Route selection for emergency logistics management

Maximiliano Osorio

Universidad Técnica Federico Santa María, Valparaíso, Chile. mosorio@inf.utfsm.cl

Resumen Route selection for emergency logistics management 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 presenta un modelo matemáticos para la selección de rutas para emergencia: un modelo de un objetivo que considera el efecto del desastre en tiempo de viaje entre cada arco, minimizando el tiempo total de viaje a lo largo del camino. Para la resolución del problema se propone un algoritmo basado en Ant Colony System.

Keywords: Route guidance system, Disaster simulation, Ant colony optimization

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 y tsunami (27F), Gran Incendio de Valparaíso 2014, Inundación del Norte de Chile en 2015 e Incendio Zona Centro/Sur de Chile en 2017, a partir de esto se vuelve 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, el reparto de alimentos, medicamentos y abrigo deben ser entregados desde la zona de almacenamiento al área afectada de la manera más rápida posible. Es por esto que el diseño de rutas en casos de emergencia es un tema interesante de estudiar.

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 estrategias de resolución.

2. Definición de problema

Definición de variables y parámetros para route selection for emergency logistics management:

- l_{ij} denota el largo de los arcos que se encuentra entre los nodos v_i y v_j , donde $(v_i, v_j) \in A$.
- 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.

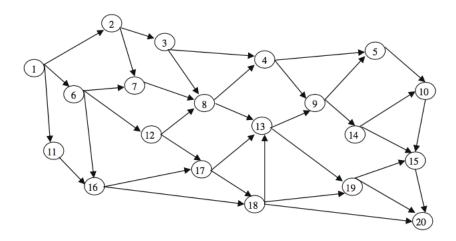


Figura 1. Estructura de una red de emergencia

A partir de la observación de desastres como huracanes e inundaciones 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 de la posición del arco, el tipo de desastre y otros. Sin pérdida de generalidad, la función de velocidad puede representarse como:

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

donde α_{ij} y β_{ij} son los parámetros decrecientes que determinan la disminución de la velocidad del viaje $s_{ij}(t)$, α_{ij} y β_{ij} pueden ser estimados de acuerdo a factores como la distancia desde arco (v_i, v_j) al centro del desastre, la vulnerabilidad del arco, el tipo de desastre, entre otros.

- 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_{ij} es variable de decisión del modelo $x_{ij} = 1$ cuando el arco (v_i, v_j) es incluido en el camino y $x_{ij} = 0$ cuando el arco (v_i, v_j) no es incluido en el camino.

- P denota el camino realizado, o sea la secuencia de nodos en la redes que se elige. Sea p_k el número 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 $1 \leq p_k \leq n$ 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 $ET(P, v_{p_k})$ el tiempo de viaje desde v_{p_1} que termina en 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 esto 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:

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

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

En la ecuación (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 límite superior t_{p_k} . Por recursividad se puede obtener los valores de t_{p_k} para los nodos v_{p_k} con $1 \le p_k \le n$.

2.1. Modelo matemático

A continuación se resume la notación utilizada para modelar el problema route selection for emergency logistics management

Notación

- i indice para los nodos en la red
- v_i nodo i de la red
- (i, j) arco desde i a j
- x_{ij} variable de decisión del modelo, $x_{ij} = 1$ cuando el arco de los nodos (v_i, v_j) es incluido en el camino, en caso contrario $x_{ij} = 0$
- l_{ij} largo del arco desde i a j
- s_{ij}^o velocidad entre los arcos (v_i, v_j) en condiciones normales
- \bullet $s_{ij}(t)$ velocidad entre los arcos (v_i, v_j) en el tiempo t
- ullet α_{ij} parámetro decreciente para manipular la velocidad
- β_{ij} parámetro decreciente para manipular la velocidad
- t_{ij} tiempo necesario para viajar entre i y j

Considerando lo descrito por [2,3] se diseñan dos modelos con distintos objetivos: el primero busca la minimización del tiempo y el segundo busca múltiples objetivos: la minimización del tiempo y de la cantidad de nodos en la ruta.

Minimización del tiempo: La formulación del route selection for emergency logistics management se describe de la siguiente manera:

El objetivo del modelo es minimizar el tiempo empleado en el camino. Las ecuaciones (14), (15) y (16) son parte de la fórmula de recursión del tiempo total para el camino. En la ecuación (17) la función decreciente de la velocidad de viaje en el arco (v_i, v_j) . La restricción (18) asegura un camino factible desde v_1 hasta v_n y la restricción (19) asegura que no existan ciclos.

$$\min \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} t_{ij} \cdot x_{ij} \tag{5}$$

$$\int_{t_i}^{t_j} s_{ij}(t)dt = l_{ij} \tag{6}$$

$$t_{ij} = t_j - t_i \tag{7}$$

$$t_1 = 0 (8)$$

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

$$(9)$$

$$\sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ij} - \sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ji} = \begin{cases} 1 & i=1\\-1 & i=n\\0 & eoc \end{cases}$$
 (10)

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

$$x_{ij} = 0, 1; i = 1, 2, \dots, n; j = 1, 2, \dots, n$$
 (12)

3. Estado del Arte

Route selection for emergency logistics management es uno de los problemas fundamentales de logística. En los recientes años, los frecuentes desastres naturales ha incentivado la investigación en el área. El primer trabajo sobre enrutamiento de vehículos fue propuesto por [4] donde se optimiza el reparto de combustible usando camiones que distribuyen desde una terminal hasta múltiples estaciones de servicios. En [5] se propone un modelo para el diseño de rutas en caso emergencias, el objetivo es minimizar la demanda insatisfecha en la ruta planeada. El plan logístico de emergencia incluye los puntos óptimos donde recoger y entregar los materiales en las rutas, estas rutas son regeneradas mientras nuevos materiales y modos de transportes se vuelven disponibles, pero este trabajo no considera que el tiempo de viaje puede variar según el efecto de la catástrofe sobre los caminos. Según [6,1] es importante considerar el efecto de la catástrofe sobre los caminos dado que las condiciones de viaje entre los nodos pueden verse fuertemente afectadas por la extensión del desastre, especialmente

en desastres como huracanes e inundaciones que se extienden en tiempo y espacio. Otros trabajos como [7] construyeron un modelo para expresar el efecto de la extensión de un desastre en los caminos, el efecto es representado con la variación de la velocidad de viaje. Para la resolución de este problema se utilizan dos técnicas: la primera basada en el algoritmo de Dijkstra, donde la idea es encontrar el camino más corto paso a paso y la técnica es un algoritmo basado en $Ant\ system$, el conocimiento heuristico para el movimiento es la función de velocidad $s_{ij}(t)=s_{ij}^0\cdot\alpha_{ij}\cdot e^{-\beta_{ij}\cdot t}$ si que un camino posible entre el nodo i y j.

sin mostrar valores de los parámetros. Los resultados experimentales fueron realizados con 20 nodos evaluando las dos técnicas: Dijkstra y ACO, donde ACO obtuvo mejores resultados en comparación con Dijkstra. Además ACO obtuvo rutas con menor tiempo de viaje de la instancia sin especificar el tiempo de ejecución. Las instancias utilizada por Dijkstra y ACO son las mismas.

En [8] se propone un algoritmo inspirado en la biología observando y modelando el comportamiento de las ameboides para calcular las rutas de emergencia donde la velocidad de los arcos es variable. Los experimentos fueron realizados con 20 nodos donde se obtuvieron las mejores soluciones respecto a tiempo de las instancias sin especifica el tiempo de ejecución.

Por otra parte, investigaciones relacionadas [2,3] han mostrado que las mayores congestiones de un desastre son producidas en las intersecciones de dos arcos en una ruta de emergencia, produciendo un nuevo problema Lane-based routing donde la estrategia busca eliminar los cruces en las intersecciones. Además, en [9] se propone un método para resolver una evacuación considerando el cruce de intersecciones (lane-based), la técnica utilizada es tabú search y relajación lagrangiana, a diferencia de route selection for emergency logistics management modela el número de vías en un camino (camino con varias vías), capacidad de flujo del camina y demanda del nodo, siendo un problema mayor complejidad. El algoritmo es aplicado en un red de 100 nodos modelando la evacuación Monticello, Minnesota. El algoritmo converge entre las 350 y 450 iteraciones. En [10] se propone un modelo de programación entera para determinar la ruta óptima en caso de evacuación modelando la capacidad de los refugios donde las personas serán evacuadas, además modela la posibilidad de bloqueo por congestión. El algoritmo es evaluado en una instancia con tres áreas a evacuar, la red se encuentra compuesta de 31 nodos. En [11] entrega rutas de evacuación incluyendo planes para la distribución de vehículos considerando: las capacidades, emisiones de gases, costos económicos, entre otros. Estos son trabajados por un modelo difuso de evaluación basado en parámetros. Las simulaciones son realizadas con 8 nodos. Dada la incertidumbre y complejidad del ambiente en la emergencia, estos modelos tienen serias limitaciones en manejar el proceso de evaluación basado en los comportamientos individuales [12].

En [13] describe una emergencia considerando múltiples aspectos: minimizar el camino de salida en un edificio con múltiples salidas y niveles, utiliza *Ant Colony System* modificado para encontrar una ruta factible 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. La evaluación es realizada en uno edificio de la Universidad Tecnológica de Petronas en Malaysia, el edificio tiene cuatro pisos, cada piso con cuatro bloques de piezas y cada bloque tiene doce piezas. La función a minimizar en el tiempo de evacuación T_{clear} y el número de ocupantes seguros. El autor realiza una comparación con el software IntelSign y el algoritmo propuesto. Finalmente el algoritmo obtiene mejores resultados que IntelSign respecto al tiempo de evacuación total. En [14] se presenta un algoritmo ant colony system multi-objetivo para resolver problemas de evacuaciones de automóviles y peatones considerando los aspectos como congestión, número de automóviles y peatones. El autor considera dos objetivos: minimizar el tiempo total de la evacuación y minimizar el número de arcos en camino total. Los experimentos son realizados con una simulación del estadio Wuhan Sports Center representada por 157 nodos dentro del estadio, 319 caminos fuera del estadio y 8 zonas de seguridad. Las parámetros utilizados son: $\alpha = 2$, $\beta = 3$, $\rho = 0.7, w = 1, k = 0.5$ Como continuación al trabajo anterior en [15] se utiliza modelo multi-ant colony system para considerar la evacuación de automóviles y peatones. En este caso, Multi-ant colony system [16]utilizada dos tipos de hormigas, una colonia encargada en la evacuación de peatones y otra colonia para la evacuación de vehículos, ambas colonias pueden comunicarse utilizando las feromonas. Los experimentos son realizados en las mismas condiciones y mismos parámetros, finalmente el autor concluve que el algoritmo MACS puede obtener mejores soluciones en comparación a ACS. En [17] se desarrolla un ACO para optimizar evacuaciones de personas en caso de tsunami considerando la seguridad, la calidad y la pendiente de los caminos. La simulación se realiza en la ciudad de Penco Chile que se representa con 67 nodos y dos zonas de seguridad. El autor hace un análisis para una simulación especifica (desde nodo 16 hacia la zona de seguridad 2), mostrando que el algoritmo alcanza su mejor valor a las 50 iteraciones y se mantiene estable después de 300 iteraciones utilizando 100 hormigas. Luego, realiza una simulación con personas reales para validar el modelo, agrupa dos grupos de personas de un total de 34 adultos jóvenes: el primer grupo posicionado de manera aleatoria sin ninguna información sobre rutas de escape y el segundo grupo posicionado de manera aleatoria con información de las rutas construídas por el algoritmo. El autor concluye que los tiempos del modelo y la realidad no presentan diferencias significativas y por lo tanto el modelo utilizado permite modelar efectivamente una evacuación en caso de tsunami. Realizando una comparación de tiempos entre los grupos existen diferencias a favor del modelo, presentando hasta 7 minutos menos de tiempo necesario para la evacuación.

En [18] se propone un algoritmo *Max-Min Ant System*, que utiliza una nueva feromona llamada desodorante que elimina la feromona común de ACO cuando un camino peligroso ha sido encontrado, el objetivo de esta nueva feromona es poder entregar un mayor nivel de seguridad. La evaluación se realiza con un mapa de distrito de Shinjuku en Tokyo representada una matriz de 200x200, donde cada celda se categoriza como: Camino, área segura, área peligrosa y área no utilizable (murallas, edificios, etc). El área peligrosa aumenta de acuerdo al

porcentaje de personas evaluadas en el lugar. La evaluación se realiza con 500 iteraciones sin información de parámetros, finalmente el autor realiza una comparación con Ant system y concluye que el algoritmo propuesto permite evitar a nuevas zonas inseguras. En [12] se propone la utilización de quantum ant colony algorithm (QACA) utilizando conceptos y reglas de computación cuántica y ACO. El autor modela la evacuación desde una zona de peligro hacia una zona segura, cada zona presenta un número determinado de nodos y cada nodo tiene una capacidad máxima. El autor busca minimizar el tiempo de la evacuación y la densidad de personas en los nodos de la zona de seguridad. La evacuación se realiza en una red ficticia con 50 nodos donde se compara los resultados con una técnica ACO, el autor concluye que los resultados obtenido por el algoritmo propuesto utilizando QACA presentan mejores soluciones considerando el tiempo total de la evacuación en comparación a ACO.

En [19,20] se propone el uso departicle swarm optimization (PSO) para la evacuación de peatones en áreas con alto trafico, el uso de PSO busca poder utilizar la inteligencia individual y colectiva de los agentes. En [21] se presenta un modelo discrete particle swarm optimization (DPSO) para la evacuación de peatones y vehículos en caso de emergencia realizando un modelado y simulación de los movimientos de evacuación e interacción entre peatones y vehículos. Los experimentos son realizados utilizando el estadio Wuhan Sports Center que se representa con 157 nodos dentro del estadio, 319 caminos fuera del estadio y 8 zonas de seguridad. En la emergencia se realiza una evacuación de 10.000 peatones y 1.000 vehículos y se compra con ACO y MACO propuesto en [14,15] utilizando los siguientes parámetros para ellos $\alpha=2$, $\beta=3$, $\rho=0.7$, Q=100, k=1 y el coeficiente de comunicación $\lambda=0.5$ para MACO. Los resultados muestran que los tiempos para los algoritmos PSO son mejores y el autor concluye que es debido a los mecanismos de aprendizaje de PSO. Por otro lado, el autor concluye que MACO presenta mejores resultados que ACO.

4. Descripción propuesta

4.1. Representación

Notación:

- \bullet *i* indice para los nodos en la red
- \bullet v_i nodo i de la red
- \bullet (i,j) arco desde i a j
- x_{ij} variable de decisión del modelo, $x_{ij} = 1$ cuando el arco de los nodos (v_i, v_j) es incluido en el camino, en caso contrario $x_{ij} = 0$
- l_{ij} largo del arco desde i a j
- s_{ij}^o velocidad entre los arcos (v_i, v_j) en condiciones normales
- $s_{ij}(t)$ velocidad entre los arcos (v_i, v_j) en el tiempo t
- \bullet α_{ij} parámetro decreciente para manipular la velocidad
- ullet eta_{ij} parámetro decreciente para manipular la velocidad
- \bullet t_{ij} tiempo necesario para viajar entre i y j

La formulación del route selection for emergency logistics management se describe de la siguiente manera:

El objetivo del modelo es minimizar el tiempo empleado en el camino. Las ecuaciones (14), (15) y (16) son parte de la fórmula de recursión del tiempo total para el camino. En la ecuación (17) la función decreciente de la velocidad de viaje en el arco (v_i, v_j) . La restricción (18) asegura un camino factible desde v_1 hasta v_n , la restricción (19) asegura que no existan ciclos y (18) muestra los dominios de las variables.

$$\min \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} t_{ij} \cdot x_{ij} \tag{13}$$

$$\int_{t_i}^{t_j} s_{ij}(t)dt = l_{ij} \tag{14}$$

$$t_{ij} = t_j - t_i (15)$$

$$t_1 = 0 \tag{16}$$

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

$$(17)$$

$$\sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ij} - \sum_{\substack{j=1\\j\neq i}}^{n} x_{ji} = \begin{cases} 1 & i=1\\-1 & i=n\\0 & eoc \end{cases}$$
 (18)

$$\sum_{\substack{j=1\\i\neq i}}^{n} x_{ij} = \begin{cases} \leq 1 & i \neq n\\ = 0 & i = n \end{cases}$$

$$\tag{19}$$

$$x_{ij} = 0, 1; i = 1, 2, \dots, n; j = 1, 2, \dots, n$$
 (20)

4.2. Operadores/Movimientos

La decisión para la selección del siguiente nodo se realiza en base al movimiento definido por:

$$j = \begin{cases} argmax_{u \in S_k(i)} \{ [\tau(i, u)]^{\alpha} [\eta(i, u)]^{\beta} \} & \text{if } q \leq q_0 \\ J & \text{otherwise} \end{cases}$$
 (21)

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

$$P_{ij}^{k}(t) = \frac{[\tau_{ij}(t)]^{\alpha_a} [\eta_{ij}]^{\beta_a}}{\sum_{h \in J_i^k} [\tau_{ij}(t)]^{\alpha_a} [\eta_{ij}]^{\beta_a}}$$
(22)

Para la sección de siguiente nodo se considera la heurística del tiempo expresada por $\eta = \frac{1}{tiempo_tour}$. En caso que el nodo sea un nodo seguro se selecciona el nodo y se finaliza la construcción del camino.

4.3. Descripción de cada proceso

4.4. Pseudocódigo general

En general, el algoritmo implementado está basado en el algoritmo Ant Colony System [22]. En 1 se muestra un pseudocógido del algoritmo

4.5. Listado de parámetros del algoritmo

A continuación se presenta los parámetros utilizados por el algoritmo.

- Número de iteraciones: loops = 2000
- lacktriangle Tamaño de la lista candidata cl=15
- Número de hormigas M = [6, 88]
- Parámetro ACS $\alpha_{ant} = [1,29,4,23]$
- Parámetro ACS $\beta_{ant} = [2,5,9,83]$
- Selección $q_0 = [0.08, 0.94]$
- Evaporación $\rho = [0.11, 0.97]$
- Feromona inicial $\tau_0 = 0.1$

5. Resultados preliminares

5.1. Objetivos experimentos

En esta sección de forma preliminar, se busca comparar la calidad de las soluciones obtenidas por el algoritmo propuesto comparados dos algoritmos: *Best path dijkstra* y *Static shortest path* de la literatura en [7]. Además se construye un nuevo set de instancias basada en el trabajo [17].

5.2. Instancias de pruebas

Yuan En [7] se presenta una red de 20 nodos divididos en 3 áreas como se muestra en la figura 2. En cada área los parámetros son generados de forma aleatoria. Estos se observan en el cuadro 1. Para el desastre 0, una situación sin ningún desastre y el desastre 4 es una situación más compleja. Para las instancias propuestas por [7] se considera que el nodo 20 es un nodo seguro.

```
Data: Algoritmo propuesto
inicializar;
for cada arco (i,j) do
    \tau_{ij}(0) = \tau_0
end
for k=1 hasta n do
    Ubique la hormiga k en el primer nodo
end
Sea T+ el tour más corto encontrado desde el inicio;
for t=1 hasta el número de iteraciones do
     for k=1 hasta m do
          while no se complete el tour do
               if si\ existe\ un\ nodo\ j\in\ cl\ {\bf then}
                     Elegir un nodo j,\,j\in j_i^kentre clnodos de la lista;
                                j = \begin{cases} argmax_{u \in J_i^k} \{ [\tau_{iu}(t))]^{\alpha} [\eta_{iu}]^{\beta} \} & \text{if } q \leq q_0 \\ J & otherwise \end{cases}
                     Donde J \in J_i^k se elige según la probabilidad;
                                              P_{ij}^k(t) = \frac{\left[\tau_{ij}(t)\right]^{\alpha} \left[\eta_{ij}\right]^{\beta}}{\sum_{h \in J_i^k} \left[\tau_{ih}(t)\right]^{\alpha} \left[\eta_{ih}\right]^{\beta}}
                                                                                                          (23)
                     \mathbf{Y} donde i es el nodo actual.
                    elegir el nodo j \in J_i^k más cercana.
                Luego se actualiza la feromona;
                                              t_{ij}(t) = (1 - \rho)t_{ij}(t) + \rho\tau_0
                                                                                                          (24)
          end
          Calcular el tiempo \mathcal{T}_k del tour de la hormiga k
     Salvar la mejor solución T^+ encontrada hasta el momento
     for cada arco (i,j) \in T^+ do
                                        t_{ij}(t) = (1 - \rho)t_{ij}(t) + \rho \Delta \tau_{ij}(t)
                                                                                                          (25)
          donde \tau_{ij}(t) = \frac{1}{T^+}
    end
end
```

Algorithm 1: Algoritmo ACS.

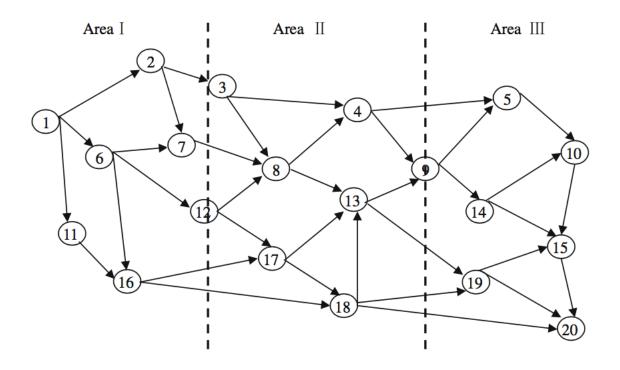


Figura 2. División de una red de emergencia

En los cuadros 7, 8, 9 y 10 se muestran los valores correspondientes al nodo i y nodo j. $l_{i,j}$ $s^0_{i,j}$, α_{ij} y β_{ij} según los distintos grados de desastre.

Tipo	Área I	Área II	Área III
Desastre 0	$\alpha = 1, \beta = 0$	$\alpha = 1, \beta = 0$	$\alpha = 1, \beta = 0$
	$\alpha \in (0,9,1,0) \ \beta \in (0,00,0,05)$		$\alpha = 1, \beta = 0$
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	$\alpha \in (0,6,0,7) \ \beta \in (0,15,0,20)$	$\alpha \in (0,7,0,8) \ \beta \in (0,10,0,15)$	$\alpha \in (0,8,0,9) \ \beta \in (0,05,0,10)$

 ${f Cuadro~1.}$ Intervalos de los parametros por área

Penco En [17] se presenta una red de 67 nodos representando la ciudad de Penco de Chile, cada nodo representa una esquina de la ciudad considerando el nodo 67 como una zona segura. En el cuadro 11

5.3. Tablas comparativas respecto al estado del arte.

Para comparar los resultados obtenidos por el algoritmo (Propuesto) se usarán los resultados obtenidos por [7] donde utiliza dos algoritmos: *Best path Dijkstra* y *Static shortest path.*

Como se muestra en los cuadros 2,3,4,5 Propuesto obtiene los mejores valores posibles del problema al igual que *Best path Dijkstra*. En comparación a *Static shortest path*, los valores obtenidos por el algoritmo propuestos son mejores.

Algoritmo	Camino	Tiempo Evacuación [min]	Tiempo Ejecución [seg]
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	-
Propuesto	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	3.136548	0.125

Cuadro 2. Resultado grado 1

Algoritmo	Camino	Tiempo Evacuación [min]	Tiempo Ejecución [seg]
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	-
Propuesto	$1{\rightarrow}6{\rightarrow}12{\rightarrow}17{\rightarrow}18{\rightarrow}20$	3.480311	0.143

Cuadro 3. Resultado grado 2

Algoritmo	Camino	Tiempo Evacuación [min]	Tiempo Ejecución [seg]
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	-
Propuesto	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 17 \rightarrow 18 \rightarrow 20$	4.544814	0.153

Cuadro 4. Resultado grado 3

Algoritmo	Camino	Tiempo Evacuación [min]	Tiempo Ejecución [seg]
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	-
Propuesto	$1 \rightarrow 6 \rightarrow 12 \rightarrow 8 \rightarrow 13 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	6.365086	0.115

Cuadro 5. Resultado grado 4

Algoritmo	Camino	Tiempo Evacuación [min]	Tiempo Ejecución [seg]
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	-
Propuesto	$1 \rightarrow 2 \rightarrow 3 \rightarrow 4 \rightarrow 9 \rightarrow 14 \rightarrow 15 \rightarrow 20$	12.323639	0.215

Cuadro 6. Resultado grado 5

6. Conclusiones

Route selection for emergency logistics management es uno de los problemas fundamentales de logística en caso de emergencia, lo cual se puede observar en los múltiples trabajos y las diversas técnicas utilizadas para la resolución del problema en la literatura. De acuerdo al modelo propuesto en este trabajo, [7,8] presentan el mismo modelo y utilizan una instancia con 20 nodos donde cambia el nivel de desastre generando 5 tipos de riesgos, ambos algoritmos presentados en [7,8] obtienen los mejores resultados posibles, no obstante se debe considerar que el tamaño de la instancia es pequeña, la cantidad de instancias son pocas y la diversidad es baja. Por otro lado, en [14,15,21] se utiliza una instancia basada en el estadio Wuhan Sports Center siendo modelado por un red compuesta de 479 nodos en total, donde se observa que existe una alta complejidad, posicionándola como una instancia deseable para ser utilizada en route selection for emergency logistics management, aunque se debe considerar que es necesario adaptaciones al modelo o la instancia para que sean compatibles.

A partir de los resultados, observamos que Ant Colony System 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. Se debe considerar que la instancia de prueba es pequeña por lo tanto no es posible asegurar la calidad del algoritmo para otros casos.

7. 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. F. Southworth, "Regional evacuation modeling: a state-of-the-art review," 1991.
- 3. 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.
- 4. G. B. Dantzig and J. H. Ramser, "The truck dispatching problem," *Management science*, vol. 6, no. 1, pp. 80–91, 1959.
- 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

- 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.
- 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.
- 8. 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.
- C. Xie and M. A. Turnquist, "Lane-based evacuation network optimization: An integrated lagrangian relaxation and tabu search approach," *Transportation Re*search Part C: Emerging Technologies, vol. 19, no. 1, pp. 40–63, 2011.
- A. Stepanov and J. M. Smith, "Multi-objective evacuation routing in transportation networks," *European Journal of Operational Research*, vol. 198, no. 2, pp. 435– 446, 2009.
- 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.
- 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.
- 13. A. Rahman and A. K. Mahmood, "Feasible route determination using ant colony optimization in evacuation planning," in *Research and Development*, 2007. SCO-ReD 2007. 5th Student Conference on, pp. 1–6, IEEE, 2007.
- 14. 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.
- 15. 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.
- L. M. Gambardella, É. Taillard, and G. Agazzi, "Macs-vrptw: A multiple ant colony system for vehicle routing problems with time windows," 1999.
- 17. 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.
- 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.
- 19. J. Izquierdo, I. Montalvo, R. Pérez, and V. Fuertes, "Forecasting pedestrian evacuation times by using swarm intelligence," *Physica A: Statistical Mechanics and its Applications*, vol. 388, no. 7, pp. 1213–1220, 2009.
- 20. Y. Zheng, J. Chen, J. Wei, and X. Guo, "Modeling of pedestrian evacuation based on the particle swarm optimization algorithm," *Physica A: Statistical Mechanics and its Applications*, vol. 391, no. 17, pp. 4225–4233, 2012.
- 21. 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.
- 22. M. Dorigo and L. M. Gambardella, "Ant colony system: a cooperative learning approach to the traveling salesman problem," *IEEE Transactions on evolutionary computation*, vol. 1, no. 1, pp. 53–66, 1997.

A. Instancias

$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$						
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 4 5 110 12 0 4 5 110 12 0 4 40 85 <td></td> <td></td> <td>$l_{i,j}$</td> <td>$s_{i,j}^0$</td> <td>$\alpha_{i,j}$</td> <td>$\beta_{i,j}$</td>			$l_{i,j}$	$s_{i,j}^0$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
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 4 5 110 120 1 0 4 5 110 120 1 0 4 40 85 1 0 8 13	1	l				
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 13						
2 7 40 70 0.9857 0.0305 6 7 30 65 0.9577 0.0123 6 12 60 105 0.996 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 13 30 75 1 0 9 5 <				110	0.9022	0.0499
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 4 80 100 1 0 4 5 110 120 1 0 4 9 40 75 1 0 5 10 60 110 1 0 8 13 30 75 1 0 9 5 70 110 1 0 12 8 30 65<	2	3	30	60	0.9904	0.0277
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 12 8 30	2	7	40	70	0.9857	0.0305
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 12 8 30 65 1 0 12 8 30 65 <td>6</td> <td>7</td> <td>30</td> <td>65</td> <td>0.9577</td> <td></td>	6	7	30	65	0.9577	
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 10 15 50 105 1 0 12 8 30 65 1 0 12 17 40 100	6	12	60	105	0.906	0.0399
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 17 40 100 1 0 13 9 30 80 1<	6	16	100	115	0.9049	0.0353
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 19 110 120 1	7	8	40	90	0.9153	0.0436
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 9 5 70 110 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 19 110 120 1 0 14 10 80 115 1	11	16	30	70	0.9967	0.0089
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 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 18	16	17	80	115	0.964	0.0491
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 10 80 115 1 0 15 20 30 90 1 0 17 18	16	18	110	120	0.9294	0.0327
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	3	4	80	100	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 18 40 75 1 0 18 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	3	8	60	95	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 18 40 75 1 0 18 19 70 110 1 0	4	5	110	120	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 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	4	9	40	75	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 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	5	10	60	110	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 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	8	4	40	85	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 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	8	13	30	75	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	9	5	70	110	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	9	14	40	90	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	10	15	50	105	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	12	8	30	65	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	12	17	40	100	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	13	9	30	80	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	13	19	110	120	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	14	10	80	115	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	14	15	60	105	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	15	20	30	90	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	17	13	40	80	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	17	18	40	75	1	0
18 19 70 110 1 0 18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	18		60	115	1	0
18 20 120 120 1 0 19 15 40 75 1 0	18		70	110	1	0
19 15 40 75 1 0			120	120	1	0
					1	0
					1	0

Cuadro 7. Parámetros para un desastre grado 1

inicio	fin	$ l_{i,j} $	$s_{i,j}^0$	α	$\beta_{i,j}$
1	2	50	$\frac{3_{i,j}}{100}$	0.9222	0.0381
1	6	30	60	0.9222	0.0331 0.0143
1	11	70	110	0.9133	0.0143 0.0499
2	3	30	60	0.9904	0.0499 0.0277
2	7	40	70	0.9857	0.0277
6	7	30	65	0.9577	0.0303
6	12	60	105	0.906	0.0123 0.0399
6	16	100	115	0.9049	0.0353
7	8	40	90	0.9153	0.0333
11	16	30	70	0.9167	0.0430 0.0089
16	17	80	115	0.964	0.0039
16	18	110	120		0.0491 0.0327
3	4	80	100		0.0327
3	8	60	95	0.9163 0.9562	
4	5	110	120	0.989	0.0114
4	9	40	75		0.0281 0.0386
8	4	40	85	0.9964 0.9746	
8	13	30	75	0.9999	
12	8	30	65	0.9999 0.9345	0.0222 0.0044
12	17	40	100		0.0044 0.0228
13	9	30	80	0.9094	
13	19	110	120	0.9326	0.0204 0.0151
17	13	40	80	0.9077	0.0151
17	18	40	75	0.947	0.0344
18	13	60	115	0.9669	0.0344
18	19	70	110	0.953	0.0202
18	20	120	120	0.933	0.0033
5	10	60	110	1	0.0021
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
13	20	110	100	1	<u> </u>

Cuadro 8. Parámetros para un desastre grado 2

inicio	fin	$l_{i,j}$	$s_{i,j}^0$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
1	2	50	$\frac{100}{100}$	0.7544	0.1026
1	6	30	60	0.7666	0.1394
1	11	70	110	0.7561	0.1276
2	3	30	60	0.7071	0.1089
2	7	40	70	0.7527	0.1277
6	7	30	65	0.7001	0.1062
6	12	60	105	0.7145	0.1209
6	16	100	115	0.7234	0.1361
7	8	40	90	0.7242	0.108
11	16	30	70	0.7378	0.1281
16	17	80	115	0.7048	0.1197
16	18	110	120	0.7639	0.1365
3	4	80	100	0.8912	0.0844
3	8	60	95	0.8242	0.0571
4	5	110	120	0.8773	0.0552
4	9	40	75	0.8678	0.099
8	4	40	85	0.8801	0.067
8	13	30	75	0.8425	0.0987
12	8	30	65	0.8383	0.0543
12	17	40	100	0.8785	0.0786
13	9	30	80	0.8551	0.0707
13	19	110	120	0.873	0.057
17	13	40	80	0.8191	0.0778
17	18	40	75	0.8555	0.0781
18	13	60	115	0.8965	0.0653
18	19	70	110	0.8967	0.0694
18	20	120	120	0.8551	0.0948
5	10	60	110	0.9476	0.0343
9	5	70	110	0.9806	0.0484
9	14	40	90	0.9984	0.0219
10	15	50	105	0.9937	0.0091
14	10	80	115	0.9334	0.0486
14	15	60	105	0.9966	0.022
15	20	30	90	0.9517	0.0363
19	15	40	75	0.9547	0.0265
19	20	70	105	0.9849	0.029

Cuadro 9. Parámetros para un desastre grado 3

inicio	fin	$l_{i,j}$	$s_{i,j}^0$	$\alpha_{i,j}$	$\beta_{i,j}$
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
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
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
19	15	40	75	0.8001	0.0811
19	20	70	105	0.8535	0.0919

Cuadro 10. Parámetros para un desastre grado 4

1	2	147	100	0.9	0.00132295404286
2	1	147	100	0.9	0.00149063749621
2	3	131	100	0.9	0.00149063749621
2	4	123	100	0.9	0.00149063749621
3	2			l	0.00154117652427
3	5	125	100	0.9	0.00154117652427

4	2	123	100	nα	0.00144121299596
4	$\frac{2}{5}$	$\frac{123}{127}$	100		$\frac{0.00144121299596}{0.00144121299596}$
4	8	$\frac{127}{125}$	$100 \\ 100$		0.00144121299596 0.00144121299596
	3	$\frac{125}{125}$	100		$0.00144121299390 \\ 0.00178133408685$
5					
5	$\frac{4}{6}$	127	100		$\begin{array}{c} 0.00178133408685 \\ 0.00178133408685 \end{array}$
5	-	125	100		
5	9	125	100		0.00178133408685
6	5	125	100		0.0011229227254
6	7	125	100		0.00112292227254
6	10	125	100		0.00112292227254
7	6	125	100		0.00103939102147
7	11	121	100		0.00103939102147
8	4	125	100		0.00180879295235
8	9	125	100		0.00180879295235
8	14	123	100		0.00180879295235
9	5	125	100		0.00138863484178
9	8	125	100		0.00138863484178
9	10	125	100		0.00138863484178
9	15	125	100	0.9	0.00138863484178
10	6	125	100	0.9	0.00158304871417
10	9	125	100	0.9	0.00158304871417
10	11	125	100	0.9	0.00158304871417
10	16	125	100	0.9	0.00158304871417
11	7	121	100	0.9	0.00158403597442
11	10	125	100	0.9	0.00158403597442
11	12	125	100	0.9	0.00158403597442
11	17	125	100		0.00158403597442
12	11	125	100	0.9	0.00175311358382
12	13	125	100	0.9	0.00175311358382
12	18	125	100	0.9	0.00175311358382
13	12	125	100	0.9	0.00125056164378
13	19	125	100	0.9	0.00125056164378
13	20	222	100	0.9	0.00125056164378
14	8	123	100	0.9	0.00189173334173
14	15	125	100	0.9	0.00189173334173
14	29	125	100	0.9	0.00189173334173
15	9	125	100	0.9	0.00142189160082
15	14	125	100	0.9	0.00142189160082
15	16	125	100	0.9	0.00142189160082
15	30	125	100	0.9	0.00142189160082
16	10	125	100	0.9	0.00185682870418
16	15	125	100		0.00185682870418
16	17	125	100	0.9	0.00185682870418

16	31	125	100	0.9	0.00185682870418
17	11	125	100	0.9	0.0018786278144
17	16	126	100	0.9	0.0018786278144
17	18	125	100	0.9	0.0018786278144
17	32	125	100	0.9	0.0018786278144
18	12	125	100	0.9	0.00172587086272
18	17	125	100	0.9	0.00172587086272
18	19	125	100	0.9	0.00172587086272
18	33	125	100	0.9	0.00172587086272
19	13	125	100	0.9	0.00118599539336
19	18	125	100	0.9	0.00118599539336
19	20	130	100	0.9	0.00118599539336
19	34	125	100	0.9	0.00118599539336
20	13	222	100	0.9	0.00168504504005
20	19	130	100	0.9	0.00168504504005
20	21	125	100	0.9	0.00168504504005
20	35	125	100	0.9	0.00168504504005
21	20	125	100	0.9	0.00119911310729
21	22	125	100	0.9	0.00119911310729
21	36	125	100	0.9	0.00119911310729
22	21	125	100	0.9	0.00130023191062
22	23	128	100	0.9	0.00130023191062
22	37	125	100	0.9	0.00130023191062
23	22	128	100	0.9	0.00198839677585
23	24	125	100	0.9	0.00198839677585
23	38	125	100	0.9	0.00198839677585
24	25	125	100	0.9	0.00118683961475
24	26	125	100	0.9	0.00118683961475
24	39	125	100	0.9	0.00118683961475
25	24	125	100	0.9	0.00162759209067
26	24	125	100	0.9	0.00193609655825
26	27	193	100	0.9	0.00193609655825
27	26	193	100	0.9	0.00144273631824
27	28	60	100	0.9	0.00144273631824
28	27	60	100	0.9	0.00126844495159
29	14	125	100	0.9	0.00196382346993
30		125	100	0.9	0.00189741484122
30	31	125	100	0.9	0.00189741484122
31	16	125	100	0.9	0.00175818593093
31	30	125	100	0.9	0.00175818593093
31	32	125	100	0.9	0.00175818593093
31	41	125	100	0.9	0.00175818593093
32	17	125	100	0.9	0.00121070971724

32 31 125 100 0.9 0.00121070971724 32 33 125 100 0.9 0.00121070971724 33 125 100 0.9 0.00157425670878 33 32 125 100 0.9 0.00157425670878 33 34 125 100 0.9 0.00157425670878 34 125 100 0.9 0.00107264768956 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 31 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37						
32 42 125 100 0.9 0.00121070971724 33 18 125 100 0.9 0.00157425670878 33 32 125 100 0.9 0.00157425670878 33 34 125 100 0.9 0.00157425670878 33 34 125 100 0.9 0.00157425670878 34 31 125 100 0.9 0.00107264768956 34 33 125 100 0.9 0.00107264768956 34 34 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00112956626341 37 32 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 38 135 100 0.9 0.00157660001488 38 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.001441438019294 41 42 125 100 0.9 0.001441438019294 41 42 125 100 0.9 0.001441438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.9 0.00149666393104 44 45 125 100 0.	32	31	125	100	0.9	0.00121070971724
33 18 125 100 0.9 0.00157425670878 33 32 125 100 0.9 0.00157425670878 33 44 125 100 0.9 0.00157425670878 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 31 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00180402048925	32	33	125	100	0.9	0.00121070971724
33 32 125 100 0.9 0.00157425670878 33 43 125 100 0.9 0.00157425670878 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00196118059478 36 13 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 37	32	42	125	100	0.9	0.00121070971724
33 34 125 100 0.9 0.00157425670878 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 33 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925	33	18	125	100	0.9	0.00157425670878
33 43 125 100 0.9 0.00157425670878 34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 33 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 37 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925	33	32	125	100	0.9	0.00157425670878
34 19 125 100 0.9 0.00107264768956 34 33 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925	33	34	125	100	0.9	0.00157425670878
34 33 125 100 0.9 0.00107264768956 34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925	33	43	125	100	0.9	0.00157425670878
34 44 125 100 0.9 0.00107264768956 35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 36 45 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488	34	19	125	100	0.9	0.00107264768956
35 20 125 100 0.9 0.00196118059478 35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488	34	33	125	100	0.9	0.00107264768956
35 36 130 100 0.9 0.00196118059478 35 45 125 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125	34	44	125	100	0.9	0.00107264768956
35 45 125 100 0.9 0.00196118059478 36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38		20	125	100	0.9	0.00196118059478
36 21 135 100 0.9 0.00112956626341 36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.0013341172123 40	35	36	130	100	0.9	0.00196118059478
36 35 130 100 0.9 0.00112956626341 36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.0013341172123 49 24 125 100 0.9 0.001441138019294			125	100	0.9	0.00196118059478
36 37 125 100 0.9 0.00112956626341 36 46 127 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.001434172123 39 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00144138019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 <t< td=""><td>36</td><td></td><td>135</td><td>100</td><td>0.9</td><td>0.00112956626341</td></t<>	36		135	100	0.9	0.00112956626341
36 46 127 100 0.9 0.00112956626341 37 22 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.001341172123 39 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00144138019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 <t< td=""><td>36</td><td></td><td></td><td>100</td><td>0.9</td><td>0.00112956626341</td></t<>	36			100	0.9	0.00112956626341
37 22 125 100 0.9 0.00180402048925 37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.00137660001488 39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294	36	37		100	0.9	0.00112956626341
37 36 125 100 0.9 0.00180402048925 37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.001341172123 40 41 125 100 0.9 0.0014341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00144138019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td>100</td><td>0.9</td><td>0.00112956626341</td></t<>				100	0.9	0.00112956626341
37 38 125 100 0.9 0.00180402048925 37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.001341172123 39 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00144138019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 <t< td=""><td></td><td></td><td></td><td>100</td><td>0.9</td><td>0.00180402048925</td></t<>				100	0.9	0.00180402048925
37 47 125 100 0.9 0.00180402048925 38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.0013341172123 39 38 135 100 0.9 0.0014341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 <	37		125	100	0.9	0.00180402048925
38 23 125 100 0.9 0.00157660001488 38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104	37	38	125			0.00180402048925
38 37 125 100 0.9 0.00157660001488 38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 39 38 135 100 0.9 0.00146111122893 40 41 125 100 0.9 0.00144138019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104	37		125	100	0.9	0.00180402048925
38 39 135 100 0.9 0.00157660001488 38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 39 38 135 100 0.9 0.0014341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43			125	100	0.9	0.00157660001488
38 48 125 100 0.9 0.00157660001488 39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 39 38 135 100 0.9 0.0014341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 43	$\overline{}$		125	100	0.9	0.00157660001488
39 24 125 100 0.9 0.0013341172123 39 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00149666393104 4	$\overline{}$	39	135	100	0.9	0.00157660001488
39 38 135 100 0.9 0.0013341172123 40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.0013970996602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44	-			100		
40 41 125 100 0.9 0.00146111122893 41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.0013970996602 42 41 125 100 0.9 0.0013970996602 42 43 125 100 0.9 0.0013970996602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44<				100	0.9	
41 31 125 100 0.9 0.00141438019294 41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.0013970996602 42 41 125 100 0.9 0.0013970996602 42 41 125 100 0.9 0.0013970996602 42 43 125 100 0.9 0.0013970996602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	39	38				0.0013341172123
41 40 125 100 0.9 0.00141438019294 41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.0014966393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	40					
41 42 125 100 0.9 0.00141438019294 42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	41	31	125		0.9	0.00141438019294
42 32 125 100 0.9 0.00139709966602 42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	$\overline{}$	-				
42 41 125 100 0.9 0.00139709966602 42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	$\overline{}$			100		0.00141438019294
42 43 125 100 0.9 0.00139709966602 42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	$\overline{}$	32				
42 49 125 100 0.9 0.00139709966602 43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	-			100		
43 33 125 100 0.9 0.00149666393104 43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	-	43				
43 42 125 100 0.9 0.00149666393104 43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987						
43 44 125 100 0.9 0.00149666393104 43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	-					
43 50 125 100 0.9 0.00149666393104 44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	-					
44 34 125 100 0.9 0.00108787691987 44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987		44			_	
44 43 125 100 0.9 0.00108787691987 44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	$\overline{}$					
44 45 135 100 0.9 0.00108787691987	$\overline{}$					
	$\overline{}$					
$\lfloor 44 51 125 100 0.9 0.00108787691987 $	$\overline{}$					
	44	51	125	100	0.9	0.00108787691987

45 35 125 100 0.9 0.00174039111819 45 44 125 100 0.9 0.00174039111819 45 46 140 100 0.9 0.00174039111819 46 36 125 100 0.9 0.00141951032219 46 45 140 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 37 125 100 0.9 0.00141951032219 47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00165591143961 48 47 130 0.9 0.00119422693029 49						
45 46 140 100 0.9 0.00174039111819 45 52 125 100 0.9 0.00174039111819 46 36 125 100 0.9 0.00141951032219 46 45 140 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00196480898694	45	35		100	0.9	
45 52 125 100 0.9 0.00174039111819 46 36 125 100 0.9 0.00141951032219 46 45 140 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 53 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 54 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00196480898694	45	44	125	100		0.00174039111819
46 36 125 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 53 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 125 100 0.9 0.00165591143961 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51	45	46		100	0.9	0.00174039111819
46 45 140 100 0.9 0.00141951032219 46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 53 125 100 0.9 0.00165591143961 47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694	45	52	125	100	0.9	
46 47 125 100 0.9 0.00141951032219 46 53 125 100 0.9 0.00141951032219 47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 15 125 100 0.9 0.00196480898694 50	46	36	125	100	0.9	
46 53 125 100 0.9 0.00141951032219 47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 48 34 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00196480898694 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 52 125 100 0.9 0.00196480898694 50 52 125 100 0.9 0.00196480898694	46	45		100	0.9	0.00141951032219
47 37 125 100 0.9 0.00165591143961 47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 54 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00196480898694 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00105513336479	46		125	100	0.9	0.00141951032219
47 46 125 100 0.9 0.00165591143961 47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 54 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479			125	100	0.9	0.00141951032219
47 48 130 100 0.9 0.00165591143961 47 54 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00135662351196 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00195513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479		37		100	0.9	
47 54 125 100 0.9 0.00165591143961 48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 50 125 100 0.9 0.00196480898694 51 51 125 100 0.9 0.001955133336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479	47	46	125	100	0.9	
48 38 125 100 0.9 0.00119422693029 48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 50 125 100 0.9 0.00196480898694 51 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00109554990564		48			0.9	0.00165591143961
48 47 130 100 0.9 0.00119422693029 49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00196480898694 51 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564				100		0.00165591143961
49 42 125 100 0.9 0.00135662351196 49 50 120 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 51 52 125 100 0.9 0.00196480898694 51 51 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00121610359898	48				0.9	
49 50 120 100 0.9 0.00135662351196 50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00195513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898	48	47		100	0.9	
50 43 125 100 0.9 0.00196480898694 50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00105513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898	49			100	0.9	
50 49 120 100 0.9 0.00196480898694 50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00105513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 52 125 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898	49	50		100		0.00135662351196
50 51 125 100 0.9 0.00196480898694 50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00105513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898	50	43		100	0.9	0.00196480898694
50 55 125 100 0.9 0.00196480898694 51 44 125 100 0.9 0.00105513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00109554390564 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00156624380701	50	49		100	0.9	0.00196480898694
51 44 125 100 0.9 0.00105513336479 51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00126624380701	50	51		100	0.9	0.00196480898694
51 50 125 100 0.9 0.00105513336479 51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00126624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701	50	55			0.9	0.00196480898694
51 52 135 100 0.9 0.00105513336479 51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00126624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00187860644932	51	44		100	0.9	
51 56 125 100 0.9 0.00105513336479 52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00126624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00187860644932 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932	51	50	125		0.9	0.00105513336479
52 45 125 100 0.9 0.00109554990564 52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00126624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891		-				
52 51 135 100 0.9 0.00109554990564 52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00187860644932 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891						
52 53 150 100 0.9 0.00109554990564 52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891			125	100		0.00109554990564
52 57 125 100 0.9 0.00109554990564 53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.0012610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891						
53 46 125 100 0.9 0.00121610359898 53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891		53			0.9	0.00109554990564
53 52 150 100 0.9 0.00121610359898 53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.0018766044380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891		57		100	0.9	0.00109554990564
53 54 125 100 0.9 0.00121610359898 53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00187860644932 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891	_		125		0.9	0.00121610359898
53 58 125 100 0.9 0.00121610359898 54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891		52			0.9	
54 47 125 100 0.9 0.00156624380701 54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891		54		100	0.9	0.00121610359898
54 53 125 100 0.9 0.00156624380701 54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00160610122891						
54 59 125 100 0.9 0.00156624380701 55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.0016256956645	54					
55 50 125 100 0.9 0.00187860644932 55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645						
55 56 125 100 0.9 0.00187860644932 56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645			l			
56 51 125 100 0.9 0.00160610122891 56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645						
56 55 125 100 0.9 0.00160610122891 56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645					_	
56 57 135 100 0.9 0.00160610122891 56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645		_				
56 60 90 100 0.9 0.00160610122891 57 52 125 100 0.9 0.00164256956645						
57 52 125 100 0.9 0.00164256956645						
	56					
57 56 135 100 0.9 0.00164256956645			l			
	57	56	135	100	0.9	0.00164256956645

57	58	150	100	0.9	0.00164256956645
57	61	90	100	0.9	0.00164256956645
58	53	125	100	0.9	0.001977125755
58	57	150	100	0.9	0.001977125755
58	59	125	100	0.9	0.001977125755
59	54	125	100	0.9	0.00170020432962
59	58	125	100	0.9	0.00170020432962
60	56	90	100	0.9	0.00166177235088
60	61	150	100	0.9	0.00166177235088
60	62	160	100	0.9	0.00166177235088
61	57	90	100	0.9	0.00187142525215
61	60	150	100	0.9	0.00187142525215
61	62	143	100	0.9	0.00187142525215
62	60	160	100	0.9	0.00151691476741
62	61	143	100	0.9	0.00151691476741
62	63	88	100	0.9	0.00151691476741
63	62	88	100	0.9	0.00141921002148
63	64	199	100	0.9	0.00141921002148
63	67	370	100	0.9	0.00141921002148
64	63	199	100	0.9	0.00189115365302
64	65	125	100	0.9	0.00189115365302
65	64	125	100	0.9	0.00109038056051
65	66	263	100	0.9	0.00109038056051
66	65	263	100	0.9	0.0013072115144
66	67	175	100	0.9	0.0013072115144
67	63	370	100	0.9	0.00169304005035
67	66	175	100	0.9	0.00169304005035

[67|66|175|100|0.9|0.00169304005035] Cuadro 11: Instancia de Penco