## Índice

1 Introducción

<b>2</b>	Mo	delo de Navarro y De los Ríos	15
	2.1	Modelo de Navarro y De los Ríos para placas infinitas	15
	2.2	Modelo NR aplicado a placas entalladas	21
	2.3	Modelo NR para cargas biaxiales proporcionales	23
	2.4	Modelo NR biaxial aplicado a placas entalladas	27
	2.5	Resolución numérica del modelo NR	29
3	Mé	todos alternativos de resolución numérica	35
	3.1	Método basado en Newton-Cotes	35
		3.1.1 Aplicación a un caso particular	36
	3.2	Método propuesto por Erdogan, Gupta y Cook	39
		3.2.1 Aplicación a un caso particular	40
4	$\mathbf{Res}$	olución numérica del modelo biaxial para placas entalla-	
	das		<b>45</b>
	4.1	Tensiones elásticas	45
	4.2	Tensiones debido al resto de dislocaciones	49
	4.3	Ecuaciones integrales	50
<b>5</b>	Dis	eño de la geometría para ensayos experimentales	53
	5.1	Análisis de tensiones elásticas en placas con agujero	54
	5.2	Análisis de tensiones elásticas sobre probetas cilíndricas enta-	
		lladas	58
6	Des	arrollo experimental	63
	6.1		63
	6.2	Preparación de la probeta	64

9

	6.3	Ensayos de fatiga a tracción-compresión	64
	6.4	Ensayos de fatiga a torsión alternativa	65
	6.5	Punto de iniciación y dirección de grieta	66
7	$\mathbf{Res}$	ultados y discusión	67
	7.1	Resultados numéricos	67
		7.1.1 Análisis de sensibilidad a los parámetros del modelo NR	72
	7.2	Resultados experimentales	74
		7.2.1 Curvas S-N	74
		7.2.2 Direcciones de grieta y puntos de iniciación alrededor	
		de la entalla	74
	7.3	Comparación de resultados numéricos con experimentales	76
	7.4	Punto de iniciación dentro de la entalla	80
8	Con	aclusiones y trabajos futuros	83
	8.1	Resolución numérica del modelo NR	83
	8.2	Diseño de la probeta	84
	8.3	Resultados numéricos	84
	8.4	Resultados experimentales	85
	8.5	Trabajos futuros	86
Aŗ	pénd	ice	92
$\mathbf{A}$	$\mathbf{Exp}$	oresión de los núcleos para la solución biaxial	95
в	Tab	las de datos de ensayos de fatiga	99

## Índice de Figuras

2.1	Esquema de grieta, zona plástica, barrera y microestructura del	1.0
	material.	16
2.2	Esquema de grieta, zona plástica y barrera. Coordenadas adimen-	
	sionales	18
2.3	Ejemplo de distribución de dislocaciones y tensiones de fricción	
	utilizando las ecuaciones $(2.2)$ y $(2.3)$	19
2.4	Placa infinita con agujero cilíndrico pasante, sometida a tracción	
	uniaxial	23
2.5	Placa con grieta sometida a esfuerzos biaxiales	24
2.6	Placa entallada sometida a esfuerzos biaxiales	28
2.7	Placa infinita con grieta sometida a una carga de tracción uniaxial.	31
2.8	Ejemplo de los intervalos de integración utilizados por Chaves et al	
	[13] para la resolución de este caso	31
3.1	Esquema del método de integración del tipo Newton-Cotes	36
3.2	Comparación entre la función de distribución de dislocaciones numérica	J
	obtenida mediante un método basado en NC y la teórica obtenida	
	mediante la ecuación 2.2	38
3.3	Error relativo del método basado en NC en función de $N_{\cdot}$	39
3.4	Comparación entre la función de distribución de dislocaciones numérica	,
	obtenida mediante el método de Erdogan, Gupta y Cook y la teórica.	41
3.5	Error relativo del método de Erdogan, Gupta y Cook en función	
	$de N. \dots $	42
3.6	Error porcentual en función de la distancia adimensional mínima	
	entre un punto de integración y la singularidad.	43
3.7	Comparación entre el error relativo del método de Erdogan. Gupta	
	y Cook para distintos $N$ y para $N = 751$	43

4.1	Variables utilizadas para resolver el problema elástico a lo largo de	
	la linea de grieta	46
4.2	Combinación de esfuerzos axiales y tangenciales sobre una placa	
	infinita con una entalla circular.	47
4.3	Relación entre esfuerzos tangenciales y axiales sobre una placa. $\ .$ .	48
5.1	Esquema de la placa sobre la cual se analizan las tensiones elásticas	
	mediante la técnica de elementos finitos	55
5.2	$k_t$ máximo para una placa en función de los parámetros geométricos	
	de la entalla $(h_n \ge t_s)$ . Espesor de la placa $t_s = 6.25mm$	56
5.3	Posición de $k_t$ máximo para una placa con dos entallas de distinto	
	diámetro	57
5.4	Esquema de la probeta sobre la cual se analizan las tensiones elás-	
	ticas mediante la técnica de elementos finitos.	58
5.5	$k_{tmax}$ para una probeta de diámetro $d_s = 17mm$ con agujeros de	
	distinto diámetro $d_n$ en función de la relación $h_n/d_s$	59
5.6	Relación $k_{ts}/k_{tp}$ en función de $d_n$ para probetas de distintos diá-	
	metros	60
5.7	Posición de $k_t$ máximo para una probeta de diámetro $d_s = 6.25mm$	
	con dos entallas de distinto diámetro e igual profundidad $h_n = 2mm$ .	60
6.1	Microestructura del acero AISI 304L	64
6.2	Esquema de la probeta ensayada a tracción y vista de corte de la	
	sección mínima. Unidades expresadas en mm	65
6.3	Esquema de la probeta ensayada a torsión alternativa y vista de	
	corte de la sección mínima. Unidades expresadas en m m. $\ .\ .\ .$ .	66
71	Predicción numérica del límite de fatiga a tracción para el acero	
	AISI 304L en función de la relación $d_m/D$	69
7.2	Predicción numérica del límite de fatiga a torsión para el acero AISI	00
••=	$304L$ en función de la relación $d_{\pi}/D$	70
7.3	Predicción numérica del límite de fatiga a tracción para el acero	••
1.0	AISI 304L junto con un material de relación $\tau_{\rm DL} / \sigma_{\rm DL} = 0.51$ en	
	función de la relación $d_{-}/D$	71
74	Variagiones de $\theta$ (a) y $\theta$ ; (b) on función de la relación $D/d$	71
75	Variaciones de $V(a)$ y $V_1(b)$ en función de la relación $D/a_n$	12
1.0	del materiel debide a combiga en les parémetres sur fult	
	del material debido a cambios en los parametros $a_0$ y f de la	79
	ecuación $\angle .10$	15

## ÍNDICE DE FIGURAS 5

7.6	Cambios en la predicción del modelo NR para distintos valores de $\hfill$	
	$a_0$ y $f$ en la ecuación 2.10	74
7.7	Curva S-N para ensayos uniaxiales realizado sobre probetas tipo	
	reloj de arena con agujeros de $d_n = 1mm$ . Relación de carga $R = -1$ .	75
7.8	Curva S-N para ensayos a torsión alternativa sobre probetas tipo $\hfill \hfill \hfill$	
	reloj de arena con agujeros de $d_n = 1mm$	76
7.9	Ensamble de fotografías de la entalla y las grietas para una probeta	
	ensayada a fatiga axial. $R = -1$ . $\sigma_y^{\infty} = 235$ MPa. $d_n = 1$ mm.	
	N = 220.000. Aumento 100X	77
7.10	Ensamble de fotografías de la entalla y las grietas para una probeta	
	ensayada a fatiga en torsión alternativa. $\tau^{\infty} = 235 \text{MPa.} d_n =$	
	1mm. $N = 414.000$ . Aumento 10X. $\ldots$ $\ldots$ $\ldots$ $\ldots$ $\ldots$	77
7.11	Predicción teórica y resultados experimentales para ensayos a trac-	
	ción y torsión	78
7.12	Microfotografía de la zona de fractura de una probeta ensayada	
	a fatiga axial y esquema de la zona aumentada. $R$ = -1. $\sigma$ =	
	230MPa. $N = 241.000$ . Aumento: 50X	81
A.1	Esquema de las variables utilizdas en la expresión de los $N \acute{u} cleos$ .	95

## Índice de Tablas

3.1	Valores de $\sigma_3$ obtenidos y error porcentual. Método de Newton-Cotes	38
3.2	Valores de $\sigma_3$ obtenidos y error porcentual. Método de Erdogan et	
	al	41
6.1	Propiedades del acero AISI 304L [36].	63
7.1	Puntos de iniciación y direcciones de grieta predichos por el modelo	
	NR	72
7.2	Puntos de iniciación y direcciones de grieta obtenidos experimen-	
	talmente	76
7.3	Puntos de iniciación y direcciones teóricos y experimentales	79
7.4	Comparación de los resultados experimentales con los nuevos re-	
	sultados teóricos	79
B.1	Resultados de los ensayos a fatiga realizados	99