y } \frac{25}{3.6} \leq v < \frac{41}{3.6}, \\ 5, & \text{si } h = 1 \text{ y } v \geq \frac{41}{3.6}, \end{cases}$$

implementado en código como:

```
if hybrid_cont == 0:
    gamma = 5
elif v < 10/3.6:
    gamma = 1
elif v < 15/3.6:
```

```

gamma = 2
elif v < 25/3.6:
    gamma = 3
elif v < 41/3.6:
    gamma = 4
else:
    gamma = 5

```

- **Cambio de modo híbrido:**

$$h(t) = \begin{cases} 0, & \text{si la estrategia de control determina operación eléctrica,} \\ 1, & \text{si determina operación térmica,} \end{cases}$$

usualmente basado en la comparación entre demanda de potencia y estado de carga (SOC).

Perfil de Velocidades (`wmtc_profile` en `functions.py`)

La función `wmtc_profile` interpola un vector discreto de velocidades $\{v_k\}$ para generar un perfil de velocidad continuo en el tiempo:

$$\text{wmtc_profile}(t_s, t_{\text{ini}}, t_{\text{fin}}, \{v_k\}_{k=0}^N),$$

donde t_s es el paso de muestreo t_{ini} y t_{fin} definen el intervalo de simulación, y $\{v_k\}$ corresponde a valores de velocidad tomados a intervalos unitarios (1 s). Matemáticamente:

$$\begin{aligned} &\text{Definir } t_q = \{t_{\text{ini}}, t_{\text{ini}} + t_s, \dots, t_{\text{fin}}\}, \\ &\text{y un vector índice } k = 0, 1, \dots, N-1. \\ &\text{Entonces } v_{\text{profile}}(t_q) = \text{interp}(\{v_k\}, k, (t_q - t_{\text{ini}})), \end{aligned}$$

donde se realiza interpolación lineal entre los puntos discretos. El resultado es un vector de velocidades con resolución t_s apropiada para el integrador RK4.

Modelado (`ModeloMoto1.py`)

En `ModeloMoto1.py` se implementa un modelo discreto de “partícula” que recorre perfiles de velocidad y pendiente obtenidos de un archivo `.pkl`. A continuación se describen los bloques matemáticos y las funciones binarias incluidas, con notación consistente en todas las derivadas.

Conversión de Unidades y Definición de Variables

Para cada paso i (índice entero que recorre los vectores originales):

$$v_i^* = \frac{v_i}{3.6} \text{ [m/s]}, \quad \theta_i^* = \theta_i \frac{\pi}{180} \text{ [rad]},$$

donde v_i está en km/h y θ_i en grados. Además, se definen los siguientes estados discretos:

SOC_i : Estado de carga en Wh en el paso i ,

$$\text{en_recarga}_i : \begin{cases} 1, & \text{si está recargando en } i, \\ 0, & \text{si no,} \end{cases}$$

$\text{tiempo_en_recarga}_i$: Número de pasos transcurridos en recarga,

posiciones_i : Par de coordenadas geográficas en el paso i .

Cálculo de Fuerzas (Paso i)

En cada iteración discreta (asumiendo $\Delta t = 1$ s), se calculan:

$$F_{\text{aero},i} = \frac{1}{2} \rho A C_d (v_i^*)^2,$$

$$F_{\text{rodadura},i} = m g C_{rr} \cos(\theta_i^*),$$

$$F_{g,i} = m g \sin(\theta_i^*),$$

$$\Delta v = v_i^* - v_{i-1}^*, \quad (\text{con } v_{-1}^* = 0),$$

$$F_{\text{inercia},i} = m \frac{\Delta v}{\Delta t},$$

$$F_{\text{total},i} = F_{\text{aero},i} + F_{\text{rodadura},i} + F_{g,i} + F_{\text{inercia},i}.$$

Todas las derivadas en este bloque están expresadas con notación de diferencia finita. Obsérvese que $F_{\text{inercia},i}$ es una aproximación discreta a $m \dot{v}$.

Cálculo de Potencia y Energía

De la fuerza total se obtiene la potencia en la rueda:

$$P_{\text{rueda},i} = F_{\text{total},i} \cdot v_i^*.$$

Luego, en modo eléctrico ($h = 0$), la potencia eléctrica demandada de la batería es:

$$P_{\text{eléctrica},i} = \frac{P_{\text{rueda},i}}{\eta_{\text{tren}}}, \quad (h = 0),$$

y en modo combustión ($h = 1$) se desprecia consumo eléctrico, pudiéndose modelar el consumo de combustible aparte. En el código se define:

$$E_{\text{eléctrica},i} = \frac{P_{\text{eléctrica},i}}{3600} \quad [\text{Wh}],$$

pues $\Delta t = 1$ s = 1/3600 h. De este modo:

$$\text{SOC}_i = \text{SOC}_{i-1} - E_{\text{eléctrica},i}.$$

Actualización del Estado de Carga y Lógica Binaria de Recarga

La recarga se activa cuando SOC_i cae por debajo del umbral E_{umbral} y no se estaba recargando en el paso previo:

$$\begin{cases} \text{en_recarga}_i = 1, & \text{si } \text{SOC}_{i-1} < E_{\text{umbral}} \text{ y } \text{en_recarga}_{i-1} = 0, \\ \text{en_recarga}_i = 0, & \text{si } \text{tiempo_en_recarga}_{i-1} \geq \Delta t_{\text{recarga}}. \end{cases}$$

Cuando $\text{en_recarga}_i = 1$, se detiene el desplazamiento ($v_i^* = 0$) y se selecciona la estación más cercana:

$$j^* = \arg \min_j \|\text{posiciones}_i - \mathbf{x}_{\text{est},j}\|,$$

donde $\{\mathbf{x}_{\text{est},j}\}$ son coordenadas fijas de estaciones de recarga. Se acumula:

$$\text{tiempo_en_recarga}_i = \text{tiempo_en_recarga}_{i-1} + 1.$$

Al cumplirse $\text{tiempo_en_recarga}_i \geq \Delta t_{\text{recarga}}$ (e.g., 60 s), entonces:

$$\text{SOC}_i \leftarrow E_{\text{max}},$$

$$\text{en_recarga}_i \leftarrow 0,$$

$$v_i^* \text{ retoma su perfil original.}$$

En el código, este interruptor binario se implementa con:


```

if SOC[i-1] < umbral_energia and not en_recarga:
    en_recarga = True
    tiempo_en_recarga = 0
    # seleccionar estación más cercana según posiciones
elif en_recarga:
    tiempo_en_recarga += 1
    if tiempo_en_recarga >= tiempo_recarga:
        en_recarga = False
        SOC[i] = E_max

```

Actualización del Estado de Carga y Lógica Binaria de Recarga

La lógica de recarga se implementa como se describió en la sección anterior, con umbral E_{umbral} . En el código:

```

if State_bater < umbral_energia and not en_recarga:
    # Elegir estación más cercana o siguiente en lista
    en_recarga = True
    tiempo_en_recarga = 0
    ruta_actual = i
    speeds[i] = 0
    slopes[i] = 0
elif en_recarga:
    tiempo_en_recarga += 1
    if tiempo_en_recarga >= tiempo_recarga:
        en_recarga = False
        tiempo_en_recarga = 0
        State_bater = E_max
    # Mantener velocidades y pendientes originales desde ruta_actual

```

Cuando $\text{en_recarga}_i = 1$, se mantiene SOC_i constante (no hay descarga) y la moto no avanza ($v_i^* = 0$). Una vez transcurrido $\Delta t_{\text{recarga}}$, se retorna la SOC a E_{max} y se reanuda el perfil.

Simulación Basada en Agentes (AgentBasedModel.py)

La extensión a múltiples unidades en paralelo reutiliza el mismo formalismo de `ModeloMoto1.py`, encapsulado en la clase `Moto`. A continuación se detallan los aspectos matemáticos de la implementación y las funciones binarias asociadas a la interacción entre agentes.

Definición de la Clase Moto

Cada agente Moto almacena:

posición (x_i, y_i) , v_i , SOC_i , en_recarga_i , $\text{tiempo_en_recarga}_i$,
 $\{v_i\}$, $\{\theta_i\}$, $\{\mathbf{x}_{\text{est},j}\}_{j=1}^N$, nombre del agente, distancia_total, histórico_SOC.

El método `avanzar_paso()` implementa para cada agente las mismas fórmulas discretas del modelo de partícula:

$$\begin{aligned}
v_i^* &= \frac{v_i}{3.6}, \quad \theta_i^* = \theta_i \frac{\pi}{180}, \\
F_{\text{aero},i} &= \frac{1}{2} \rho A C_d (v_i^*)^2, \\
F_{\text{rodadura},i} &= m g C_{rr} \cos(\theta_i^*), \\
F_{g,i} &= m g \sin(\theta_i^*), \\
\Delta v_i &= v_i^* - v_{i-1}^*, \quad (\text{con } v_{-1}^* = 0), \\
F_{\text{inercia},i} &= m \frac{\Delta v_i}{1 \text{ s}}, \\
F_{\text{total},i} &= F_{\text{aero},i} + F_{\text{rodadura},i} + F_{g,i} + F_{\text{inercia},i}, \\
P_{m,i} &= F_{\text{total},i} v_i^*, \quad P_{\text{eléctrica},i} = \frac{P_{m,i}}{\eta_{\text{tren}}}, \quad E_{\text{eléctrica},i} = \frac{P_{\text{eléctrica},i}}{3600}, \\
\text{SOC}_i &= \text{SOC}_{i-1} - E_{\text{eléctrica},i}.
\end{aligned}$$

Si $\text{SOC}_i < E_{\text{umbral}}$ y $\text{en_recarga}_{i-1} = 0$, entonces:

$$\text{en_recarga}_i = 1, \quad v_i^* = 0, \quad j^* = \arg \min_j \|\text{posiciones}_i - \mathbf{x}_{\text{est},j}\|.$$

Mientras $\text{en_recarga}_i = 1$:

$$\text{tiempo_en_recarga}_i = \text{tiempo_en_recarga}_{i-1} + 1, \quad \text{SOC}_i = \text{SOC}_{i-1}, \quad v_i^* = 0.$$

Al cumplirse $\text{tiempo_en_recarga}_i \geq \Delta t_{\text{recarga}}$, se restaura:

$$\text{SOC}_i = E_{\text{max}}, \quad \text{en_recarga}_i = 0, \quad (\text{vuelve a la ruta}).$$

Esta lógica binaria se ejecuta de forma independiente para cada agente, salvo que se añada decisión de cola cuando varias motos compiten por la misma estación:

cola_j : FIFO entre agentes que llegan simultáneamente a estación j .

Scheduler y Recolección de Datos

Se define un `SimpleScheduler` que itera sobre todos los agentes `Moto` en cada paso de simulación discreta. El modelo `MotoModel` encapsula:

$$\text{MotoModel}(\{\text{Moto}_k\}_{k=1}^N, \{\mathbf{x}_{\text{est},j}\}_{j=1}^N),$$

con un método `step()` que llama a `avanzar_paso()` para cada agente. Se utiliza un `DataCollector` (implícito en atributos de cada agente) para almacenar:

$$\{\text{SOC}_k(t), v_k(t), (x_k(t), y_k(t)), \text{eventos de recarga}\}_{k=1}^N$$

en cada paso t . Luego, se gráfica la evolución de $\text{SOC}_k(t)$ usando Matplotlib, con colores diferenciados para cada agente:

$$\{\text{rojo}, \text{azul}, \text{verde}, \dots\}.$$