

# Biología de Sistemas

Ricardo Aguilar Garay

Diciembre 2020

## 1. Modelo

$$\dot{x} = \alpha_1 (1 - x) - \frac{\beta_1 x (\nu y)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y)^{\gamma_1}}, \quad (1)$$

$$\dot{y} = \alpha_2 (1 - y) - \frac{\beta_2 y x^{\gamma_2}}{K_2 + x^{\gamma_2}}, \quad (2)$$

## 2. Puntos de equilibrio

Para el cálculo de los puntos de equilibrio del sistema (1)-(2) se hará  $\dot{x} = \dot{y} = 0$ , se obtiene

$$\begin{aligned} \alpha_1 (1 - x) - \frac{\beta_1 x (\nu y)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y)^{\gamma_1}} &= 0, \\ \alpha_2 (1 - y) - \frac{\beta_2 y x^{\gamma_2}}{K_2 + x^{\gamma_2}} &= 0. \end{aligned}$$

Se consideran 3 casos

### 2.1. Caso 1 $x_* = 1, y \neq 0$

En este caso se considera la carga máxima para  $x_*$ , sustituyendo en (2) se obtiene

$$\alpha_2 (1 - y_*) - \frac{\beta_2 y_*}{K_2 + 1} = 0, \quad (3)$$

donde  $(x_*, y_*)$  es punto de equilibrio. Despejando  $y_*$  de (3) se obtiene

$$\begin{aligned} \alpha_2 (1 - y_*) (K_2 + 1) &= \beta_2 y_* \\ \alpha_2 (K_2 + 1) - \alpha_2 (K_2 + 1) y_* &= \beta_2 y_* \\ \alpha_2 (K_2 + 1) &= (\beta_2 + (K_2 + 1) \alpha_2) y_* \end{aligned}$$

por lo tanto

$$y_* = \frac{\alpha_2 (K_2 + 1)}{\beta_2 + (K_2 + 1) \alpha_2}. \quad (4)$$

Por lo tanto el punto de equilibrio es

$$E_0 = \left( x_*, \frac{\alpha_2 (K_2 + 1)}{\beta_2 + (K_2 + 1) \alpha_2} \right). \quad (5)$$

## 2.2. Caso 2 $x \neq 0$ , $y_{**} = 1$

En este caso se considerará la carga máxima para  $y_{**}$ , sustituyendo en (1) se obtiene

$$\alpha_1 (1 - x_{**}) - \frac{\beta_1 x_{**} \nu^{\gamma_1}}{K_1 + \nu^{\gamma_1}} = 0, \quad (6)$$

donde  $(x_{**}, y_{**})$  es punto de equilibrio. Despejando  $x_{**}$  de (6) se obtiene

$$\begin{aligned} \alpha_1 (1 - x_{**}) &= \frac{\beta_1 x_{**} \nu^{\gamma_1}}{K_1 + \nu^{\gamma_1}} \\ \alpha_1 (1 - x_{**}) (K_1 + \nu^{\gamma_1}) &= \beta_1 x_{**} \nu^{\gamma_1} \\ \alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1}) - \alpha_1 x_{**} (K_1 + \nu^{\gamma_1}) &= \beta_1 x_{**} \nu^{\gamma_1} \\ x_{**} (\beta_1 \nu^{\gamma_1} + \alpha_1 x_{**} (K_1 + \nu^{\gamma_1})) &= \alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1}) \end{aligned}$$

por lo tanto

$$x_{**} = \frac{\alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1})}{\beta_1 \nu^{\gamma_1} + \alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1})}. \quad (7)$$

Por lo tanto el punto de equilibrio es

$$E_1 = \left( \frac{\alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1})}{\beta_1 \nu^{\gamma_1} + \alpha_1 (K_1 + \nu^{\gamma_1})}, y_{**} \right). \quad (8)$$

## 2.3. Caso 3 $x \neq 0$ , $y \neq 0$

En este caso para el cálculo de los puntos de equilibrio, se obtendrá un polinomio  $\Psi$  de grado  $\gamma_1 \gamma_2 + 1$  con raíces  $r$ , por lo que los puntos de equilibrio se basarán en las raíces del polinomio  $\Psi$ , se considerarían tres casos en los que se pueden enumerar

1. Caso 1: Si  $\gamma_1 \gamma_2 + 1 \in 2\mathbb{Z}_+$ , entonces se tendrían al menos cero raíces reales y máximo  $\gamma_1 \gamma_2 + 1$  raíces reales.
2. Caso 2: Si  $\gamma_1 \gamma_2 + 1 \in 2\mathbb{Z}_+ + 1$ , entonces se tendrían al menos una raíz real y máximo  $\gamma_1 \gamma_2 + 1$  raíces reales.

En este caso de (1)-(2) se obtiene

$$\begin{aligned}\alpha_1 - \alpha_1 x - \frac{\beta_1 x (\nu y)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y)^{\gamma_1}} &= 0 \\ \alpha_2 - \alpha_2 y - \frac{\beta_2 y x^{\gamma_2}}{K_2 + x^{\gamma_2}} &= 0.\end{aligned}$$

entonces

$$\begin{aligned}\alpha_1 \left( K_1 + (\nu y)^{\gamma_1} \right) - \alpha_1 x \left( K_1 + (\nu y)^{\gamma_1} \right) - \beta_1 x (\nu y)^{\gamma_1} &= 0 \\ \alpha_2 \left( K_2 + x^{\gamma_2} \right) - \alpha_2 y \left( K_2 + x^{\gamma_2} \right) - \beta_2 y x^{\gamma_2} &= 0\end{aligned}$$

por lo tanto

$$-x \left[ \alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1} \right] + \alpha_1 \left( (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \right) = 0 \quad (9)$$

$$-y \left[ \alpha_2 K_2 + (\alpha_2 + \beta_2) x^{\gamma_2} \right] + \alpha_2 \left( x^{\gamma_2} + K_2 \right) = 0 \quad (10)$$

Despejando  $x$  de (10) se obtiene

$$\begin{aligned}x^{\gamma_2} \left[ \alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y \right] + \alpha_2 K_2 (1 - y) &= 0 \\ x^{\gamma_2} \left[ \alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y \right] &= \alpha_2 K_2 (y - 1) \\ x^{\gamma_2} &= \frac{\alpha_2 K_2 (y - 1)}{\alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y}\end{aligned}$$

con lo que se obtiene

$$x = \sqrt[\gamma_2]{\frac{\alpha_2 K_2 (y - 1)}{\alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y}} \quad (11)$$

se sustituye (11) se sustituye en (9) se obtiene

$$\begin{aligned}\alpha_1 \left( (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \right) - \sqrt[\gamma_2]{\frac{\alpha_2 K_2 (y - 1)}{\alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y}} \left[ \alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1} \right] &= 0 \\ \frac{\alpha_1 \left( (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \right)}{\alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1}} &= \sqrt[\gamma_2]{\frac{\alpha_2 K_2 (y - 1)}{\alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y}} \\ \left( \frac{\alpha_1 \left( (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \right)}{\alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1}} \right)^{\gamma_2} &= \frac{\alpha_2 K_2 (y - 1)}{\alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y} \\ \alpha_1^{\gamma_2} \left( (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \right)^{\gamma_2} \left( \alpha_2 - (\alpha_2 + \beta_2) y \right) &= \alpha_2 K_2 (y - 1) \left( \alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1} \right)^{\gamma_2}\end{aligned}$$

por lo que podemos definir

$$\Psi(y) := \left[ \alpha_1^{\gamma_2} \alpha_2 (M_1(y))^{\gamma_2} + \alpha_2 K_2 (M_2(y))^{\gamma_2} \right] - \left[ \alpha_1^{\gamma_2} (\alpha_2 + \beta_2) (M_1(y))^{\gamma_2} + \alpha_2 K_2 (M_2(y))^{\gamma_2} \right] y. \quad (12)$$

donde

$$M_1(y) := (\nu y)^{\gamma_1} + K_1 \quad ; \quad M_2(y) := \alpha_1 K_1 + (\alpha_1 + \beta_1) (\nu y)^{\gamma_1} . \quad (13)$$

El interés se centra en aquellas raíces  $r_*$  que cumplan

$$y = r_* \in \text{Re}_+ \mid \Psi(r_*) = 0 \quad (14)$$

### 3. Análisis de estabilidad

Para esta sección se estudiará la estabilidad local del sistema (1)-(2), linealizando el sistema alrededor de los puntos de equilibrio (19) - (21), por lo que primero hay que calcular su matriz Jacobiana, la cual es

$$J = \begin{bmatrix} - \left[ \alpha_1 + \frac{\beta_1 (\nu y_*)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1}} \right] & \frac{\beta_1 \gamma_1 x_* (\nu y_*)^{2\gamma_1 - 1}}{(K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1})^2} \left[ (\nu - 1) - K_1 (\nu y_*)^{-\gamma_1} \right] \\ \frac{-\beta_2 \gamma_2 K_2 y_* x_*^{\gamma_2 - 1}}{(K_2 + x_*^{\gamma_2})^2} & - \left[ \alpha_2 + \frac{\beta_2 x_*^{\gamma_2}}{K_2 + x_*^{\gamma_2}} \right] \end{bmatrix} \quad (15)$$

cuyos valores propios se calculan mediante  $|\lambda I - J|$  por lo que obtenemos lo siguiente

$$|\lambda I - J| = \begin{bmatrix} \lambda + \left[ \alpha_1 + \frac{\beta_1 (\nu y_*)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1}} \right] & \frac{\beta_1 \gamma_1 x_* (\nu y_*)^{2\gamma_1 - 1}}{(K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1})^2} \left[ K_1 (\nu y_*)^{-\gamma_1} - (\nu - 1) \right] \\ \frac{\beta_2 \gamma_2 K_2 y_* x_*^{\gamma_2 - 1}}{(K_2 + x_*^{\gamma_2})^2} & \lambda + \left[ \alpha_2 + \frac{\beta_2 x_*^{\gamma_2}}{K_2 + x_*^{\gamma_2}} \right] \end{bmatrix}$$

y el polinomio característico es

$$\lambda^2 + A_1 \lambda + A_2 \quad (16)$$

donde

$$A_1 = \alpha_1 + \alpha_2 + \frac{\beta_2 x_*^{\gamma_2}}{K_2 + x_*^{\gamma_2}} + \frac{\beta_1 (\nu y_*)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1}},$$

$$A_2 = \frac{\beta_1 \beta_2 \gamma_1 \gamma_2 K_2 \nu^{2\gamma_1 - 1} x_*^{\gamma_2} y_*^{2\gamma_1}}{(K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1})^2 (K_2 + x_*^{\gamma_2})^2} \left[ (\nu - 1) - K_1 (\nu y_*)^{-\gamma_1} \right] + \left[ \alpha_1 + \frac{\beta_1 (\nu y_*)^{\gamma_1}}{K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1}} \right] \left[ \alpha_2 + \frac{\beta_2 x_*^{\gamma_2}}{K_2 + x_*^{\gamma_2}} \right]$$

tiene eigenvalores reales si  $A_1^2 - 4A_2 > 0$ .

#### 3.1. Estabilidad en sistemas cooperativos y competitivos

Un sistema dinámico autónomo  $\dot{x} = f(x)$  donde  $f$  es una función continua  $C^\infty$  y donde  $x \in \mathbb{R}^n$  es el vector de estados, se denomina cooperativo o competitivo si cumplen con alguna de las siguientes definiciones [1].

**Definición 3.1 (Sistema cooperativo)** Dado un sistema  $\dot{x} = f(x)$  se denomina cooperativo si todos los elementos de su matriz Jacobiana, excepto los de su diagonal principal, son no negativos, es decir

$$\frac{\partial f_i(x)}{\partial x_j} \geq 0 \quad \forall i \neq j.$$

**Definición 3.2 (Sistema competitivo)** Dado un sistema  $\dot{x} = f(x)$  se denomina competitivo si todos los elementos de su matriz Jacobiana, excepto los de su diagonal principal, son no positivos, es decir

$$\frac{\partial f_i(x)}{\partial x_j} \leq 0 \quad \forall i \neq j.$$

El corolario (3.1) permite establecer convergencia para las trayectorias de sus soluciones sean sistemas cooperativos o competitivos.

**Corolario 3.1** Sea  $\{\phi(t)\}$  la solución en  $\mathbb{R}^2$  de un sistema cooperativo o competitivo para el cual el cuadrante  $\mathbb{R}_{0,+}^2$  es positivamente invariante, entonces cualquier trayectoria cerrada  $[0, \infty) \rightarrow \mathbb{R}_{0,+}^2$  converge.

## 4. Análisis Numérico

En esta sección se utilizarán los valores de la tabla (1)

Parámetro	Valor
$\alpha_1$	1
$\alpha_2$	1
$\beta_1$	200
$\beta_2$	10
$\gamma_1$	4
$\gamma_2$	4
$K_1$	30
$K_2$	1
$\nu$	1

Cuadro 1: Parámetros del modelo

## 4.1. Puntos de equilibrio

Substituyendo los valores de la tabla (1) en los anteriores casos se tiene

### 4.1.1. Caso 1

Para este caso se encuentra dada la ecuación (5)

$$E_0 = \left(1, \frac{1}{6}\right) = (1, 0.1667). \quad (17)$$

### 4.1.2. Caso 2

Para este caso se encuentra dada la ecuación (8)

$$E_1 = \left(\frac{31}{231}, 1\right) = (0.1342, 1). \quad (18)$$

### 4.1.3. Caso 3

A partir de la ecuación (12) y (13) se obtiene

$$M_1(y) = y^4 + 30 \quad ; \quad M_2(y) := 201y^4 + 30$$

por lo tanto el polinomio resulta

$$\begin{aligned} \Psi(y) &= \left[M_1^4(y) + M_2^4(y)\right] - \left[11M_1^4(y) + M_2^4(y)\right]y, \\ &= \left[(y^4 + 30)^4 + (201y^4 + 30)^4\right] - \left[11(y^4 + 30)^4 + (201y^4 + 30)^4\right]y, \end{aligned}$$

entonces

$$(y^4 + 30)^4 = y^{16} + 120y^{12} + 5400y^8 + 108000y^4 + 810000,$$

por otro lado se tiene

$$(201y^4 + 30)^4 = 1.632240801 \times 10^9 y^{16} + 974.47212 \times 10^6 y^{12} + 218.1572 \times 10^6 y^8 + 21.708 \times 10^6 y^4 + 810000.$$

ademas

$$11(y^4 + 30)^4 = 11y^{16} + 1320y^{12} + 59400y^8 + 1188000y^4 + 8910000,$$

se obtiene

$$M_1^4(y) + M_2^4(y) = 1.632240802 \times 10^9 y^{16} + 974.4724 \times 10^6 y^{12} + 218.1626 \times 10^6 y^8 + 21.816 \times 10^6 y^4 + 1.62 \times 10^6.$$

mientras que

$$\begin{aligned} \left[11M_1^4(y) + M_2^4(y)\right]y &= 1.632240812 \times 10^9 y^{17} + 974.47344 \times 10^6 y^{13} + 218.2166 \times 10^6 y^9 + \\ &22.896 \times 10^6 y^5 + 9.72 \times 10^6 y. \end{aligned}$$

finalmente el polinomio (12) resulta en

$$\begin{aligned}\Psi(y) = & -1.632240812 \times 10^9 y^{17} + 1.632240802 \times 10^9 y^{16} - 974.47344 \times 10^6 y^{13} + 974.4724 \times 10^6 y^{12} \\ & - 218.2166 \times 10^6 y^9 + 218.1626 \times 10^6 y^8 - 22.896 \times 10^6 y^5 + 21.816 \times 10^6 y^4 - 9.72 \times 10^6 y \\ & + 1.62 \times 10^6.\end{aligned}$$

De las cuales las raíces se muestran en la tabla (2) y por lo tanto solo tomamos a  $r_9$ ,  $r_{16}$  y  $r_{17}$  por

Parámetro	Valor
$r_1$	$-0.4626712664735543 + 0.6094148345216142j$
$r_2$	$-0.4626712664735543 - 0.6094148345216142j$
$r_3$	$-0.6002942812276788 + 0.48442058163123397j$
$r_4$	$-0.6002942812276788 - 0.48442058163123397j$
$r_5$	$-0.5891518491568397 + 0.2446004725378369j$
$r_6$	$-0.5891518491568397 - 0.2446004725378369j$
$r_7$	$-0.19639034227563829 + 0.576255243736233j$
$r_8$	$-0.19639034227563829 - 0.576255243736233j$
$r_9$	$0.9966187208957835$
$r_{10}$	$0.28594877709256417 + 0.6230645463132196j$
$r_{11}$	$0.28594877709256417 - 0.6230645463132196j$
$r_{12}$	$0.5209704823918695 + 0.6041070299623663j$
$r_{13}$	$0.5209704823918695 - 0.6041070299623663j$
$r_{14}$	$0.649446149116828 + 0.43197103941221665j$
$r_{15}$	$0.649446149116828 - 0.43197103941221665j$
$r_{16}$	$0.6195094156157372$
$r_{17}$	$0.16815651842683876$

Cuadro 2: Raíces del polinomio  $\Psi(y)$

ser las que cumplen la condición (14).

Sustituyendo en (11) se obtiene

$$x_{1*} = \sqrt[4]{\frac{r_9 - 1}{1 - 11r_9}}, \quad x_{2*} = \sqrt[4]{\frac{r_{16} - 1}{1 - 11r_{16}}}, \quad x_{3*} = \sqrt[4]{\frac{r_{17} - 1}{1 - 11r_{17}}}$$

entonces

$$\begin{aligned}
 x_{1*} &= \sqrt[4]{\frac{0.9966187208957835 - 1}{1 - 11(0.9966187208957835)}} = \sqrt[4]{\frac{-0.0033812791042164836}{-9.96280592985362}} = \sqrt[4]{0.00033939024086421845}, \\
 x_{2*} &= \sqrt[4]{\frac{0.6195094156157372 - 1}{1 - 11(0.6195094156157372)}} = \sqrt[4]{\frac{-0.38049058438426275}{-5.81460357177311}} = \sqrt[4]{0.06543706371167719}, \\
 x_{3*} &= \sqrt[4]{\frac{0.16815651842683876 - 1}{1 - 11(0.16815651842683876)}} = \sqrt[4]{\frac{-0.8318434815731612}{-0.8497217026952264}} = \sqrt[4]{0.9789599099736332}.
 \end{aligned}$$

lo que nos resulta en

$$x_{1*} = 0.13572968385223158, \quad x_{2*} = 0.5057733603874235, \quad x_{3*} = 0.9946979588849345$$

finalmente los puntos de equilibrio para el Caso 3 son

$$\begin{aligned}
 E_2 &= (0.13572968385223158, 0.9966187208957835), \\
 E_3 &= (0.5057733603874235, 0.6195094156157372), \\
 E_4 &= (0.9946979588849345, 0.16815651842683876)
 \end{aligned}$$

## 4.2. Resumen

En resumen los puntos de equilibrio son

$$E_0 = (1, 0.16667), \quad E_1 = (0.13420, 1), \quad (19)$$

$$E_2 = (0.13573, 0.99662), \quad E_3 = (0.50577, 0.61951), \quad (20)$$

$$E_4 = (0.99470, 0.16816) \quad (21)$$



### 4.3. Estabilidad local

Sustituyendo los valores de la tabla (1) en el polinomio característico (16) junto con los puntos de equilibrio (19)-(21) se obtiene De la tabla (4) notamos que  $E_0 \approx E_4$  y que  $E_1 \approx E_2$ , por lo que

Puntos de equilibrio	Polinomio característico	Eigenvalores		Estabilidad local
		$\lambda_1$	$\lambda_2$	
$E_0 = (1, 0.16667)$	$\lambda^2 + 7.005\lambda + 5.825$	-6.0408583	-0.9642856	estable
$E_1 = (0.13420, 1)$	$\lambda^2 + 8.455\lambda + 7.152$	-7.50144074	-0.9534145	estable
$E_2 = (0.13573, 0.99662)$	$\lambda^2 + 8.371\lambda + 7.058$	-7.41969849	-0.95125399	estable
$E_3 = (0.50577, 0.61951)$	$\lambda^2 + 3.591\lambda - 5.777$	-4.79596905	1.2046115	no estable
$E_4 = (0.99470, 0.16816)$	$\lambda^2 + 6.952\lambda + 5.765$	-5.98961147	-0.96255937	estable

Cuadro 3: Resultados principales.

condensamos esos resultados en solo tres puntos de equilibrio

Puntos de equilibrio	Polinomio característico	Eigenvalores		Estabilidad local
		$\lambda_1$	$\lambda_2$	
$E_0^* = (0.50577, 0.61951)$	$\lambda^2 + 3.591\lambda - 5.777$	-4.79596905	1.2046115	no estable
$E_1^* = (0.99470, 0.16816)$	$\lambda^2 + 6.952\lambda + 5.765$	-5.98961147	-0.96255937	estable
$E_2^* = (0.13573, 0.99662)$	$\lambda^2 + 8.371\lambda + 7.058$	-7.41969849	-0.95125399	estable

Cuadro 4: Resultados principales.

## 5. Sistema Competitivo

De acuerdo con la definición (3.2) y de acuerdo con la matriz Jacobiana (15) se tiene los elementos fuera de la diagonal

$$\frac{\beta_1 \gamma_1 x_* (\nu y_*)^{2\gamma_1 - 1}}{(K_1 + (\nu y_*)^{\gamma_1})^2} \left[ (\nu - 1) - K_1 (\nu y_*)^{-\gamma_1} \right] \leq 0, \quad (22)$$

$$\frac{-\beta_2 \gamma_2 K_2 y_* x_*^{\gamma_2 - 1}}{(K_2 + x_*^{\gamma_2})^2} \leq 0, \quad (23)$$

de (23) es claro que se cumple para toda  $\alpha_i > 0$ ,  $\beta_i > 0$  y  $K_2 > 0$ , con  $i = 1, 2$ . Por otro lado de (22), si  $0 \leq \nu \leq 2$  entonces se cumple

$$\begin{aligned} (\nu - 1) - K_1 (\nu y_*)^{-\gamma_1} &\leq 0, \\ (\nu - 1) \nu^{\gamma_1} &\leq \frac{K_1}{y_*^{\gamma_1}} \\ 0 &\leq \nu^{\gamma_1+1} - \nu^{\gamma_1} \leq \frac{K_1}{y_*^{\gamma_1}} \end{aligned}$$

lo cual es claro que se cumple para  $K_1 > 0$  y  $y_* \leq \frac{\sqrt[\gamma_1]{K_1}}{2}$ . Sin embargo si  $\nu > 2$ , entonces se cumple la siguiente condición para que el sistema sea competitivo

$$2 < \nu \leq \max \left\{ \frac{\sqrt[\gamma_1]{K_1}}{y_*} \right\}.$$

## 6. Simulaciones in silico

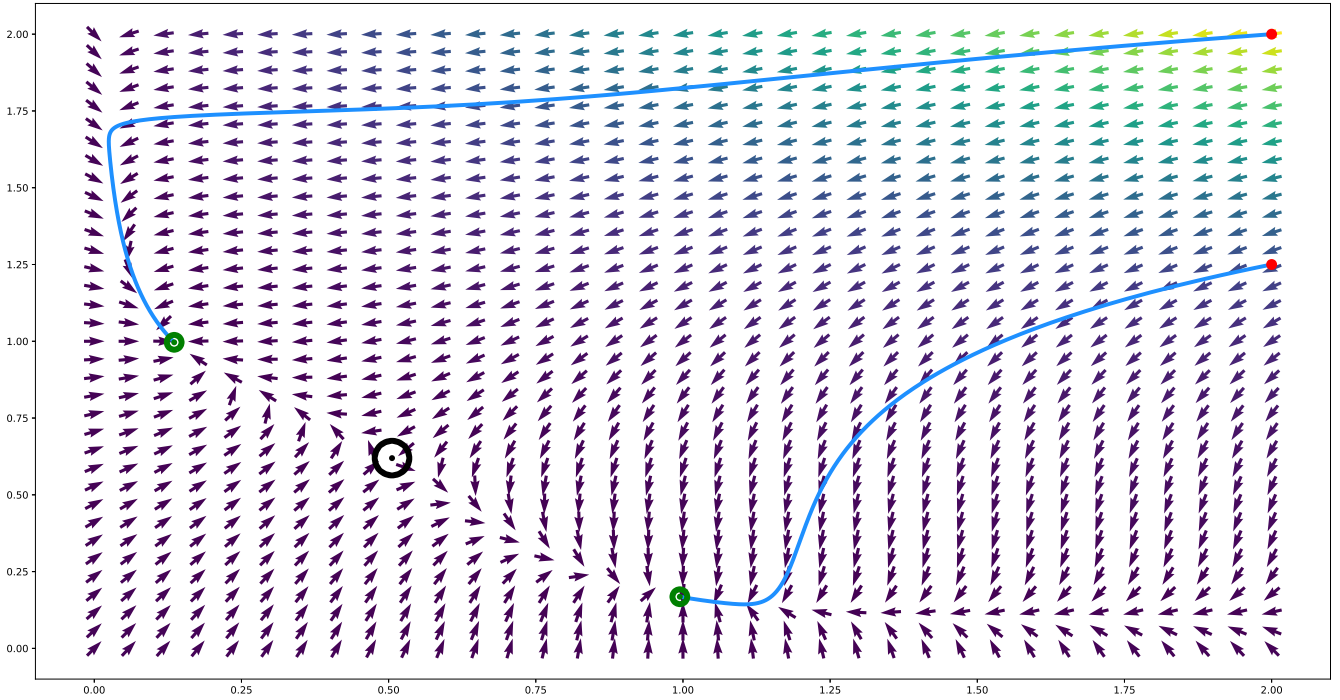


Figura 1: Plano de fase

## Referencias

- [1] Morris Hirsch. “Systems of Differential Equations that are Competitive or Cooperative II: Convergence Almost Everywhere”. En: *SIAM Journal on Mathematical Analysis* 16 (mayo de 1985). DOI: [10.1137/0516030](https://doi.org/10.1137/0516030).