# Sistema de Lotka-Volterra generalizado



#### Se define el sistema:

$$\frac{dx_i}{dt} = r_i x_i \left( 1 - \frac{\sum_{j=1}^{N} \alpha_{ij} x_j}{K_i} \right) \tag{1}$$

- ightharpoonup donde  $r_i$  es la tasa de crecimiento,
- $ightharpoonup K_i$  es la capacidad de carga del sistema,
- x<sub>i</sub> es la población de una especie y su derivada marca la dinámica de su crecimiento,
- $\alpha_{ij}x_j$  con las especies que interaccionan con  $x_i$  con cierto valor  $\alpha_{ij}$ .

# Sistema de Lotka-Volterra generalizado



Sea  $\mathbf{F}: \mathbb{R}^n \to \mathbb{R}^n$ , se define su aspecto matricial de la siguiente forma

$$\mathbf{F}(\vec{x}) = \begin{pmatrix} f_1(\vec{x}) \\ \vdots \\ f_n(\vec{x}) \end{pmatrix}, \quad \text{donde } \vec{x} = (x_1(t), ..., x_n(t))$$

y cada una de las  $f_i(\vec{x})$  corresponde con las funciones del sistema (1). El sistema puede ser re-escrito de la siguiente forma

$$\dot{\vec{x}} = \mathbf{F}(\vec{x}(t))$$

# Sistema de Lotka-Volterra generalizado



Para conocer la estabilidad de este sistema, se propone Linearizarlo y determinar sus valores propios que dictarán este comportamiento. Se define entonces el Jacobiano del sistema

$$\mathbb{J}_{\mathbf{F}}(\vec{x}) = \begin{pmatrix} \frac{\partial f_1(\vec{x})}{\partial x_1} & \cdots & \frac{\partial f_1(\vec{x})}{\partial x_n} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ \frac{\partial f_n(\vec{x})}{\partial x_1} & \cdots & \frac{\partial f_n(\vec{x})}{\partial x_n} \end{pmatrix}$$
(2)

y se necesita de un punto crítico  $\vec{x}^*$  que cumple  $\mathbf{F}(\vec{x}^*) = 0$  tal que al evaluarlo en el jacobiano nos de el sistema linearizado localmente alrededor de dicho punto crítico.

#### Matriz de incidencias



Para definir las interacciones  $\alpha_{ij}$  del sistema (1) se va a construir a partir de una red de Erdös–Rényi que puede ser no dirigida o dirigida.

Para ello se define su matriz de adyacencia asociada  $A \in \mathcal{M}_n(\mathbb{R})$  cuyos elementos son de la forma

$$\alpha_{ij} = \begin{cases} 1, & \text{si } r$$

donde r es un número aleatorio entre 0 y 1. Para el caso de la red aleatoria dirigida hay que repetir este proceso para los elementos  $\alpha_{ji}$ .

#### Matriz de incidencias



Teniendo la red de Erdös–Rényi (no dirigida o dirigida), se define una matriz R cuyas entradas estarán mapeadas de una distribución Normal con  $\mu = 0$  y  $\sigma = \{0,1,0,2,...,1,0\}$ .

Con ello se define la **matriz de incidencias** asociada a una red de incidencias que guarda las interacciones del sistema (1)

$$\Lambda = (A \odot R) + I$$

Dependiendo de si A es dirigida o no,  $\Lambda$  será estructuralmente simétrica o puramente aleatoria.

#### Matriz de incidencias



¿Por qué sumar la identidad al producto  $A \odot R$ ? Extendiendo la ecuación 1 se tiene

$$\frac{dx_i}{dt} = r_i x_i \left( 1 - \frac{\alpha_{ii} x_i + \alpha_{i1} x_1 + \dots + \alpha_{iN} x_N}{K_i} \right)$$

considerando que  $\alpha_{ii} = 1$ . Se factoriza la ecuación:

$$\frac{dx_i}{dt} = r_i x_i \left( 1 - \frac{x_i}{K_i} \right) - r_i x_i \left( \frac{\alpha_{i1} x_1 + \dots + \alpha_{iN} x_N}{K_i} \right)$$

Independientemente de los signos de  $\alpha_{ij}$  con  $i \neq j$ , el carácter logístico del sistema se guarda en  $\alpha_{ii} = 1$ . La restricción no es tan fuerte, únicamente se pide  $\alpha_{ij} > 0$ .

# Tipos de interacciones



Para la red de incidencias estructuralmente simétricas se tienen las siguientes interacciones (nodo  $i \leftrightarrow j$ )

- 1. Cooperación (--)
- 2. Competencia (++)
- 3. Presa-Depredador (-+) ó (+-)

# Tipos de interacciones



Para la red de incidencias puramente aleatoria se agregan a las anteriores las siguientes interacciones (nodo  $i \rightarrow j$  y  $j \rightarrow i$ )

- 4. Comensalismo (+0) (una de ellas obtiene un beneficio)
- 5. Amensalismo (-0) (una de ella sale perjudicada)

y vendrán determinadas a partir de como se de la combinación  $A\odot R$ .

# Tipos de interacciones



Por lo tanto las interacciones (--), (++), (-+), (+0) y (0-) pesan en la dinámica del sistema

$$\frac{dx_i}{dt} = r_i x_i \left( 1 - \frac{x_i}{K_i} \right) - r_i x_i \left( \frac{\alpha_{i1} x_1 + \dots + \alpha_{iN} x_N}{K_i} \right)$$

#### Jacobiano del sistema de Lotka-Volterra



Sea  $\mathcal{I} \in \mathcal{M}_N(\mathbb{R})$ . Se define el jacobiano del sistema de Lotka-Volterra generalizado de la siguiente forma:

$$\mathcal{I} = \begin{cases} \mathcal{I}_{ii} = r_i \left( 1 - \frac{2x_i + \sum_{j \neq i} \alpha_{ij} x_j}{K_i} \right), & \text{para } i \in \{1, ..., N\} \\ \mathcal{I}_{ij} = -\frac{r_i \alpha_{ik} x_i}{K_i}, & \text{para } i \neq j \end{cases}$$

Y se ha asumido  $\alpha_{ii}=1$ . En este contexto ya se esta evaluando sobre el punto crítico del sistema, es decir,  $\vec{x}^*=(x_1,...,x_N)$  es el punto crítico a evaluar.

#### Jacobiano del sistema Lotka-Volterra

¿Qué signo tendrán los elementos de la diagonal del Jacobiano del sistema de Lotka-Volterra generalizado?

- 1.  $r_i > 0$  siempre, por lo que descartamos.
- 2. Todas las entradas de  $\vec{x}^* \ge 0$  y existen algunas  $x_i \in \vec{x}^*$  tal que  $x_i > K_i$  por el factor de la cooperación.
- 3.  $2x_i \ge 0$  y la suma no necesariamente es mayor o igual que cero pero supongamos que es así.
- 4. Entonces se puede asumir

$$K_i < 2x_i + \sum_{j \neq i} \alpha_{ij} x_j$$

5. Reacomodando se tiene

$$1 - \frac{2x_i + \sum_{j \neq i} \alpha_{ij} x_j}{K_i} < 0$$

# Resultados de May



#### Ley Circular

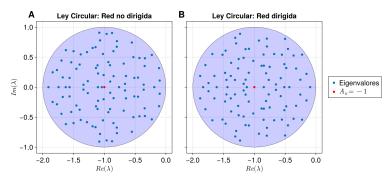


Figura: Distribución de eigenvalores que cumplen la Ley Circular de May. Para ambos sistemas se consideró N=100, una FDP normal centrada en  $\mu=0$  y con  $\sigma=0.2$  para una conectancia  $C=\frac{1}{\sigma^2N}-0.03$ . (A) Considerando una matriz de interacciones estructuralmente simétrica. (B) Considerando una matriz de interacciones puramente aleatoria.

#### Resultado de Allesina



#### Ley Elíptica

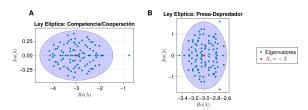


Figura: Distribución de eigenvalores que cumplen la Ley Elíptica de Allesina. Para ambos sistemas se consideró N=100, dos FDP normal respectivamente, una conectancia C=0,12 y en ambas se debe de considerar a la matriz de interacciones como estructuralmente simétrica. (A) Se considera una FDP normal para la parte triangular superior con  $\mu_1=0,1$  y  $\sigma_1=0,1$  y para la parte inferior se considera otra FDP normal con  $\mu_2=0,3$  y  $\sigma_2=0,2$ . (B) Se considera una FDP normal para la parte triangular superior con  $\mu_1=-0,1$  y  $\sigma_1=0,1$  y para la parte inferior se considera otra FDP normal con  $\mu_2=0,3$  y  $\sigma_2=0,2$ .

# Transiciones de May



Define un parámetro de transición como:  $\sigma < (nC)^{-1/2}$ 

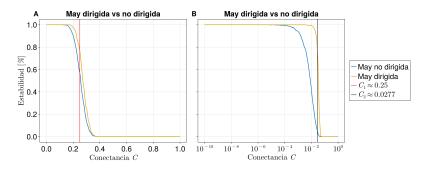


Figura: Transición entre redes de May dirigidas vs No dirigidas. (A) Se considera para  $\sigma=0.2$  (B) Se considera para  $\sigma=0.6$ .

# Transiciones de May



#### Transición en función de $\sigma$

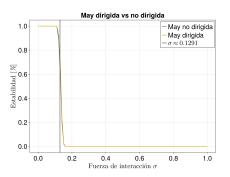


Figura: Variaciones en la transición para la matriz de May estructuralmente simétrica y para matriz puramente aleatoria. Se consideró el valor de la conectancia  $\mathcal{C}=0.6$ .



























































