

## **SME0305 - 2016**

**Roberto F. Ausas / Gustavo C. Buscaglia**

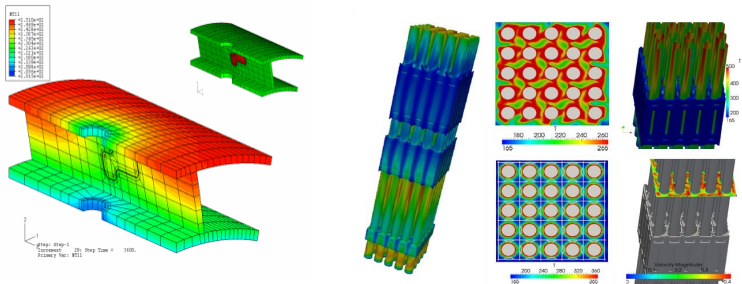
ICMC - Ramal 736628, rfausas@gmail.com

ICMC - Ramal 738176, gustavo.buscaglia@gmail.com

---

### **Transferência de Calor**

Vamos estudar métodos numéricos para resolver o problema de achar a distribuição de temperaturas num sólido:



Para começar simples, vamos aprender resolver o problema num domínio de forma quadrada de lado  $H$ :

$$T = T_T$$

Sólido com coeficiente de condução  $c$

Fonte interna de calor  $f(x, y)$

$$T = T_L$$

$$T = T_R$$

$$T = T_B$$

Vamos supor que conhecemos:

- Um coeficiente de condução térmica, que denotaremos com a letra  $c$ .

O coeficiente de condução é uma propriedade de cada material. Valores médios para alguns materiais são:

Material	Coeficiente $c$ [ $W \cdot m^{-1} \cdot K^{-1}$ ]
Alumínio	230
Aço	20
Concreto	1.5
Plástico isolante	0.03
Ar	0.02

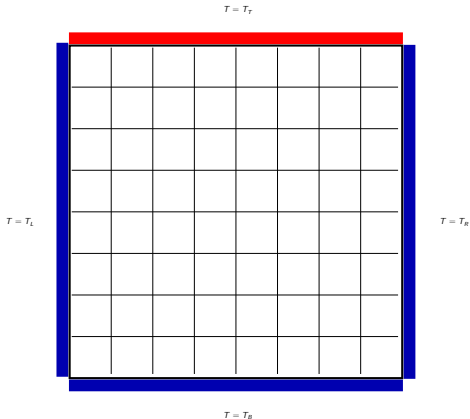
- Uma fonte de calor interna, que denotaremos com a letra  $f$ . Por exemplo, pode ser uma reação química, nu-

clear ou devido a circulação de uma corrente elétrica. As unidades da fonte em SI seriam  $W \cdot m^{-3}$ .

- A temperatura fixada em cada cara, que denotaremos com as letras  $T_B$ ,  $T_T$ ,  $T_L$  e  $T_R$ .

Agora, queremos formular o problema de condução de calor no sólido. Vamos ver que isto nos leva a um problema linear que precisa ser resolvido utilizando alguns dos métodos numéricos (diretos ou iterativos) que já estudamos.

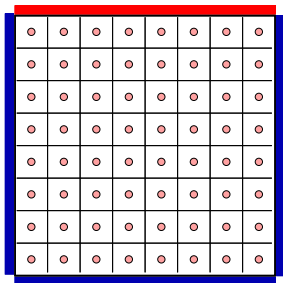
Vamos **discretizar** o domínio computacional. Isto significa, dividir ele em pedaços ou células de cálculo, que por simplicidade vamos assumir todas do mesmo tamanho:



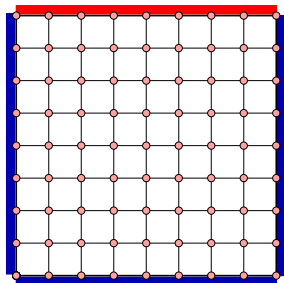
Quanto mais células colocarmos, mais precisas serão as nossas predições, porém, os cálculos serão mais custosos computacionalmente como veremos.

Neste ponto há duas formas de trabalhar

- Centrados nas células (cell-centered);
- Centrados nos vértices (vertex-centered);



Centrado na célula

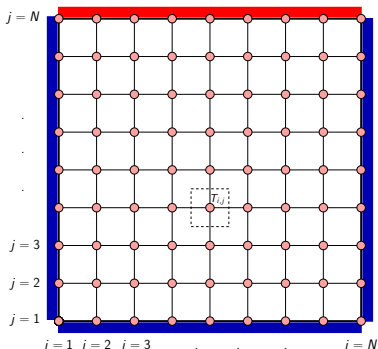


Centrado no vértice

A cada pontinho rosa associamos uma temperatura  $T$ , que é representativa da temperatura no sólido ao redor desse ponto.

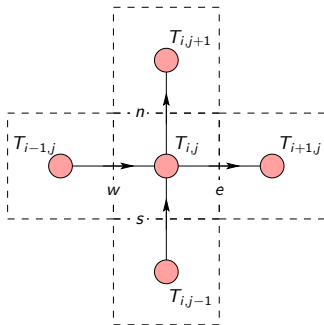
Vamos adotar a segunda forma de trabalho pois é mais prática para colocar as condições de temperatura fixa (as chamadas condições de contorno) nas caras do domínio.

Vamos indexar as células com um índice horizontal e um vertical:





Neste caso, se pegarmos qualquer ponto dentro do domínio, teremos:



Por enquanto, vamos supor que a geração interna de calor é nula. Vamos fazer o balanço de troca de calor entre essas células:

**Balço de Energia:** Todo o calor que está entrando o saindo de uma célula tem que somar zero.

Uma aproximação muito razoável que pode ser feita, é assumir que o calor indo desde a célula  $(i, j)$  às outras células vizinhas é

$$q_e = c(T_{ij} - T_{i+1j})$$

$$q_w = c(T_{ij} - T_{i-1j})$$

$$q_n = c(T_{ij} - T_{ij+1})$$

$$q_s = c(T_{ij} - T_{ij-1})$$

Isto significa que:

$$c(T_{ij} - T_{i+1j}) + c(T_{ij} - T_{i-1j}) + c(T_{ij} - T_{ij+1}) + c(T_{ij} - T_{ij-1}) = 0$$

ou re-acomodando os termos:

$$c (-T_{i+1,j} - T_{i-1,j} + 4 T_{i,j} - T_{i,j+1} - T_{i,j-1}) = 0$$

O que significa que a temperatura num ponto é a média das temperaturas nos seus vizinhos:

$$T_{i,j} = \frac{T_{i+1,j} + T_{i-1,j} + T_{i,j+1} + T_{i,j-1}}{4}$$

Mas, nos não conhecemos a temperatura! Isso é justamente o que queremos calcular.

Partindo da fórmula de cima, poderíamos propor um método iterativo para calcular  $T_{i,j}$

Dada uma condição inicial  $T_{ij}^{(0)}$ ,  $i, j = 2, \dots, N - 1$ ,

Para  $k = 1, \dots, MAX\_IT$

$$T_{ij}^{(k)} = \frac{T_{i+1,j}^{(k-1)} + T_{i-1,j}^{(k-1)} + T_{i,j+1}^{(k-1)} + T_{i,j-1}^{(k-1)}}{4}$$

Podemos ver que assim implementado, este é um método sem matriz ou *matrix-free*.

A implementação em Octave seria:

```

k=1;
Told = zeros(N,N);
for k=1:100000 %Loop de iteracoes
    for i=2:N-1 %Loop nos horizontais
        for j=2:N-1 %Loop nos verticais
            Tnew(i,j) = 0.25 * (...
                Told(i-1,j) + Told(i+1,j) + ...
                Told(i,j-1) + Told(i,j+1) ...
            );
        end
    end
    if(norm(Tnew-Told,inf,'rows') < 1.0e-8) break ; end
    Told = Tnew;
end

```

Isto não é outra coisa que uma relaxação das que temos estudado para resolver o sistemas de massa e mola!

Mas, isto está certo? Está faltando alguma coisa?

Mas, isto está certo? Está faltando alguma coisa?

**Está faltando colocar as condições de contorno:** Vamos colocar todas as paredes a temperatura zero ( $T_B = T_L = T_R = 0$ ) exceto a parede superior que vamos colocar a temperatura ambiente  $T_T = 20$ . Antes de iniciar o laço de iterações fazemos:

```
Told = zeros(N,N);  
for j=1:N  
    Told(1,j) = 0.0;  
    Told(N,j) = 0.0;  
end  
for i=1:N  
    Told(i,1) = 0.0;  
    Told(i,N) = 20.0;  
end
```

Na tabela da sequência podemos ver como se comporta o método:

N	# incógnitas	# iterações
11	81	350
21	361	1302
41	1521	4772

(Nesta tabela consideramos o número de incógnitas internas unicamente)

**Exo. 1:** Implementar em Octave a forma vetorizada e portanto mais eficiente do método de Jacobi. Nesta implementação, os dois laços internos sobre  $i$  e  $j$  desaparecem. Usando os comandos `tic` e `toc`, comparar o tempo de cálculo para diferentes valores de  $N$ .

---

Podemos ver como se comporta o método de Gauss-Seidel neste caso, que consistiria em utilizar o último valor calculado de temperatura na fórmula de iteração. A implementação matrix-free seria:



```
k=1;
Tnew = zeros(N,N);
for k=1:100000 %Loop de iteracoes
    for i=2:N-1 %Loop nos horizontais
        for j=2:N-1 %Loop nos verticais
            Tnew(i,j) = 0.25 * (...
                Tnew(i-1,j) + Tnew(i+1,j) + ...
                Tnew(i,j-1) + Tnew(i,j+1) ...
            );
        end
    end
    if(norm(Tnew-Told,inf,'rows') < 1.0e-8) break ; end
    Told = Tnew;
    k = k + 1;
end
```

N	# incógnitas	# iterações Jacobi	# iterações G-S
11	81	350	185
21	361	1302	684
41	1521	4772	2509

(Nesta tabela consideramos o número de incógnitas internas unicamente)

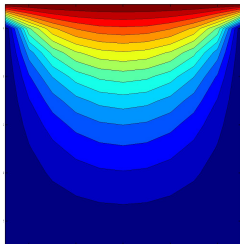
Vemos que o método de Gauss-Seidel, neste tipo de problemas, sempre precisa de menos iterações para atingir a tolerância desejada que o método de Jacobi.

**Exo. 2:** Baseado no código que acabamos de ver, implementar o método de sobre-relaxação

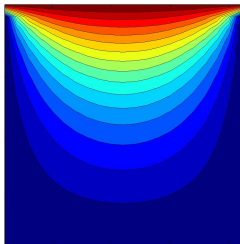
$$T^{(k)} = T^{(k-1)} + \omega (T^{GS} - T^{(k-1)})$$

em que  $T^{GS}$  é o valor que seria predito pelo método de Gauss-Seidel. Resolver o problema para diferentes valores de  $N$  e  $\omega$  medindo o número de iterações necessário para a convergência numa tolerância de  $10^{-7}$ .

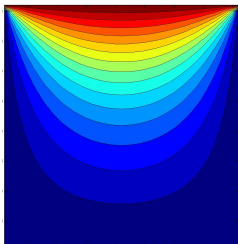
Quantas células precisamos colocar para ter resultados precisos?



$10 \times 10$



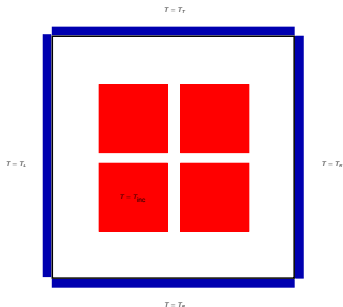
$20 \times 20$



$40 \times 40$

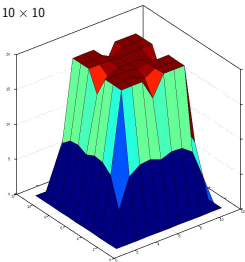
Neste problema, provavelmente seja suficiente com a discretização intermediária. Mas, podemos tentar resolver problemas mais interessantes para melhor apreciar a necessidade de refinar os cálculos.

Vamos supor que temos regiões internas em que a temperatura é fixada.

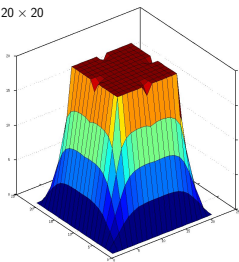


Pelos detalhes geométricos presentes no sistema, se queremos determinar com precisão a temperatura, p.e., na região central, serão necessárias muitas células de cálculo.

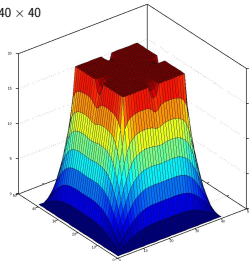
$10 \times 10$



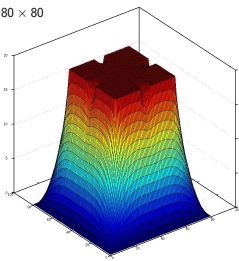
$20 \times 20$



$40 \times 40$



$80 \times 80$



- Este exemplo mostra a necessidade de resolver grandes sistemas de equações.
- A situação piora dramaticamente quando passamos a três dimensões. Neste caso teríamos para o exemplo

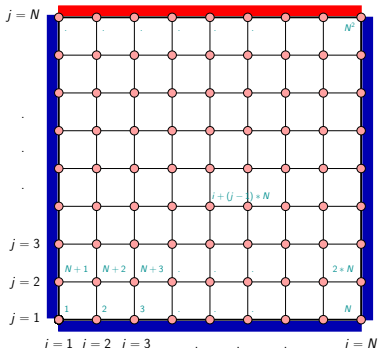
$$\# \text{ incógnitas} = 80 \times 80 \times 80 = 512,000$$

Na engenharia, é normal resolver sistemas que envolvem milhões de incógnitas!

- Precisamos métodos mais eficientes e sofisticados para atingir a precisão desejada em certos cálculos de engenharia.

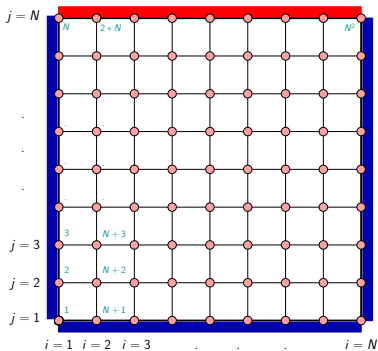
Já foram mencionados alguns, tais como o método dos **Gradientes Conjugados**. Para aplicar este método, primeiro vamos a escrever a forma matricial do problema.

Precisamos definir um índice global para as incógnitas, p.e.



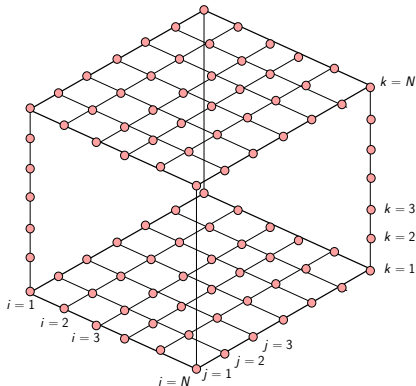
```
function IGLO = ij2n (i, j, N)
    IGLO = i + (j-1)*N;
end
```

**Exo. 3** Como seria a função no caso de ter a seguinte numeração?





**Exo. 4** Como seria a função para indexar as temperaturas no caso 3D, considerando  $N$  pontos em cada direção?



Montagem da matriz do problema térmico:

Lembremos que a equação para o nó  $i, j$ , no caso em que o coeficiente de condutividade  $c$  é constante:

$$-T_{i+1,j} - T_{i-1,j} + 4 T_{ij} - T_{i,j+1} - T_{i,j-1} = 0, \quad i, j = 2, \dots, N - 1$$

O que precisamos saber é a que índice global de temperaturas corresponde cada um dos termos na equação, i.e.

$$I_c = ij2n(i, j, N);$$

$$I_e = ij2n(i+1, j, N);$$

$$I_w = ij2n(i-1, j, N);$$

$$I_n = ij2n(i, j+1, N);$$

$$I_s = ij2n(i, j-1, N);$$

Então a equação resulta:

$$-T_{I_e} - T_{I_w} + 4 T_{I_c} - T_{I_n} - T_{I_s} = 0$$

Finalmente, o código para montar a matriz é:

```
function A = MatAssTemp(N)
    nunk = N*N;
    A = zeros(nunk,nunk);
    for i=2:N-1
        for j=2:N-1
            Ic = ij2n(i, j, N); A(Ic,Ic) = 4;
            Ie = ij2n(i+1, j, N); A(Ic,Ie) = -1;
            Iw = ij2n(i-1, j, N); A(Ic,Iw) = -1;
            In = ij2n(i, j+1, N); A(Ic,In) = -1;
            Is = ij2n(i, j-1, N); A(Ic,Is) = -1;
        end
    end
    A = sparse(A);
end
```

Mas, está faltando colocar as condições de temperatura fixa nas paredes. Para isto vamos fazer o mesmo que fazíamos com as redes hidráulicas: Já que conhecemos a temperatura no nó que está sobre a parede, vamos associar com esse nó uma equação trivial. Por exemplo, se o nó  $i, j$  com índice global  $I_c$ , está na parede direita escreveríamos:

$$0 T_1 + 0 T_2 + \dots + 1 T_{I_c} + \dots + 0 T_{N^2} = T_R$$

Em octave:

```
Ic = ij2n(i, j, N);  
A(Ic,:) = 0; %Nao necessario pois A foi iniciada a zero  
A(Ic,Ic) = 1;  
b(Ic) = TR
```

Para nosso problema original, o código para colocar todas as condições de contorno seria:

```
function [A b] = SetBCTemp(A, N, TL, TR, TB, TT)
    nunk = N*N;
    b = zeros(nunk,1);
    % Paredes verticais
    for j=1:N
        Ic = ij2n(1,j,N); A(Ic,Ic) = 1; b(Ic) = TL;
        Ic = ij2n(N,j,N); A(Ic,Ic) = 1; b(Ic) = TR;
    end
    % Paredes horizontais
    for i=1:N
        Ic = ij2n(i,1,N); A(Ic,Ic) = 1; b(Ic) = TB;
        Ic = ij2n(i,N,N); A(Ic,Ic) = 1; b(Ic) = TT;
    end
end
```

Esta forma de colocar as condições de contorno é muito prática, porém ela tem uma desvantagem: **A matriz perde a simetria!**. Há métodos, tais como o método dos gradientes ou dos gradientes conjugados que precisam de uma matriz simétrica!

Neste caso, precisamos impor as condições de borda sem perder a simetria. Vejamos como seria com um exemplo:

$$\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} & a_{15} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} & a_{24} & a_{25} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} & a_{35} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} & a_{45} \\ a_{51} & a_{52} & a_{53} & a_{54} & a_{55} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ b_3 \\ b_4 \\ b_5 \end{pmatrix}$$

Vamos supor que sabemos que  $T_3 = T_R$ , então podemos passar essa incógnita para o lado direito:

$$\begin{pmatrix} a_{11} & a_{12} & 0 & a_{14} & a_{15} \\ a_{21} & a_{22} & 0 & a_{24} & a_{25} \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ a_{41} & a_{42} & 0 & a_{44} & a_{45} \\ a_{51} & a_{52} & 0 & a_{54} & a_{55} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \\ T_4 \\ T_5 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} b_1 - a_{13} T_R \\ b_2 - a_{23} T_R \\ T_R \\ b_4 - a_{43} T_R \\ b_5 - a_{53} T_R \end{pmatrix}$$

Como fazemos isto em Octave?

```
Ic = ij2n(i, j, N);  
b(:) = b(:) - A(:,Ic)*TR;  
b(Ic) = TR;  
A(Ic,:) = 0;  
A(:,Ic) = 0;  
A(Ic,Ic) = 1;
```

Agora que já sabemos montar a matriz do sistema, queremos testar os diferentes métodos que temos estudados:

Dados  $\mathbf{x}^{(0)}$ ,  $TOL$ ,  $MAX\_IT$ ,  $k = 0$

Enquanto  $\|\mathbf{r}^{(k)}\| > TOL$  e  $k < MAX\_IT$

1. Resolver  $M \mathbf{d}^{(k+1)} = -\mathbf{r}^{(k)}$
2. Determinar o escalar  $\beta_{k+1}$
3. Avançar:  $\mathbf{x}^{(k+1)} = \mathbf{x}^{(k)} + \beta_{k+1} \mathbf{d}^{(k+1)}$
4. Calcular residual:  $\mathbf{r}^{(k+1)} = A \mathbf{x}^{(k+1)} - \mathbf{b}$
5. Incrementar  $k$

Fim



Para testar os métodos, considerar o código:

```
clear ;
% Dados do problema
N = 21; % Numero de pontos em cada direcao
nunk = N*N; % Numero de incognitas
TL=TR=TB=0.0; TT = 20.0; % Temperaturas nas bordas

tic
A = MatAssTemp(N);
[A b] = SetBCTemp(A, N, TL, TR, TB, TT);
tas = toc; % Medimos tempo para montagem

tic
T0 = zeros(nunk,1);
[T, num_iter] = iterativo(A, b, T0, 10000, ...
    1.0e-8, "Jacobi");
tsol = toc; % Medimos tempo para resolver
% Plotar resultados
Taux=reshape(T,N,N);
contourf(Taux',15);
```

A função `iterativo.m` tem vários métodos implementados:

- Jacobi;
- Gauss-Seidel;
- Gradientes;
- Método baseado na fatoração LU incompleta;

Se o método requerer uma matriz simétrica, a função `SetBCTempSim.m`, que preserva a simetria da matriz, está disponível.

**Exo. 5:** Entender todas as linhas do código anterior e da função `iterativo.m` fornecidos.

Que é uma fatoração incompleta?

A ideia é realizar a fatoração de uma matriz, mas, sem aumentar muito os requerimentos de memória e pagar o preço de um método direto.

Por exemplo, a fatoração LU incompleta consiste em calcular fatores  $\tilde{L}$  e  $\tilde{U}$  tais que:

$$\tilde{L}\tilde{U} \approx A$$

Os fatores  $\tilde{L}$  e  $\tilde{U}$  estão construídos de forma que a **esparsidade** da matriz original  $A$  seja preservada, ou se o usuário quiser admitindo diferentes níveis de recheado. Quanto mais recheado admitimos, mais se parecerá o produto  $\tilde{L}\tilde{U}$  com  $A$ .

Em Octave:

```
[l, u] = luinc(A, TOL);
```

A tolerância TOL indica a partir de que tamanho os coeficientes serão ignorados. Se TOL for muito pequeno, então, o produto dos fatores será muito parecido com A, em caso contrário

```
M = l*u;
```

apenas será uma aproximação da matriz A, e por tanto poderíamos utilizar-la no nosso método iterativo geral ou como pre-condicionador no método dos gradientes conjugados.

**Exo. 6:** Fazer um código de Octave que mida a norma da diferença entre a matriz A e a matriz  $M = l*u$ ; para valores da tolerância TOL igual a:  $10^{-1}$ ,  $10^{-2}$ ,  $10^{-3}$ , ...,  $10^{-7}$ .

## Métodos baseados em subespaços de Krylov

O método mais simples é chamado de método dos gradientes conjugados, o qual é uma variante do método dos gradientes.

- Dado  $\mathbf{x}^{(0)}$  e  $\mathbf{r}^{(0)} = A\mathbf{x}^{(0)} - \mathbf{b}$
- Calcular  $\mathbf{p}^{(1)} = \mathbf{r}^{(0)}$  e  $\beta_1 = \frac{\mathbf{r}^{(0)T} \mathbf{r}^{(0)}}{(A\mathbf{r}^{(0)})^T \mathbf{r}^{(0)}}$
- Calcular  $\mathbf{x}^{(1)} = \mathbf{x}^{(0)} + \beta_1 \mathbf{p}^{(1)}$
- Calcular  $\mathbf{r}^{(1)} = \mathbf{r}^{(0)} + \beta_1 A\mathbf{p}^{(1)}$  e definir  $k = 2$
- Enquanto  $\|\mathbf{r}^{(k-1)}\| > TOL_r$ 
  - Calcular:  $\alpha_{k-1} = \frac{\mathbf{r}^{(k-1)T} \mathbf{r}^{(k-1)}}{\mathbf{r}^{(k-2)T} \mathbf{r}^{(k-2)}}$
  - Calcular direção:  $\mathbf{p}^{(k)} = -\mathbf{r}^{(k-1)} + \alpha_{k-1} \mathbf{p}^{(k-1)}$

- Calcular  $\beta_k = \frac{\mathbf{r}^{(k-1)T} \mathbf{r}^{(k-1)}}{(\mathbf{A} \mathbf{p}^{(k)})^T \mathbf{p}^{(k)}}$
  - Avançar:  $\mathbf{x}^{(k+1)} = \mathbf{x}^{(k)} + \beta_k \mathbf{p}^{(k)}$
  - Calcular residual:  $\mathbf{r}^{(k)} = \mathbf{r}^{(k-1)} + \beta_k \mathbf{A} \mathbf{p}^{(k)}$
  - Incrementar  $k$
- Fim

O melhor sempre é usar implementações já disponíveis. Em Octave temos a função `pcg`:

```
[T, FLAG, RELRES, ITER] = pcg(A, b, 1.0e-8, 2000, pre);
```

em que `pre` é uma matriz de condicionamento, que ajuda a acelerar a convergência, p.e.:

- Método direto (converge em 1 iteração):  
pre = A;
- Precondicionamento de Jacobi:  
pre = diag(diag(A));
- Precondicionamento com fatoração LU incompleta:  
[l u] = luinc(A, TOL); pre = l\*u;

O método mais utilizado atualmente é o *Generalized Minimum Residual Method* GMRES. Neste caso a matriz não precisa ser simétrica. A forma de utilizar-lo em Octave é:

```
[T, FLAG, RELRES, ITER] = gmres(A, b, [], 1.0e-8, 2000, pre);
```

**Exo. 7:** Testar os métodos `pcg` e `gmres` em Octave utilizando como precondicionador a fatoração LU incompleta.