

# Flujo de Cargas

Sistemas Eléctricos de Potencia  
3ºC, I.E.M

Ignacio Rafael Pastor Escribano  
Guillermo José Mairal Zuera  
Pedro Juan Pardo Posadas  
Santiago López López  
Javier Miñarro Mena  
Ignacio Sanz Soriano  
Grupo C4

6 de mayo de 2017

# Índice general

Índice de Tablas	2
1. Enunciado	3
2. Identificación de Nodos	4
3. Matriz de Admitancias Nodales $Y_{BUS}$	4
3.1. Código <i>Matlab</i> . . . . .	5
3.2. Resultados . . . . .	6
4. Flujo de Cargas: Solución DC	6
4.1. Código <i>Matlab</i> . . . . .	7
4.2. Resultados . . . . .	7
5. Flujo de Cargas: Solución Completa	8
5.1. Código <i>Matlab</i> . . . . .	9
5.2. Resultados . . . . .	12
6. Resumen de Potencias y Pérdidas en la Red	13
7. Análisis de Contingencias	15
7.1. Código <i>Matlab</i> . . . . .	15
7.2. Resultados . . . . .	16
Referencias	17

## Índice de Tablas

1.	Valores de Las Potencias Demandadas . . . . .	3
2.	Identificación de Nudos . . . . .	4
3.	<i>Mismatches</i> . . . . .	12
4.	Vector de Actualizaciones . . . . .	13
5.	Evolución de las variables de la Red. . . . .	13
6.	Solución. . . . .	13
7.	Tabla de Resumen Potencias . . . . .	15
8.	Tabla de Pérdidas . . . . .	15
9.	Tabla de Análisis de Contingencias . . . . .	17

## 1. Enunciado

INI	FIN	Descripción
2	3	<b>TRANSFORMADOR</b> 200 MVA, 410/20 kV; $v_{cc} = 13\%$
1	4	<b>LÍNEA</b> : 400 kV; $z_s = 0.03+j0.31$ pu, $y_p = j0.87$ pu
1	4	<b>LÍNEA</b> : 400 kV; $z_s = 0.03+j0.31$ pu, $y_p = j0.87$ pu
1	2	<b>LÍNEA</b> : 400 kV; $z_s = 0.02+j0.23$ pu, $y_p = j0.52$ pu
2	4	<b>LÍNEA</b> : 400 kV; $z_s = 0.01+j0.19$ pu, $y_p = j0.41$ pu

NUDO	V[p.u]	$\theta$ [°]	PG [MW]	QG [MVar]	PD [MW]	QD [MVar]
1	???	???	0.0	0.0	$PD_1$	$QD_1$
2	???	???	0.0	0.0	0.0	0.0
3	1.03	???	60.0		0.0	0.0
4	1.01	0.00			0.0	0.0

Grupo	C1	E1	C2	E2	C3	E3	C4	E4	C5	E5	C6
$PD_1$ [MW]	170	180	190	200	210	220	210	200	190	180	170
$QD_1$ [MVar]	20	25	30	35	40	45	20	25	30	35	40

Tabla 1: Valores de Las Potencias Demandadas

Las tablas muestran los datos de una red de 4 nudos. Las bases trifásicas del sistema son  $\{400, 20\}$  kV y 100 MVA. Los datos del transformador son relativos a sus propias bases. Los datos de las líneas son relativos a las bases del sistema. Se pide:

1. Identificar el tipo de cada nudo, las ecuaciones (*mismatches*) que definen el sistema y las variables que lo conforman.
2. Obtener la matriz de admitancias nodales  $\mathbf{Y}_{BUS}$ .
3. Obtener la solución aproximada del sistema empleando el flujo de cargas DC.
4. Obtener la solución del problema de flujo de cargas planteado para esta red (considerar tolerancia de  $10^{-2}$  pu para los *mismatches*), empleando para ello el flujo de cargas completo. Tómese como punto de partida para los ángulos de las tensiones la solución aproximada del sistema obtenida en el apartado anterior mediante el flujo de cargas DC, y módulo 1.0 pu.
5. Completar la información del sistema con las siguientes magnitudes: potencia activa producida por el grupo del nudo 4, potencia reactiva producida por los grupos de los nudos 3 y 4, y pérdidas totales de potencia activa en la red.
6. Realizar el análisis de contingencias de cada una de las líneas que conectan los nudos de la red de 400 kV. En el caso del doble circuito que une los nudos 1 y 4, se ha de considerar tanto la contingencia de una de las líneas como la de las dos a la vez.

## 2. Identificación de Nudos

A continuación se identifican en la siguiente tabla los nudos que conforman la red con sus características:

NUDO	1	2	3	4
<i>tipo</i>	PQ	PQ	PV	SW
<i>mP</i>	<i>Sí</i>	<i>Sí</i>	<i>Sí</i>	<i>No</i>
<i>mQ</i>	<i>Sí</i>	<i>Sí</i>	<i>No</i>	<i>No</i>
$\Delta\delta$	$\delta_1$	$\delta_2$	$\delta_3$	-
$\Delta V$	$\Delta V_1$	$\Delta V_2$	-	-

Tabla 2: Identificación de Nudos

Para tener un esquema más claro de la red, a continuación se muestra el esquema unifilar de la misma.

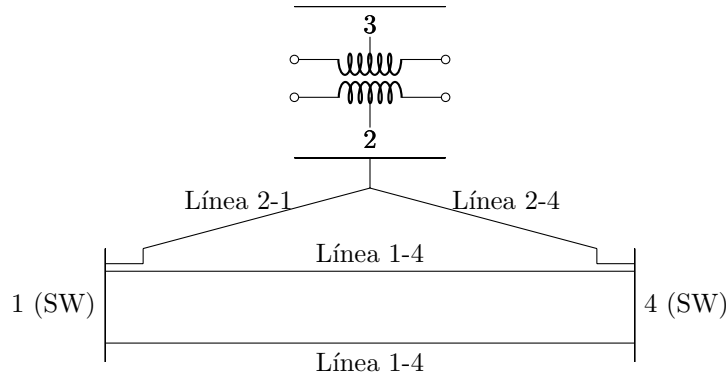


Figura 1: Esquema unifilar de la Red

## 3. Matriz de Admitancias Nodales $Y_{BUS}$

Para construir la matriz de Admitancias Nodales de la Red, sabemos que la suma de intensidades que llegan al nudo  $i$  se define como:

$$\vec{I}_i = \sum_j [Y_{i,j} \vec{V}_j] \quad (1)$$

y que por lo tanto los elementos de la diagonal de la matriz de admitancias serán la suma de las admitancias que convergen en el nudo  $i$ , y que los elementos de las diagonales secundarias serán las admitancias que van del nudo  $i$  al nudo  $k$ , con signo negativo.

$$[Y_{BUS}] = \begin{pmatrix} \sum_k y_{1,k} & \cdots & -y_{1,k} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ -y_{i,1} & \cdots & \sum_i y_{i,k} \end{pmatrix} \quad (2)$$

teniendo en cuenta que de entre los distintos elementos de la red se encontrarán las impedancias de las líneas, los *shunts*, los transformadores ... Estos últimos precisarán de una matriz  $Y_{BUS}$

específica que tiene en cuenta la relación de espiras del propio transformador, que será de la forma:

$$[Y_{BUS}^{trafo}] = \begin{pmatrix} \frac{y_{cc}}{t^2} & \frac{-y_{cc}}{t^*} \\ \frac{-y_{cc}}{t} & y_{cc} \end{pmatrix} \quad (3)$$

### 3.1. Código Matlab

---

```
clear all
format short
disp(' ')
disp(' ')
echo on

% Los datos de la red de 4 nudos son los siguientes:
%
% INI    FIN Descripcion
% 2 3    TRANSFORMADOR: 200 MVA, 410/20kV; ucc = 13%
% 1 4    LINEA: 400kV; zs = 0.03+j0.31 p.u., yp = j0.87 p.u.
% 1 4    LINEA: 400kV; zs = 0.03+j0.31 p.u., yp = j0.87 p.u.
% 1 2    LINEA: 400kV; zs = 0.02+j0.23 p.u., yp = j0.52 p.u.
% 2 4    LINEA: 400kV; zs = 0.01+j0.19 p.u., yp = j0.41 p.u.
%
% Los datos de los transformadores son relativos a sus propias bases.
% Los datos de las lineas son relativos a las bases del sistema.
% Obtener la matriz de admitancias nodales Ybus, considerando bases trifasicas del
% sistema de 400/220kV y 100 MVA.

%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%CONSTANTES
J = sqrt(-1) ;

% Bases TRIFASICAS
Sbase = 100/3 ;
Ubase = [ 400 20 ]/sqrt(3) ;
Ibase = Sbase./Ubase
Zbase = Ubase./Ibase

% YBUS
YBUS = zeros(4,4)

% Lineas
% linea 1 - 4
zs_14 = 0.03 + J*0.31
yp_14 = J*0.87
YBUS(1,1) = YBUS(1,1) + 1/zs_14 + yp_14/2 ;
YBUS(1,4) = YBUS(1,4) - 1/zs_14 ;
YBUS(4,1) = YBUS(4,1) - 1/zs_14 ;
YBUS(4,4) = YBUS(4,4) + 1/zs_14 + yp_14/2 ;
YBUS

% linea 1 - 4 BIS
zs_14bis = 0.03 + J*0.31;
yp_14bis = J*0.87;
YBUS(1,1) = YBUS(1,1) + 1/zs_14 + yp_14/2 ;
YBUS(1,4) = YBUS(1,4) - 1/zs_14bis ;
YBUS(4,1) = YBUS(4,1) - 1/zs_14bis ;
YBUS(4,4) = YBUS(4,4) + 1/zs_14bis + yp_14bis/2 ;
YBUS

% linea 1 - 2
zs_12 = 0.02 + J*0.23;
yp_12 = J*0.52;
YBUS(1,1) = YBUS(1,1) + 1/zs_12 + yp_12/2 ;
YBUS(1,2) = YBUS(1,2) - 1/zs_12 ;
YBUS(2,1) = YBUS(2,1) - 1/zs_12 ;
YBUS(2,2) = YBUS(2,2) + 1/zs_12 + yp_12/2 ;
YBUS

% linea 2 - 4
zs_24 = 0.01 + J*0.19;
yp_24 = J*0.41;
```

```

YBUS(2,2) = YBUS(2,2) + 1/zs_24 + yp_24/2 ;
YBUS(2,4) = YBUS(2,4) - 1/zs_24 ;
YBUS(4,2) = YBUS(4,2) - 1/zs_24 ;
YBUS(4,4) = YBUS(4,4) + 1/zs_24 + yp_24/2 ;
YBUS

% Trafos
% trafo 2 - 3
trafos_Snom23 = 200/3 ;
trafos_VnomA23 = 410/sqrt(3) ;
trafos_VnomB23 = 20/sqrt(3) ;
trafos_ucc23 = 13/100 ;
trafos_zcc23_basesTRAFO = J*trafos_ucc23 ;
trafos_zcc23 = trafos_zcc23_basesTRAFO*((trafos_VnomB23^2)/trafos_Snom23)/Zbase(2) % La
ponemos en el lado de BAJA
trafos_t23 = (trafos_VnomA23/trafos_VnomB23)/(Ubase(1)/Ubase(2)) % en el lado de ALTA
YBUS(2,2) = YBUS(2,2) + 1/((trafos_t23*trafos_t23)*trafos_zcc23) ;
YBUS(2,3) = YBUS(2,3) - 1/((trafos_t23)*trafos_zcc23) ;
YBUS(3,2) = YBUS(3,2) - 1/((trafos_t23)*trafos_zcc23) ;
YBUS(3,3) = YBUS(3,3) + 1/trafos_zcc23 ;
YBUS

%%%%%%%%%%%%%% RESULTADOS
echo off
disp('Matriz de admitancias nodales YBUS');
disp(num2str(YBUS, '%8.3f'))

```

### 3.2. Resultados

Matriz de Admitancias Nodales (p.u.):

$$Y_{BUS} = \begin{pmatrix} 0,994 - 9,577i & -0,375 + 4,315i & 0,000 + 0,000i & -0,619 + 6,392i \\ -0,375 + 4,315i & 0,651 - 23,742i & 0,000 + 15,009i & -0,276 + 5,249i \\ 0,000 + 0,000i & 0,000 + 15,009i & 0,000 - 15,385i & 0,000 + 0,000i \\ -0,619 + 6,392i & -0,276 + 5,249i & 0,000 + 0,000i & 0,895 - 10,565i \end{pmatrix} \quad (4)$$

## 4. Flujo de Cargas: Solución DC

Para una primera resolución del flujo de cargas empleando el flujo de cargas en DC, se han de asumir ciertas aproximaciones previas.

Por un lado, en el flujo de cargas en DC, solo se consideran las potencias activas de los nudos ( $P_i$ ) y los respectivos ángulos ( $\delta$ ) de las tensiones en cada nudo. Esto simplifica mucho la resolución con una linealización del problema bajo ciertas aproximaciones. Por otro lado, se desprecian la componente resistiva de las impedancias del sistema, y además, la función trigonométrica del seno se aproximará por su ángulo ya que este es bastante pequeño ( $\delta < 10^\circ$ ). De esta forma, consideramos lo siguiente:

$$z_{i,j} = r_{i,j} + j\chi_{i,j} \approx \chi_{i,j} \rightarrow g_{i,j} \approx 0 \quad (5)$$

Además, con la siguiente aproximación del seno calcularemos los flujos de potencia entre nudos aproximadamente con la ecuación 7:

$$\lim_{\delta \rightarrow 0} \sin(\delta) \approx \delta \quad (6)$$

$$P_{i \rightarrow j} = \frac{V_i V_j}{\chi_{i,j}} \sin(\delta_{i,j}) \approx \frac{\delta_i - \delta_j}{\chi_{i,j}} \quad (7)$$

Una vez asumidas estas simplificaciones, la resolución del flujo de cargas será:

$$Pe_i = \sum_j [Y_{i,j}^{DC} \delta_{i,j}] \quad (8)$$

## 4.1. Código Matlab

---

```

disp(' ')
echo on
%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%CONSTANTES
J = sqrt(-1) ;
Sbase = 100 ;
numeroNUDOS = 4 ;

%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%DATOS
x12 = 0.23 ;
x14bis = 0.31;
x14 = 0.31 ;
x23 = 0.065 ;
x24 = 0.19;
% Ybus DC
YbusDC = [
    (1/x12+1/x14+1/x14bis)    -1/x12    0    -(1/x14+1/x14bis)] ;
    [-1/x12    (1/x12+1/x23+1/x24)    -1/x23    -1/x24    ] ;
    [ 0    -1/x23    (1/x23)    0    ] ;
    [ -(1/x14+1/x14bis)    -1/x24    0    (1/x24+1/x14+1/x14bis)];
]

% El slack es el 4 -> recortar fila y columna
YbusDC_mismP = YbusDC(1:3,1:3)
invYbusDC_mismP = YbusDC_mismP\eye(size(YbusDC_mismP)) % A\B = inv(A)*B

% Potencias especificadas
Pe1 = -210/Sbase % Activa nudo 2, en pu
Pe2 = 0/Sbase
Pe3 = 60/Sbase % Activa nudo 3, en pu

% Vector potencias inyectadas
Piny = [
    Pe1 ;
    Pe2 ;
    Pe3 ;
]

% Angulos de las tensiones
vecTH = invYbusDC_mismP*Piny
vecTH = [ vecTH ; 0.0 ] % Anadir el del slack
TH1 = vecTH(1)
TH2 = vecTH(2)
TH3 = vecTH(3)
TH4 = vecTH(4) % referencia

disp('Vector de angulos(grados)')
vecTH = [ vecTH ]*180/pi

```

---

## 4.2. Resultados

Vector de ángulos ( $\vec{\delta}$ ) en cada uno de los nudos (Nudo 4, *Slack*):

$$\vec{\delta}_i = \begin{pmatrix} \delta_1 \\ \delta_2 \\ \delta_3 \\ \delta_4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -11,8617^\circ \\ -1,7891^\circ \\ 0,4454^\circ \\ 0^\circ \end{pmatrix} \quad (9)$$



## 5. Flujo de Cargas: Solución Completa

La solución del flujo de cargas completa se lleva a cabo mediante métodos numéricos iterativos, en este caso *Newton-Raphson*, que precisan del cálculo de unos *mismatches* de potencia activa y reactiva ( $MP$  y  $MQ$ ) que se irán actualizando hasta converger con la solución final. Una vez alcanzados los valores de tolerancia para los *mismatches* ( $10^{-2}$ ), obtendremos los valores de la tensión ( $V$ ) y su correspondiente ángulo ( $\delta$ ) en cada nudo. Para ello, primero calcularemos los *mismatches* iniciales como en la ecuación 11:

$$\vec{I}_i = \sum_j [Y_{i,j} \vec{V}_j] \quad (10)$$

$$\vec{S}_i = [\vec{V}_i] \cdot [\vec{I}_i]^* = [P_i + jQ_i] \quad (11)$$

A continuación mediante *Newton-Raphson*, aproximaremos el valor de las tensiones y los ángulos ( $V$  y  $\delta$ ) en el punto  $n+1$ , como la derivada de  $P$  y  $Q$  en  $n$  por un cierto incremento de potencias ( $\Delta P$  y  $\Delta Q$ ), que serán los *mismatches*. Se puede resumir como:

$$x^{(t)} = x^{(t-1)} + \Delta x \rightarrow \Delta x = -\frac{g(x^{(t-1)})}{\frac{\partial g}{\partial x}(x^{(t-1)})} \quad (12)$$

Particularizando para el caso de las funciones  $P(\delta, V)$  y  $Q(\delta, V)$ , y para un caso de  $k$  nudos, habremos de sustituir la derivada parcial en un punto por el correspondiente jacobiano:

$$J = \begin{pmatrix} \frac{\partial P}{\partial \delta} & \frac{\partial P}{\partial V} \\ \frac{\partial Q}{\partial \delta} & \frac{\partial Q}{\partial V} \end{pmatrix} \quad (13)$$

$$\begin{pmatrix} \Delta \delta \\ \Delta V \end{pmatrix}_{t)} = \begin{pmatrix} J_{P,\delta} & J_{P,V} \\ J_{Q,\delta} & J_{Q,V} \end{pmatrix}_{t-1)}^{-1} \begin{pmatrix} MP \\ MQ \end{pmatrix}_{t-1)} \quad (14)$$

Se ha estructurado el Jacobiano como sigue:

$$J = \left( \begin{array}{c|cc} M_{i,k} & N_{i,i} + 2|V_i|^2 g_{i,i} & -N_{i,k} \\ \vdots & -N_{i,k} & N_{i,i} + 2|V_i|^2 g_{i,i} \\ \hline N_{i,k} & -M_{i,i} - 2|V_i|^2 b_{i,i} & -M_{i,k} \\ \vdots & -M_{i,k} & -M_{i,i} - 2|V_i|^2 b_{i,i} \end{array} \right) \quad (15)$$

donde definimos los elementos del jacobiano como sigue:

$$M_{i,k} = \frac{\partial P_i}{\partial \delta_k} = -V_i V_k Y_{i,k} \sin(\theta_{i,k} + \delta_k - \delta_i) \quad (16)$$

$$M_{i,i} = \frac{\partial P_i}{\partial \delta_i} = -Q_i - |V_i|^2 b_{i,i} \quad (17)$$

$$N_{i,k} = \frac{\partial Q_i}{\partial \delta_k} = -V_i V_k Y_{i,k} \cos(\theta_{i,k} + \delta_k - \delta_i) \quad (18)$$

$$N_{i,i} = \frac{\partial Q_i}{\partial \delta_i} = P_i - |V_i|^2 g_{i,i} \quad (19)$$

siendo  $P_i$  y  $Q_i$  las potencias activa y reactiva inyectadas en el nudo  $i$ , que tienen la forma:

$$P_i = |V_i|^2 g_{i,i} + \sum_{i \neq j} V_i V_k Y_{i,k} \cos(\theta_{i,k} + \delta_k - \delta_i) \quad (20)$$

$$Q_i = -|V_i|^2 b_{i,i} - \sum_{i \neq j} V_i V_k Y_{i,k} \sin(\theta_{i,k} + \delta_k - \delta_i) \quad (21)$$

A continuación, procedemos a resolver el flujo de cargas completo.

## 5.1. Código Matlab

---

```

% Flujo de Cargas: Solucion Completa.
% Se incluye tambien a su derecha la matriz de admitancias nodales Ybus de la misma,
% considerando como potencia base 100 MVA
% Tomando como punto de partida en perfil plano de tensiones,
% obtener la solucion del problema de flujo de cargas planteado para esta red (
    considerar tolerancia en p.u. = 10-2),
% empleando para ello el flujo de cargas completo.

%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%% CONSTANTES
J = sqrt(-1) ;
toleranciaMISMATCHES = 1.0e-2 ;
numITERACIONES = 0 ;
Sbase = 100 ;
numeroNUDOS = 4 ;

%Ybus
Gbus = real(Ybus)
Bbus = imag(Ybus)

% TIPO de NUDOS:
%   Nudo   Pe   Qe   tipo   mismP   mismQ   TH esp.   V esp.
%   ----   --   --   ---   ----   ----   ---   ---
%   1      SI   SI   -->   PQ       SI      SI       NO      NO
%   2      SI   SI   -->   PQ       SI      SI       NO      NO
%   3      SI   SI   -->   PV       SI      NO       NO      SI
%   4      NO   NO   -->   SW       NO      NO       NO      NO

% Potencias especificadas
Pe1 = -210/Sbase % Activa nudo 1, en pu
Qe1 = -20/Sbase % Reactiva nudo 1, en pu
Pe2 = 0/Sbase % Activa nudo 2, en pu
Qe2 = 0/Sbase % Reactiva nudo 2, en pu
Pe3 = 60/Sbase % Reactiva nudo 3, en pu

% Tensiones en modulo (V) argumento (TH) y forma fasorial (fasV)
% ??? -> Perfil plano de tensiones
V1 = 1.00 ; fasV1 = V1*exp(J*TH1) ;
V2 = 1.00 ; fasV2 = V2*exp(J*TH2) ;
V3 = 1.03 ; fasV3 = V3*exp(J*TH3) ;
V4 = 1.01 ; fasV4 = V4*exp(J*TH4) ;
% Vector de tensiones en forma fasorial (OJO: vector columna)
vecV = [ fasV1 ; fasV2 ; fasV3 ; fasV4 ]
% Guardar para RESULTADOS
X.inicial = [ TH1 ; TH2 ; TH3 ; V1 ; V2 ] ;

% COMPROBACION MISMATCHES
% Vector de corrientes netas inyectadas
vecI = Ybus*vecV
% Potencias netas inyectadas, esto es, potencias calculadas (Sc=Pc+J*Qc)
Sc1 = vecV(1)*conj(vecI(1))
Sc2 = vecV(2)*conj(vecI(2))
Sc3 = vecV(3)*conj(vecI(3))
Sc4 = vecV(4)*conj(vecI(4))
% En forma de vector
Sc = [ Sc1 ; Sc2 ; Sc3 ; Sc4 ] ;
% Mismatches, segun tabla:
MP1 = Pe1 - real(Sc1)
MQ1 = Qe1 - imag(Sc1)
MP2 = Pe2 - real(Sc2)
MQ2 = Qe2 - imag(Sc2)
MP3 = Pe3 - real(Sc3)
% Vector de Mismatches (OJO: vector columna)
vecMISMATCHES = [ MP1 ; MP2 ; MP3 ; MQ1 ; MQ2 ]
% Guardar para RESULTADOS
vecMISMATCHES.inicial = vecMISMATCHES ;
% Error MAXIMO
errmaxMISMATCHES = max(abs(vecMISMATCHES))

```

```

% Proceso iterativo: se entrara y no se saldra hasta que se alcance la tolerancia
while (errmaxMISMATCHES>toleranciaMISMATCHES)

    % Si estamos aqui, es necesario hacer una iteracion mas
    numITERACIONES =numITERACIONES + 1

    % Matriz Jacobiana
    % IMPORTANTE: no confundir el NUMERO de nudo con POSICION en el subjacobiano
    correspondiente
    % subjacobiano Jpth (3x3)
    Jpth (1,1) = - imag(Sc1) - V1^2*Bbus(1,1) ; % dPc1.dTH1
    Jpth (1,2) = V1*V2*( Gbus(1,2)*sin(TH1-TH2) - Bbus(1,2)*cos(TH1-TH2) ) ; % dPc1.dTH2
    Jpth (1,3) = V1*V3*( Gbus(1,3)*sin(TH1-TH3) - Bbus(1,3)*cos(TH1-TH3) ) ; % dPc1.dTH3

    Jpth (2,1) = V1*V2*( Gbus(1,2)*sin(TH1-TH2) - Bbus(1,2)*cos(TH1-TH2) ) ; % dPc1.dTH2
    Jpth (2,2) = - imag(Sc2) - V2^2*Bbus(2,2) ; % dPc2.dTH2
    Jpth (2,3) = V2*V3*( Gbus(2,3)*sin(TH2-TH3) - Bbus(2,3)*cos(TH2-TH3) ) ; % dPc2.dTH3

    Jpth (3,1) = V3*V1*( Gbus(3,1)*sin(TH3-TH1) - Bbus(3,1)*cos(TH3-TH1) ) ; % dPc3.dTH1
    Jpth (3,3) = - imag(Sc3) - V3^2*Bbus(3,3) ; % dPc3.dTH3
    Jpth (3,2) = V3*V2*( Gbus(3,2)*sin(TH3-TH2) - Bbus(3,2)*cos(TH3-TH2) ) ; % dPc3.dTH2
    Jpth
    % subjacobiano Jpv (3x2)
    Jpv (1,1) = real(Sc1) + V1^2*Bbus(1,1) ; % V1*dPc1.dV1
    Jpv (1,2) = V1*V2*( Gbus(1,2)*cos(TH1-TH2) + Bbus(1,2)*sin(TH1-TH2) ) ; % V2*
    dPc1.dV2

    Jpv (2,1) = V2*V1*( Gbus(2,1)*cos(TH2-TH1) + Bbus(2,1)*sin(TH2-TH1) ) ; % V1*
    dPc2.dV1
    Jpv (2,2) = real(Sc2) + V2^2*Bbus(2,2) ; % V2*dPc2.dV2

    Jpv (3,1) = V3*V1*( Gbus(3,1)*cos(TH3-TH1) + Bbus(3,1)*sin(TH3-TH1) ) ; % V1*
    dPc3.dV1
    Jpv (3,2) = real(Sc3) + V3^2*Bbus(3,3) ; % V2*dPc3.dV2
    Jpv
    % subjacobiano Jqth (2x3)
    Jqth (1,1) = real(Sc1) - V1^2*Bbus(1,1) ; % dQc1.dTH1
    Jqth (1,2) = - V1*V2*( Gbus(1,2)*cos(TH1-TH2) + Bbus(1,2)*sin(TH1-TH2) ) ; %
    dQc1.dTH2
    Jqth (1,3) = - V1*V3*( Gbus(1,3)*cos(TH1-TH3) + Bbus(1,3)*sin(TH1-TH3) ) ; %
    dQc1.dTH3

    Jqth (2,2) = real(Sc2) - V2^2*Bbus(2,2) ; % dQc2.dTH2
    Jqth (2,1) = - V2*V1*( Gbus(2,1)*cos(TH2-TH1) + Bbus(2,1)*sin(TH2-TH1) ) ; %
    dQc2.dTH1
    Jqth (2,3) = - V2*V3*( Gbus(2,3)*cos(TH2-TH3) + Bbus(2,3)*sin(TH2-TH3) ) ; %
    dQc2.dTH3
    Jqth
    % subjacobiano Jqv (2x2)
    Jqv (1,1) = imag(Sc1) - V1^2*Bbus(1,1) ; % V1*dQc1.dV1
    Jqv (1,2) = V1*V2*( Gbus(1,2)*sin(TH1-TH2) - Bbus(1,2)*cos(TH1-TH2) ) ; % V2*
    dQc1.dV2

    Jqv (2,1) = V1*V2*( Gbus(1,2)*sin(TH1-TH2) - Bbus(1,2)*cos(TH1-TH2) ) ; % V1*
    dQc2.dV1
    Jqv (2,2) = imag(Sc2) - V2^2*Bbus(2,2) ; % V2*dQc2.dV2
    % jacobiano
    JACOBIANO = [
        [ Jpth Jpv ] ;
        [ Jqth Jqv ] ;
    ]

    % Guardar para RESULTADOS
    iteracionesJACOBIANO(:, :, numITERACIONES) = JACOBIANO ;
    % Vector de actualizaciones de las variables
    incX = inv(JACOBIANO)*vecMISMATCHES
    % actualizaciones de las variables
    incTH1 = incX(1)
    incTH2 = incX(2)
    incTH3 = incX(3)
    incV1.V1 = incX(4)

```

```

incV2.V2 = incX(5)
% Guardar para RESULTADOS
iteracionesINCX(:,numITERACIONES) = incX ;

% Actualizar variables
TH1 = TH1 + incTH1
TH2 = TH2 + incTH2
TH3 = TH3 + incTH3
V1 = V1*( 1 + incV1.V1)
V2 = V2*( 1 + incV2.V2)
% fasores y vector de tensiones en forma fasorial (OJO: vector columna)
fasV1 = V1*exp(J*TH1) ;
fasV2 = V2*exp(J*TH2) ;
fasV3 = V3*exp(J*TH3) ;
fasV4 = V4*exp(J*TH4) ;
vecV = [ fasV1 ; fasV2 ; fasV3 ; fasV4 ]
% Guardar para RESULTADOS
iteracionesX(:,numITERACIONES) = [ TH1 ; TH2 ; TH3 ; V1 ; V2 ] ;

% COMPROBACION MISMATCHES
% Vector de corrientes netas inyectadas
vecI = Ybus*vecV
% Potencias netas inyectadas, esto es, potencias calculadas (Sc=Pc+J*Qc)
Sc1 = vecV(1)*conj(vecI(1))
Sc2 = vecV(2)*conj(vecI(2))
Sc3 = vecV(3)*conj(vecI(3))
Sc4 = vecV(4)*conj(vecI(4))
% En forma de vector
Sc = [ Sc1 ; Sc2 ; Sc3 ; Sc4 ] ;
% Mismatches, segun tabla:
MP1 = Pe1 - real(Sc1)
MP2 = Pe2 - real(Sc2)
MP3 = Pe3 - real(Sc3)
MQ1 = Qe1 - imag(Sc1)
MQ2 = Qe2 - imag(Sc2)
% Vector de Mismatches (OJO: vector columna)
vecMISMATCHES = [ MP1 ; MP2 ; MP3 ; MQ1 ; MQ2 ]
% Guardar para RESULTADOS
iteracionesMISMATCHES(:,numITERACIONES) = vecMISMATCHES ;
% Error MAXIMO
errmaxMISMATCHES = max(abs(vecMISMATCHES))

end

%%%%%%%%%%%%%% RESULTADOS
echo off
disp(' ');
disp('Evolucion de los MISMATCHES');
disp([ 'iter' ' num2str(0:numITERACIONES,'%8d') ])
disp([ ['MP1 '];['MP2 '];['MP3 '];['MQ1 '];['MQ2 '] num2str([ vecMISMATCHES.inicial
iteracionesMISMATCHES ],'%8.4f')])
disp(' ');
disp('Evolucion del jacobiano');
for ii=1:numITERACIONES
disp([ '*** iteracion ' num2str(ii,'%2d') ])
disp(' incTH1 incTH2 incTH3 incV1/V1 incV2/V2 ')
disp([ ['MP1 '];['MP2 '];['MP3 '];['MQ1 '];['MQ2 '] num2str(iteracionesJACOBIANO(:, :,ii
), '%10.3f')])
end
disp(' ');
disp('Evolucion del vector de actualizaciones');
disp([ 'iter' ' num2str(1:numITERACIONES,'%8d') ])
disp([ ['incTH1 '];['incTH2 '];['incTH3 '];['incV1/V1 '];['incV2/V2 '] num2str(
iteracionesINCX,'%8.4f')])
disp(' ');
disp('Evolucion de las variables');
disp([ 'iter' ' num2str(0:numITERACIONES,'%8d') ])
disp([ ['TH1 '];['TH2 '];['TH3 '];['V1 '];['V2 '] num2str([ X.inicial
iteracionesX ],'%8.4f')])
disp(' ');

```

---

```

disp('Resumen Solucion');
disp('n      V (pu)      TH (o)      Pc (MW)      Qc (Mvar)  ')
for ii=1:numeroNUDOS
    disp(sprintf('%ld %9.4f %9.3f %10.2f %10.2f',ii,abs(vecV(ii)),angle(vecV(ii))*180/pi
        ,Sbase*real(Sc(ii)),Sbase*imag(Sc(ii))))
end

```

---

## 5.2. Resultados

Se mostrarán los resultados por el siguiente orden:

1. Evolución de los mismatches.
  2. Evolución del Jacobiano.
  3. Evolucion del vector de actualizaciones.
  4. Evolucion de las variables.
  5. Resumen Solucion.
1. Evolución de los *mismatches*.

iter	0	1	2	3	4
MP1	3.7514	-4.7510	-0.7223	-0.0740	-0.0010
MP2	0.0946	1.9021	0.3495	0.0294	-0.0005
MP3	-1.2047	0.2568	0.0148	0.0007	0.0000
MQ1	-1.2537	-2.8452	-0.7863	-0.0733	-0.0010
MQ2	0.8853	-1.2546	-0.2873	-0.0230	-0.0014

Tabla 3: *Mismatches*

2. Evolución del Jacobiano.

$$J_{1a \text{ iter}} = \begin{pmatrix} 8,523 & -3,540 & 0,000 & -4,858 & -2,496 \\ -3,540 & 24,627 & -15,354 & 1,848 & 0,557 \\ 0,000 & -15,354 & 15,354 & 0,000 & 1,805 \\ -6,845 & 2,496 & 0,000 & 10,631 & -3,540 \\ -1,848 & -0,746 & 1,805 & -3,540 & 22,857 \end{pmatrix}$$

$$J_{2a \text{ iter}} = \begin{pmatrix} 16,127 & -7,047 & 0,000 & 4,599 & 0,568 \\ -7,047 & 31,017 & -18,021 & -1,775 & -1,017 \\ 0,000 & -18,021 & 18,021 & 0,000 & 0,343 \\ 0,703 & -0,568 & 0,000 & 21,417 & -7,047 \\ 1,775 & -2,788 & 0,343 & -7,047 & 33,526 \end{pmatrix}$$

$$J_{3a \text{ iter}} = \begin{pmatrix} 13,230 & -5,650 & 0,000 & 0,056 & -1,011 \\ -5,650 & 28,616 & -17,047 & 0,021 & 0,444 \\ 0,000 & -17,047 & 17,047 & 0,000 & 0,585 \\ -2,811 & 1,011 & 0,000 & 14,402 & -5,650 \\ -0,021 & -1,143 & 0,585 & -5,650 & 29,191 \end{pmatrix}$$

$$J_{4a\ iter} = \begin{pmatrix} 11,949 & -5,035 & 0,000 & -0,799 & -1,221 \\ -5,035 & 27,494 & -16,633 & 0,333 & 0,726 \\ 0,000 & -16,633 & 16,633 & 0,000 & 0,599 \\ -3,253 & 1,221 & 0,000 & 11,695 & -5,035 \\ -0,333 & -0,784 & 0,599 & -5,035 & 27,540 \end{pmatrix}$$

3. Evolución del vector de actualizaciones.

iter	1	2	3	4
incTH1	0.7325	-0.2481	-0.0527	-0.0070
incTH1	0.0380	0.0094	0.0080	0.0001
incTH1	-0.0600	0.0247	0.0097	0.0003
incV1/V1	0.4000	-0.1421	-0.0750	-0.0094
incV2/V2	0.1659	-0.0536	-0.0243	-0.0026

Tabla 4: Vector de Actualizaciones

4. Evolución de las variables.

iter	0	1	2	3	4
TH1	-0.6211	0.1114	-0.1367	-0.1894	-0.1964
TH1	-0.0937	-0.0557	-0.0463	-0.0383	-0.0382
TH1	0.0233	-0.0367	-0.0120	-0.0023	-0.0020
V1	1.0000	1.4000	1.2011	1.1111	1.1006
V2	1.0000	1.1659	1.1034	1.0766	1.0737

Tabla 5: Evolución de las variables de la Red.

5. Resumen Solución.

n	V (pu)	TH (°)	Pc (MW)	Qc(Mvar)
1	1.1006	-11.255	-209.90	-19.90
2	1.0737	-2.186	0.05	0.14
3	1.0300	-0.115	60.00	-26.72
4	1.0100	0.000	154.29	-202.44

Tabla 6: Solución.

## 6. Resumen de Potencias y Pérdidas en la Red

Por balance de potencias, calculamos la potencia que se pierde en cada una de las líneas. En la siguiente tabla se recogen los datos de potencias activa (P) y reactiva (Q) de cada nudo, y se adjuntan además las pérdidas en las líneas del sistema.

---

```
% De la resolucio del apartado anterior conocemos los vectores de tension
V1=1.1005*exp(J*(-11.264)*pi/180);
V2=1.0737*exp(J*(-2.193)*pi/180);
```

```

V3=1.0300*exp(J*(-0.121)*pi/180);
V4=1.0100*exp(J*0.00*pi/180);
% Vector de tensiones (vector columna)
vecV= [V1; V2; V3; V4]
% Vector de corrientes netas inyectadas
vecI=YBUS*vecV
% Potencias netas inyectadas, esto es, potencias calculadas
% (Sc=Pc+J*Qc)
Sc1=vecV(1)*conj(vecI(1))
Sc2=vecV(2)*conj(vecI(2))
Sc3=vecV(3)*conj(vecI(3))
Sc4=vecV(4)*conj(vecI(4))

% Dado que para las potencias que nos piden no tenemos mismatches:
% La potencia activa generada por el nudo 4 (SW) es:
Pc4=real(Sc4)
% La potencia reactiva generada por el nudo 4 (SW) es:
Qc4=imag(Sc4)
% La potencia reactiva generada por el nudo 3 es:
Qc3=imag(Sc3)

% Balance de potencias en lineas y trafos
% linea 1 - 4
Ilinea_14 = V1*(yp_14/2) + (V1-V4)/(zs_14)
Ilinea_41 = V4*(yp_14/2) + (V4-V1)/(zs_14)
Plinea_14 = real(V1*conj(Ilinea_14))
Plinea_41 = real(V4*conj(Ilinea_41))
% linea 1 - 4 bis
Ilinea_14bis = V1*(yp_14bis/2) + (V1-V4)/(zs_14bis)
Ilinea_41bis = V4*(yp_14bis/2) + (V4-V1)/(zs_14bis)
Plinea_14bis = real(V1*conj(Ilinea_14bis))
Plinea_41bis = real(V4*conj(Ilinea_41bis))
% linea 1 - 2
Ilinea_12 = V1*(yp_12/2) + (V1-V2)/(zs_12)
Ilinea_21 = V2*(yp_12/2) + (V2-V1)/(zs_12)
Plinea_12 = real(V1*conj(Ilinea_12))
Plinea_21 = real(V2*conj(Ilinea_21))
% linea 2 - 4
Ilinea_24 = V2*(yp_24/2) + (V2-V4)/(zs_24)
Ilinea_42 = V4*(yp_24/2) + (V4-V2)/(zs_24)
Plinea_24 = real(V2*conj(Ilinea_24))
Plinea_42 = real(V4*conj(Ilinea_42))
% trafa 2 - 3
V2prima = V2/trafos.t23
Itrafo_2prima3 = (V2prima-V3)/(trafos.zcc23)
Itrafo_23 = Itrafo_2prima3/trafos.t23
Itrafo_32 = (V3-V2prima)/(trafos.zcc23)
Ptrrafo_23 = real(V2*conj(Itrafo_23))
Ptrrafo_32 = real(V3*conj(Itrafo_32))

%%%%%%%%%%%%%% RESULTADOS
echo off
disp(' ');
disp('Potencia activa generada por el nudo 4')
disp([ ' ' num2str(Pc4) ] )
disp(' ');
disp('Potencia reactiva generada por el nudo 4')
disp([ ' ' num2str(Qc4) ] )
disp(' ');
disp('Potencia reactiva generada por el nudo 3')
disp([ ' ' num2str(Qc3) ] )
disp(' ');
disp('Balance de potencia activa en lineas')
disp([ ' 1 a 4 : ' num2str(Plinea_14,'%7.3f') ' ; 4 a 1 : ' num2str(Plinea_41,'%7.3f')
' ; perdidas : ' num2str(Plinea_14+Plinea_41,'%7.3f') ] )
disp([ ' 1 a 4(bis) : ' num2str(Plinea_14bis,'%7.3f') ' ; 4 a 1(bis) : ' num2str(
Plinea_41bis,'%7.3f') ' ; perdidas : ' num2str(Plinea_14bis+Plinea_41bis,'%7.3f') ]
)
disp([ ' 1 a 2 : ' num2str(Plinea_12,'%7.3f') ' ; 2 a 1 : ' num2str(Plinea_21,'%7.3f')
' ; perdidas : ' num2str(Plinea_12+Plinea_21,'%7.3f') ] )

```

```
disp([ ' 2 a 4 : ' num2str(Plinea_24,'%7.3f') ' ; 4 a 2 : ' num2str(Plinea_42,'%7.3f')
' ; perdidas : ' num2str(Plinea_24+Plinea_42,'%7.3f') ] )
disp('Balance de potencia activa en trafos')
disp([ ' 2 a 3 : ' num2str(Ptrafo_23,'%7.3f') ' ; 3 a 2 : ' num2str(Ptrafo_32,'%7.3f')
' ; perdidas : ' num2str(Ptrafo_23+Ptrafo_32,'%7.3f') ] )
```

NUDO	V[p.u]	$\delta_i[^\circ]$	PG [MW]	QG [MVar]	PD[MW]	QD[MVar]
1	1.1006	-11.254	0	0	209.89	19.90
2	1.0737	-2.186	0.05	0.14	0.0	0.0
3	1.0300	-0.114	60.00	0.0	0.0	26.72
4	1.0100	0.000	154.29	0.0	0.0	-202.44

Tabla 7: Tabla de Resumen Potencias

	Línea 1-4	Línea 1-4 bis	Línea 1-2	Línea 2-4	Línea 2-3
$P_{i \rightarrow j} [MW]$	0.672	0.672	0.799	0.200	0.600
$P_{j \rightarrow i} [MW]$	-0.656	-0.656	-0.787	-0.199	-0.600
Pérdidas [MW]	0.016	0.016	0.011	0.002	-0.000

Tabla 8: Tabla de Pérdidas

## 7. Análisis de Contingencias

Para analizar de forma aproximada como evolucionan los ángulos de las tensiones de los nudos cuando se pierden una o varias líneas, usaremos el método DC, y los principios de sustitución y superposición en la Red y la línea, que nos permite el comportamiento lineal de este método. Sabiendo que:

$$P_e = Y_{DC} \theta \rightarrow \theta = Y_{DC}^{-1} P_e \rightarrow \theta = Z_{DC} P_e \quad (22)$$

El incremento en los ángulos de las tensiones de los nudos de la Red, se deberá unicamente al incremento de potencia debido a la fuente de potencia que simula la variación de potencia que supone la pérdida de una línea. El valor de flujo de potencia que se inyecta en el nudo  $i$  y sale por el nudo  $j$  ha de ser nulo. Por lo tanto la variación de ángulos debida a dicha fuente de potencia será:

$$\Delta\theta_i = \sum_k (Z_{DC_{i,k}} \cdot \Delta P_{e_k}) = Z_{DC_{i,i}} \cdot \Delta P^{ctg} - Z_{DC_{i,j}} \cdot \Delta P^{ctg} \quad (23)$$

$$\Delta\theta_i = \sum_k (Z_{DC_{j,k}} \cdot \Delta P_{e_k}) = Z_{DC_{j,i}} \cdot \Delta P^{ctg} - Z_{DC_{j,j}} \cdot \Delta P^{ctg} \quad (24)$$

Finalmente se obtiene el valor de la fuente de potencia adicional:

$$\Delta P^{ctg} = \frac{P_{i \rightarrow j}^0}{1 - \frac{Z_{DC_{i,i}} + Z_{DC_{j,j}} - Z_{DC_{i,j}} - Z_{DC_{j,i}}}{\chi_{i,j}}} \quad (25)$$

### 7.1. Código Matlab

```
%%% Analisis de contingencias
% OJO con invYbusDC.mismP, puesto que posicion no corresponde con nudo
```



---

```

% linea 1-2
% Flujo inicial
f12_0 = (TH1-TH2)/x12
% potencia ficticia (+ en 1, - en 2)
incP.ctg12 = f12_0/( 1 - (invYbusDC.mismP(1,1) + invYbusDC.mismP(2,2) - invYbusDC.mismP(1,2) - invYbusDC.mismP(2,1) )/x12) % los elementos correspondientes al nudo 1 son nulos
incTH.ctg12 = invYbusDC.mismP*[ incP.ctg12; -incP.ctg12 ; 0.0 ]
vecTH.ctg12 = vecTH + [ incTH.ctg12 ; 0.0 ] % Anadir el del slack

% linea 2-4
% Flujo inicial
f24_0 = (TH2-TH4)/x24
% potencia ficticia (+ en 2, - en 4)
incP.ctg24 = f24_0/( 1 - ( invYbusDC.mismP(2,2) + 0.0 - 0.0 - 0.0 )/x24)
incTH.ctg24 = invYbusDC.mismP*[ 0.0 ; incP.ctg24 ; 0.0 ]
vecTH.ctg24 = vecTH + [ incTH.ctg24 ; 0.0 ] % Anadir el del slack

% linea 2-3
% Flujo inicial
f23_0 = 2*(TH2-TH3)/x23
% potencia ficticia (+ en 1, - en 4)
incP.ctg23 = f23_0/( 1 - (invYbusDC.mismP(2,2) + invYbusDC.mismP(3,3) - invYbusDC.mismP(2,3) - invYbusDC.mismP(2,3) )/x14) % los elementos correspondientes al nudo 1 son nulos
incTH.ctg23 = invYbusDC.mismP*[ 0.0 ; incP.ctg23; -incP.ctg23 ]
vecTH.ctg23 = vecTH + [ incTH.ctg23 ; 0.0 ] % Anadir el del slack

% las dos lineas 1-4 son iguales, por tanto si se pierde solo 1 de las dos
% es indiferente cual se haya perdido

% linea 1-4 (si se pierde solo 1 de las dos)
% Flujo inicial
f14_0 = (TH1-TH4)/x14
% potencia ficticia (+ en 1, - en 4)
incP.ctg14 = f14_0/( 1 - (invYbusDC.mismP(1,1) + 0.0 - 0.0 - 0.0 )/x14) % los elementos correspondientes al nudo 1 son nulos
incTH.ctg14 = invYbusDC.mismP*[ incP.ctg14; 0.0 ; 0.0 ]
vecTH.ctg14 = vecTH + [ incTH.ctg14 ; 0.0 ] % Anadir el del slack

% linea 1-4 (si se pierden las dos lineas)
% Hacemos el paralelo de las 2 impedancias y volvemos a calcular
% Flujo inicial
f14_0_bis = 2*(TH1-TH4)/(x14*0.5)
% potencia ficticia (+ en 1, - en 4)
incP.ctg14_bis = f14_0_bis/( 1 - (invYbusDC.mismP(1,1) + 0.0 - 0.0 - 0.0 )/(0.5*x14)) % los elementos correspondientes al nudo 1 son nulos
incTH.ctg14_bis = invYbusDC.mismP*[ +incP.ctg14_bis; 0.0 ; 0.0 ]
vecTH.ctg14_bis = vecTH + [ incTH.ctg14_bis ; 0.0 ] % Anadir el del slack

%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%%% RESULTADOS
echo off
disp(' ');
disp('Resumen Solucion');
disp(' TH [o] ');
disp('n base linea 12 linea 23 linea 24 linea 14 linea 14x2 ');
for ii=1:4
    disp(sprintf('%d %9.4f %9.4f %9.4f %9.4f %9.4f ',ii,vecTH(ii)*180/pi,vecTH.ctg12(ii)*180/pi,vecTH.ctg23(ii)*180/pi,vecTH.ctg24(ii)*180/pi,vecTH.ctg14(ii)*180/pi,vecTH.ctg14_bis(ii)*180/pi))
end

```

---

## 7.2. Resultados

El análisis de las contingencias considerando la pérdida de cada una de las líneas de la red se puede resumir como sigue:

$\delta_i^{DC} [^\circ]$	base	linea 12	linea 23	linea 24	linea 14	linea 14x2
$\delta_1 [^\circ]$	-11.8617	-18.6498	-11.8617	-13.3213	-18.6863	-27.9324
$\delta_2 [^\circ]$	-1.7891	6.5317	-1.7891	-5.4145	-4.8764	-9.0592
$\delta_3 [^\circ]$	0.4454	8.7663	6.1002	-3.1799	-2.6419	-6.8247
$\delta_4 [^\circ]$	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000

Tabla 9: Tabla de Análisis de Contingencias

## Referencias

- [1] Francisco M. Echavarren Cerezo y Andrés D. Díaz Casado: *Apuntes sobre Flujo de Cargas*, Universidad Pontificia de Comillas (2016).