Inteligencia Artificial Avanzada Route selection for emergency logistics management

Maximiliano Osorio Bañados

29 de abril de 2017

Resumen

Route selection es uno de los problemas fundamentales en la gestión de logística en caso de emergencia. En la literatura el problema ha sido tratado considerando la velocidad de viaje entre los nodos constante. Pero, la velocidad de viaje es variable con la extensión del desastre, especialmente en huracanes o inundaciones. En este documento dos modelos matemáticos son presentados para la selección de rutas para emergencia: el primero, un modelo de un objetivo que considera el efecto del desastre en tiempo de viaje entre cada arco, o sea, el objetivo del modelo es minimizar el tiempo total de viaje a lo largo del camino y el segundo, un modelo de multi objetivo donde busca minimizar el tiempo y el número de los nodos en el camino. Ambos resueltos con el uso de Ant colony system - TSP

1. Introducción

En los recientes años, los frecuentes desastres naturales y no naturales han producido una gran daño a la población, por ejemplo en Chile: Terremoto de 2010 en Concepción (27F), Gran Incendio de Valparaiso 2014 y Inundación del Norte de Chile en 2015, por lo cual es interesante observar los procedimientos de logística asociados a este tipo de desastres. La logística es una de las mayores actividades durante y después de la emergencia, la entrega de alimentos, medicamentos, abrigo deben ser entregados desde la zona de almacenamiento al área afectada de la manera más rápida posible. Es por eso que el diseño de rutas en casos de emergencia es un tema interesante de desarrollar.

En este documento se busca entender las variables que afectan al problema, su historia, consideraciones a tomar y los avances que se han realizado en la literatura. Para luego, en las próximas secciones describir de manera más amplia el problema, sus modelos y sus formas de resoluciones. Finalizando con las secciones relacionadas a la implementación donde se describirá la utilización de *Ant Colony System* para el problema: representación utilizada, descripción del algoritmo diseñado, resultados y conclusiones.

2. Definición del Problema

Definición de variables y parámetros:

- Una red de emergencia es definida por un grafo directamente conectado G(V,A), donde $V = \{v_1, v_2, \cdots, v_n\}$ es el conjunto de nodos y $A \subseteq VxV$ es el conjunto de arcos. Sea $V = \{v_1, v_2, \cdots, v_n\}$ los nodos en la red donde v_1 es el nodo inicial y v_n es el nodo final.
- i_{ij} denota el largo de los arcos que se encuentra entre los nodos v_i y v_j , donde $(v_i, v_j) \in A$.

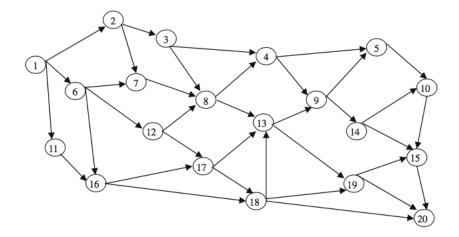


Figura 1: Estructura de una red de emergencia

• s_{ij}^0 es la velocidad entre los arcos (v_i, v_j) en condiciones normales. Sea $s_{ij}(t)$ es la velocidad de viaje en el arco (v_i, v_j) bajos las condiciones del desastre en el tiempo t.

A partir de la observación de desastre como huracanes y inundación. Se afirma que la velocidad de viaje en cada arco de la red decrece con el impacto del desastre. [1] La disminución de la velocidad de viaje es dependiente a la posición del arco, el tipo de desastre, etc. Pero si perdida generalidad, la función de velocidad es dada por:

$$s_{ij}(t) = s_{ij}^0 \cdot \alpha_{ij} e^{-\beta_{ij} \cdot t} \tag{1}$$

Donde α_{ij} y βij son los parámetros decrecientes que determinan la disminución de la velocidad del viaje $s_{ij}(t)$, α_{ij} y βij pueden ser estimados a la distancia desde arco (v_i, v_j) al centro del desastre, la vulnerabilidad del arco, el tipo de desastre, etc.

- Sea t_{ij} el tiempo necesario para viajar a través del arco (v_i, v_j) , se calcula como $t_{ij} = t_j t_i$.
- Sea x_i la ciudad visitada en la posición i
- P denota el camino que realizado, o sea es la secuencia de nodos en la redes que se elige. Sea p_k el numero de la secuencia del nodo v_{p_k} en la red, entonces P puede ser presentado como $(v_{p_1}, v_{p_2}, \cdots, v_{p_k}, \cdots, v_{p_K})$ donde $1 \le p_k \le n$ y k es la secuencia del nodo v_{p_k} en el camino P. P debe iniciar en el nodo inicial $p_1 = 1$ y $p_K = n$. Y no deben existir ciclos.
- Sea $ET(P, v_{p_k})$ denota el tiempo de viaje desde el v_{p_1} hasta v_{p_k} a lo largo de $(v_{p_1}, v_{p_2}, \dots, v_{p_k})$ donde $1 \le p_k \le n$. A partir de eso se determina que:

$$ET(P, v_{p_k}) = \sum_{m=1}^{k-1} t_{p_m p_{m+1}} = (t_{p_2} - t_{p_1}) + (t_{p_3} - t_{p_2}) + \dots + (t_{p_k} - t_{p_{k-1}}) = t_{p_k}$$
 (2)

A partir de lo anterior podemos calcular el tiempo de un camino, dado que:

$$t_{p_1} = t_1 = 0 (3)$$

$$\int_{t_{p_{k-1}}}^{t_{p_k}} s_{p_{k-1}p_k}(t)dt = l_{p_{k-1}p_k} \qquad 2 \le k \le K$$
(4)

(5)

En (4) conocemos el límite inferior de la integral, el integrando $s_{p_{k-1}p_k}$ y el resultado de $l_{p_{k-1}p_k}$ por lo tanto se puede obtener el limite superior t_{p_k} Por recursividad se puede obtener los valores de t_{p_k} para los nodos v_{p_k} con $1 \le p_k \le n$.

3. Estado del Arte

el tiempo en las intersecciones. [7]

Path selection es uno de los problemas fundamentales de logística. En los recientes años, los frecuentes desastres naturales ha incentivado la investigación en el área, pese a eso, las investigaciones en diseño de rutas para emergencias son acotadas. Ozdamar et al. (2004) [2] construyeron un modelo para el diseño de rutas para emergencias, el objetivo es minimizar la demanda insatisfecha en la ruta planeada. El plan logístico de emergencia incluye los puntos óptimos de recoger y entregar los materiales en las rutas. Estas rutas son regeneradas mientras nuevos materiales y modos de transportes se vuelven disponibles durante el tiempo planeado, pero no considera que el tiempo de viaje en los nodos puede variar según el efecto de la catástrofe. Es importante considerar este aspecto, según Farahmand (1997) [3] y Tufekci (1995) [1] las condiciones de viaje entre los nodos se ven fuertemente afectadas por la extensión del desastre especialmente en desastre como huracanes e inundaciones que se extienden en tiempo y espacio. otros trabajos como Yuan and Wang (2009) [4] construyeron un modelo para expresar el efecto de la extensión de un desastre para la velocidad de viaje, para la resolución de este problema utilizan dos técnicas: la primera basada en el algoritmo de Dijkstra, la idea es encontrar el camino más corto paso a paso y otro algoritmo que está basado en Ant colony optimization (ACO). Xiaoge et al. (2013) [5] proponen un algoritmo inspirado en biología utilizando el comportamiento de las ameboides para calcular las rutas donde la velocidad los arcos en los nodos son variables. Por otra parte investigaciones relacionadas han mostrado que las mayores congestiones cuando existe un desastre son producidas en las intersecciones de dos arcos en una ruta de emergencia Southworth (1991) [6] y Cova (2003) [7], de hecho de ahí nace un nuevo problema Lane-based routing donde la estrategia busca eliminar los cruces en las intersecciones con el fin de disminuir

En [8], esquemas de evacuación incluyendo planes para la distribución de vehículos y estrategias de ruteo son determinados por un modelo difuso de evaluación basado en parámetros [8]. Dada la incerteza y complejidad del ambiente en la emergencia, estos modelos tienen serias limitaciones en manejar el proceso de evaluación basado en los comportamientos individuales [9].

En [10] describe una emergencia considerando multiples aspectos: minimizar el camino de salida en un edificio con multiples salidas y niveles. Utiliza un ACO modificado para encontrar una ruta posible para resolver el problema. Define distintos tipos de agentes según el sector: agente señal de salida, agente de pasillo, agente de escaleras y agente habitante.

En [11, 12] se presenta un modelo ACO multi objetivo para resolver problemas de evacuaciones con dos objetivos: minimizar el tiempo total de la evacuación y minimizar el número de arcos de camino total. Además *multi-ant colony system* para considerar la evaluación de automóviles y peatones. Los experimentos son realizados con una simulación del estadio *Wuhan Sports Center* que representa 157 nodos dentro del estadio, 319 caminos fuera del estadio y 8 zonas de seguridad.

En [13] se desarrolla un algoritmo ACO para optimizar evacuaciones de personas en caso de tsunami considerando la seguridad, la operabilidad y la topología (pendiente) de los caminos. En la simulación se realiza en la ciudad de Pueco Chile donde se identifican 67 nodos y dos zonas de seguridad.

En [14] se propone un sistema ACO mejorado, que utilizada una nueva feromona que elimina la feromona común de ACO cuando un camino peligroso ha sido encontrado.

En [15] se presenta un modelo *n discrete particle swarm optimization (DPSO)* para la evacuación de peatones y vehículos en caso de emergencia realizando un modelamiento y simulación de los movimientos de evacuación y iteración entre ambos de tipos.

En [9] se propone la utilización de quantum ant colony algorithm (QACA) utilizando conceptos y reglas de computación cuantica y el ACO.

4. Modelo Matemático

Considerando lo descrito por Southworth (1991) [6] y Cova (2003) [7]: se diseñan dos modelos con distintos objetivos: el primero busca la minimización del tiempo y el segundo busca multiples objetivos: la minimización del tiempo y de la cantidad de nodos en la ruta.

4.1. Minimización del tiempo

La formulación del path selection model se describe de la siguiente manera:

El objetivo del modelo es minimizar el tiempo empleado en el camino. Las ecuaciones (7), (8) y (9) son parte de la formula de recursión del tiempo total para el camino. En la ecuación (10) la función decreciente de la velocidad de viaje en el arco (v_i, v_j) . La restricción (11) asegura un camino factible desde v_1 hasta v_n y la restricción (12) asegura que no existan ciclos.

$$\sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} t_{ij} x_{ij} \tag{6}$$

$$\int_{t_i}^{t_j} s_{ij}(t)dt = l_{ij} \tag{7}$$

$$t_{ij} = t_j - t_i (8)$$

$$t_1 = 0 (9)$$

$$t_1 = 0 (9)$$

$$s_{ij}(t) = s_{ij}^0 \cdot \alpha_{ij} e^{-\beta_{ij} \cdot t} (10)$$

$$\sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ij} - \sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ji} = \begin{cases} 1 & i=1\\ -1 & i=n\\ 0 & eoc \end{cases}$$
 (11)

$$\sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ij} = \begin{cases} \le 1 & i \ne n\\ = 0 & i = n \end{cases}$$
 (12)

$$x_{ij} = 0, 1; i = 1, 2, \dots, n; j = 1, 2, \dots, n$$
 (13)

4.2. Multi-objetivo path selection

Southworth (1991) [6] y Cova (2003) han mostrado que la mayor congestion sucede en las intersecciones de dos arcos en una red de emergencia, cuando se viaja en un camino con menor número de arcos es más fácil y rápido seguir el camino. La complejidad del camino puede obtenida por el número de arcos incluidos en un camino.

$$minf_1 = \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n t_{ij} x_{ij}$$
 (14)

$$minf_2 = \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n x_{ij}$$
 (15)

La restricciones con la misma del modelo anterior.

5. Descripción del algoritmo

El algoritmo utilizado fue una implementación de Ant Colony System con TSP (ACS-TSP). Para la heurística se propuso en general:

$$\eta_{ij} = r_1 * \frac{f_1 - f_1^*}{f_1} + r_2 * \frac{f_2 - f_2^*}{f_2}$$
(16)

Donde r_1 y r_2 son los pesos asociados al tiempo y a la cantidad de nodos respectivamente, esto permite poder pasar del modelo multi-objetivo al modelo de minimización de tiempo fácilmente. f_1^m y f_2^n son los valores de la función objetivo (14) y (15) que corresponde al camino encontrado por la hormiga m, f_1^* y f_2^* el mejor valor obtenido. Además r_1 y r_2 debe cumplir que $r_1 + r_2 = 1$ El algoritmo ACS-TSP modificado para el problema se describe:

- Para cada arco (i,j) se inicia $\tau_{ij}(0) = \tau_0$
- \blacksquare Para las m hormigas, se posiciona cada una en el inicio.
- Iterar por cada hormiga hasta que se cumpla el tour de la siguiente manera:
 - Se construye su camino se elige la siguiente ciudad, el movimiento esta definido por:

$$j = \begin{cases} argmax_{u \in S_k(i)} \{ [\tau(i, u)]^{\alpha} [\eta(i, u)]^{\beta} \} & \text{if } q \leq q_0 \\ J & otherwise \end{cases}$$
 (17)

Donde $J \in J_i^k$ se elige según la probabilidad:

$$P_{ij}^{k}(t) = \frac{[\tau_{ij}(t)]^{\alpha_a} [\eta_{ij}]^{\beta_a}}{\sum_{h \in J_c^k} [\tau_{ij}(t)]^{\alpha_a} [\eta_{ij}]^{\beta_a}}$$
(18)

Y donde i es la ciudad actual.

• Luego se actualiza la feromona

$$t_{ij}(t) = (1 - \rho)t_{ij}(t) + \rho\tau_0 \tag{19}$$

- Salvar la mejor solución T^+ , encontrada hasta el momento.
- Para cada arco $(i,j) \in T^+$, se modifican los niveles de feromona aplicando:

$$t_{ij}(t) = (1 - \rho)t_{ij}(t) + \rho \Delta \tau_{ij}(t) \tag{20}$$

donde $\Delta \tau_{ij}(t) = \frac{1}{L^+}$

Los valores utilizados por $\alpha = 1, \beta = 2, q_0 = 0, 9, m = 10, Q = 100, \tau_0 = (nL_{nn})^{-1}, cl = 15$

6. Experimentos

Basado en el trabajo de [4] se busca estudiar el efecto de un mayor número de desastres y nivel de estos. A partir de la ecuación (10), se desprende que al disminuir a_{ij} se refleja en la influencia instantánea de los desastres, un a_{ij} representa una gran influencia, b_{ij} puede reflejarse en la influencia de los desastre en un periodo de tiempo donde el desastre sucede y un mayor b_{ij} significa cuan rápido decrece la velocidad del viaje.

En el trabajo [4] se observa, se dividió los 20 nodos en 3 áreas, que se muestra en la figura 2. En cada área los parámetros decrecientes son generados en diferentes intervalos como se muestra en la figura. En cada área los parámetros son generados de forma aleatoria en los diferentes intervalos, los cuales se observan en el cuadro 1. En el caso del desastre 0 es cuando nos encontramos en una situación sin ningún desastre y el desastre 5 es cuando nos encontramos en una situación más compleja.

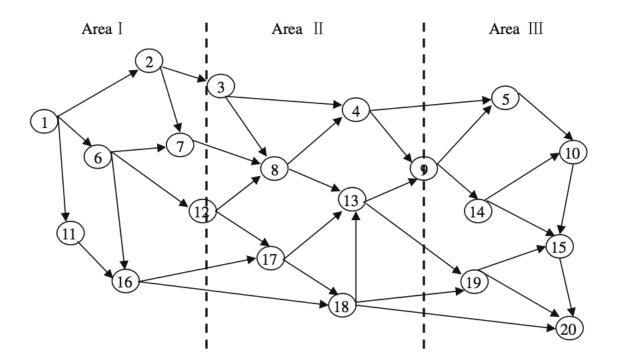


Figura 2: División de una red de emergencia

En los cuadros 2,3,4,5,6 se muestran los valores para los parametros α_{ij} y β_{ij} de los distintos grados de desastre.

Tipo	Área I	Área II	Área III
Desastre 0	$\alpha = 1, \beta = 0$	$\alpha = 1, \beta = 0$	$\alpha = 1, \beta = 0$
Desastre 1	$\alpha \in (0,9,1,0) \ \beta \in (0,00,0,05)$	$\alpha = 1, \beta = 0$	$\alpha = 1, \beta = 0$
Desastre 2	$\alpha \in (0.8, 0.9) \ \beta \in (0.05, 0.10)$	$\alpha \in (0,9,1,0) \ \beta \in (0,00,0,05)$	$\alpha = 1, \beta = 0$
Desastre 3	$\alpha \in (0,7,0,8) \ \beta \in (0,10,0,15)$	$\alpha \in (0.8, 0.9) \ \beta \in (0.05, 0.10)$	$\alpha \in (0,9,1,0) \ \beta \in (0,00,0,05)$
Desastre 4	$\alpha \in (0,6,0,7) \ \beta \in (0,15,0,20)$	$\alpha \in (0,7,0,8) \ \beta \in (0,10,0,15)$	$\alpha \in (0.8, 0.9) \ \beta \in (0.05, 0.10)$
Desastre 5	$\alpha \in (0,5,0,6) \ \beta \in (0,20,0,25)$	$\alpha \in (0,6,0,7) \ \beta \in (0,15,0,20)$	$\alpha \in (0,7,0,8) \ \beta \in (0,10,0,15)$

Cuadro 1: Intervalos de los parametros por área

	C	1			0
inicio	fin	$l_{i,j}$	$s_{i,j}$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
1	2	50	100	0.9222	0.0381
1	6	30	60	0.9193	0.0143
1	11	70	110	0.9022	0.0499
2	3	30	60	0.9904	0.0277
2	7	40	70	0.9857	0.0305
6	7	30	65	0.9577	0.0123
6	12	60	105	0.906	0.0399
6	16	100	115	0.9049	0.0353
7	8	40	90	0.9153	0.0436
11	16	30	70	0.9967	0.0089
16	17	80	115	0.964	0.0491
16	18	110	120	0.9294	0.0327
3	4	80	100	1	0
3	8	60	95	1	0
4	5	110	120	1	0
4	9	40	75	1	0
5	10	60	110	1	0
8	4	40	85	1	0
8	13	30	75	1	0
9	5	70	110	1	0
9	14	40	90	1	0
10	15	50	105	1	0
12	8	30	65	1	0
12	17	40	100	1	0
13	9	30	80	1	0
13	19	110	120	1	0
14	10	80	115	1	0
14	15	60	105	1	0
15	20	30	90	1	0
17	13	40	80	1	0
17	18	40	75	1	0
18	13	60	115	1	0
18	19	70	110	1	0
18	20	120	120	1	0
19	15	40	75	1	0
19	20	70	105	1	0
		· ·		1	

Cuadro 2: Parámetros para un desastre grado 1

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	13 99 77 05 23 99 53 86
1 11 70 110 0.9022 0.049 2 3 30 60 0.9904 0.022 2 7 40 70 0.9857 0.039 6 7 30 65 0.9577 0.012 6 12 60 105 0.906 0.039 6 16 100 115 0.9049 0.033 7 8 40 90 0.9153 0.042 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.043 16 18 110 120 0.9294 0.032 3 4 80 100 0.9153 0.022 4 5 110 120 0.989 0.023 4 9 40 75 0.9984 0.033 8 4 40 85 0.9746 0.033	99 77 95 23 99 53 86
2 3 30 60 0.9904 0.02 2 7 40 70 0.9857 0.030 6 7 30 65 0.9577 0.013 6 12 60 105 0.906 0.033 6 16 100 115 0.9049 0.033 7 8 40 90 0.9153 0.043 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.044 16 18 110 120 0.9294 0.033 3 4 80 100 0.9153 0.023 4 5 110 120 0.989 0.023 4 9 40 75 0.9984 0.03 8 4 40 85 0.9746 0.03 8 13 30 75 0.9999 0.022	77 05 23 09 63 86
2 7 40 70 0.9857 0.030 6 7 30 65 0.9577 0.012 6 12 60 105 0.906 0.033 6 16 100 115 0.9049 0.033 7 8 40 90 0.9153 0.043 11 16 30 70 0.9967 0.003 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.03 3 4 80 100 0.9153 0.02 3 8 60 95 0.9562 0.01 4 5 110 120 0.989 0.023 4 9 40 75 0.9984 0.03 8 4 40 85 0.9746 0.03 8 13 30 75 0.9999 0.02 <t< td=""><td>05 23 09 63 86</td></t<>	05 23 09 63 86
6 7 30 65 0.9577 0.012 6 12 60 105 0.906 0.03 6 16 100 115 0.9049 0.03 7 8 40 90 0.9153 0.04 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.03 3 4 80 100 0.9153 0.02 3 8 60 95 0.9562 0.01 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.03 8 4 40 85 0.9746 0.03 8 13 30 75 0.9999 0.02 12 8 30 65 0.9345 0.00 1	23 99 53 86
6 12 60 105 0.906 0.038 6 16 100 115 0.9049 0.038 7 8 40 90 0.9153 0.043 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.033 3 4 80 100 0.9153 0.023 3 8 60 95 0.9562 0.013 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.033 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022	9 53 86
6 16 100 115 0.9049 0.033 7 8 40 90 0.9153 0.043 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.033 3 4 80 100 0.9153 0.023 3 8 60 95 0.9562 0.013 4 5 110 120 0.989 0.023 4 9 40 75 0.9984 0.033 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026	63 86
7 8 40 90 0.9153 0.043 11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.033 3 4 80 100 0.9153 0.023 3 8 60 95 0.9562 0.013 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.033 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	36
11 16 30 70 0.9967 0.008 16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.03 3 4 80 100 0.9153 0.02 3 8 60 95 0.9562 0.01 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.03 8 4 40 85 0.9746 0.03 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	
16 17 80 115 0.964 0.049 16 18 110 120 0.9294 0.032 3 4 80 100 0.9153 0.022 3 8 60 95 0.9562 0.011 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.038 8 4 40 85 0.9746 0.037 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	10
16 18 110 120 0.9294 0.035 3 4 80 100 0.9153 0.025 3 8 60 95 0.9562 0.015 4 5 110 120 0.989 0.026 4 9 40 75 0.9984 0.036 8 4 40 85 0.9746 0.037 8 13 30 75 0.9999 0.026 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.025 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	59
3 4 80 100 0.9153 0.022 3 8 60 95 0.9562 0.013 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.033 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.018	1
3 8 60 95 0.9562 0.013 4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.038 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	27
4 5 110 120 0.989 0.028 4 9 40 75 0.9984 0.038 8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	6
4 9 40 75 0.9984 0.038 8 4 40 85 0.9746 0.03 8 13 30 75 0.9999 0.02 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.025 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	4
8 4 40 85 0.9746 0.033 8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.018	31
8 13 30 75 0.9999 0.022 12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.018	36
12 8 30 65 0.9345 0.004 12 17 40 100 0.9846 0.022 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.018	6
12 17 40 100 0.9846 0.025 13 9 30 80 0.9094 0.026 13 19 110 120 0.9326 0.015	22
13 9 30 80 0.9094 0.020 13 19 110 120 0.9326 0.018	4
13 19 110 120 0.9326 0.013	28
	<u>54</u>
17 13 40 80 0.9077 0.035	<u> 1</u>
	,
17 18 40 75 0.947 0.03 ⁴	4
18 13 60 115 0.9669 0.020)2
18 19 70 110 0.953 0.008	9
18 20 120 120 0.9278 0.002	21
5 10 60 110 1 0	
9 5 70 110 1 0	
9 14 40 90 1 0	
10 15 50 105 1 0	
14 10 80 115 1 0	
14 15 60 105 1 0	
15 20 30 90 1 0	
19 15 40 75 1 0	
19 20 70 105 1 0	

Cuadro 3: Parámetros para un desastre grado 2

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	94 76 89 77 32 99 31 8 8 81 97
1 11 70 110 0.7561 0.12 2 3 30 60 0.7071 0.103 2 7 40 70 0.7527 0.12 6 7 30 65 0.7001 0.106 6 12 60 105 0.7145 0.126 6 16 100 115 0.7234 0.136 7 8 40 90 0.7242 0.108 11 16 30 70 0.7378 0.126 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.136 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.05 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.098	76 89 77 32 09 31 88 81 97 35
2 3 30 60 0.7071 0.108 2 7 40 70 0.7527 0.126 6 7 30 65 0.7001 0.106 6 12 60 105 0.7145 0.126 6 16 100 115 0.7234 0.136 7 8 40 90 0.7242 0.108 11 16 30 70 0.7378 0.128 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.083 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.093 8 4 40 85 0.8425 0.093	89 77 62 09 61 8 81 97
2 7 40 70 0.7527 0.12' 6 7 30 65 0.7001 0.100 6 12 60 105 0.7145 0.120 6 16 100 115 0.7234 0.130 7 8 40 90 0.7242 0.103 11 16 30 70 0.7378 0.123 16 17 80 115 0.7048 0.113 16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.05' 4 5 110 120 0.8773 0.05 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8425 0.098 8 13 30 75 0.8425 0.098	77 62 09 61 8 81 97
6 7 30 65 0.7001 0.100 6 12 60 105 0.7145 0.120 6 16 100 115 0.7234 0.130 7 8 40 90 0.7242 0.103 11 16 30 70 0.7378 0.123 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.098 8 4 40 85 0.8425 0.096 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054	52 09 51 8 81 97 55
6 12 60 105 0.7145 0.126 6 16 100 115 0.7234 0.136 7 8 40 90 0.7242 0.108 11 16 30 70 0.7378 0.128 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.136 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8425 0.098 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078 <td>09 61 8 81 97 65</td>	09 61 8 81 97 65
6 16 100 115 0.7234 0.136 7 8 40 90 0.7242 0.108 11 16 30 70 0.7378 0.128 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.136 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.05 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8425 0.098 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	61 8 81 97 65
7 8 40 90 0.7242 0.108 11 16 30 70 0.7378 0.128 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.067 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	8 81 97 65
11 16 30 70 0.7378 0.128 16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.067 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	81 97 65
16 17 80 115 0.7048 0.119 16 18 110 120 0.7639 0.136 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8425 0.096 8 13 30 75 0.8425 0.096 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	97 65
16 18 110 120 0.7639 0.130 3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.067 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	65
3 4 80 100 0.8912 0.084 3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.058 4 9 40 75 0.8678 0.098 8 4 40 85 0.8801 0.067 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	
3 8 60 95 0.8242 0.057 4 5 110 120 0.8773 0.058 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.066 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	4 4
4 5 110 120 0.8773 0.053 4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.067 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	14
4 9 40 75 0.8678 0.099 8 4 40 85 0.8801 0.06° 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	71
8 4 40 85 0.8801 0.06° 8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	52
8 13 30 75 0.8425 0.098 12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	9
12 8 30 65 0.8383 0.054 12 17 40 100 0.8785 0.078	7
12 17 40 100 0.8785 0.078	37
	43
13 9 30 80 0.8551 0.070	36
)7
13 19 110 120 0.873 0.05	7
17 13 40 80 0.8191 0.07	78
17 18 40 75 0.8555 0.078	31
18 13 60 115 0.8965 0.069	53
18 19 70 110 0.8967 0.069	94
18 20 120 120 0.8551 0.094	18
5 10 60 110 0.9476 0.034	43
9 5 70 110 0.9806 0.048	34
9 14 40 90 0.9984 0.023	19
10 15 50 105 0.9937 0.009	1
14 10 80 115 0.9334 0.048	フエ
14 15 60 105 0.9966 0.022	
15 20 30 90 0.9517 0.030	86
19 15 40 75 0.9547 0.020	86 2
19 20 70 105 0.9849 0.029	86 2 63

Cuadro 4: Parámetros para un desastre grado 3

1 2 50 100 0.6396 0.1783 1 6 30 60 0.6815 0.1934 1 11 70 110 0.6204 0.1647 2 3 30 60 0.6244 0.1698 2 7 40 70 0.658 0.1674 6 7 30 65 0.6481 0.1515 6 12 60 105 0.6717 0.1957 6 16 100 115 0.6706 0.1672 7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 <th>inicio</th> <th>fin</th> <th>$l_{i,j}$</th> <th>$s_{i,j}$</th> <th>$\alpha_{i,j}$</th> <th>$\beta_{i,j}$</th>	inicio	fin	$l_{i,j}$	$s_{i,j}$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	2	50			0.1783
2 3 30 60 0.6244 0.1698 2 7 40 70 0.658 0.1674 6 7 30 65 0.6481 0.1515 6 12 60 105 0.6717 0.1957 6 16 100 115 0.6706 0.1672 7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 <td>1</td> <td>6</td> <td>30</td> <td>60</td> <td>0.6815</td> <td>0.1934</td>	1	6	30	60	0.6815	0.1934
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	11	70	110	0.6204	0.1647
6 7 30 65 0.6481 0.1515 6 12 60 105 0.6717 0.1957 6 16 100 115 0.6706 0.1672 7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 </td <td>2</td> <td>3</td> <td>30</td> <td>60</td> <td>0.6244</td> <td>0.1698</td>	2	3	30	60	0.6244	0.1698
6 12 60 105 0.6717 0.1957 6 16 100 115 0.6706 0.1672 7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.77222 0.117	2	7	40	70	0.658	0.1674
6 16 100 115 0.6706 0.1672 7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7769 0.1329 <	6	7	30	65	0.6481	0.1515
7 8 40 90 0.6619 0.1864 11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477	6	12	60	105	0.6717	0.1957
11 16 30 70 0.6821 0.1645 16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329	6	16	100	115	0.6706	0.1672
16 17 80 115 0.6146 0.1858 16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441	7	8	40	90	0.6619	0.1864
16 18 110 120 0.6625 0.1918 3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483	11	16	30	70	0.6821	0.1645
3 4 80 100 0.7606 0.1184 3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018	16	17	80	115	0.6146	0.1858
3 8 60 95 0.7454 0.1348 4 5 110 120 0.7276 0.1178 4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127	16	18	110	120	0.6625	0.1918
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3	4	80	100	0.7606	0.1184
4 9 40 75 0.7686 0.1192 8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519	3	8	60	95	0.7454	0.1348
8 4 40 85 0.7416 0.1484 8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574	4	5	110	120	0.7276	0.1178
8 13 30 75 0.7073 0.132 12 8 30 65 0.7911 0.1081 12 17 40 100 0.7222 0.117 13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 <td>4</td> <td>9</td> <td>40</td> <td>75</td> <td>0.7686</td> <td>0.1192</td>	4	9	40	75	0.7686	0.1192
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	8	4	40	85	0.7416	0.1484
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	8	13	30	75	0.7073	0.132
13 9 30 80 0.7869 0.1274 13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	12	8	30	65	0.7911	0.1081
13 19 110 120 0.7775 0.1477 17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	12	17	40	100	0.7222	0.117
17 13 40 80 0.7769 0.1329 17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	13	9	30	80	0.7869	0.1274
17 18 40 75 0.7269 0.1441 18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	13	19	110	120	0.7775	0.1477
18 13 60 115 0.711 0.1483 18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	17	13	40	80	0.7769	0.1329
18 19 70 110 0.7779 0.1018 18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	17	18	40	75	0.7269	0.1441
18 20 120 120 0.7046 0.127 5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	18	13	60	115	0.711	0.1483
5 10 60 110 0.8334 0.0652 9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	18	19	70	110	0.7779	0.1018
9 5 70 110 0.8208 0.0519 9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	18	20	120	120	0.7046	0.127
9 14 40 90 0.8827 0.0574 10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	5	10	60	110	0.8334	0.0652
10 15 50 105 0.8225 0.0678 14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	9	5	70	110	0.8208	0.0519
14 10 80 115 0.8736 0.0859 14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	9	14	40	90	0.8827	0.0574
14 15 60 105 0.8742 0.0662 15 20 30 90 0.8935 0.0502	10	15	50	105	0.8225	0.0678
15 20 30 90 0.8935 0.0502	14	10	80	115	0.8736	0.0859
	14	15	60	105	0.8742	0.0662
10 15 40 75 0.9001 0.0911	15	20	30	90	0.8935	0.0502
	19	15	40	75	0.8001	0.0811
19 20 70 105 0.8535 0.0919	19	20	70	105	0.8535	0.0919

Cuadro 5: Parámetros para un desastre grado $4\,$

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	inicio	fin	$l_{i,j}$	$s_{i,j}$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	2	50			0.2015
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	6	30	60	0.5102	0.2404
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1	11	70	110	0.5288	0.2376
6 7 30 65 0.5423 0.2267 6 12 60 105 0.5016 0.2193 6 16 100 115 0.5014 0.2336 7 8 40 90 0.5212 0.2217 11 16 30 70 0.5772 0.2161 16 17 80 115 0.5936 0.2269 16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6957 0.1961 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 <td>2</td> <td>3</td> <td>30</td> <td>60</td> <td>0.5413</td> <td>0.2201</td>	2	3	30	60	0.5413	0.2201
6 12 60 105 0.5016 0.2193 6 16 100 115 0.5914 0.2336 7 8 40 90 0.5212 0.2217 11 16 30 70 0.5772 0.2161 16 17 80 115 0.5936 0.2269 16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 65 0.6134 0.1741	2	7	40	70	0.5049	0.2283
6 16 100 115 0.5914 0.2336 7 8 40 90 0.5212 0.2217 11 16 30 70 0.5772 0.2161 16 17 80 115 0.5936 0.2269 16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 13 9 30 80 0.6271 0.1899	6	7	30	65	0.5423	0.2267
7 8 40 90 0.5212 0.2217 11 16 30 70 0.5772 0.2161 16 17 80 115 0.5936 0.2269 16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 <	6	12	60	105	0.5016	0.2193
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	6	16	100	115	0.5914	0.2336
16 17 80 115 0.5936 0.2269 16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579	7	8	40	90	0.5212	0.2217
16 18 110 120 0.5795 0.2271 3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 18 40 75 0.6247 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579	11	16	30	70	0.5772	0.2161
3 4 80 100 0.6196 0.156 3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805	16	17	80	115	0.5936	0.2269
3 8 60 95 0.6887 0.1668 4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7387 0.1479	16	18	110	120	0.5795	0.2271
4 5 110 120 0.64 0.1504 4 9 40 75 0.6957 0.1961 8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7387 0.1479 <td>3</td> <td>4</td> <td>80</td> <td>100</td> <td>0.6196</td> <td>0.156</td>	3	4	80	100	0.6196	0.156
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	3	8	60	95	0.6887	0.1668
8 4 40 85 0.6951 0.1611 8 13 30 75 0.6613 0.1619 12 8 30 65 0.6174 0.1741 12 17 40 100 0.6164 0.1711 13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 </td <td>4</td> <td>5</td> <td>110</td> <td>120</td> <td>0.64</td> <td>0.1504</td>	4	5	110	120	0.64	0.1504
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	4	9	40	75	0.6957	0.1961
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	8	4	40	85	0.6951	0.1611
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	8	13	30	75	0.6613	0.1619
13 9 30 80 0.6271 0.1899 13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.11	12	8	30	65	0.6174	0.1741
13 19 110 120 0.6139 0.1851 17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1	12	17	40	100	0.6164	0.1711
17 13 40 80 0.6382 0.1995 17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	13	9	30	80	0.6271	0.1899
17 18 40 75 0.6247 0.1973 18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	13	19	110	120	0.6139	0.1851
18 13 60 115 0.6339 0.1579 18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	17	13	40	80	0.6382	0.1995
18 19 70 110 0.6754 0.1805 18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	17	18	40	75	0.6247	0.1973
18 20 120 120 0.6687 0.1729 5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	18	13	60	115	0.6339	0.1579
5 10 60 110 0.7393 0.1177 9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	18	19	70	110	0.6754	0.1805
9 5 70 110 0.7387 0.1479 9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	18	20	120	120	0.6687	0.1729
9 14 40 90 0.7823 0.1425 10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	5	10	60	110	0.7393	0.1177
10 15 50 105 0.7584 0.13 14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	9	5	70	110	0.7387	0.1479
14 10 80 115 0.7348 0.1106 14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	9	14	40	90	0.7823	0.1425
14 15 60 105 0.7513 0.1019 15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	10	15	50	105	0.7584	0.13
15 20 30 90 0.7585 0.1131 19 15 40 75 0.7808 0.1341	14	10	80	115	0.7348	0.1106
19 15 40 75 0.7808 0.1341	14	15	60	105	0.7513	0.1019
	15	20	30	90	0.7585	0.1131
19 20 70 105 0.7903 0.104	19	15	40	75	0.7808	0.1341
	19	20	70	105	0.7903	0.104

Cuadro 6: Parámetros para un desastre grado 5

Otro experimento realizado fue observar la sensibilidad de los resultados de tiempo y largo respecto a cambio de r_1 y r_2 en el intervalo [0,05,0,95] con un salto de 0,05 con el fin de estudiar si existe dependencia de r_1 y r_2 con el problema o las instancias a resolver.

7. Resultados

Para comparar los resultados obtenidos por el algoritmo (ACS-TSP) se usarán los resultados obtenidos por Yuan (2009) [4] donde utiliza un algoritmo de $Best\ path\ Dijkstra\ y$ otro de $Static\ shortest\ path.$

Como se muestra en los cuadros 7,8,9,10,11 ACS-TSP obtiene los mejores valores del problema al igual que *Best path Dijkstra* y mejores que *Static shortest path* ambos propuestos por Yuan (2009)[4]

Algoritmo	Camino	Tiempo [min]
Best path Dijkstra	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.136548
Static shortest path	$1 \rightarrow 11 \rightarrow 16 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.196073
ACS-TSP	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.136548

Cuadro 7: Resultado grado 1

Algoritmo	Camino	Tiempo [min]
Best path Dijkstra	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.480311
Static shortest path	$1 \rightarrow 11 \rightarrow 16 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.694391
ACS-TSP	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.480311

Cuadro 8: Resultado grado 2

Algoritmo	Camino	Tiempo [min]
Best path Dijkstra	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	4.544814
Static shortest path	$1 {\rightarrow} 11 {\rightarrow} 16 {\rightarrow} 18 {\rightarrow} 20$	4.954273
ACS-TSP	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	4.544814

Cuadro 9: Resultado grado 3

Algoritmo	Camino	Tiempo [min]
Best path Dijkstra	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 8 \rightarrow 13 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	6.365086
Static shortest path	$1 \rightarrow 11 \rightarrow 16 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	7.468316
ACS-TSP	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 8 \rightarrow 13 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	6.365086

Cuadro 10: Resultado grado 4

Algoritmo	Camino	Tiempo [min]
Best path Dijkstra	$1 \rightarrow 2 \rightarrow 3 \rightarrow 4 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	12.323639
Static shortest path	$1 \rightarrow 11 \rightarrow 16 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	19.297973
ACS-TSP	$1 \rightarrow 2 \rightarrow 3 \rightarrow 4 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	12.323639

Cuadro 11: Resultado grado 5

Al estudiar la sensibilidad de los resultados cambiando el valor de r_1 tal que $r_1 + r_2 = 1$ se puede observar en las instancias propuestas, los caminos con mayor número de nodos tienen un menor tiempo asociados, esto es producido debido a que al entregar un mayor peso a la minimización de cantidad de nodos en la ruta se eligen rutas con alto tiempo para poder realizar la minimización.

r_1	min	tiempo [min]	largo
0.05	0.238405	3.19333	5
0.1	0.22681	3.19333	5
0.15	0.215216	3.19333	5
0.2	0.203621	3.19333	5
0.25	0.192026	3.19333	5
0.3	0.180431	3.19333	5
0.35	0.168837	3.19333	5
0.4	0.157242	3.19333	5
0.45	0.145647	3.19333	5
0.5	0.134052	3.19333	5
0.55	0.122458	3.19333	5
0.6	0.110863	3.19333	5
0.65	0.0992681	3.19333	5
0.7	0.0876734	3.19333	5
0.75	0.0760786	3.19333	5
0.8	0.0644838	3.19333	5
0.85	0.0528891	3.19333	5
0.9	0.0412943	3.19333	5
0.95	0.0237405	3.13239	6

Cuadro 12: Análisis de sensibilidad para grado 1

r_1	min	tiempo [min]	largo
0.05	0.246164	7.46814	5
0.1	0.242329	7.46814	5
0.15	0.238493	7.46814	5
0.2	0.234658	7.46814	5
0.25	0.230822	7.46814	5
0.3	0.226987	7.46814	5
0.35	0.223151	7.46814	5
0.4	0.219316	7.46814	5
0.45	0.21548	7.46814	5
0.5	0.211644	7.46814	5
0.55	0.207809	7.46814	5
0.6	0.203973	7.46814	5
0.65	0.187646	6.48896	6
0.7	0.163618	6.48896	6
0.75	0.139591	6.48896	6
0.8	0.115564	6.48896	6
0.85	0.0915365	6.48896	6
0.9	0.0675092	6.48896	6

Cuadro 13: Análisis de sensibilidad para grado $4\,$

r_1	min	tiempo [min]	largo
0.05	0.265712	19.2772	5
0.1	0.281425	19.2772	5
0.15	0.297137	19.2772	5
0.2	0.312849	19.2772	5
0.25	0.328562	19.2772	5
0.3	0.344274	19.2772	5
0.35	0.359986	19.2772	5
0.4	0.375699	19.2772	5
0.45	0.382653	15.2718	6
0.5	0.369615	15.2718	6
0.55	0.356576	15.2718	6
0.6	0.375501	15.9283	6
0.65	0.365126	15.9283	6
0.7	0.354752	15.9283	6
0.75	0.250165	12.3264	8
0.8	0.200176	12.3264	8
0.85	0.15622	12.3264	8
0.9	0.100198	12.3264	8
0.95	0.0502092	12.3264	8

Cuadro 14: Análisis de sensibilidad para grado 5

Respecto a los tiempos de uso de computacional del algoritmo, en el cuadro 15 se muestra los tiempos asociados a cada grado de desastre en segundos, se puede afirmar que los tiempos que se encuentran entre [8, 44] ms.

Grado 1 [s]	Grado 2 [s]	Grado 3 [s]	Grado 4 [s]	Grado 5 [s]
$0,00784 \pm 0,0049$	0.01702 ± 0.0069	0.025236 ± 0.0048	0.03304 ± 0.0046	0.04304 ± 0.0462

Cuadro 15: Tiempos del peor caso

8. Conclusiones

El modelo I únicamente considera el efecto del desastre sobre el tiempo y la velocidad de viaje en cada arco, por lo tanto nos entrega un resultado independiente a parámetros, en cambio el modelo II al considerar multiples objetivos quedará dependiente del parámetro del peso. Pero como puede se puede observar en el documento es sumamente importante de considerar el objetivo de la minimización de los nodos dado que afecta directamente al objetivo del tiempo.

Para partir de los resultados, Ant Colony System - TSP es una técnica muy adecuada para este tipo de problema, ya que el problema de Route selection for emergency logistics management tiene similitudes a Traveling Salesman Problem y al ser un problema de rutas, la adaptación del algoritmo es simple.

Pese a que los resultados muestran eficiencia y factibilidad del modelo y algoritmo. Existen varios factores complejos en situaciones de emergencias que se deben considerar, por ejemplo: traducir el costo del pasar por una intersección a tiempo o incluir algoritmo para evitar los cruzamientos en las intersecciones.

9. Referencias

- [1] S. Tufekci, "An integrated emergency management decision support system for hurricane emergencies," *Safety Science*, vol. 20, no. 1, pp. 39–48, 1995.
- [2] L. Özdamar, E. Ekinci, and B. Küçükyazici, "Emergency logistics planning in natural disasters," *Annals of operations research*, vol. 129, no. 1, pp. 217–245, 2004.
- [3] K. Farahmand, "Application of simulation modeling to emergency population evacuation," in Proceedings of the 29th conference on Winter simulation, pp. 1181–1188, IEEE Computer Society, 1997.
- [4] Y. Yuan and D. Wang, "Path selection model and algorithm for emergency logistics management," Computers & industrial engineering, vol. 56, no. 3, pp. 1081–1094, 2009.
- [5] X. Zhang, Z. Zhang, Y. Zhang, D. Wei, and Y. Deng, "Route selection for emergency logistics management: A bio-inspired algorithm," *Safety science*, vol. 54, pp. 87–91, 2013.
- [6] F. Southworth, "Regional evacuation modeling: a state-of-the-art review," 1991.
- [7] T. J. Cova and J. P. Johnson, "A network flow model for lane-based evacuation routing," Transportation research part A: Policy and Practice, vol. 37, no. 7, pp. 579–604, 2003.
- [8] Q. Tan, G. H. Huang, C. Wu, and Y. Cai, "If-em: An interval-parameter fuzzy linear programming model for environment-oriented evacuation planning under uncertainty," *Journal of Advanced Transportation*, vol. 45, no. 4, pp. 286–303, 2011.
- [9] M. Liu, F. Zhang, Y. Ma, H. R. Pota, and W. Shen, "Evacuation path optimization based on quantum ant colony algorithm," *Advanced Engineering Informatics*, vol. 30, no. 3, pp. 259– 267, 2016.
- [10] A. Rahman and A. K. Mahmood, "Feasible route determination using ant colony optimization in evacuation planning," in *Research and Development*, 2007. SCOReD 2007. 5th Student Conference on, pp. 1–6, IEEE, 2007.
- [11] X. Zong, S. Xiong, Z. Fang, and W. Lin, "Multi-objective ant colony optimization model for emergency evacuation," in *Natural Computation (ICNC)*, 2010 Sixth International Conference on, vol. 6, pp. 2774–2778, IEEE, 2010.
- [12] X. Zong, S. Xiong, Z. Fang, and Q. Li, "Multi-ant colony system for evacuation routing problem with mixed traffic flow," in *Evolutionary Computation (CEC)*, 2010 IEEE Congress on, pp. 1–6, IEEE, 2010.
- [13] E. Forcael, V. González, F. Orozco, S. Vargas, A. Pantoja, and P. Moscoso, "Ant colony optimization model for tsunamis evacuation routes," *Computer-Aided Civil and Infrastructure Engineering*, vol. 29, no. 10, pp. 723–737, 2014.
- [14] A. Ohta, H. Goto, T. Matsuzawa, M. Takimoto, Y. Kambayashi, and M. Takeda, "An improved evacuation guidance system based on ant colony optimization," in *Intelligent and Evolutionary Systems*, pp. 15–27, Springer, 2016.
- [15] X. Zong, S. Xiong, and Z. Fang, "A conflict-congestion model for pedestrian-vehicle mixed evacuation based on discrete particle swarm optimization algorithm," *Computers & Operations Research*, vol. 44, pp. 1–12, 2014.