

Tipos de parametrización.

Pablo Castrillo - Versión 1

Índice

1. Introducción	2
2. Parametrización con razón (m) y nº de elementos (N)	2
3. Parametrización en función del primer y último elemento	3
4. Segmentos rectos	4
5. Arcos de circunferencia	5
6. Código ingresando tamaño inicial y final	6
7. Ejemplo utilizando FreeFem++	7
8. Anexo 1: Comprobación tamaños en código.	13

1. Introducción

En el siguiente texto se comentarán tipos de parametrización para segmentos rectos y para arcos de circunferencia. Se ilustrarán ejemplos para ambos tipos.

2. Parametrización con razón (m) y nº de elementos (N)

Se realizará la parametrización de un segmento recto de longitud 1 como se muestra en la figura 1. Llamaremos “tamaño” de un elemento al segmento que ocupa este dentro del segmento unitario. El tamaño del primer elemento de la parametrización será X , el siguiente $X \cdot m$, y el n -ésimo elemento tendrá de tamaño $X \cdot m^{N-1}$ donde m es la razón con la que se relaciona un elemento con el siguiente y N es la cantidad de elementos.



Figura 1: División en segmentos del segmento unitario

Se tiene que la longitud total del elemento es: $1 = X + X \cdot m + X \cdot m^2 + \dots + X \cdot m^{N-1} = X \cdot \sum_{i=0}^{N-1} m^i$

Se tiene entonces la siguiente suma finita: $\sum_{i=0}^{N-1} m^i = \begin{cases} \frac{1 - m^N}{1 - m} & , \text{ si } m \neq 1 \\ N & , \text{ si } m = 1 \end{cases}$ y por lo tanto se puede

de obtener que: $X = \begin{cases} \frac{1 - m}{1 - m^N} & , \text{ si } m \neq 1 \\ 1/N & , \text{ si } m = 1 \end{cases}$ (recordando que es un segmento unitario).

Se analizará primero el caso en que $m \neq 1$ en el que se tiene que la posición de cada punto marcado en la figura 2 es: $\eta(j) = X \cdot \frac{1 - m^j}{1 - m}$ donde $j \in (0, N)$.



Figura 2: Posición de cada elemento.

Como j toma números enteros se impone que $j(t) = a + b \cdot t$ donde t toma valores reales $t \in [0, 1]$. Debe verificarse lo siguiente:

$$j = 0 \quad \text{Cuando en } t = 0 \Rightarrow a = 0$$

$$j = N \quad \text{Cuando en } t = 1 \Rightarrow b = N$$

Con lo anterior se obtiene la siguiente expresión: $j(t) = N \cdot t$.

Con lo cual $\eta(j) = \frac{X}{1-m} (1 - m^j) = \frac{X}{1-m} (1 - e^{\log(m) \cdot j}) = \frac{1}{1-m^N} (1 - e^{\log(m) \cdot j})$ y por lo tanto se obtiene que:

$$\boxed{\eta(t) = \frac{1}{1-m^N} (1 - e^{L(m) \cdot N \cdot t}) \quad \text{con } t \in \left(0 : \frac{1}{N} : 1\right), \quad \text{si } m \neq 1} \quad (1)$$

Para el caso en que $m = 1$ se tiene que todos los elementos tienen el mismo tamaño y por tanto se puede dividir el segmento unitario en un cierto tamaño “estandar”, como ser por ejemplo el tamaño del primer elemento. Es por este caso y por una mayor practicidad que es conveniente escribir la parametrización en terminos de “tamaños de elementos” (el primer elemento y el último).

3. Parametrización en función del primer y último elemento

El tamaño del primer elemento ya fue calculado: $X = \begin{cases} \frac{1-m}{1-m^N} & , \text{ si } m \neq 1 \\ 1/N & , \text{ si } m = 1 \end{cases}$.

Llamando L al tamaño del último elemento se tiene que $L = \begin{cases} m^{N-1} \left[\frac{1-m}{1-m^N} \right] & , \text{ si } m \neq 1 \\ 1/N & , \text{ si } m = 1 \end{cases}$

Se analizará primeramente la expresión para $m \neq 1$, $\eta(j) = \frac{1-m^j}{1-m^N}$ y por lo tanto $L = \frac{1-m^N}{1-m^N} - \frac{1-m^{N-1}}{1-m^N} = 1 - \frac{1-m^{N-1}}{1-m^N}$, multiplicando a ambos lados de la expresión por m se tiene $L \cdot m = m + \frac{m^N - m}{1-m^N} = m + \frac{m^N - 1 + 1 - m}{1-m^N} = m - 1 + X$ y con lo anterior se puede despejar la razón m en función del primer (X) y último tamaño (L):

$$\boxed{m = \frac{1-X}{1-L}}$$

Con lo anterior se puede obtener a partir del tamaño inicial y el final la razón que los relaciona. A continuación se debe obtener la expresión para la cantidad de elementos (N). Se puede ver por la primer expresión de X y L que $L = m^{N-1} \cdot X \Rightarrow \frac{L}{X} = m^{N-1}$, tomando logaritmos de ambos lados se tiene que $\log\left(\frac{L}{X}\right) = \log(m) \cdot (N-1) \Rightarrow N = 1 + \frac{\log\left(\frac{L}{X}\right)}{\log(m)}$. Cabe destacar que la expresión anterior para la cantidad de elementos puede devolver valores no enteros y por lo tanto no sería correcto, es por eso que se debe tomar la parte entera del resultado anterior; también debe ser necesario que dicho valor sea mayor o igual a 1, por lo tanto:

$$\boxed{N = \max \left\{ 1, \text{ parte entera } \left[1 + \frac{\log\left(\frac{L}{X}\right)}{\log(m)} \right] \right\}}$$

Debido a que N es un número aproximado al recalculer X y L no necesariamente se deben obtener los resultados iniciales, pero si valores próximos a ellos.

Con los valores de la razón (m) y el número de elementos (N) utilizando la ecuación (1) de la sección anterior se obtiene la parametrización en función de los tamaños iniciales y finales.

Para el caso en que $m = 1$ (mismo tamaño inicial que final) se tiene que la cantidad de elementos es igual a:

$$N = \max \left\{ 1, \text{ parte entera } \left[\frac{1}{X} \right] \right\}$$

$$\eta(t) = t \quad \text{con} \quad t \in \left(0 : \frac{1}{N} : 1 \right), \quad \text{si} \quad m = 1$$

Claro es que en ambos casos debe tenerse que: $0 < X \leq 1$ y $0 < L \leq 1$, dado que el total del segmento es 1.

Debe aclararse que por “parte” entera nos referimos a la parte entera más próxima al valor, con lo cual: parte entera $[1,1 \quad 1,5 \quad 1,9] = [1 \quad 2 \quad 2]$. En el código se utilizará la función round.

4. Segmentos rectos

A continuación se mostrará como parametrizar un segmento recto genérico.

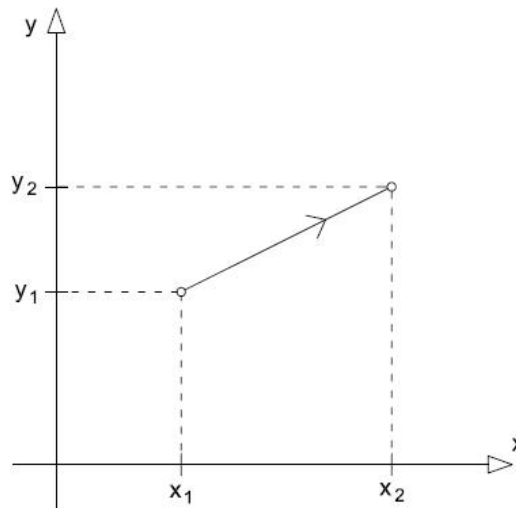


Figura 3: Posición de cada elemento.

Se tiene que: $x(t) = x_1 \cdot N_1(t) + x_2 \cdot N_2(t)$ y $y(t) = y_1 \cdot N_1(t) + y_2 \cdot N_2(t)$, en nuestro caso $\eta(t) \in [0, 1]$ con lo cual se tiene que: $N_1(t) = 1 - \eta(t)$ y $N_2(t) = \eta(t)$. Con lo cual las ecuaciones para parametrizar un segmento recto de forma genérica es:

$$x(t) = x_1 \cdot [1 - \eta(t)] + x_2 \cdot [\eta(t)] \quad y(t) = y_1 \cdot [1 - \eta(t)] + y_2 \cdot [\eta(t)] \quad (2)$$

5. Arcos de circunferencia

En arcos de circunferencia la variable a parametrizar es θ dado que el radio R es fijo

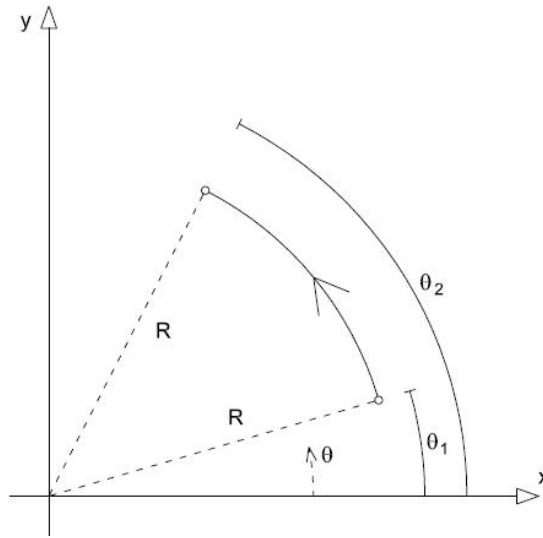


Figura 4: Posición de cada elemento.

Se tiene que: $x(t) = R \cdot \cos(\theta_1 \cdot N_1(t) + \theta_2 \cdot N_2(t))$ y $y(t) = R \cdot \text{sen}(\theta_1 \cdot N_1(t) + \theta_2 \cdot N_2(t))$, en nuestro caso $\eta(t) \in [0, 1]$ con lo cual se tiene que: $N_1(t) = 1 - \eta(t)$ y $N_2(t) = \eta(t)$. Con lo cual las ecuaciones para parametrizar un segmento recto de forma genérica es:

$$x(t) = R \cdot \cos(\theta_1 \cdot [1 - \eta(t)] + \theta_2 \cdot [\eta(t)]) \quad y(t) = R \cdot \text{sen}(\theta_1 \cdot [1 - \eta(t)] + \theta_2 \cdot [\eta(t)]) \quad (3)$$

6. Código ingresando tamaño inicial y final

En lo que sigue se muestra un código para obtener las ecuaciones antes mostradas en función del tamaño inicial (dx_1) y el tamaño final (dx_2), donde se supone que los valores serán mayores a cero.

Para el caso de elementos con tamaño variable ($m \neq 1$) el programa devuelve los parámetros A, B, m y N. Siendo A y B los definidos a continuación.

$$\eta(t) = A(1 - e^{Bt}) \quad \text{con } t \in \left(0 : \frac{1}{N} : 1\right), \quad \text{si } m \neq 1$$

Para el caso de elementos con tamaño constante ($m = 1$) el programa devuelve solamente la cantidad de elementos (N) debido a que la expresión es simplemente.

$$\eta(t) = t \quad \text{con } t \in \left(0 : \frac{1}{N} : 1\right), \quad \text{si } m = 1$$

El siguiente código es un script de Octave.

```
%Código para obtener la función \eta(t) de parametrización en función
%del tamaño inicial y el tamaño final de los elementos.
clc
dx1 = 0.3; %Tamaño del primer elemento 0<dx1<=1
dx2 = 0.01; %Tamaño del segundo elemento 0<dx2<=1
if (dx1>=1) || (dx2>=1)
    error('Mal ingresado los parámetros')
end
m = (1-dx1)/(1-dx2); %Cálculo de la razón m
if (m~=1) %Caso con tamaño de elementos variables
    N = round(1 + log(dx2/dx1)/log(m));
    N = max(1,N); %Cantidad de elementos
    B = log(m)*(N);
    A = 1/(1-exp(B));
    t = 0:1/N:1;
    x = A*(1-exp(B*t)); %Función \eta(t)
    disp('eta(t)=A*(1-exp(B*t))');
    A
    B
    m
    N
else %Caso con tamaño de elementos constante
    N = round(1/dx1);
    N = max(1,N); %Cantidad de elementos
    t = 0:1/N:1;
    x = t; %Función \eta(t)
    disp('eta(t)=t')
    N
end
plot(x,0*x,'o'); %Gráfico para visualizar la parametrización
```

7. Ejemplo utilizando FreeFem++

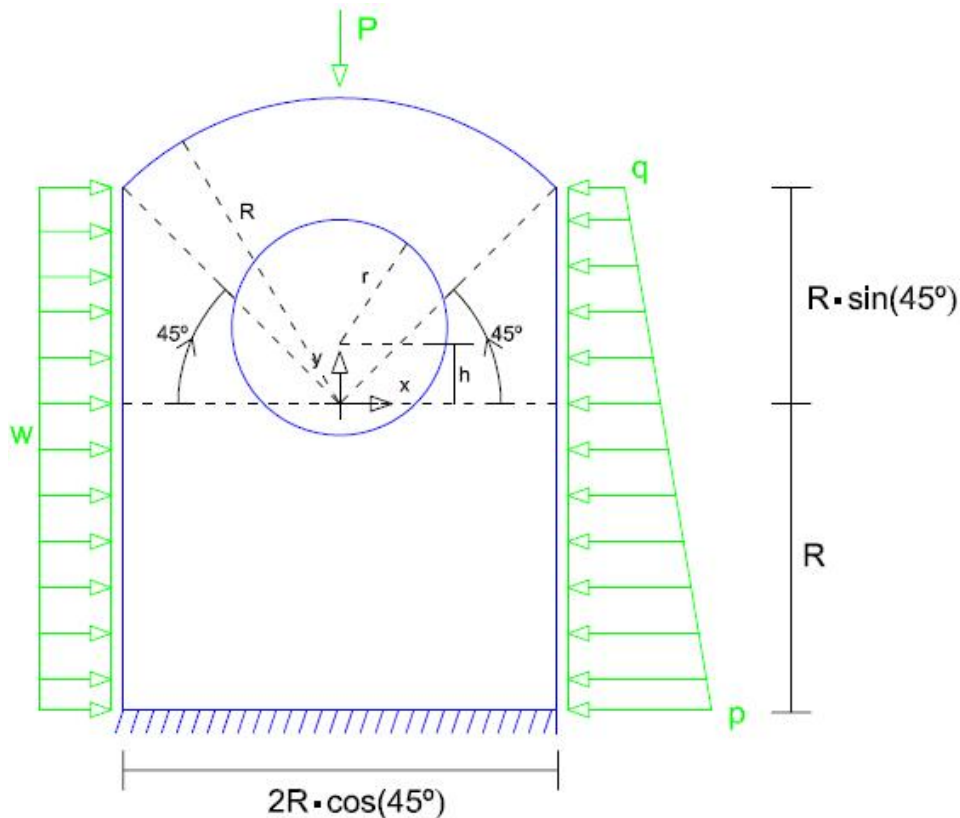


Figura 5: Ejercicio a parametrizar y resolver en FreeFem++

Para el ejercicio anterior en principio sería necesario únicamente plantear 5 “borders”, sin embargo, como existe una carga aplicada es necesario para poder incluirla en el problema de FreeFem++ definir un border extra donde distribuir dicha carga, con lo cual pasarían a ser 7 “borders”.

A continuación se utilizará la siguiente notación: $dx1_i$ representará el tamaño real del primer elemento para el borde “i”, y $dx1_i$ representará el tamaño por unidad de longitud del primer elemento para el borde “i”.

border a El border (a) lo definiremos en la base de la chapa mostrada en la figura, para la parametrización de dicho border en principio parece razonable utilizar únicamente todos elementos constantes, con lo cual $m_a = 1$, el tamaño de todos los elementos se tomará del orden de $dx1_a=1/60$ (recordemos se toma como segmento unitario).

$$dx1_a = X_a = \frac{1}{60}; \quad N_a = \max \{1, \text{ parte entera } [60]\} = 60$$

$$\eta_a(t) = t \quad \text{con} \quad t \in \left(0 : \frac{1}{60} : 1\right)$$

Se tiene entonces que:

$$x_a(t) = -\frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [1 - t] + \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [t] = \sqrt{2} \cdot R \cdot t - \frac{R}{\sqrt{2}} \quad y_a(t) = -R \cdot [1 - t] - R \cdot [t] = -R$$

border b El *border (b)* lo definiremos como el lado vertical donde esta aplicada la carga triangular, para la parametrización de dicho *border* tomaremos que el tamaño del primer elemento tiene que ser igual al tamaño del último elemento *border (a)* ($dx1_b = dx2_a = dx1_a = X_a$), luego no es necesario que todos los elementos sean del mismo tamaño en todo el borde con lo cual se podría tomar $dx2_b \neq dx1_b$, consideremos entonces que $dx2_b = 1/10 = L_b$ nuevamente (la décima parte del borde, recordemos se toma como segmento unitario).

$dx2_a$ es la décima parte de un segmento que tiene largo $\sqrt{2} \cdot R$ con lo cual si queremos que $dx2_a = dx1_b$ debemos buscar k tal que: $dx2_a = \frac{\sqrt{2} \cdot R}{60} = \frac{R + R \cdot \sin(45^\circ)}{k} = dx1_b$, para poder ver $dx1_b$ por unidad de longitud debemos imponer $dx1_b = \frac{dx1_b}{R + R \cdot \sin(45^\circ)} = \frac{\sqrt{2} \cdot R}{60 [R + R \cdot \sin(45^\circ)]} = \frac{1}{30 (\sqrt{2} + 1)} = X_b$

Utilizando el código antes mencionado se obtiene:

```
eta(t)=A*(1-exp(B*t))
A=-0.13899
B=2.1035
m=1.0958
N=23
```

Se realizará para este caso el cálculo de forma manual, como forma de verificación.

$$m_b = \frac{1 - X_b}{1 - L_b} = \frac{1 - \frac{1}{30(\sqrt{2} + 1)}}{1 - 1/10} = \frac{29 + 30 \cdot \sqrt{2}}{27(\sqrt{2} + 1)} \approx 1,0958$$

$$N_b = \max \left\{ 1, \text{parte entera} \left[1 + \frac{\log\left(\frac{L_b}{X_b}\right)}{\log(m_b)} \right] \right\}$$

$$N_b = \max \left\{ 1, \text{parte entera} \left[1 + \frac{\log(3(\sqrt{2} + 1))}{\log\left(\frac{29 + 30 \cdot \sqrt{2}}{27(\sqrt{2} + 1)}\right)} \right] \right\} \approx \max \left\{ 1, \text{parte entera} \left[1 + \frac{1,9800}{0,091457} \right] \right\}$$

$$N_b \approx \max \{1, \text{parte entera}[22,65]\} \Rightarrow N_b = 23$$

Con lo cual se tiene $\eta_b(t) = -0,13899(1 - e^{2,1035 \cdot t})$ con $t \in (0 : 1/23 : 1)$ y por lo tanto:

$$x_b(t) = \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [1 + 0,13899(1 - e^{2,1035 \cdot t})] + \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [-0,13899(1 - e^{2,1035 \cdot t})] = \frac{R}{\sqrt{2}}$$

$$y_b(t) = -R \cdot [1 + 0,13899(1 - e^{2,1035 \cdot t})] + \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [-0,13899(1 - e^{2,1035 \cdot t})]$$

A partir del valor de m_b y N_b se puede calcular los nuevos valores para X_b y L_b .

$X_b = \frac{1 - m}{1 - m^N} = 0,013311$ y el inicial era $X_b = \frac{1}{30(\sqrt{2} + 1)} \approx 0,013907$, siendo valores muy próximos.

$L_b = m^{N-1} \left[\frac{1 - m}{1 - m^N} \right] = 0,099547$ y el inicial era $L_b = 1/10 = 0,1$, siendo valores muy próximos.

border d Se analizará el `border d` antes del `border c` debido a que el segundo quedará definido en función del primero y del `border b`. Este `border` será definido en la cara superior del arco, es necesario para poder distribuir la carga puntual P sobre él, se tomará un arco de 4° parámetro que se puede variar claramente, se tiene entonces que el arco será comprendido entre $\theta_{1,d} = 88^\circ \equiv \frac{22 \cdot \pi}{45}$ y $\theta_{2,d} = 92^\circ \equiv \frac{23 \cdot \pi}{45}$.

Debido a que el arco es pequeño se intenta dividir dicho segmento curvo en muchos elementos y es lógico tomar una razón constante $m_d = 1$. Se decide utilizar 10 elementos ($N_d = 10$) en el arco y por ende se obtiene lo siguiente:

$$\eta_d(t) = t \quad \text{con} \quad t \in \left(0 : \frac{1}{10} : 1\right)$$

Se tiene entonces que:

$$x_d(t) = R \cdot \cos \left(\frac{22 \cdot \pi}{45} \cdot [1 - t] + \frac{23 \cdot \pi}{45} \cdot [t] \right) \quad y_d(t) = R \cdot \sin \left(\frac{22 \cdot \pi}{45} \cdot [1 - t] + \frac{23 \cdot \pi}{45} \cdot [t] \right)$$

border c Como se menciono anteriormente este `border` queda definido por el `b` y el `d` con los tamaños de elementos final e inicial respectivamente: $dx1_c = dx2_b$ y $dx2_c = dx1_d$ (se utilizará que $4^\circ \equiv \frac{1 \cdot \pi}{45}$ y que $43^\circ \equiv \frac{43 \cdot \pi}{180}$).

$$dx2_b = \frac{R + R \cdot \sin(45^\circ)}{10} \Rightarrow dx1_c = \frac{\frac{1+\sqrt{2}}{10 \cdot \sqrt{2}} R}{\frac{43 \cdot \pi}{180} R} = \frac{18(1 + \sqrt{2})}{43 \cdot \pi \cdot \sqrt{2}}$$

$$dx1_d = \frac{(1 \cdot \pi / 45) \cdot R}{10} \Rightarrow dx2_c = \frac{\frac{1 \cdot \pi}{450} R}{\frac{43 \cdot \pi}{180} R} = \frac{2}{215}$$

Con el código obtenemos: $\eta_d(t) = 1,0317(1 - e^{-3,4823 \cdot t})$, $m_d = 0,77979$ y $N = 14$ con $t \in (0 : 1/14 : 1)$.

$$x_c(t) = R \cdot \cos \left(\frac{\pi}{4} \cdot [1 - 1,0317(1 - e^{-3,4823 \cdot t})] + \frac{22 \cdot \pi}{45} \cdot [1,0317(1 - e^{-3,4823 \cdot t})] \right)$$

$$y_c(t) = R \cdot \sin \left(\frac{\pi}{4} \cdot [1 - 1,0317(1 - e^{-3,4823 \cdot t})] + \frac{22 \cdot \pi}{45} \cdot [1,0317(1 - e^{-3,4823 \cdot t})] \right)$$

border f Se debe obtener este `border` antes del `border e` dado que al igual que el `c` depende de otros dos. Se impondrá que: $dx1_f = 1/10$ y $dx2_f = dx1_a$.

$$dx2_f = \frac{dx1_a}{R + R \cdot \cos(\theta)} = \frac{\sqrt{2} \cdot R}{60 [R + R \cdot \cos(45^\circ)]} = \frac{1}{30(\sqrt{2} + 1)}$$

Con el código obtenemos: $\eta_f(t) = 1,1390(1 - e^{-2,1035 \cdot t})$, $m_f = 0,91260$ y $N_f = 23$ con $t \in (0 : 1/20 : 1)$, como era de esperarse se obtiene $m_f = m_b^{-1}$, $N_f = N_b$, $A_f = m_b^N \cdot A_b$ y $B_f = -B_b$.

$$x_f(t) = -\frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [1 - 1,1390(1 - e^{-2,1035 \cdot t})] - \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [1,1390(1 - e^{-2,1035 \cdot t})] = -\frac{R}{\sqrt{2}}$$

$$y_f(t) = \frac{R}{\sqrt{2}} \cdot [1 - 1,1390(1 - e^{-2,1035 \cdot t})] - R \cdot [1,1390(1 - e^{-2,1035 \cdot t})]$$

border e Es análogo al **border c**. Se impondrá que: $dx1_e = dx2_d$ y $dx2_e = dx1_f$

$$dx2_d = \frac{(1 \cdot \pi/45) \cdot R}{10} \Rightarrow dx1_e = \frac{\frac{1 \cdot \pi}{450} R}{\frac{43 \cdot \pi}{180} R} = \frac{2}{215}$$

$$dx1_f = \frac{R + R \cdot \sin(45^\circ)}{10} \Rightarrow dx2_e = \frac{\frac{1+\sqrt{2}}{10 \cdot \sqrt{2}} R}{\frac{43 \cdot \pi}{180} R} = \frac{18(1 + \sqrt{2})}{43 \cdot \pi \cdot \sqrt{2}}$$

Con el código obtenemos: $\eta_d(t) = -0,031713(1 - e^{3,4823 \cdot t})$, $m_d = 1,2824$ y $N = 14$ con $t \in (0 : 1/14 : 1)$, como era de esperarse se obtiene $m_e = m_c^{-1}$, $N_e = N_c$, $A_e = m_c^N \cdot A_c$ y $B_e = -B_c$.

$$x_e(t) = R \cdot \cos \left(\frac{23 \cdot \pi}{45} \cdot [1 + 0,031713(1 - e^{3,4823 \cdot t})] + \frac{3 \cdot \pi}{4} \cdot [-0,031713(1 - e^{3,4823 \cdot t})] \right)$$

$$y_e(t) = R \cdot \sin \left(\frac{23 \cdot \pi}{45} \cdot [1 + 0,031713(1 - e^{3,4823 \cdot t})] + \frac{3 \cdot \pi}{4} \cdot [-0,031713(1 - e^{3,4823 \cdot t})] \right)$$

border g El hueco se puede modelar en principio con paso constante con lo cual $m_g = 1$, se tomará $N_g = 80$. $dx1_g=1/80$ y $dx2_g=1/80$, con lo cual:

$$\eta_g(t) = t \quad \text{con} \quad t \in \left(1 : \frac{1}{80} : 0 \right)$$

Se tiene entonces que:

$$x_g(t) = r \cdot \cos(2\pi \cdot [t]) \quad y_g(t) = h + r \cdot \sin(2\pi \cdot [t])$$

Es claro que se parametriza t de 0 a 1 porque es como FreeFem toma en cuenta los huecos.

Utilización de FreeFem++ Se tomará como valores para la resolución numérica $R = 100cm$, $r = 20cm$ y $h = 10cm$.

```
border a(t=0,1){x=2*100*t/sqrt(2)-100/sqrt(2);y=-100;label=1;};
border b(t=0,1){x=100/sqrt(2);y=-100+100*(1+1/sqrt(2))*(-0.13899*(1-exp(2.1035*t)))
;label=2;};
border c(t=0,1){x=100*cos(pi/4+(43*pi/180)*(1.0317*(1-exp(-3.4823*t))))
;y=100*sin(pi/4+(43*pi/180)*(1.0317*(1-exp(-3.4823*t))))};label=3;};
border d(t=0,1){x=100*cos(22*pi/45+(1*pi/45)*t);y=100*sin(22*pi/45+(1*pi/45)*t);label=4;};
border e(t=0,1){x=100*cos(46*pi/90+(43*pi/180)*(-0.031713*(1-exp(3.4823*t))))
;y=100*sin(46*pi/90+(43*pi/180)*(-0.031713*(1-exp(3.4823*t))))};label=5;};
border f(t=0,1){x=-100/sqrt(2);y=100/sqrt(2)-100*(1+1/sqrt(2))*(1.1390*(1-exp(-2.1035*t)))
;label=6;};
border g(t=1,0){x=20*cos(2*pi*t);y=10+20*sin(2*pi*t);label=7;};

mesh Sh=buildmesh(a(60)+b(23)+c(14)+d(10)+e(14)+f(23)+g(80));

plot(Sh,wait=1,ps="Malla.eps");
```

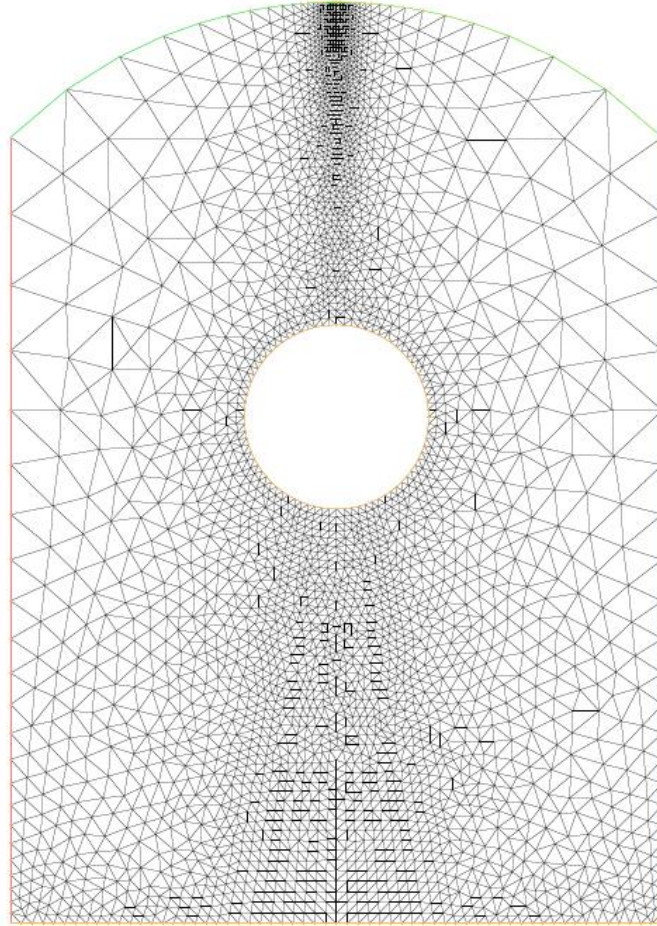


Figura 6: Malla que se obtiene al introducir los borders calculados.

```

real nu=0.2,E=270000000;

fespace Vh(Sh,[P1,P1]);
macro u [ux,uy] //
macro v [vx,vy] //
macro e(u) [dx(u[0]),dy(u[1]),dx(u[1])+dy(u[0])] //
macro A [[E/(1.-nu*nu),E*nu/(1.-nu*nu),0],[E*nu/(1.-nu*nu),E/(1.-nu*nu),0],
[0,0,E/(2.*(1.+nu))]] //

macro S(u) A*e(u) //

```

Las cargas serán: $w = 1000N/m^2$, $q = 1000N/m^2$, $p = 2000N/m^2$, $P = 5000N$

border f : $\vec{f} = w\vec{i} = 1000N/m^2\vec{i}$

border d : $\vec{P} = -\frac{P}{\sqrt{2}\pi \cdot R \cdot e}\vec{j} = -\frac{5000N}{\sqrt{2}\pi \cdot 1m \cdot 0,1}\vec{j}$ se tomo como espesor 10cm

border b : $\vec{q} = \left[\frac{(y+R) \cdot (-q+p)}{R(1+\sqrt{2})} - p \right] \vec{i} = \left[\frac{(y+1m) \cdot (1000N/m^2)}{1m(1+\sqrt{2})} - 2000N/m^2 \right] \vec{i}$

```

macro f [1000,0] //
macro p [0,-5000/sqrt(2)/pi/0.1/1] //
macro q [(y+1)*(1000)/1/(1+sqrt(2))-2000,0] //

Vh u,v;

problem elasticidad(u,v)=int2d(Sh)((S(u))'*e(v))-int1d(Sh,6)(f'*v)-int1d(Sh,4)(p'*v)
-int1d(Sh,2)(q'*v) + on(1,ux=0) + on(1,uy=0);

elasticidad;

real delta=1000;
mesh Th=movemesh(Sh,[x+delta*ux,y+delta*uy]);
plot(Th,cmm="Deformada",wait=1);

plot(ux,fill=1,cmm="Desplazamientos en x",wait=1);

plot(uy,fill=1,cmm="Desplazamientos en y",wait=1);

fespace Vh0(Sh,P0);
Vh0 Sx=(S(u))[0];
plot(Sx,fill=1,cmm="Tension en x",wait=1);

Vh0 Sy=(S(u))[1];
plot(Sy,fill=1,cmm="Tension en y",wait=1);

Vh0 Sxy=(S(u))[2];
plot(Sxy,fill=1,cmm="Tension xy",wait=1);

```

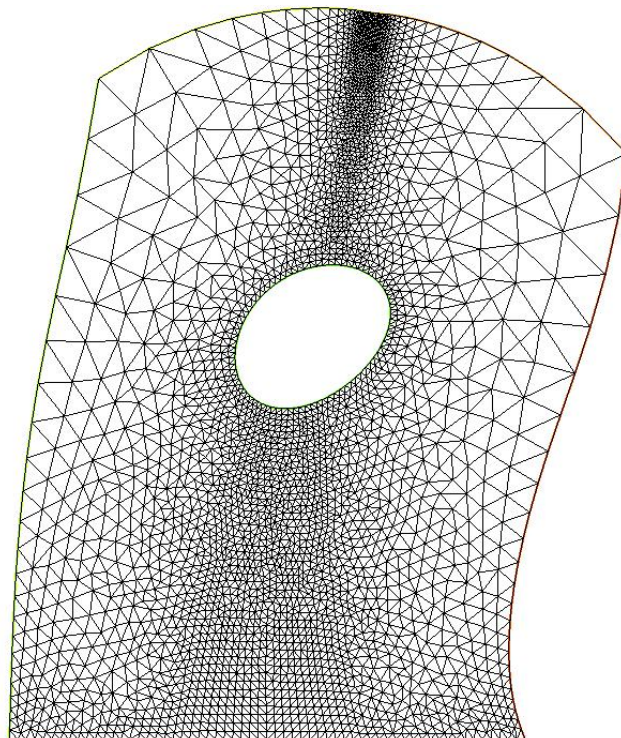


Figura 7: Deformada.

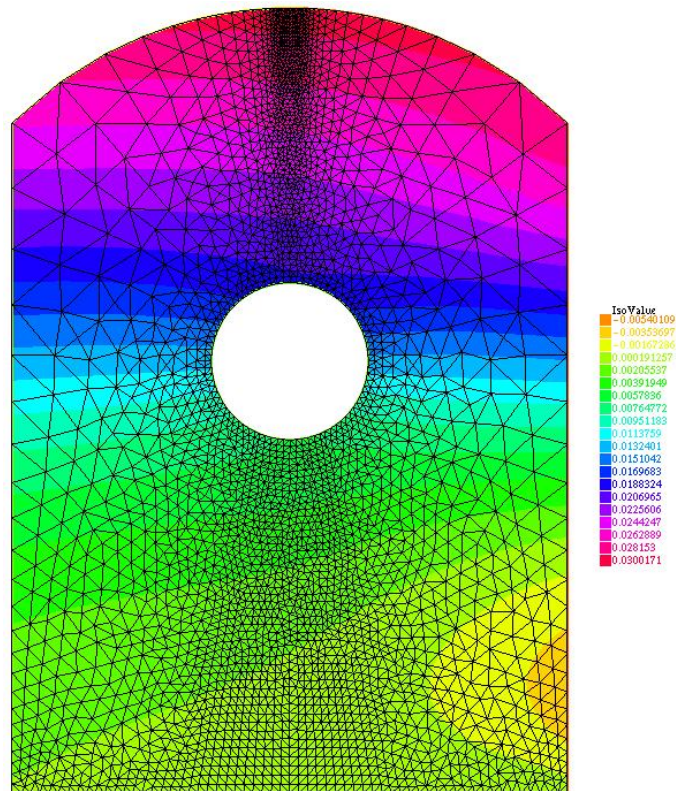


Figura 8: Tensiones según x.

8. Anexo 1: Comprobación tamaños en código.

Es importante debido a lo que se vio en la sección 3 poder verificar que entre los valores obtenidos de los tamaños iniciales y finales sobre el primer y último elemento no exista demasiada diferencia, es para esto que se agrega en el código ya presentado unas líneas más en su final:

```

disp('Tamaños ingresados por el usuario:');
disp('Primer elemento: X_usuario - Último elemento: L_usuario')
X_usuario=dx1
L_usuario=dx2
disp('Tamaños de la parametrización:');
disp('Primer elemento: X_parametrización - Último elemento: X_parametrización')
if m~=1
X_parametrización=(1-m)/(1-m^N)
L_parametrización=(m^(N-1))*(1-m)/(1-m^N)
else
X_parametrización=1/N
L_parametrización=1/N
end

```