

Temperatura de una aleta disipadora de Calor



Erwin Levi; Leandro Caloguerea; Diego Rojas; Fabián Sánchez Instituto de Ciencias Básicas, Universidad Austral de Chile, Valdivia, Chile. erwin.gmanz@Gmail.com; l.caloguerea@gmail.com; hackerter@gmail.com; fabian932u@gmail.com

Introducción

En el desarrollo de este trabajo se nos plantea como desafío estudiar numéricamente el comportamiento de una aleta disipadora de calor entorno a la temperatura que esta posee. Para ello haremos uso de las competencias entregadas por el curso *Métodos Numéricos para ingeniería BAIN053.*

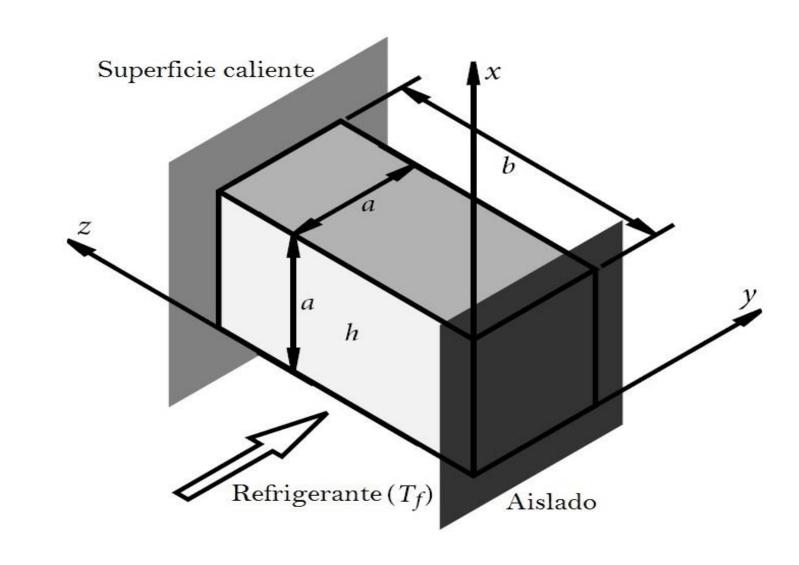


Figura 1: Aleta Disipadora de Calor

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = 0$$

$$x = 0: \quad k \frac{\partial T}{\partial x} = h(T - T_f), \qquad x = a: -k \frac{\partial T}{\partial x} = h(T - T_f)$$

$$y = 0: \quad k \frac{\partial T}{\partial y} = h(T - T_f), \qquad y = a: -k \frac{\partial T}{\partial y} = h(T - T_f)$$

$$z = 0: \quad \frac{\partial T}{\partial z} = 0, \qquad z = b: \qquad T = f(x, y).$$

Figura 2: EDP de Laplace y condiciones de frontera.

Objetivos

- Obtener la solución del problema de distribución de temperatura en una aleta disipadora de calor, mediante el estudio y desarrollo de:
 - Solución analítica.
 - Diferencias finitas aplicadas a ecuaciones en derivadas parciales elípticas.
- Graficar y realizar una comparación entre la solución analítica y las aproximaciones obtenidas por el método de diferencias finitas.

Metodología

Solución analítica: Para poder aplicar esta solución primero debemos considerar que cinco de las seis condiciones de borde deben ser homogéneas. Por lo tanto se define una nueva variable de tal forma que la ecuación cambia a:

$$\begin{split} \frac{\partial^2 \widehat{T}}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \widehat{T}}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \widehat{T}}{\partial z^2} &= 0 \ , \\ \widehat{T}(0,y,z) &= 0, \qquad \widehat{T}(a,y,z) = T_f, \\ \widehat{T}(x,0,z) &= 0, \qquad \widehat{T}(x,a,z) = T_f, \\ \frac{\widehat{T}(x,y,0)}{\partial z} &= 0, \qquad \widehat{T}(x,y,b) = T_0 - T_f, \end{split}$$

para luego aplicar el método de separación de variables:

$$\widehat{T}(x, y, z) = X(x) \cdot Y(y) \cdot Z(z)$$

Diferencias Finitas: Para el mismo problema se realizará el cálculo a través de diferencias finitas con EDP de Laplace. Para ello su resolución será de la forma:

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = 0$$

Aplicando diferencias finitas y sustituyendo tenemos:

$$\frac{T_{i+1,j,z} - 2T_{i,j,z} + T_{i-1,j,z}}{\Delta x^2} + \frac{T_{i,j+1,z} - 2T_{i,j,z} + T_{i,j-1,z}}{\Delta y^2} + \frac{T_{i,j,z+1} - 2T_{i,j,z} + T_{i,j,z-1}}{\Delta z^2} = 0$$

Resultados

Según los valores obtenidos con una T frontera de 12°C en los bordes, una placa aislante de 0°C y una superficie caliente de 60°C, obtenemos los valores aproximados por cara de cada nodo al interior de la aleta.

Tablas de resultados 1

ans = cara 2

uns – curu	_		
11.998 11.997 11.997 11.998	11.998 11.996 11.996 11.997	11.999 11.998 11.997 11.998	12.000 11.999 11.999 11.999
ans = cara	3		
11.998	11.999 11.997 11.997 11.998	11.999 11.998 11.998 11.998	12.000 11.999 11.999 11.999
ans = cara	4		
11.999 11.999 11.999	11.999 11.999 11.998 11.999	12.000 11.999 11.999	12.000 12.000 12.000
ans = car	a 5		
12.060 12.113 12.133 12.097	12.067 12.149 12.197 12.161	12.050 12.120 12.175 12.155	12.022 12.060 12.095 12.092
ans = car	a 6		
12.197 12.360 12.416 12.297	12.217 12.471 12.612 12.491	12.386 12.546	12.197 12.302
ans = car	a 7		
12.563 12.991 13.117 12.795	12.620 13.296 13.637 13.298	12.488 13.087 13.483 13.271	12.245 12.587 12.854 12.790
ans = car	a 8		
13.591 14.637 14.891 14.072		13.441 14.972 15.862 15.249	13.743 14.366
ans = car	a 9		
16.626 18.948 19.370 17.474	16.947 20.801 22.190 20.097	16.385 19.978 21.691 20.083	14.870 17.259 18.516 17.676
ans = car	a 10		
26.277 30.267 30.732 27.311	26.770 33.652 35.446 31.662	26.026 32.621 34.913 31.696	23.152 28.042 29.819 27.735

lado cuadrado 3, profundidad 5 , dx=dy=dz= 0.5

Contrastando los resultados de la tabla anterior, los valores obtenidos con una T frontera de 12°C en los bordes, una placa aislante de 0°C y una superficie caliente de 60°C, son aproximados en cada cara.

Concluimos que el flujo de calor fluye desde la cara más alejada del aislante(cara 12) hasta el mismo aislante(cara 7) logrando una temperatura cercana a la del refrigerante.

Tablas de resultados 2

ans = cara	a 7				
11.993	11.992	11. 994	11.996	11.998	11.9
11.986	11.983	11.985	11.990	11.995	11.9
11.981	11.974	11.976	11.983	11.990	11.9
11.979	11.969	11.969	11.977	11.986	11.9
11.981	11.970	11. 969	11.975	11. 984	11.9
11.989	11.981	11. 979	11.982	11. 988	11.5
ans = cara	a 8				
11 007	11 005	11 007	11 000	11 000	70.6
11. 997	11.996	11. 997	11.998	11.999	12.6
11. 993	11.992	11.993	11.995	11.997	11.9
11.991	11.987	11.988	11.992	11.995	11.9
11.990	11.985	11.985	11.989	11.993	11.9
11. 991	11.985	11.985	11.988	11.992	11.9
11.995	11.991	11.990	11.991	11.994	11.9
ans = cara	a 9				
12.617	12.745	12.735	12.650	12.484	12.2
13.159	13.625	13.666	13.498	13.144	12.5
13.545	14.360	14.545	14.336	13.815	12.9
13.714	14.780	15.133	14.952	14.337	13.3
13.581	14.713	15.181	15.084	14.501	13.4
13.024	13.890	14.316	14.319	13.940	13.1
ans = cara	a 10				
ans = cara 13.809	14.125	14.108	13.923	13.527	
		14.108 16.498	13.923 16.142	13.527 15.323	13.8
13.809	14.125				13.8
13.809 15.192	14.125 16.390	16.498	16.142	15.323	13.8 14.8
13.809 15.192 16.068	14.125 16.390 18.092	16. 498 18. 543	16. 142 18. 113	15.323 16.944	13.8 14.8 15.5
13.809 15.192 16.068 16.411	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752	16.498 18.543 19.803 19.815	16.142 18.113 19.442 19.631	15.323 16.944 18.090 18.360	13.8 14.8 15.5
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750	16.498 18.543 19.803 19.815	16.142 18.113 19.442 19.631	15.323 16.944 18.090 18.360	13.8 14.8 15.5 15.8
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726	15.323 16.944 18.090 18.360 16.899	13.8 14.8 15.5 15.8 15.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750	16.498 18.543 19.803 19.815 17.708	16.142 18.113 19.442 19.631 17.726	15.323 16.944 18.090 18.360 16.899	13.8 14.8 15.5 15.8 15.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726	15.323 16.944 18.090 18.360 16.899	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899	13. 8 14. 8 15. 8 15. 6 15. 6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451	12. 8 13. 8 14. 8 15. 8 15. 8 17. 4 19. 3 20. 5 20. 7
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 17.4 19.3 20.5 20.5
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 17.4 19.3 20.5 20.5
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 17.4 19.3 20.5 20.5 19.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616 23. 650	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392 23. 702	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416 22. 404	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 17.4 19.3 20.5 20.7 19.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616 23. 650	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392 23. 702	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416 22. 404	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 17.4 19.3 20.5
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616 23. 650	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392 23. 702	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416 22. 404	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 14.9 17.4 19.3 20.5 20.5 20.7 19.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288 ans = cara	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097 12 27.285 34.914 38.303	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616 23. 650 27. 278 35. 162 39. 319	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 726 17. 223 21. 898 25. 331 27. 341 27. 392 23. 702	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416 22. 404	13.8 14.8 15.5 15.6 15.6 14.9 17.4 19.3 20.5 20.7 19.6
13.809 15.192 16.068 16.411 16.068 14.687 ans = cara 16.933 19.745 21.190 21.661 20.997 18.288 ans = cara 26.529 30.959 32.570 32.975	14.125 16.390 18.092 18.979 18.752 16.750 11 17.520 22.212 25.114 26.413 25.873 22.097 12 27.285 34.914 38.303 39.521	16. 498 18. 543 19. 803 19. 815 17. 708 17. 708 17. 504 22. 418 25. 938 27. 821 27. 616 23. 650 27. 278 35. 162 39. 319 41. 132 40. 622	16. 142 18. 113 19. 442 19. 631 17. 726 17. 726 17. 398 25. 331 27. 341 27. 392 23. 702 27. 392 23. 702	15. 323 16. 944 18. 090 18. 360 16. 899 16. 518 20. 520 23. 451 25. 224 25. 416 22. 404 26. 139 33. 116 36. 762 38. 530	13. 8 14. 8 15. 8 15. 8 15. 8 17. 4 19. 3 20. 5 20. 5 20. 7 19. 6

Conclusión

Como conclusión de este trabajo podemos decir que gracias a una ardua investigación, hemos podido aplicar las Diferencias Finitas a un problema de transferencia de temperatura con las ecuaciones de Laplace. Gracias al software MatlOctave y Python, pudimos observar los resultados obtenidos por ambos métodos. Descubrimos que el método de Elementos Finitos puede perfectamente reemplazar una solución analítica de un problema, puesto que los resultados tienen una aproximación bastante cercana debido a la región irregular.