



ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DE CHIMBORAZO
FACULTAD DE MECÁNICA
CARRERA MECÁNICA

**“ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LA INCIDENCIA DE LA
TEMPERATURA EN LECTURAS DE DEFORMACIONES
OBTENIDAS A PARTIR DE GALGAS EXTENSIOMETRICAS.”**

Trabajo de Integración Curricular

Tipo: Proyecto Técnico

Presentado para optar al grado académico de:

INGENIERO MECÁNICO

AUTORES:

JHON FÉLIX LLORI ORDÓÑEZ

JOSUEÉ ALEXANDERS MARTÍNEZ PALACIOS

Riobamba – Ecuador

2022



ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DE CHIMBORAZO
FACULTAD DE MECÁNICA
CARRERA MECÁNICA

**“ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LA INCIDENCIA DE LA
TEMPERATURA EN LECTURAS DE DEFORMACIONES
OBTENIDAS A PARTIR DE GALGAS EXTENSIOMETRICAS.”**

Trabajo de Integración Curricular

Tipo: Proyecto Técnico

Presentado para optar al grado académico de:

INGENIERO MECÁNICO

AUTORES: JHON FÉLIX LLORI ORDÓÑEZ
JOSUEÉ ALEXANDERS MARTÍNEZ PALACIOS
DIRECTOR: Ing. JAVIER ENRIQUE ORNA CHÁVEZ

Riobamba – Ecuador

2022

©2022, Jhon Félix Llori Ordoñez; & Josué Alexanders Martínez Palacios

Se autoriza la reproducción total o parcial, con fines académicos, por cualquier medio o procedimiento, incluyendo la cita bibliográfica del documento, siempre y cuando se reconozca el Derecho de Autor

Nosotros, Jhon Félix Llori Ordoñez y Josueé Alexanders Martínez Palacios declaramos que el presente trabajo de titulación es de nuestra autoría y los resultados de este son auténticos. Los textos redactados en el documento que provienen de otra fuente están debidamente citados y referenciados.

Como autores asumimos la responsabilidad legal y académica de los contenidos de este trabajo de titulación. El patrimonio intelectual pertenece a la Escuela Superior Politécnica de Chimborazo.

Riobamba, 4 de julio de 2022



Jhon Félix Llori Ordoñez
220005657-6



Josueé Alexanders Martínez Palacios
060393268-2

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO
FACULTAD DE MECÁNICA
CARRERA MECÁNICA

El Tribunal del Trabajo de Integración Curricular certifica que: el Trabajo de Integración Curricular: Tipo: Proyecto Técnico, “**ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LA INCIDENCIA DE LA TEMPERATURA EN LECTURAS DE DEFORMACIONES OBTENIDAS A PARTIR DE GALGAS EXTENSIOMETRICAS.**” Realizado por los señores: **JHON FÉLIX LLORI ORDOÑEZ** y **JOSUEÉ ALEXANDERS MARTÍNEZ PALACIOS**, ha sido minuciosamente revisado por los Miembros del Tribunal del trabajo de Integración Curricular, el mismo que cumple con los requisitos científicos, técnicos, legales, en tal virtud el Tribunal Autoriza su presentación.

	FIRMA	FECHA
Ing. M. Sc. Edwin Fernando Viteri Núñez PRESIDENTE DEL TRIBUNAL		2022-07-04
Ing. M. Sc. Javier Enrique Orna Chávez DIRECTOR DEL TRABAJO DE TITULACIÓN		2022-07-04
Ing. M. Sc. Diego Fernando Mayorga Pérez MIEMBRO DEL TRIBUNAL		2022-07-04

DEDICATORIA

A mi familia en especial a mis padres quienes con su apoyo incondicional me permitieron llegar a la meta, a mis hermanos quienes son un pilar fundamental sobre quienes eh edificado mi construcción personal y profesional

Jhon

A mi familia Palacios Almache que ha sido mi apoyo para cumplir con una meta más en mi vida, en especial a mi abuelita Ana y María que han fomentado en mí valores y una guía. A mis tíos Juan y Hernán por ser mi mayor inspiración. A mi hermano Juan Pablo que ha llenado mi vida de alegría y compañía con su presencia. Finalmente, a todos mis familiares quienes me han brindado el apoyo para poder crecer como profesional y persona.

Josueé

AGRADECIMIENTO

Agradecido en Dios en quien encontré la fortaleza necesaria para cumplir el reto propuesto al inicio de esta larga y fructífera carrera, en mi familia quienes día a día estuvieron acompañándome en la lucha y en mis amigos a quienes encontré en el trayecto y se han quedado para ser parte importante de mis logros y derrotas.

Jhon

A mi familia quienes han sido mi motor para seguir adelante en este objetivo a pesar de todos los obstáculos que tuve que atravesar, a mis amigos de la vida y de la carrera que han aportado memorias y experiencias en este camino y Viviana por su apoyo incondicional. Finalmente, a mis profesores que aportaron con mi formación profesional en especial al Ing. Javier Orna por su predisposición, apoyo y guía para la realización de este trabajo. Finalmente, a la ESPOCH, por este proceso de aprendizaje.

Josueé

TABLA DE CONTENIDO

ÍNDICE DE TABLAS.....	ix
ÍNDICE DE FIGURAS.....	xii
ÍNDICE DE GRÁFICOS.....	xiv
INDICE DE ANEXOS	xv
RESUMEN	xvi
SUMMARY	xvii
INTRODUCCIÓN	1

CAPÍTULO I

1.	DIAGNÓSTICO DEL PROBLEMA	3
1.1.	Antecedentes	3
1.2.	Formulación del problema.....	4
1.3.	Justificación.....	4
1.3.1.	<i>Justificación teórica</i>	4
1.3.2.	<i>Justificación metodológica</i>	4
1.3.3.	<i>Justificación práctica</i>	5
1.4.	Alcance.....	5
1.5.	Objetivos.....	6
1.5.1.	<i>Objetivo General</i>	6
1.5.2.	<i>Objetivos específicos</i>	6

CAPITULO II

2.	FUNDAMENTOS TEÓRICOS.....	7
2.1.	Diseño Mecánico	7
2.1.1.	<i>Deformaciones</i>	7
2.1.2.	<i>Flexión</i>	8
2.1.3.	<i>Torsión</i>	9
2.1.4.	<i>Estados tensionales</i>	11
2.2.	Transferencia de Calor	12
2.2.1.	<i>Calor por Radiación</i>	13
2.2.2.	<i>Aislamiento Térmico</i>	14

2.3.	Modelo Estadístico.....	14
2.3.1.	<i>Muestreo Probabilístico</i>	14
2.3.2.	<i>Errores de Medición</i>	15
2.3.3.	<i>Errores Absolutos y Relativos</i>	15
2.4.	Diseño Electrónico	16
2.4.1.	<i>Galgas Extensiométricas</i>	16
2.4.2.	<i>Resistencias Eléctricas</i>	21
2.5.	Sistema de Medida.....	22
2.5.1.	<i>Transductor</i>	23
2.5.2.	<i>Circuito de Adaptación</i>	23
2.5.3.	<i>Puente de Wheatstone</i>	24
2.6.	Tratamiento de Señal	27
2.7.	Adquisición de Datos.....	29
2.7.1.	<i>Dispositivo NI DAQ</i>	29
2.7.2.	<i>Dispositivo de Salida</i>	31
2.7.3.	<i>LabVIEW</i>	31
2.8.	Control PID.....	32
2.8.1.	<i>Auto tune</i>	32
2.9.	Diagramas eléctricos.....	33
2.9.1.	<i>Potencia</i>	33
2.9.2.	<i>Control</i>	33
2.10.	Metodología QFD	33
2.10.1.	<i>Definición</i>	34
2.10.2.	<i>Fases de la metodología QFD</i>	34
2.10.3.	<i>Pasos para desarrollar el QFD</i>	34
2.10.4.	<i>Beneficios del QFD</i>	35

CAPÍTULO III

3.	MARCO METODOLOGICO.....	37
3.1.	Generalidades	37
3.2.	Definición del producto.....	37
3.2.1.	<i>Identificación de las necesidades</i>	38
3.2.2.	<i>Despliegue de la función de la calidad (casa de la calidad)</i>	38
3.3.	Diseño conceptual	45
3.3.1.	<i>Análisis funcional y modular</i>	45

3.3.2.	<i>Matriz morfológica</i>	46
3.3.3.	<i>Análisis funcional</i>	46
3.4.	Diseño de Detalle	56
3.4.1.	<i>Diseño mecánico</i>	56
3.4.2.	<i>Diseño térmico</i>	61
3.4.3.	<i>Diseño electrónico de control térmico.</i>	63
3.5.	Construcción estructural y ensamble de componentes	66
3.5.1.	<i>Protocolo de pruebas</i>	68
3.6.	Metodología de la experimentación	71
3.6.1.	<i>Selección de prácticas</i>	71
3.6.2.	<i>Aplicación del modelo estadístico</i>	72
3.6.3.	<i>Descripción de reproducción experimental a temperatura ambiente</i>	75
3.6.4.	<i>Descripción de reproducción experimental a temperatura entorno específica. .</i>	92
3.6.5.	<i>Descripción de procesamiento de datos.</i>	94
3.7.	Evaluación de costos	100
3.7.1.	<i>Costos directos</i>	100
3.7.2.	<i>Costos indirectos</i>	102
3.7.3.	<i>Costos totales</i>	103

CAPITULO IV

4.	RESULTADOS	104
4.1.	Deformaciones obtenidas	104
4.2.	Gráficos de comportamiento	107
4.3.	Cálculo de variación en mediciones	109
4.4.	Análisis de variación en deformaciones teóricas y experimentales (cálculo de porcentaje de errores)	120
4.5.	Determinación de factores de compensación térmica	125
	CONCLUSIONES	128
	RECOMENDACIONES	130
	BIBLIOGRAFÍA	
	ANEXOS	

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1-2: Características galga OMEGA SGD-10/120-LY11	18
Tabla 2-2: Características galga OMEGA SGD-7/350-RY51	18
Tabla 3-2: Tipos de Configuración del Puente de Wheatstone.....	24
Tabla 4-2: Configuraciones de puente y sus ecuaciones de deformación.....	28
Tabla 5-2: Conexiones en Tarjeta NI 9219.....	30
Tabla 1-3: Voz del usuario.....	38
Tabla 2-3: Resultados de encuestas	39
Tabla 3-3: Análisis de la competitividad	40
Tabla 4-3: Voz del ingeniero.....	42
Tabla 5-3: Matriz morfológica	46
Tabla 6-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección de la estructura	47
Tabla 7-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de estabilidad	49
Tabla 8-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de dimensiones.....	49
Tabla 9-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio del peso	50
Tabla 10-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio del costo	50
Tabla 11-3: Tabla de conclusiones de la configuración estructural de la cámara.....	50
Tabla 12-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección de la estructura	51
Tabla 13-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de capacidad calorífica.....	51
Tabla 14-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de velocidad	52
Tabla 15-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de consumo	52
Tabla 16-3: Tabla de conclusiones de la generación térmica de la cámara	52
Tabla 17-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección del aislamiento.....	53
Tabla 18-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de pérdidas	54
Tabla 19-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de aplicación	54
Tabla 20-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio del costo	54
Tabla 21-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de disponibilidad	55
Tabla 22-3: Tabla de conclusiones de la configuración estructural de la cámara.....	55
Tabla 23-3: Selección final de campana	56
Tabla 24-3: Elementos de control térmico.....	64
Tabla 25-3: Parámetros de control TCN4S.....	66
Tabla 26-3: Variables de control TCN4S	66
Tabla 27-3: Validación del equipo.....	69
Tabla 28-3: Comparación de valores arrojados	70

Tabla 29-3: Valores de deformaciones y su distribución.....	74
Tabla 30-3: Hoja de control de dispositivos	75
Tabla 31-3: Parámetros de configuración de galga.....	80
Tabla 32-3: Intervalos de recolección de datos.....	82
Tabla 33-3: Recolección de datos para practica 1.....	83
Tabla 34-3: Parámetros de configuración de galga triaxial.....	88
Tabla 35-3: Intervalos de recolección de datos práctica 2	91
Tabla 36-3: Recolección de datos para practica 2.....	92
Tabla 37-3: Recolección de datos para prácticas	94
Tabla 38-3: Factores de corrección obtenidos para diferentes temperaturas	95
Tabla 39-3: Costo de materiales.....	100
Tabla 40-3: Costo de mano de obra	101
Tabla 41-3: Costo de equipos y herramientas	101
Tabla 42-3: Costo de transporte	102
Tabla 43-3: Costo directo total.....	102
Tabla 44-3: Costos indirectos	102
Tabla 45-3: Costos totales.....	103
Tabla 1-4: Deformaciones obtenidas de flexión	104
Tabla 2-4: Deformaciones en X esfuerzos combinados.....	105
Tabla 3-4: Deformaciones en XY esfuerzos combinados.....	105
Tabla 4-4: Deformaciones en Y esfuerzos combinados.....	106
Tabla 5-4: Desviación en prácticas de flexión	109
Tabla 6-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje X.....	110
Tabla 7-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje XY.....	111
Tabla 8-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje Y.....	111
Tabla 9-4: Esquema de deformaciones practica de flexión de vigas en cantiléver.....	112
Tabla 10-4: Esquema de deformaciones práctica de esfuerzos combinados	112
Tabla 11-4: Estados tensionales practica de flexión	114
Tabla 12-4: Estados tensionales practica de esfuerzos combinados	114
Tabla 13-4: Estados tensionales teóricos practica de flexión.....	115
Tabla 14-4: Estados tensionales teóricos practica de esfuerzos combinados.....	116
Tabla 15-4: Esfuerzos principales practica de flexión	117
Tabla 16-4: Esfuerzos principales práctica de esfuerzos combinados	117
Tabla 17-4: Esfuerzos máximos práctica de flexión en cantiléver.....	118
Tabla 18-4: Esfuerzos máximos práctica de esfuerzos combinados	119
Tabla 19-4: Cálculo de errores práctica de flexión en cantiléver.....	120

Tabla 20-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje X.....	121
Tabla 21-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje XY.....	122
Tabla 22-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje Y.....	124
Tabla 23-4: Cálculo de factor de compensación ambiente para medición de la galga SGD-10/120 LY11	126
Tabla 24-4: Cálculo de factor de compensación ambiente para medición de la galga SGD-7/350 RY51	127

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1-2: Esfuerzo de torsión en un elemento circular	10
Figura 2-2: Configuración de un sensor piezo-resistivo	17
Figura 3-2: Tipos de galgas extensiométricas Omega	19
Figura 4-2: Diagrama de histéresis	20
Figura 5-2: Curva de compensación térmica galgas Omega	20
Figura 6-2: Símbolo de resistencia eléctrica	21
Figura 7-2: Proceso de datos de un sistema de medición	22
Figura 8-2: Puente de Wheatstone	23
Figura 9-2: Puente de Wheatstone	24
Figura 10-2: a) Conexión de dos cables, b) Conexión de tres cables	25
Figura 11-2: Configuración de medio puente	26
Figura 12-2: Configuración de puente completo	26
Figura 13-2: Ejemplo de sistema de adquisición de datos	29
Figura 14-2: Tarjeta de adquisición de datos NI 9219.....	30
Figura 15-2: Logo de LabVIEW.....	31
Figura 16-2: Lazo de control retroalimentado mediante PID	32
Figura 17-2: Simulación de estabilización de un sistema a lazo cerrado mediante PID	32
Figura 18-2: Caracterización de autotune en respuesta al escalón según	33
Figura 1-3: Mufla Terlab	42
Figura 2-3: Horno Oster.....	43
Figura 3-3: Casa de la calidad cámara térmica	44
Figura 4-3: Análisis funcional cámara térmica nivel 0	45
Figura 5-3: Análisis funcional cámara térmica nivel 1	45
Figura 6-3: Diseño de pedestal telescópico	48
Figura 7-3: Diseño de pedestal recto	48
Figura 8-3: Diseño de pedestal compensado	49
Figura 9-3: Geometría final cámara térmica.....	60
Figura 10-3: Análisis estructural de cámara térmica mediante ANSYS	61
Figura 11-3: Curva de comportamiento térmico de la cámara.....	62
Figura 12-3: Análisis térmico de la cámara mediante ANSYS	63
Figura 13-3: Curva de comportamiento térmico mediante ANSYS	63
Figura 14-3: Circuito de potencia cámara térmica.....	65

Figura 15-3: Circuito de control cámara térmica.....	65
Figura 16-3: Aplicación de protección anticorrosiva y pintura del pedestal	67
Figura 17-3: Ensamble de cables de control y resistencia a través del pedestal.....	67
Figura 18-3: Circuito de control cámara térmica.....	68
Figura 19-3: Cámara térmica construida (producto final)	68
Figura 20-3: Determinación del tamaño de la muestra.....	73
Figura 21-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	74
Figura 22-3: Soportes disponibles en el banco de pruebas	77
Figura 23-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	77
Figura 24-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	78
Figura 25-3: Panel frontal de la aplicación UNIAXIAL.VI del software LabVIEW	78
Figura 26-3: Diagrama de bloques de programación para la interpretación de señales.....	79
Figura 27-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	79
Figura 28-3: Pestaña de calibración de la galga.....	80
Figura 29-3: Cuadro de dialogo de calibración de la galga	81
Figura 30-3: Configuración de ubicación de resultados	81
Figura 31-3: Interfaz de programación LabVIEW, distribución del panel frontal.	82
Figura 32-3: Soportes disponibles en el banco de extensimetría	83
Figura 33-3: Colocación de la probeta.....	84
Figura 34-3: Diagrama de conexión para galga triaxial.....	84
Figura 35-3: Ventana de selección del asistente DAQ	85
Figura 36-3: Ventana de calibración de la galga	86
Figura 37-3: Creación del tipo de señal analógica que recibirá el software de interpretación. ..	86
Figura 38-3: Creación de los canales que serán utilizados para la recolección de datos.....	87
Figura 39-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	88
Figura 40-3: Ventana de selección de canales y calibración de galgas.	89
Figura 41-3: Ventana de calibración y medición de error de la galga	89
Figura 42-3: Diagrama de bloques de interpretación de señales.	90
Figura 43-3: Ventana de generación de ubicación de archivo de Excel resultante.....	90
Figura 44-3: Diagrama de distribución de ensayos.....	91
Figura 45-3: Posicionamiento de la cámara de control térmico sobre el banco de pruebas.	92
Figura 46-3: Distribución e identificación de la CCT	93
Figura 47-3: Esquema de resolución de viga en voladizo y datos disponibles.....	96
Figura 48-3: Traslación de la fuerza a la galga.....	97
Figura 49-3: Esquema de resolución de viga en voladizo y datos disponibles.....	98

ÍNDICE DE GRÁFICOS

Gráfico 1-4: Deformaciones promedio	107
Gráfico 2-4: Deformaciones promedio eje X.....	108
Gráfico 3-4: Deformaciones promedio eje XY	108
Gráfico 4-4: Deformaciones promedio eje Y.....	109
Gráfico 5-4: Deformaciones ambiente prácticas y teóricas del eje Y en flexión en cantiléver	121
Gráfico 6-4: Gráfico de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje X de esfuerzos combinados.....	122
Gráfico 7-4: Gráfico de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje XY de esfuerzos combinados.....	124
Gráfico 8-4: Gráfico de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje y de esfuerzos combinados	125

INDICE DE ANEXOS

ANEXO A: Data Sheet de la tarjeta de datos NI ENET-9219

ANEXO B: Data Sheet NI DAQ

ANEXO C: Planos estructurales

ANEXO D: Guía Laboratorio 1

ANEXO E: Guía laboratorio 2

ANEXO F: Data Sheet AUTONICS TCN45

ANEXO G: Galga extensiométrica SGD-10/120-LY11

ANEXO H: Galga extensiométrica SGD-7/350-RY51

ANEXO I: Ecuaciones de esfuerzos en galgas extensiométricas

RESUMEN

El objetivo del presente trabajo fue estudiar la posible desviación de lecturas en deformaciones obtenidas a partir de probetas definidas geométrica y estructuralmente en función a intervalos de temperatura de trabajo dentro de un rango de condiciones ambientales (20 – 70°C) mediante el uso de galgas extensiométricas planas y de tipo roseta. Para obtener las deformaciones se sometió a dos probetas con geometría y configuración definida, primero una probeta metálica de acero A304 en cantiléver con el fin de obtener flexión y una probeta metálica de acero A304 con configuración en L para obtener esfuerzos combinados los cuales son generados por cargas definidas por el equipo investigador, las condiciones de temperatura de experimentación fueron suministradas por una cámara de control térmico que fue diseñada por los miembros del presente trabajo mediante la metodología QFD la cual fue construida y probada con el fin de comunicar al entorno de medición de la galga una temperatura estable y suministrar además una razón constante de incremento térmico en 10°C. Las deformaciones obtenidas fueron interpretadas a través del software LabVIEW; usado como interfaz entre el usuario y las lecturas de la galga, estos datos permitieron obtener una curva de comportamiento de temperatura versus deformación las cuales fueron contrastadas a través de un análisis teórico de deformación de la probeta y la naturaleza de la carga llevada a variaciones térmicas gracias a la fórmula extendida de Euler. Finalmente, para determinar la incidencia de los efectos de la temperatura sobre el elemento de estudio se obtuvo los esfuerzos principales y teóricos mostrados como estados tensionales, esto permitió generar factores de compensación térmica y ambiental para las diferentes prácticas planteadas, se recomienda aplicar un nuevo modelo de experimentación para diferentes materiales y configuraciones de probetas para obtener la incidencia de la temperatura en lecturas de galgas extensiométricas.

Palabras clave: <EXTENSIOMETRÍA>, <GALGAS EXTENSIOMÉTRICAS>, <TEMPERATURA>, <MATRIZ DE ESTADOS TENSIONALES>, <HISTÉRESIS> <ESFUERZOS COMBINADOS>, <FLEXIÓN>.

1614-DBRA-UTP-2022



SUMMARY

This work aimed to study the possible deviation of readings in strains obtained from geometrically and structurally defined specimens depending on working temperature intervals within a range of environmental conditions (20 - 70°C) through the use of flat strain gauges and rosette type. To obtain the deformations, two specimens with defined geometry and configuration were submitted, first a metal specimen of A304 steel in a cantilever to get bending and a metallic sample of A304 steel with an L configuration to obtain combined efforts which are generated by loads defined by the research team, the experimental temperature conditions were supplied by a thermal control chamber that was designed by the members of the present work using the QFD methodology, which was built and tested in order to communicate to the measurement environment of the gauge a stable temperature and also provide a constant rate of thermal increase in 10°C. Deformations obtained were interpreted through the LabVIEW software; used as an interface between the user and the gauge readings—these data allowed to get a temperature behavior curve versus deformation. Thanks to the extended Euler formula, they were contrasted through a theoretical analysis of the sample deformation and the nature of the load carried by thermal variations. Finally, to determine the incidence of the effects of temperature on the element under study, the principal and theoretical stresses shown as stress states were obtained. It allowed the generation of thermal and environmental compensation factors for the different practices proposed. It is recommended to apply a new model of experimentation for other materials and specimen configurations to obtain the incidence of temperature in strain gauge readings.

Keywords: <EXTENSOMETRY>, <STRAINT GAGES>, <TEMPERATURE>, <STRESS STATE MATRIX>, <HYSTERESIS> <COMBINED STRESSES>, <FLEXION>.



Lcda. Sandra Leticia Guijarro P. Mgs
C.I.: 0603366113

INTRODUCCIÓN

A través de la historia ha sido demostrada la capacidad del ser humano por la manipulación de herramientas; que ha permitido el desarrollo de importantes edificaciones, además de un sin número de avances tecnológicos concebibles únicamente con la utilización de herramientas específicas, con un posible comienzo en la invención de la rueda a finales de periodo neolítico, hasta sofisticadas herramientas tecnológicas basadas en IA disponibles hoy en día. Cada una de las herramientas basa su funcionamiento en distintos fenómenos físicos y químicos o en combinación de los dos y esto permite simplificar un procedimiento que tiene un predecible límite de dificultad. Además de que cada herramienta puede ser incorporadas a nuevos mecanismos que permitan su evolución y facilitar la manipulación. En la actualidad ponerse en el plano de cuantificar las herramientas supera la capacidad finita de la recopilación de datos debido a la cantidad de países que dotan a su comunidad de características específicas en forma de abordar los problemas o en mejoramiento de calidad de vida.

Las galgas extensiométricas son una tecnología relativamente nueva que fueron concebidas justificadas por kelvin en 1856 quien enuncio que la resistencia al flujo de electrones puede verse directamente influenciada por la forma de este material y que en mientras esto ocurre una variación inmediata en la forma cambiara la magnitud de la oposición al flujo electrones , este principio fue idealizado en combinación con la obtención de la deformación en un material emitida por Hooke en a finales del siglo XVI permite correlacionar a las galgas extensiométricas con la deformación de los materiales, es decir un hilo conductor al estar pegado a un material y suministrar una corriente a través del presentará una resistencia especifica , tomando en cuenta las características dimensionales y el material del hilo conductor, cuando al material objeto de estudio le sea aplicada una fuerza de cualquier naturaleza este material va a deformarse y esta simple variación dimensional será transmitida al hilo conductor quien a su vez variará su flujo de corriente y al controlar esta variación he interpretarla correctamente tendremos una deformación exacta del material objeto de estudio.

Una vez conocidas las ventajas de galgas extensiométricas en la obtención de deformaciones de elementos estructurales, es necesario darles prioridad a las desventajas posibles del procedimiento de obtención de deformaciones, estas incluyen, procesos de pegado deficientes, errores de histéresis, estrés térmico y límites de deformaciones a causa de la geometría y material del que está hecha la galga. Todos los eventos en cierta forma pueden ser contralados al aplicar condiciones específicas en el proceso de medición; pero ¿qué sucede con la temperatura ambiente? El fabricante ofrece un rango térmico de trabajo que generalmente se establece en -75°C hasta 200°C, lo que lleva a preguntar que sucede durante el proceso de medición si la

temperatura ambiente está en una temperatura específica por la mañana y varía por la tarde tomando; en cuenta que, las temperaturas ambientales son muy pequeñas para poder influir directamente en las deformaciones de grandes elementos estructurales; más sin embargo las galgas extensiométricas son láminas muy delgadas de cobre o aluminio que tienen capacidades de conducción térmica mucho más sensibles esto permite preguntarse ¿la temperatura en rangos ambiente tiene un efecto directo sobre las lecturas obtenidas de deformaciones en las galgas extensiométricas?

CAPÍTULO I

1. DIAGNÓSTICO DEL PROBLEMA

1.1. Antecedentes

En general con la estandarización de procesos y técnicas a nivel mundial se ha conseguido determinar las propiedades de materiales que forman parte de elementos estructurales: máquinas, construcciones, vehículos, tecnología aeroespacial entre otros elementos; tales procesos son fundamentados principalmente en el cálculo de la fortaleza de dichos materiales ante la acción de fuerzas externas. Una propiedad que representa la resistencia de los sólidos es la deformación mecánica, es indispensable el registro y análisis de esta propiedad para caracterizar los materiales. (Pavlov y Jojlov 1987). Robert Hooke (1635-1703) en el estudio de esta propiedad pudo relacionar la reacción de los materiales sometidos a fuerzas de distintas naturalezas con las deformaciones que estas generaban en dichos elementos, respondiendo a un comportamiento lineal en la zona elástica del mismo, esta relación fue conocida como la “Ley de Hooke” (sistema para la medición de deformación, 2016).

En 1856 Lord Kelvin descubrió que al aplicar una fuerza sobre un hilo conductor o un semiconductor se presenta una variación en su resistencia eléctrica (Rodríguez, 2007); ello llevó a concebir la idea de que un conductor podría reaccionar a la más tenue deformación sobre un material dando así comienzo a la idea de la galgas extensiométricas como instrumento de medida; en la actualidad los fabricantes ofrecen un rango propio de temperatura de operación bastante elevado, se pretende establecer la incidencia de la variación de temperatura en la medición de deformaciones para rangos mucho más pequeños en condiciones térmicas cercanas a la ambiente (Castañeda et al. 2017).

A nivel latinoamericano la aplicación de este tipo de tecnología es relativamente nueva pero no ausente, muestra de ello el estudio de las galgas como “Medidores de deformación por resistencia” en el que se establece que el flujo de electrones a través de la resistencia genera un incremento térmico y mediante la instalación de dos galgas idénticas en brazos adyacentes se elimina los efectos de esta temperatura (Ocampo, 2007) además, emite el principio que existen formas de compensar la lectura respecto a la temperatura. Estos procesos para determinar parámetros y coeficientes de compensación tienen que ser sometidos a la aplicación de condiciones reales de trabajo en cuanto a variación de temperatura, con este fin se introduce el montaje de las galgas y la probeta en una cámara climática en un banco de extensimetría (Rodríguez et al. 2016)

En Ecuador el estudio de la extensimetría se encuentra en pleno desarrollo, existen estudios relacionados como la aplicación para medir deformaciones con galgas extensiométricas en elementos sometidos a cargas combinadas; en donde ya se concibe la idea que la temperatura puede afectar al funcionamiento de la galga, si esta varía durante la ejecución de la medición, y

la deformación real puede desviarse de la deformación medida (Idrovo y Quintanilla 2010) y trabajos de investigación respecto a la aplicación de las galgas extensiométricas para la medición de esfuerzos y deformaciones en barras (Collins, Busby y Staab 2010) (Yapur, 2005) lo cual evidencia la falta de estudio del comportamiento de las galgas extensiométricas frente a intervalos de temperaturas establecidos en función a rangos temperatura ambiente.

1.2. Formulación del problema

En el amplio campo de aplicación de elementos de máquinas y elementos estructurales se ha previsto una creciente demanda en la necesidad de dispositivos eficientes que permitan realizar mediciones cercanas a las reales, esto ha concebido la idea de la extensimetría como la puerta a nuevas tecnologías optimizadas para la aplicación en diversas condiciones de medición, los fabricantes establecen amplios rangos de operación para este tipo de dispositivos, sin embargo, la obtención de datos está sujeta a condiciones variables de temperatura ambiente, tomando en cuenta que los intervalos de medición están sujetos a temperaturas fluctuantes a lo largo de su recopilación, entonces, se genera la inquietud: ¿los datos de deformaciones obtenidas se han desviado o no de la deformación real?. Con la finalidad de comunicar una fluctuación de la temperatura controlada es necesaria la construcción de una cámara de control de temperatura con el fin de definir intervalos de condiciones ambientales que nos permitan centrarnos en el análisis de las desviaciones de medición que se puedan generar en las galgas extensiométricas, es decir observar la incidencia de la temperatura en la toma de datos de la galga.

1.3. Justificación

1.3.1. Justificación teórica

Las especificaciones técnicas de las galgas extensiométricas asignan un rango de operación entre -75° y 200° C esto permite concebir la idea que el espectro de aplicación es bastante amplio. Entonces, al aplicar cargas axiales constantes que generen flexión y torsión en barras metálicas dimensionalmente definidas en rangos de temperaturas de entorno controlados simulando la aplicación en distintas condiciones térmicas de entorno, las deformaciones obtenidas analíticamente deben ser similares a las deformaciones obtenidas en los datos generados a partir de galgas extensiométricas.

1.3.2. Justificación metodológica

Experimentalmente a través del uso de un banco de extensimetría y con la aplicación de métodos estadísticos de control se prevé analizar la posible desviación de las lecturas en las deformaciones de barras metálicas sometidas a cargas externas constantes generadas mediante la asignación de temperaturas de entorno variables con el uso de una cámara de control de temperatura, dicha cámara será diseñada a través de métodos de diseño mecánico con el fin de optimizar recursos y materiales usados durante su construcción. Los datos generados por la lectura de deformación de las galgas serán traducidos e interpretados mediante un software de lectura de señales analógicas para su posterior análisis y discusión de resultados que evidenciarán el comportamiento de las galgas frente a las condiciones experimentales establecidas.

1.3.3. Justificación práctica

Mediante la construcción y uso de la cámara de control de temperatura se prevé mantener un ambiente térmico controlado de la probeta en el punto de medición de la galga extensiométrica que se está ensayando en el banco de pruebas de extensimetría; esto simularía la aplicación de este proceso en ubicaciones reales de operación y permitirá validar las lecturas de las deformaciones obtenidas a partir de galgas extensiométricas en un rango cercano a temperaturas ambientales entre 20° y 70°C, posteriormente los datos obtenidos serán empleados en una interpretación gráfica del comportamiento de la galga extensiométrica frente a la temperatura.

1.4. Alcance

El tema propuesto pretende determinar la existencia de desviaciones en la medición de deformaciones en probetas metálicas a través de la aplicación de un muestreo aleatorio simple; obteniendo datos experimentales en la medición de la galga OMEGA SGD-7/350-RY51 para un ensayo de esfuerzos combinados en una probeta tipo L en material AISI304; con cargas de 4,365Kg; 6,365Kg y 8,365Kg. También la experimentación con la galga OMEGA SGD-10/120-LY11 para un ensayo de flexión en voladizo en una probeta rectangular sólida de material AISI304 con cargas de 1,083kg, 1,868kg y 2,653kg cuando existe una variación en la temperatura ambiente, es decir se reproducirán ensayos en un banco de pruebas de extensimetría para determinar la incidencia de la temperatura en la medición de los valores de deformación arrojados por las galgas e interpretados mediante el software de adquisición de datos LabVIEW. Los ensayos serán provistos de un rango temperatura de entorno controlado a través de una cámara de control de temperatura; que será diseñada y construida a través de la aplicación del método QFD por los miembros del equipo investigador, la cámara de control de temperatura mantendrá un entorno térmico estable en la galga de 20°C, 30°C, 40°C, 50°C , 60°C y 70°C ; lo que permitirá

describir gráfica y analíticamente el comportamiento de las galgas extensiométricas frente al rango de temperatura definido.

1.5. Objetivos

1.5.1. Objetivo General

Estudiar experimentalmente la incidencia de la temperatura en mediciones de deformaciones obtenidas a partir de galgas extensiométricas.

1.5.2. Objetivos específicos

- Realizar el estudio del arte enfocado en el desarrollo de la extensimetría como método de obtención de deformaciones en materiales metálicos.
- Diseñar y construir a través del método QFD una cámara de control de temperatura para mantener el entorno térmico de medición de la galga constante.
- Obtener a través de galgas extensiométricas deformaciones de materiales metálicos de geometría definida sometidos a cargas estáticas específicas en un ambiente térmicamente controlado.
- Analizar el comportamiento general de las deformaciones obtenidas en función al rango de temperatura de ensayo definido.
- Interpretar gráfica y numéricamente la incidencia de la temperatura sobre las deformaciones obtenidas en el rango térmico establecido.

CAPITULO II

2. FUNDAMENTOS TEÓRICOS

2.1. Diseño Mecánico

De acuerdo con (Collins, Busby y Staab 2010) el diseño mecánico se define como un proceso iterativo de toma de decisiones cuyo objetivo es la creación u optimización de un sistema o dispositivo para satisfacer un deseo o necesidad humana, esta definición incluye muchas ideas clave que caracterizan al diseño mecánico ya que permite observar el enfoque del diseñador y del cliente. Para hablar de un elemento creado desde cero o mejorar un diseño existente el objetivo del diseño mecánico es proveer siempre la mejor opción o combinación de dos factores: 1) selección del mejor material posible y 2) determinación de la mejor geometría para cada elemento, como primer paso de iteración para poder asegurar una resistencia y vida útil apropiada en base a cargas, ambiente de uso y posibles fallos que puedan ocurrir en su aplicación.

A su vez estos criterios deben ir apoyados de otros factores ajenos al diseño que puedan influir en el proceso creativo del sistema o elemento mecánico para asegurar un rendimiento óptimo, estos criterios son: rendimiento, vida útil, peso, costo, eficiencia y seguridad los cuales poseen de igual manera un peso en la toma de decisiones haciendo que el proceso iterativo sea un paso fundamental del diseño.

2.1.1. Deformaciones

La deformación como tal es un concepto que se empezó a analizar desde el siglo XVII en estas prácticas se estableció de manera experimental que al aplicar una fuerza F sobre un elemento en forma de barra cilíndrica este cambiara su longitud o su forma, posteriormente debido a la aplicación de métodos o ensayos prácticos se descubrió que esta relación posee un comportamiento lineal siempre y cuando el material se encuentre en su rango elástico.

A medida que los estudios de la deformación avanzaban se pudo descubrir que un elemento no solo se deformara al aplicar una fuerza paralela a su eje si no que existen combinaciones de fuerzas, variaciones de ambiente térmico, apoyos o configuración del elemento que causaran una variación en su geometría la cual en ciertos casos puede llegar a ser muy evidente o imperceptible. Un elemento puede variar su comportamiento en función del rango de esfuerzo/capacidad en el que se encuentre, es decir que en un comportamiento elástico el elemento no puede generar deformaciones simplemente visibles pero su estructura interna o configuración puede verse afectada, de igual manera si la deformación a la que se expone el elemento es excesiva el elemento va a fallar de manera definitiva.

2.1.2. Flexión

Se denomina flexión a la deformación que presenta un elemento al aplicar una fuerza perpendicular a su eje longitudinal, este tipo de flexión puede ser originado debido a una carga externa, configuración geométrica del elemento o una configuración de los soportes de esta. En el caso de las vigas simples se generará un momento flector y un esfuerzo cortante los cuales se aplicarán en el punto extremo de la viga, para una viga simplemente apoyada en sus extremos esta flexión máxima se generará en su punto medio, sin embargo, si la viga se encuentra apoyada en uno de sus extremos esta flexión máxima se genera en su punto opuesto extremo. Para el espécimen sólido rectangular en flexión pura se establece un rango de 1 a 100 μm para cargas en un rango de 0,785 a 3,14 kg (Domínguez, 2021), en la figura 1-2 es posible identificar los parámetros que incluyen el estudio de la deformación de una viga en voladizo.

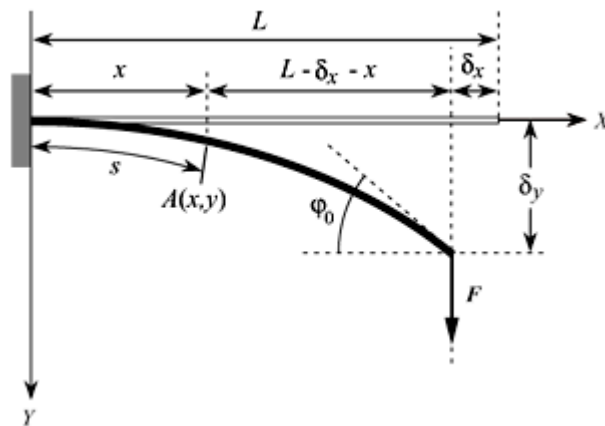


Figura 1-2: Barra delgada empotrada en un extremo y el otro extremo libre.

Fuente: L. Ortiz-Berrocal, Resistencia de Materiales (McGraw-Hill, Madrid, 1997).

Generalmente la flexión para vigas en voladizos presenta relaciones matemáticas que pueden definir la deformación para cualquier punto en el espécimen metálico que se está analizando:

- Deformación para perfil rectangular sólido en voladizo

Las deformaciones pueden ser obtenidas a través de la relación matemática Eq. (1) conocida como la ley de Hooke generalizada (Beer y Johnston 2010):

$$\varepsilon_z = \frac{1}{E}(\sigma_z) + \alpha\Delta_T \quad (1)$$

Donde:

ε_z : Deformación de flexión [mm]

E : módulo de Young del material [MPa]

σ_z : esfuerzo sobre el eje deformado [MPa]

α : coeficiente de dilatación térmica para el material [$^{\circ}\text{C}^{-1}$]

Δ_T : Diferencia de la temperatura ambiente y la temperatura de medición. [$^{\circ}\text{C}$]

Cada uno de estos valores tiene que ser obtenido de acuerdo con los procedimientos necesarios para un análisis estático sobre la probeta y la aplicación de la carga.

b. Deformación de flexión para perfil rectangular tipo L en voladizo

Las deformaciones para cada una de las cargas que son aplicadas al perfil de estudio están definidas a través de la matriz tensor de esfuerzo (Beer y Johnston 2010) en la ecuación Eq. (2) se encuentra definido el procedimiento que consiste en la aplicación del producto escalar de los esfuerzos producidos en los 3 ejes que corresponden a una matriz {1x6} y la matriz general de las condiciones propias del material en una matriz de {6x6} este producto refleja las deformaciones en los 3 ejes y en los planos torsionales generados directamente sobre el área de estudio siendo ordenada en una matriz {1x6}, esta relación también puede ser utilizada para obtener la matriz de esfuerzos, aplicando producto escalar de la matriz deformaciones {1x6} y la matriz inversa de las características mecánicas del material en la matriz {6x6}.

$$\begin{bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{xz} \\ \gamma_{yz} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & \frac{-\nu}{E} & \frac{-\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{-\nu}{E} & \frac{1}{E} & \frac{-\nu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{-\nu}{E} & \frac{-\nu}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{0}{E} & \frac{0}{E} & \frac{0}{E} & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \sigma_X \\ \sigma_Y \\ \sigma_Z \\ \tau_{XY} \\ \tau_{XZ} \\ \tau_{YZ} \end{bmatrix} \quad (2)$$

Donde:

ε_i : Deformación en el eje (x, y, z) [mm]

γ_i : Deformación torsional en los planos [mm]

E : Módulo de Young del material [MPa]

ν : Coeficiente de poisson []

G : Módulo de rigidez del material [MPa]

σ_i : Esfuerzo normal en los ejes (x, y, z) [MPa]

τ_{ij} : Esfuerzo de corte en los planos (xy, xz, yz) [MPa]

2.1.3. Torsión

La torsión se define como el esfuerzo de corte que se genera en un elemento sometido a un par aplicado sobre su eje longitudinal, este fenómeno distorsiona las fibras del elemento en dirección paralela al eje de aplicación de dicho momento y tiende a generar una especie de remolino de esfuerzos cortantes en dirección positiva al par aplicado. El esfuerzo de torsión es mínimo en el

punto del eje en el que es aplicado, pero aumenta su valor a medida que se acerca al extremo del elemento en estudio, este fenómeno es replicable en elementos de distintas configuraciones geométricas como círculos, rectángulos, cuadrados, etc. Mostrado en la figura 2-2 (Collins, Busby y Staab 2010)

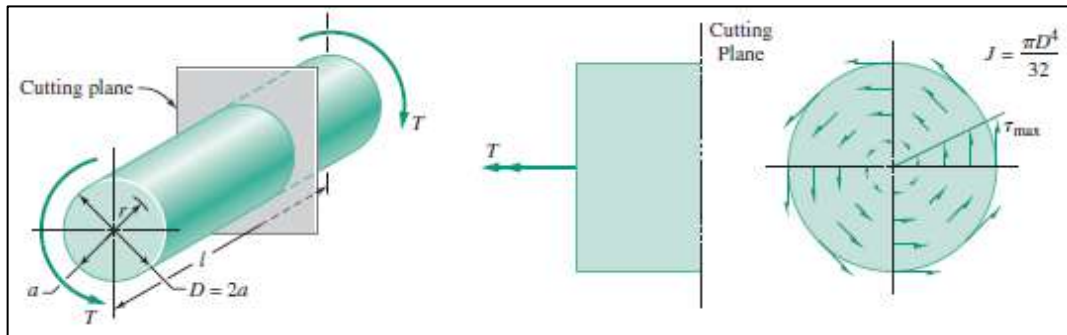


Figura 1-2: Esfuerzo de torsión en un elemento circular

Fuente: (Collins J, Busby H & Staab G, 2010)

Para la aplicación del estudio de torsión tenemos las relaciones matemáticas que nos ayudaran a obtener la deformación para las cargas cada una de estas relaciones son detalladas a continuación: En la ecuación Eq. (3) encontramos el esfuerzo torsional generado sobre el plano paralelo a la aplicación de la fuerza (Beer y Johnston 2010):

$$\tau = \frac{T \cdot c}{J} \quad (3)$$

Donde:

τ : Esfuerzo torsional [MPa]

T : Momento torsor [MPa]

c : Distancia de la fibra neutra a la fibra más lejana [mm]

J : Momento polar de inercia [mm⁴]

En la ecuación Eq. (4) encontramos la relación matemática necesaria para obtener el ángulo de giro, tomando en cuenta que este dato será obtenido en radianes.

$$\varphi = \frac{T \cdot L}{J \cdot G} \quad (4)$$

Donde:

φ : Ángulo de giro [rad]

T : Momento torsor [N.mm]

L : Longitud del tramo en extremo libre [mm]

J : Momento polar de inercia [mm⁴]

G : Módulo de Rigidez [MPa]

Finalmente, en la ecuación Eq. (5) tenemos la relación para el cálculo de la deformación en torsión generada sobre el área transversal de la probeta.

$$\gamma = \frac{\varphi \cdot c}{L} \quad (5)$$

Donde:

γ : Deformación []

φ : Ángulo de giro [rad]

c : Distancia de la fibra neutra a la fibra más lejana [mm]

L : Longitud del tramo al extremo libre [mm]

2.1.4. Estados tensionales

Un estado tensional se conoce como la definición de los esfuerzos a los que se encuentra sometido cualquier punto de un elemento sólido, la manera de poder determinar estos esfuerzos es generar un cubo infinitesimal donde se colocaran todos los esfuerzos que puedan ocurrir en cada una de sus caras el cual está localizado en un origen arbitrario de un sistema cartesiano tridimensional orientado de manera positiva. (Collins, Busby y Staab 2010) dicha distribución se encuentra señalada en la figura 3-2 mostrada a continuación.

A su vez un estado tensional puede describirse mediante matrices de estado que en el caso tridimensional tomando sus magnitudes positivas será de tres por tres y estará designada de la siguiente manera:

$$S = \begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{pmatrix} \quad (6)$$

Donde:

S : Matriz estado tensional [MPa]

σ_i : Esfuerzo normal en los ejes (x, y, z) [MPa]

τ_{ij} : Esfuerzo de corte en los planos (xy, xz, yz) [MPa]

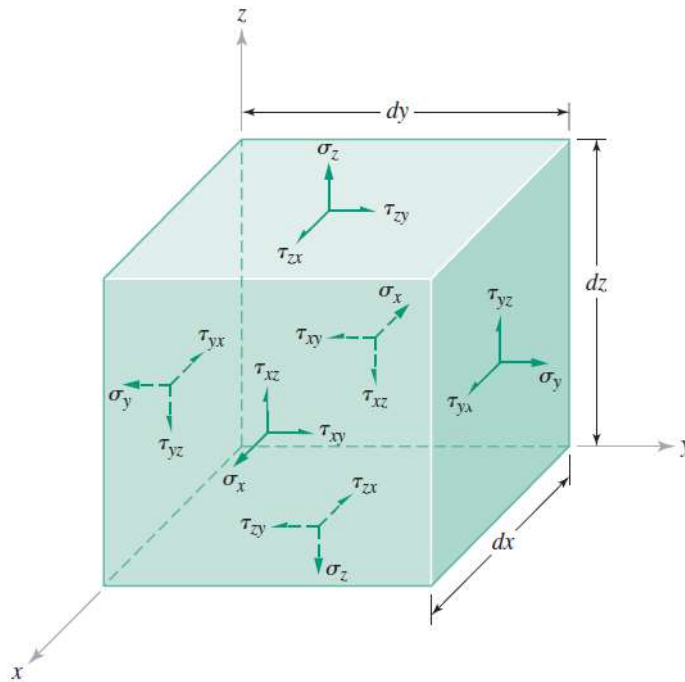


Figura 3-2: Esfuerzos presentes en un elemento sometido a cargas (cubo infinitesimal)

Fuente: (Collins J, Busby H & Staab G, 2010)

2.2. Transferencia de Calor

La transferencia de calor es un fenómeno ocasionado por el gradiente de temperatura de un sistema o a su vez cuando dos sistemas a diferentes temperaturas entran en contacto, el proceso de intercambio de energía generado se conoce como transferencia de calor. El calor en tránsito no puede ser observado o medido de una manera tangible pero sus efectos pueden ser identificados o medidos a través de medidas o análisis tomando en cuenta la figura 4-2 donde se detalla el modelo termodinámico generado durante el intercambio de calor. (Kreith, Manglik y Bohn 2011)

Todos los procesos de transferencia de calor involucran el intercambio y conversión de energía, por lo tanto, obedecen a las leyes de la termodinámica debido a que los principios de la transferencia de calor están relacionados a la termodinámica, sin embargo, están sometidos a procesos mecánicos, químicos y térmicos los cuales causan las transformaciones que pueden suscitarse en procesos ingenieriles no equilibrados.

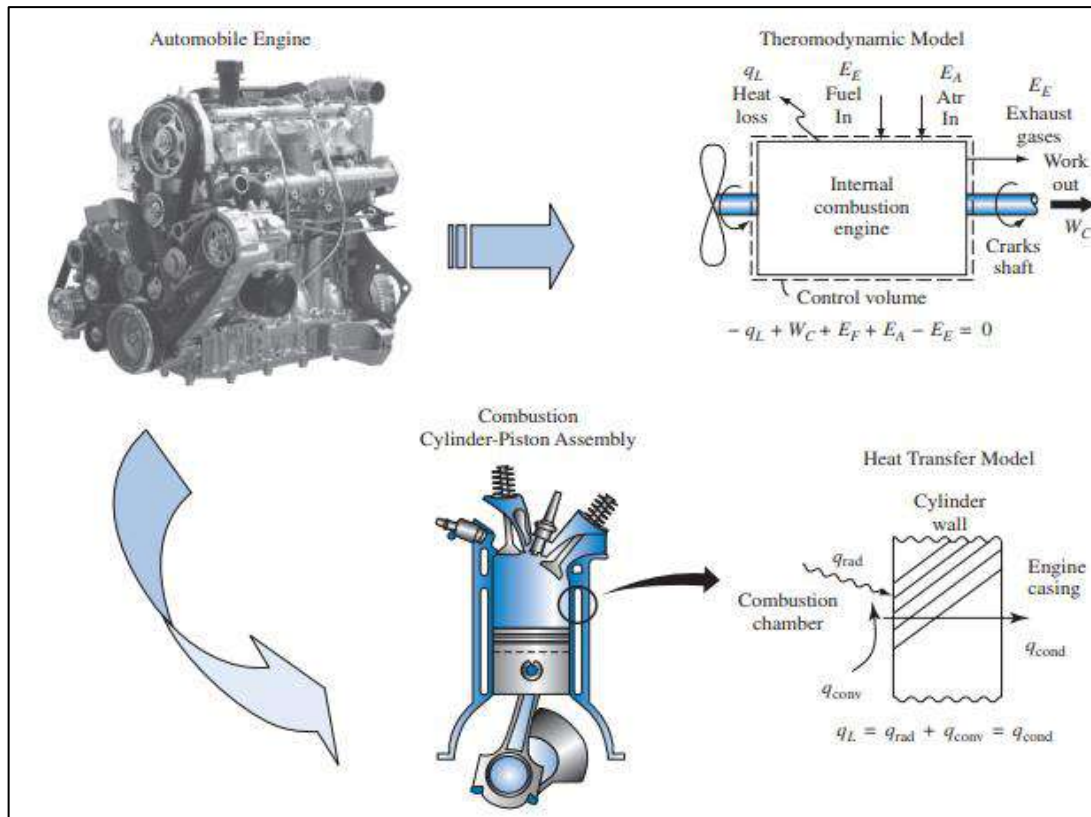


Figura 4-2: Modelo Termodinámico y de Transferencia de Calor de un Motor de Combustión Interna

Fuente: (Kreith F, Manglik R & Bohn M, 2011)

2.2.1. Calor por Radiación

La radiación se conoce como la cantidad de energía que desprende una superficie y depende de su temperatura y su naturaleza, la energía de radiación de un cuerpo esta descrita por la ecuación Eq. (7) mostrada a continuación:

$$q_r = \sigma A_1 T_1^4 \quad (7)$$

Donde:

q_r : Energía de radiación

σ : coeficiente de radiación propio del entorno

A_1 : Área transversal de la superficie expuesta

T : Temperatura de la fuente

El calor de radiación q_r será medido en Watts en función a unidades del sistema internacional o en BTU en el sistema inglés, esta ecuación enuncia que todas las superficies que posean una temperatura mayor al cero absoluto irradian calor proporcional a su temperatura, mientras que la velocidad de conducción depende de sus

condiciones ambientales, una transferencia neta de calor requiere de una diferencia de temperatura entre los dos cuerpos entre los que se genera la transferencia. (Kreith, Manglik y Bohn 2011).

2.2.2. Aislamiento Térmico

Debido que existen aplicaciones que requieren reducir el flujo de calor existen elementos térmicos que poseen una conductividad térmica baja, en muchos casos este aislamiento se puede lograr al crear un ambiente térmico estable el cual no permita el escape de gases o fluidos de trabajo. La conductividad térmica de un material no es una propiedad material, pero es el resultado de una combinación de mecanismos de transferencia de calor, la conductividad térmica está sujeta a otras propiedades como presión, temperatura y condiciones ambientales. (Kreith, Manglik y Bohn 2011).

2.3. Modelo Estadístico

Un modelo estadístico corresponde a una planificación con el fin de obtener resultados representativos en una investigación, existen varios métodos de muestreo y de agrupación entre los cuales se deberá seleccionar el que se aplique de una mejor manera al tipo de investigación a realizar, en este caso el objetivo del modelo estadístico es analizar el número de muestras que se deben tomar para poder garantizar la veracidad del estudio.

2.3.1. Muestreo Probabilístico

El muestreo es una herramienta estadística que permite determinar que sección de una población debe examinarse para poder realizar un análisis respecto a un universo o muestra más grande. Los muestreos probabilísticos están basados en un principio en el cual todos los elementos de un universo pueden ser usados como parte representativa de una muestra, es decir que todos poseen las mismas probabilidades, este tipo de muestreo asegura que la muestra extraída constituya una población representativa. (Universidad de Sonora 2015)

2.3.1.1. Muestreo aleatorio simple

Como su nombre lo indica consiste en asignar a cada elemento de nuestro universo una etiqueta y seleccionar un mecanismo de sorteo al azar en el cual seleccionemos tantas muestras como se requiera para obtener un grupo representativo. (Universidad de Sonora 2015) para este tipo de muestreo se usa la ecuación Eq. (8) la cual permite establecer el tamaño de la muestra

$$n = \frac{N \cdot Z_{\alpha}^2 \cdot p \cdot q}{d^2 \cdot (N-1) + Z_{\alpha}^2 \cdot p \cdot q} \quad (8)$$

Donde:

N: población

p: probabilidad de que ocurra el evento

q: probabilidad de que no ocurra el evento

Z_α: parámetro estadístico que depende del nivel de confianza

d: Precisión

2.3.2. Errores de Medición

Debido a la variación de medición o calibración de equipos al momento de trabajar con valores numéricos adquiridos existen ciertos tipos de desfases entre valores de medición, de igual manera al momento de redondear un valor existen una serie de números decimales los cuales van modificando el resultado final en función de cada operación que realicemos, las suma de todas las consideraciones anteriormente mencionadas generaran una incertidumbre en cuanto a la veracidad de un valor medido o calculado que se conoce como error.

La calibración del resultado depende de la calidad y proximidad con la que fueron tomadas las muestras y su idealización dependerá de la exactitud necesaria para poder menorar el porcentaje de incertidumbre deseado.

2.3.3. Errores Absolutos y Relativos

El porcentaje de error de una medida es función de su magnitud, así las magnitudes pequeñas como centímetros deberían tener errores milimétricos mientras que las magnitudes grandes como kilómetros podrían tener errores de medida aceptables como un metro o menos. En base a este criterio de magnitudes se deben considerar los errores tanto absolutos como relativos ya que su aplicación varia y pueden describir un fenómeno de mejor manera. (Sanchiz 2013)

Un error absoluto propio de una medida o una aproximación será la diferencia entre un valor aproximado y un valor llamado “correcto” ya que el valor exacto de la medida es aún desconocido a continuación en la ecuación Eq. (9).

$$\varepsilon_i = \Delta x_i = x_i - x \quad (9)$$

Donde:

ε_i: Error absoluto

Δx_i: Desviación generada

x_i : Magnitud medida

x : Magnitud esperada

Este valor exacto desconocido puede ser hallado mediante la media aritmética de un número N de muestras realizadas el cual será considerado como un valor referencial para la toma individual de muestras realizadas. (Sanchiz 2013)

El error absoluto en la ecuación Eq. (10) muestra solo un desfase entre los valores esperados y medidos por lo tanto para poder apreciar la exactitud de la muestra es necesario aplicar el error relativo, este error corresponde al valor absoluto de la división entre el valor de error absoluto obtenido y el valor de la magnitud esperada.

$$\varepsilon_{ri} = \left| \frac{\varepsilon_i}{x} \right| \quad (10)$$

Donde:

ε_{ri} : Error relativo

ε_i : Error absoluto

x : Magnitud esperada

2.4. Diseño Electrónico

El diseño electrónico corresponde al uso de herramientas electrónicas para generar circuitos de análisis y control de un fenómeno, en este caso el principio del circuito electrónico se debe al método de medición que consiste en galgas extensiométricas para poder obtener señales analógicas y transformarlas a valores digitales que puedan ser medidos o comprobados de una manera gráfica o analítica.

2.4.1. Galgas Extensiométricas

Las galgas extensiométricas son sensores resistivos que generan una señal analógica mediante un principio de la variación de la resistencia eléctrica al estar sometidos a cargas diferentes de fuerza, presión, tensión o a su vez la deformación que se genera en un elemento mecánico, la aplicación de galgas extensiométricas es muy valorada en el ámbito ingenieril ya que con este tipo de sensores resistivos se pueden medir magnitudes imperceptibles debido a su magnitud y poseen un alto grado de precisión, el uso de galgas extensiométricas para medir fuerzas y deformaciones constituye una herramienta importante dentro de la industria de la construcción y en ingeniería en la figura 5-2 están identificadas la diversidad de modelos de galgas disponibles en el mercado para la marca Omega.



Figura 5-2: Galgas extensiométricas Omega

Fuente: (Omega Engineering 2015)

2.4.1.1. Efecto Piezo-resistivo

El principio de funcionamiento de las galgas extensiométricas se genera a partir de un efecto piezo-resistivo, este efecto corresponde a la variación de la resistencia eléctrica de un semiconductor o metal el cual es originado cuando se aplica una carga generándose una deformación, esta deformación se traduce en una señal electrónica que permite cuantificar la variación de su resistencia, mediante ecuaciones de transformación se pueden obtener valores de propiedades mecánicas o características del material a su vez de una señal analógica la cual puede ser transformada a manera digital la figura 6-2 muestra la configuración de la galga como sensor piezo-resistivo.

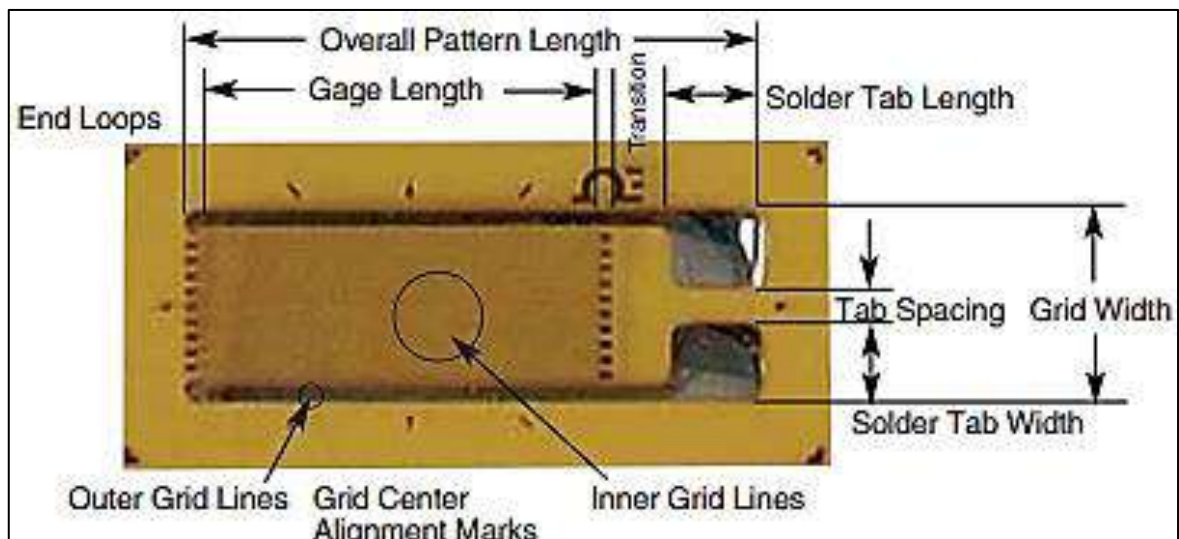


Figura 2-2: Configuración de un sensor piezo-resistivo

Fuente: (Omega Engineering 2015)

2.4.1.2. Características de galgas extensiométricas seleccionadas

Tabla 1-2: Características galga OMEGA SGD-10/120-LY11

SGD-10/120-LY11	
Marca	OMEGA™
Procedencia	Estados Unidos
Material de la rejilla	Constantán
Material de la matriz portadora	Poliamida
Rango de temperatura	-75°C a 200°C
Rango de deformación	3%
Deformación máxima	30 000 micro deformaciones
Resistencia eléctrica	120 Ω
Factor de la galga	2.00
Voltaje de alimentación	6 V
Tamaño de galga	17,7 mm
Longitud activa	10 mm
Ancho de la rejilla	4,9 mm
Sensibilidad transversal	Insignificante
Tipo de conexión	Cables de cinta
Número STC	ST

Fuente: (Omega Engineering 2015)

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Tabla 2-2: Características galga OMEGA SGD-7/350-RY51

SGD-7/350-RY51	
Marca	OMEGA™
Procedencia	Estados Unidos
Material de la rejilla	Constantán
Material de la matriz portadora	Poliamida
Rango de temperatura	-75°C a 200°C

Rango de deformación	3%
Deformación máxima	30 000 micro deformaciones
Resistencia eléctrica	350 Ω
Factor de la galga	2.00
Voltaje de alimentación	6 V
Tamaño de galga	11,4 mm
Longitud activa	6,5 mm
Ancho de la rejilla	3,1 mm
Sensibilidad transversal	Insignificante
Tipo de conexión	Cables de cinta
Número STC	ST

Fuente: (Omega Engineering 2015)

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Cada una de las distintas configuraciones de las galgas extensiométricas son detalladas en la figura 7-2 donde se determinan las variables dimensionales de la cada uno de los tipos de galgas.

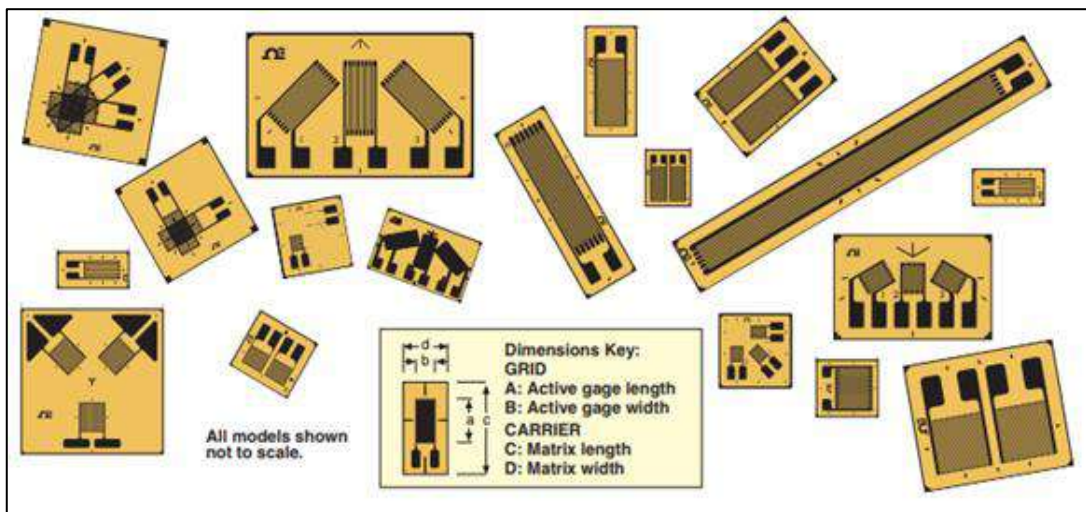


Figura 3-2: Tipos de galgas extensiométricas Omega

Fuente:(Omega Engineering 2015)

2.4.1.3. Histéresis

La histéresis es un fenómeno al que se someten los materiales ferromagnéticos que poseen curvas de magnetización no lineales, la estructura magnética de un elemento se encuentra a merced de la variación del campo magnético al que está expuesto, estas variaciones resultan en un desplazamiento característico diferente en cada ciclo de trabajo de un elemento ya que al retirar

el campo magnético al que se encuentra sometido el elemento no regresa a valores nulos es decir 0. (University of Birmingham 2013) en la figura 8- 2 está definido el ciclo completo de histéresis en un controlador electrónico.

La única manera de poder modificar el fenómeno de la histéresis es aplicar campos electromagnéticos de igual magnitud, pero de diferente sentido (es decir realizar un ciclo completo de trabajo a compresión y tracción) esto se debe a la retención de campos magnéticos en el material, una vez que dichos campos magnéticos se encuentren orientados se debe energizar el elemento para poder igualar el desfase causado por la histéresis. (Morjan y Prasalovich 2013)

A continuación, se puede observar una gráfica de comportamiento entre la magnetización de un elemento M y la fuerza de su campo electromagnético H .

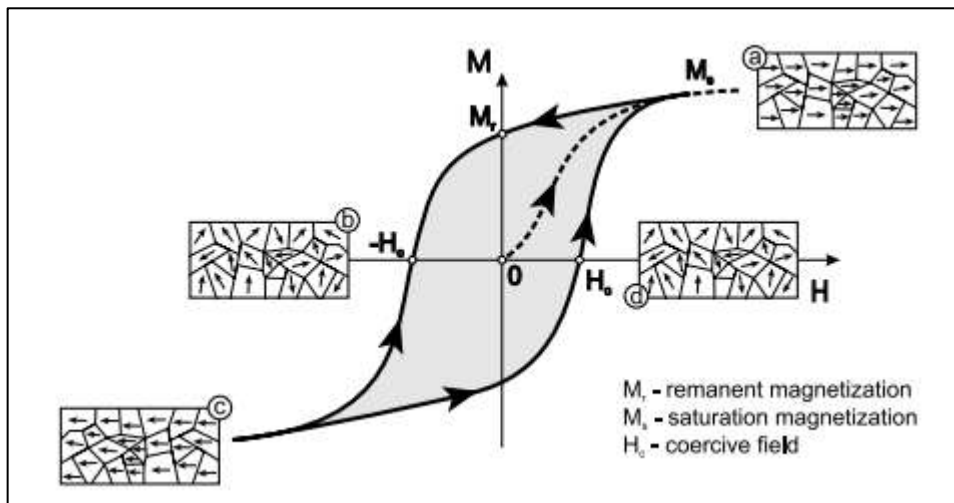


Figura 4-2: Diagrama de histéresis

Fuente: (Morjan R & Prasalovich S, 2003)

2.4.1.4. Compensación de Respuesta a la Temperatura

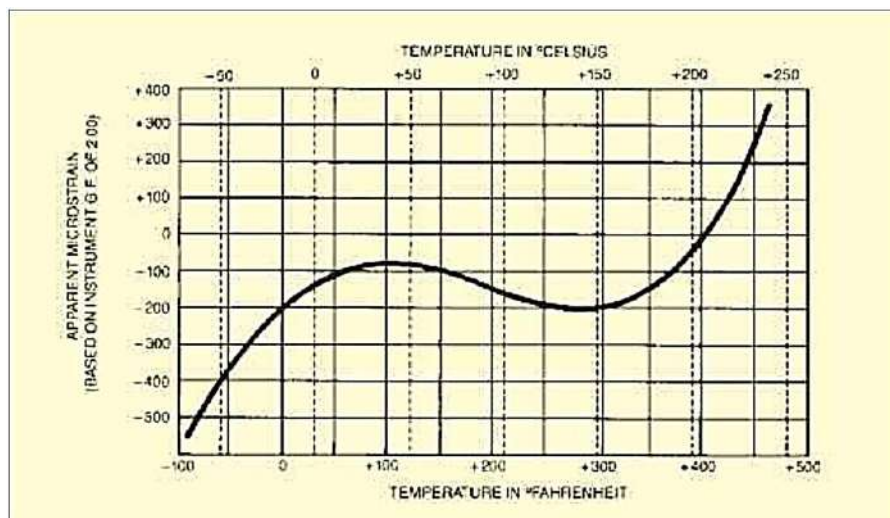


Figura 5-2: Curva de compensación térmica galgas Omega

Fuente: (Omega Engineering 2015)

La temperatura afecta a la resistencia eléctrica del hilo conductor, de forma que si se usa solo una galga medidora la resistencia eléctrica de esta estará directamente relacionada a la temperatura ambiente. (Rodríguez et al. 2016) en la figura 9-2 muestra el comportamiento de las lecturas de la galga en función a la temperatura.

Una respuesta a la temperatura no puede ocurrir si la temperatura permanece constante , no obstante, en objetos expuestos a cambios térmicos relativamente bajos pueden presentarse pequeñas variaciones suficientes para alterar la medición, aunque la diferencia sea muy pequeña (Hoffmann 1989), si promediamente no se establece variaciones extremadamente grandes , se puede establecer las lecturas obtenidas en función a una variación térmica, es decir obtener un factor de compensación que establezca la fiabilidad de las lecturas obtenidas en temperaturas ambiente que solo serán válidos para un rango entre 27°C y 80°C y este será independiente del material de la probeta. (Castañeda et al. 2017)

A su vez la variación en la medición de una galga puede ser ocasionado por un fenómeno llamado salida térmica el cual es la respuesta a la variación de temperatura de trabajo de la galga y podría suscitarse en los siguientes fenómenos (Castañeda et al. 2017)

- Cambio en la resistencia del filamento
- Variación del factor de la galga
- Variación de la resistencia eléctrica de la rejilla de la galga debido al material de construcción y la temperatura
- Diferencia de coeficientes de dilatación térmica del material de la probeta y de la galga

2.4.2. Resistencias Eléctricas

Una resistencia eléctrica constituye una oposición al flujo de carga en un sistema eléctrico, esta resistencia se basa en los componentes del circuito y se puede medir en ohms (Ω). La oposición del flujo de carga se debe a la colisión y fricción de electrones libres contra otros electrones, átomos e iones de la trayectoria de la carga, este fenómeno convierte la energía eléctrica del circuito en calor el cual eleva la temperatura de los componentes del circuito eléctrico y del ambiente circundante en la figura 10-2 se encuentra la representación general de la resistencia eléctrica.

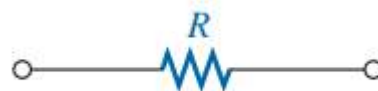


Figura 6-2: Símbolo de resistencia eléctrica

Fuente: (Boylestad 2004)

Mediante este proceso las resistencias eléctricas están fabricadas de materiales aislantes que impiden el paso de los electrones con el fin de ser usadas como herramientas de calefacción las cuales requieren un circuito que suministre una carga la cual va a ser transformada en calor mediante sus propiedades térmicas, de igual manera existen materiales conductores los cuales permiten el flujo de los electrones y el calor generado en el ambiente. (Boylestad 2004).

2.5. Sistema de Medida

Para poder obtener los datos que arroja la galga se requiere de un sistema que esta descrito en cuatro etapas, empezamos por la galga extensiométrica que al deformarse arroja la señal posteriormente tenemos una conexión en puente de Wheatstone que mide la señal arrojada, como tercera etapa se acondiciona la señal mediante un equipo de adquisición de datos y finalmente se visualiza mediante un software.

Las deformaciones de las galgas arrojan señales muy bajas esto se debe a que la resistencia de la galga es muy alta por lo tanto no se pueden medir de una manera directa, es necesario que la medición arrojada por las galgas sea transformada a un sistema de medición que pueda registrar estas variaciones, este circuito de transformación está formado por: circuito de adaptación, sensor y un dispositivo de salida.

Para obtener una lectura confiable de las deformaciones arrojadas por las galgas es necesario un tiempo de estabilización de entre 1 y 2 minutos después de aplicar la carga de experimentación. (Domínguez, 2021). El ciclo completo es mostrado en la figura 11- 2

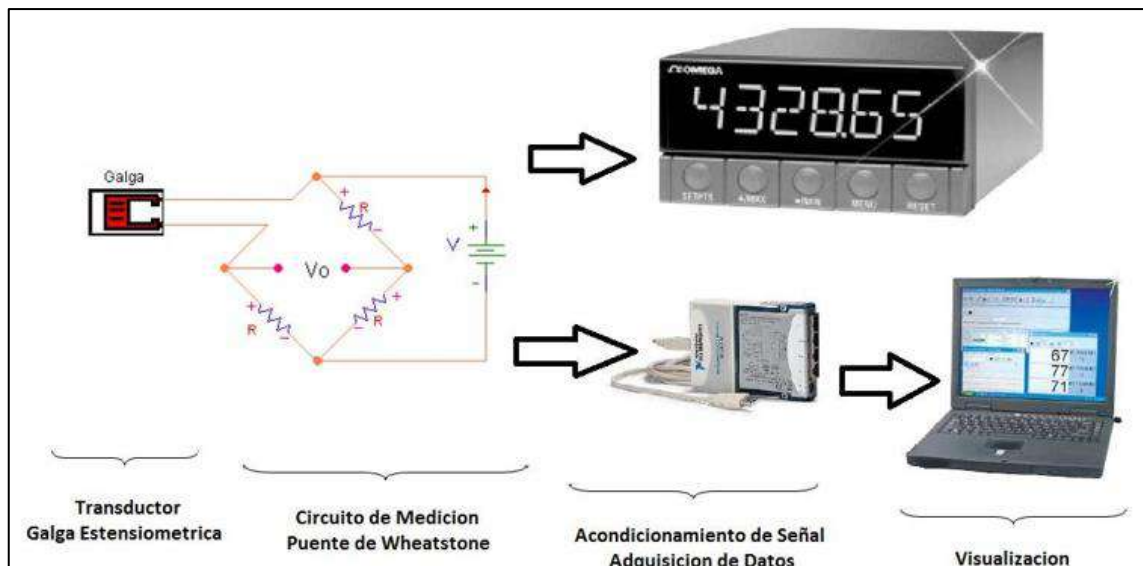


Figura 7-2: Proceso de datos de un sistema de medición

Fuente: (Omega Engineering 2015)

2.5.1. Transductor

Un transductor es un dispositivo capaz de poder transformar un fenómeno físico en una señal eléctrica, las galgas extensiométricas convierten la deformación generada por un fenómeno mecánico en variaciones mínimas de su resistencia generándose una señal analógica que debe ser captada por un circuito eléctrico.

2.5.2. Circuito de Adaptación

Debido que la señal arrojada por las galgas extensiométricas es muy baja se requiere un circuito de transformación que pueda detectar esta variación de una forma muy precisa, este circuito se conoce como puente de Wheatstone, este circuito permite medir variaciones muy pequeñas gracias a su configuración.

Este puente es diseñado con el fin de balancear en cero el valor de la deformación cuando la galga no se encuentra sometida a una carga, a medida que la galga se va deformando el puente se desbalancea generando una variación en las resistencias del voltaje el cual será proporcional a la deformación de la galga.

El circuito de medición está conformado por un puente de Wheatstone el cual se encuentra conectado a la galga dado el esquema mostrado en la figura 12 - 2, por la galga pasará una energía para poder obtener la señal de trabajo, esta energía que será suministrada a la galga por una fuente externa cuyo voltaje suministrado se mantiene constante. Cuando la resistencia de la galga cambie producto de la deformación el puente de Wheatstone se desequilibra lo cual generara una tensión proporcional al desequilibrio del puente.

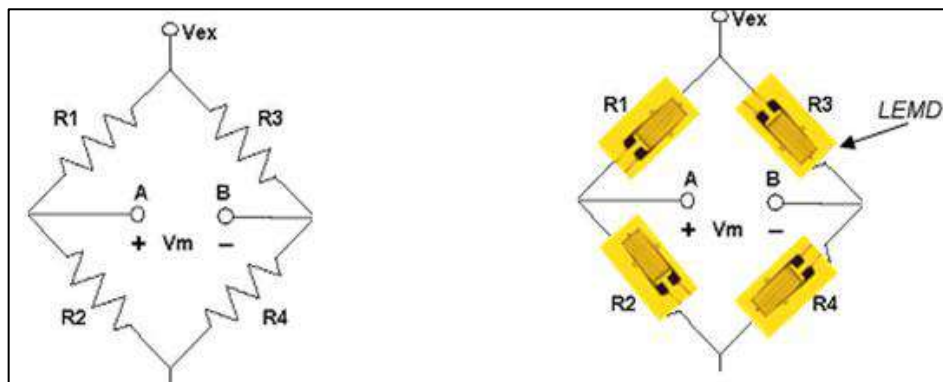


Figura 8-2: Puente de Wheatstone

Fuente: (Ferro 2017)

2.5.3. Puente de Wheatstone

El puente de Wheatstone en la figura 13-2 se conoce así ya que en 1843 el científico Charles Wheatstone realizó una configuración capaz de poder medir de una manera muy precisa una resistencia eléctrica, en su honor se conoce como puente de Wheatstone. Este circuito es muy útil ya que nos permite medir el resultado de la exposición de las galgas a un fenómeno mecánico y detectar su más mínima variación de voltaje; es por ello por lo que, el puente de Wheatstone es una herramienta que permite cuantificar el valor de dicha variación y poder medirla dentro de una escala desde 0 hasta los valores máximos de deformación de la galga.

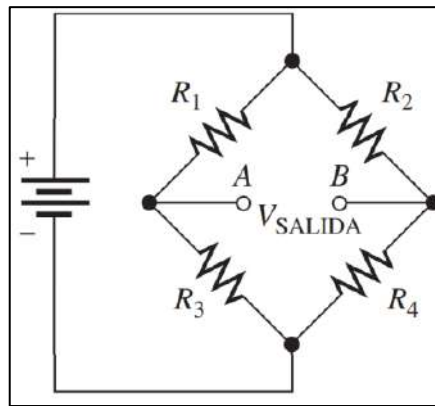
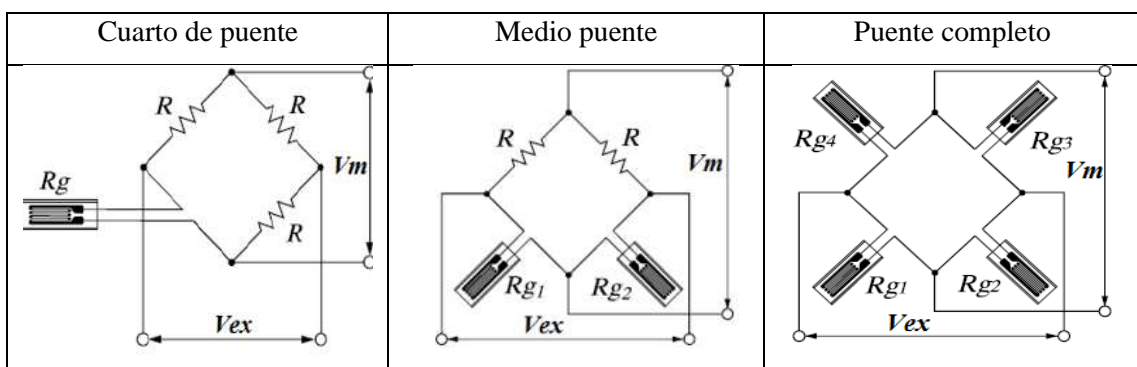


Figura 9-2: Puente de Wheatstone

Fuente: (Ferro 2017)

Los puentes de Wheatstone poseen varias configuraciones y todo depende la configuración que posea la galga extensiométrica, el número de galgas a usarse se reemplazara por resistencias en el puente, estas resistencias deben ser muy estables y su valor de resistencia debe ser fijo con el fin de asegurarse una exactitud en el circuito de medición. La tabla 3-2 nos ofrece el esquema generalizado de los tipos de configuración para la conexión de las galgas.

Tabla 3-2: Tipos de Configuración del Puente de Wheatstone



Fuente: (Ferro 2017)

Como las señales de las galgas y el puente son muy bajas se debe incluir un amplificador de voltaje el cual potenciara los valores de los datos para poder ser leídos en el dispositivo de lectura y poder llevar un registro de la variación de voltaje el cual es producto de la variación de la

deformación de la galga. En la actualidad los módulos de adquisición de datos poseen transformadores de señal incorporados los cuales permiten amplificar, mejorar y corregir la calidad de las señales y su lectura.

2.5.3.1. Configuración de Cuarto de Puente

Debido a que solo presenta una galga y tres resistencias su capacidad de medición es de baja sensibilidad, otra característica de esta configuración es que al existir solo una galga la auto compensación del puente es afectada por la temperatura que varía el valor de la resistencia y desequilibra el puente, este desequilibrio puede ser compensado con una conexión de tres cables para la galga todo el esquema de conexión esta se encuentra establecido en la figura 14-2 donde en la parte (a) refiere a la conexión dos cables, mientras que para el lado (b) se tiene la conexión a tres cables.

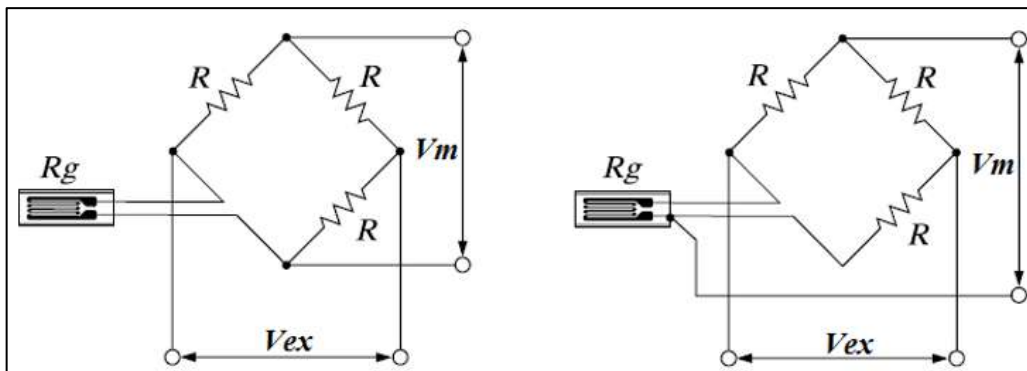


Figura 10-2: a) Conexión de dos cables, b) Conexión de tres cables

Fuente: (Ferro 2017)

2.5.3.2. Configuración de Medio Puente

A diferencia de la configuración de cuarto de puente mejora la sensibilidad de la medición y compensa los efectos de la temperatura, de igual manera la temperatura es compensada con el uso de una galga inactiva que se ubique en sentido opuesto a la galga usada previamente logrando que ambos lados del puente posean la misma configuración logrando el equilibrio en la figura 15-2 está al esquematizado la configuración para la conexión de medio puente.

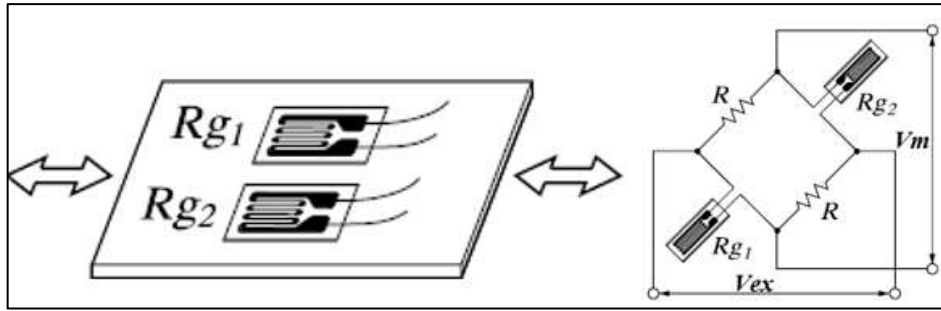


Figura 11-2: Configuración de medio puente

Fuente: (Ferro 2017)

2.5.3.3. Configuración de Puente Completo

El uso de cuatro galgas mejora de una mejor manera la sensibilidad del puente, ya que la compensación de temperatura en las galgas es menor que en las resistencias al momento de realizar la medición en la figura 16-2 se muestra la configuración completa del puente para las galgas que serán utilizadas.

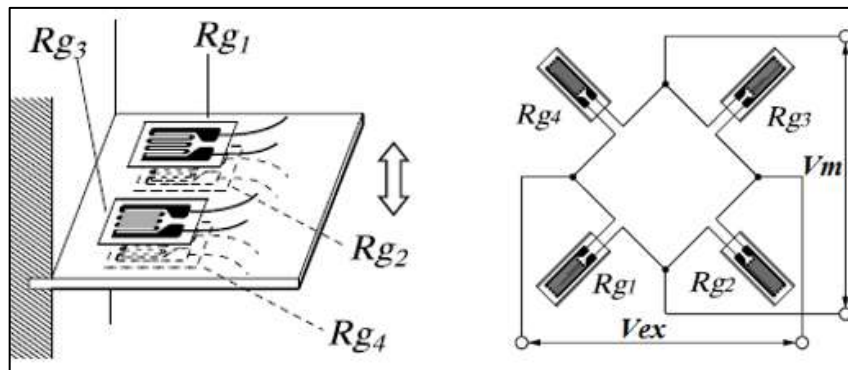


Figura 12-2: Configuración de puente completo

Fuente: (Ferro 2017)

2.5.3.4. Puente de Wheatstone Equilibrado

Con el fin de que el circuito del puente este equilibrado se debe asegurar que el voltaje de salida en ambas terminales de puente sean 0, es decir que los voltajes de las resistencias R_1 y R_2 sean iguales a los voltajes $V_1 = V_2$. De igual manera para los terminales 3 y 4 se deben tener los mismos datos R_3 y R_4 a los voltajes $V_3 = V_4$, esta relación se puede expresar de igual manera como la relación de voltajes.

$$\frac{V_1}{V_3} = \frac{V_2}{V_4} \quad (11)$$

De igual manera por la ley de Ohm se puede reemplazar $V_x = I_x R_x$ obteniéndose.

$$\frac{I_1 \cdot R_1}{I_3 \cdot R_3} = \frac{I_2 \cdot R_2}{I_4 \cdot R_4} \quad (12)$$

Como las corrientes I son las mismas entre terminales equivalentes se pueden simplificar, por lo tanto:

$$\frac{R_1}{R_3} = \frac{R_2}{R_4} \quad (13)$$

Despejándose de la ecuación R_1 se obtiene la ecuación:

$$R_1 = R_3 \left(\frac{R_2}{R_4} \right) \quad (14)$$

Donde:

R: Resistencia

V: voltaje

I: intensidad

Mediante la ecuación se puede obtener el valor de una resistencia en el puente en función de las tres resistencias restantes en el caso de tener un puente equilibrado.

2.5.3.5. Puente de Wheatstone Desequilibrado

En el caso de un puente desequilibrado este se obtiene cuando el voltaje de salida es diferente de cero, este tipo de puentes es usado para medir magnitudes físicas como presión, temperatura y deformación, para poder obtener un desequilibrio se requiere de un transductor con una resistencia la cual variara en medida de la magnitud de la medición que se realice. En este caso se obtiene una expresión que no presente variaciones con respecto al voltaje medido.

$$V_m = V_{ex} \left(\frac{R_0(\Delta R_2 - \Delta R_1 + \Delta R_3 - \Delta R_4) + (\Delta R_2 \cdot \Delta R_3 - \Delta R_1 \cdot \Delta R_4)}{4 \cdot R_0^2 + 2 \cdot R_0 \cdot (\Delta R_1 + \Delta R_2 + \Delta R_3 + \Delta R_4) + (\Delta R_1 + \Delta R_2) \cdot (\Delta R_3 + \Delta R_4)} \right) \quad (15)$$

2.6. Tratamiento de Señal

Los valores que se obtienen en la medición de la deformación de la galga esta relacionados directamente con el voltaje que arroja, por esta razón se debe conocer el factor de la galga, este factor es fundamental ya que muestra la sensibilidad a la deformación, este factor esta descrito por la expresión:

$$k = \frac{\Delta R / R_0}{\Delta l / l_0} \quad (16)$$

Donde:

k: factor de galga

ΔR : variación de la resistividad

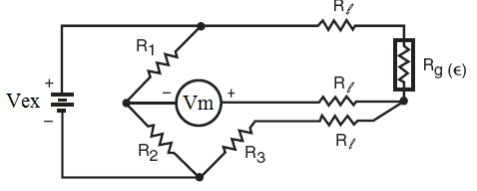
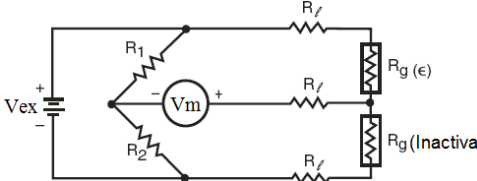
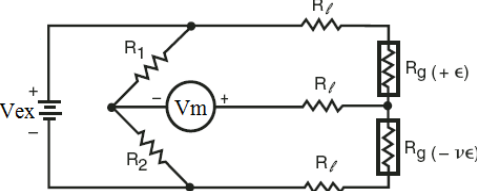
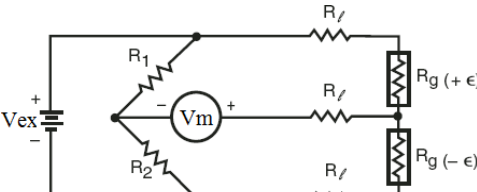
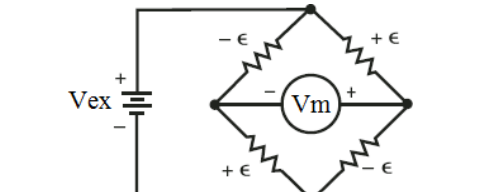
Δl : deformación

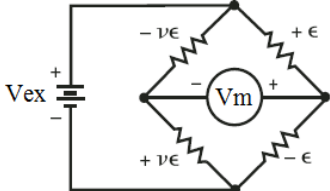
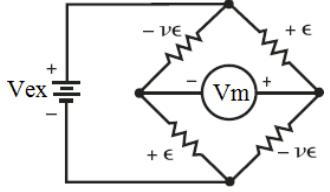
R_0 : resistencia inicial

l_0 : longitud inicial

El valor de k es adimensional y sus ecuaciones de deformación están en función del voltaje de salida, este voltaje de salida debe ser conocido y depende de cada tipo de conexión del puente de Wheatstone.

Tabla 4-2: Configuraciones de puente y sus ecuaciones de deformación

Esquema del Puente de Wheatstone	Fórmulas de Deformación
	$\varepsilon = \frac{-4V_R}{GF \cdot (2V_R + 1)} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (17)$
	$\varepsilon = \frac{-4V_R}{GF \cdot (2V_R + 1)} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (18)$
	$\varepsilon = \frac{-4V_R}{GF \cdot [(1 + \mu) - 2V_R \cdot (\mu - 1)]} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (19)$
	$\varepsilon = \frac{-2V_R}{GF} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (20)$
	$\varepsilon = \frac{-V_R}{GF} \quad (21)$

	$\varepsilon = \frac{-V_R}{GF \cdot (\mu + 1)} \quad (22)$
	$\varepsilon = \frac{-2V_R}{GF \cdot [(\mu + 1) - V_R \cdot (\mu + 1)]} \quad (23)$

Fuente: (Ferro, 2017).

2.7. Adquisición de Datos

DAQ por sus siglas en inglés son sistemas de adquisición de datos usados en aplicaciones principalmente ingenieriles, estos instrumentos son usados para la medición de voltaje, corriente, temperatura, presión o sonido. Un sistema DAQ posee sensores que permiten recibir y acondicionar las señales adquiridas con el fin de aumentar su precisión, en base a un equipo DAQ se pueden obtener sistemas de adquisición de datos con una configuración como se muestra en la figura 17-2:

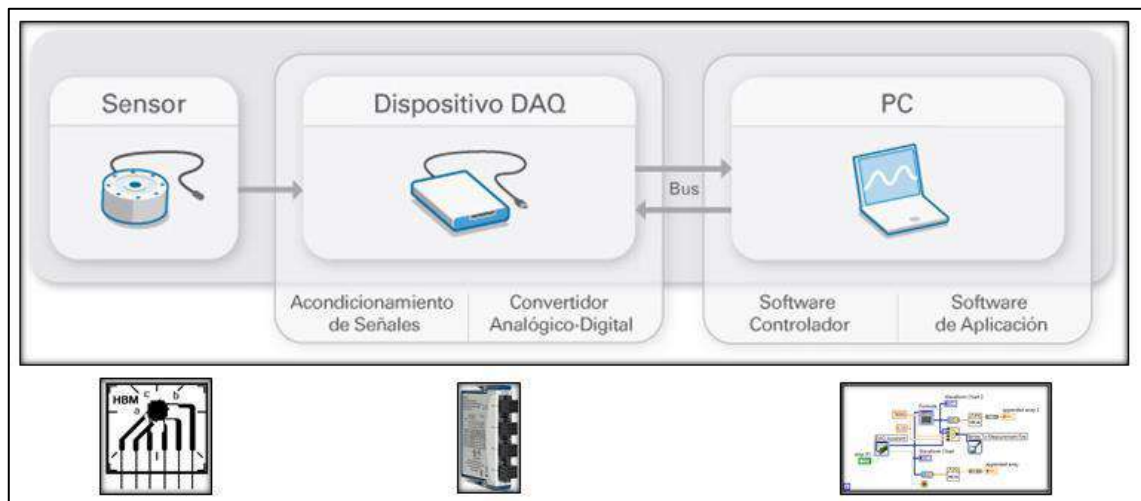


Figura 13-2: Ejemplo de sistema de adquisición de datos

Fuente: (Ferro 2017)

2.7.1. Dispositivo NI DAQ

Para la adquisición de datos se usará una tarjeta NI 9219 que corresponde a un módulo universal de la serie C, en este dispositivo tenemos diferentes entradas las cuales permiten medir las señales

de sensores como termocuplas, galgas extensiométricas, celdas de carga, etc. En este caso la tarjeta cuenta con 4 puertos los cuales son capaces de recibir diferentes señales diferentes, en estos puertos se pueden realizar arreglos de conexión desde cuarto de puente hasta puente completo en la figura 18-2 está como referencia la tarjeta de adquisición de datos usada para la experimentación. Seguido de la tabla 5-2 en la cual se determina las fórmulas en las que interpreta el software de interfaz las señales recibidas desde la tarjeta para convertirlas en deformaciones.

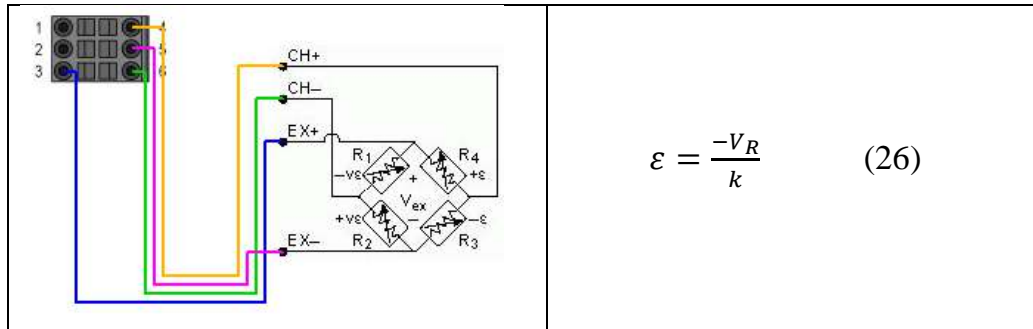


Figura 14-2: Tarjeta de adquisición de datos NI 9219

Fuente: (National Instruments 2016)

Tabla 5-2: Conexiones en Tarjeta NI 9219

Diagrama de conexión	Tipo de puente
	$\varepsilon = \frac{-4V_R}{k(1 + 2V_R)} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (24)$
	$\varepsilon = \frac{-4V_R}{k[(1 + \nu) + 2V_R(\nu + 1)]} * \left(1 + \frac{R_l}{R_g}\right) \quad (25)$



$$\varepsilon = \frac{-V_R}{k} \quad (26)$$

Fuente: (Ferro, 2017).

2.7.2. Dispositivo de Salida

Para poder obtener una representación de la medición presente en las galgas se necesita una interfaz que pueda manejar los datos y representarlos después de ser convertidos o amplificados, en este caso existen softwares de licencia libre como Test Stand, Genera; Wonderware, etc. Y dispositivos de adquisición de datos como Arduino, estas señales pueden ser transformadas o trabajadas en C++, Matlab o LabVIEW, en este caso debido a la compatibilidad del chasis y la tarjeta de adquisición de datos la solución más óptima es LabVIEW ya que manejan un mismo entorno de trabajo facilitando la comprensión entre las señales arrojadas por las galgas y la interfaz del sistema de medición de deformación.

2.7.3. LabVIEW

LabVIEW (Laboratory Virtual Instrument Engineering Workbench) figura 19-2 por sus siglas en ingles en un software de programación diseñado para adquisición y recolección de datos, control e instrumentación, este software permite diseñar y programar sistemas en base a interfaces graficas de bloques donde se pueden controlar, observar, modificar y almacenar datos obtenidos mediante tarjetas de NI o sensores que generen señales digitales.

Su mayor uso es en sistemas de medición en tiempo real de procesos industriales además del procesamiento de señales digitales, al generar un proyecto en LabVIEW se usan aplicaciones de tipo VI (Virtual Instrument) que poseen interfaces amigables con el usuario facilitando su uso.



Figura 15-2: Logo de LabVIEW

Fuente: (National Instruments 2016)

2.8. Control PID

Un controlador PID mostrado en la figura 20-2 (Proporcional, integral y derivativo) por sus siglas corresponde a un método de automatización de una variable mediante lazos realimentados con el fin de establecer dicha variable en un valor determinado, en este caso dicha señal de control resulta igual a la suma de los términos antes expresados P(error), I(integral del error) y D(derivada del error), los parámetros que se derivan del controlador se conocen como: ganancia proporcional K , tiempo de integración T_i y tiempo de derivación T_d . (Cova 2005)

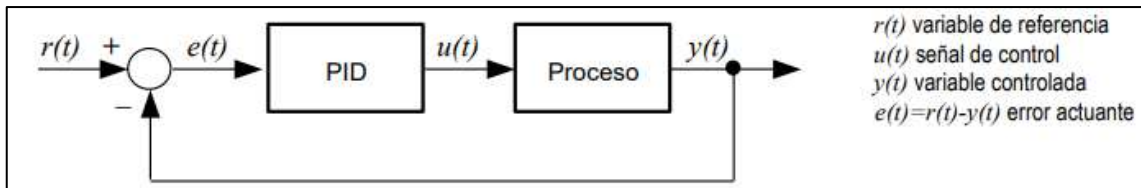


Figura 16-2: Lazo de control retroalimentado mediante PID

Fuente: (Cova 2005)

A continuación, se puede observar cómo funciona un control PID, en este caso la estabilización de la señal tiene muchas menos ondulaciones logrando un menor tiempo de ajuste en base a un set point el cual depende directamente del usuario, esto se puede lograr en base al lazo retroalimentado del controlador que se muestra en la figura 21-2.

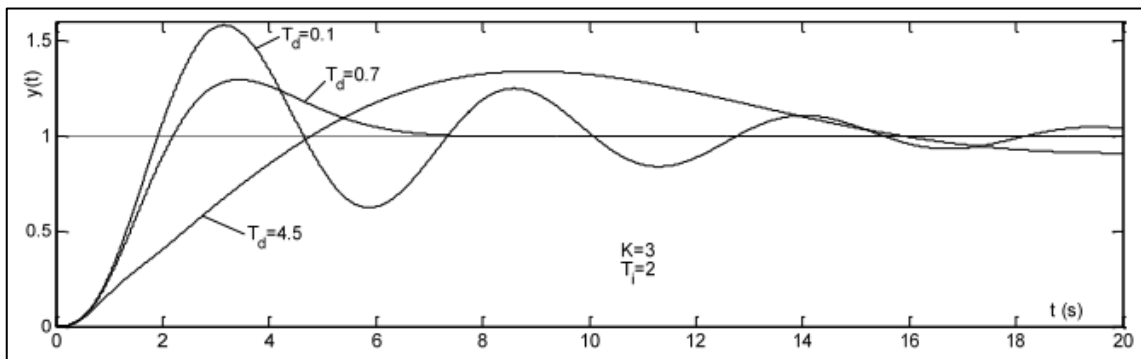


Figura 17-2: simulación de estabilización de un sistema a lazo cerrado mediante PID, función de transferencia $P(s) = 1/(s+1)^3$

Fuente: (National Instruments 2016)

2.8.1. Auto tune

Se conoce como auto tune al método de ajuste o sintonía de un controlador PID mediante parámetros o ecuaciones de ajuste relativamente sencillas, fueron precisadas por Ziegler y Nichols en 1942 y se dividen en respuesta al escalón o a la frecuencia. En este caso para el control de temperatura se empleará un método de escalón que se basa en datos obtenidos a partir de un

ensayo de respuesta al escalón en lazo abierto, la respuesta $y(t)$ se caracteriza por dos parámetros (a y L) que se determinan en base a la tangente de la máxima pendiente de la curva $y(t)$ la cual corresponde al set point deseado. (Cova 2005) en la figura 22-2 está detallada la caracterización de autotune en respuesta al escalón propuesto por Ziegler

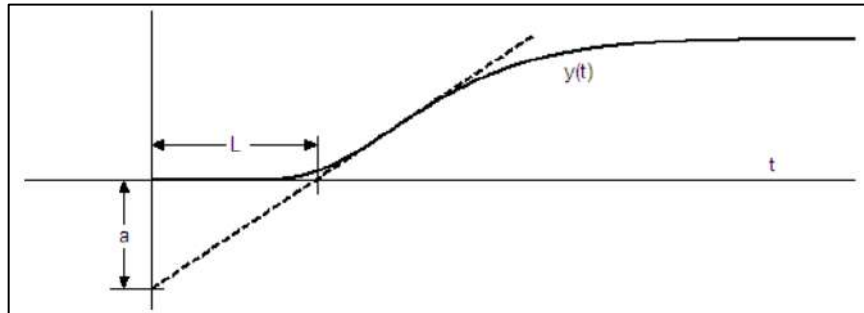


Figura 18-2: Caracterización de autotune en respuesta al escalón según Ziegler – Nichols

Fuente: (Cova 2005)

2.9. Diagramas eléctricos

Diagramas eléctricos son generalmente esquemas en los que se determina forma correcta de realizar conexiones electrónicas, en ellos se encuentra detallados bajo normas los símbolos necesarios que doten de universalidad al modelo propuesto.

2.9.1. Potencia

Los diagramas de potencia generalmente son circuitos esquematizados que trabajan a voltajes mucho mayores que el diagrama de control, en este están señaladas las distintas fases que pertenecen al circuito específico, así como las componentes que intervienen tratando de seguir un orden y símbolos estandarizados.

2.9.2. Control

A diferencia de los circuitos de potencia este tipo de circuitos están señalados a trabajar específicamente para voltajes de control, en estos diagramas estarán identificados cada uno de los componentes de control y protección que den paso a cada una de las secuencias lógicas necesarias para los actuadores en el diagrama de potencia

2.10. Metodología QFD

2.10.1. Definición

El desarrollo de la función de calidad (QFD), se define como: “La conversión de las demandas del usuario final del producto en características de calidad y el desarrollo con una calidad de diseño, mediante el despliegue sistemático de relaciones entre demandas y características, comenzando con la calidad de cada componente funcional y extendiendo el despliegue de la calidad a cada parte del proceso. La calidad global del producto se logra a través de la red de relaciones” (Akao y Asahi University 1997).

Esta metodología tiene como objetivo transformar los requerimientos expresados por el usuario, en requerimientos técnicos del producto, mediante una serie de fases y matrices específicamente delimitadas, en ocasiones también es necesario un enfoque al nivel de mercado y un estudio de la oferta existente.

2.10.2. Fases de la metodología QFD

La esencia de la metodología es plasmar los requerimientos del usuario, traducirlos y transformarlos hasta conseguir los requerimientos de producción, a través una serie de fases y matrices.

- Fase 1.- Esta fase se enfoca completamente en el diseño general del producto. interpreta las necesidades del cliente (los denominados QUE's) a medidas técnicas (los COMO's).
- Fase 2.- Se lleva a cabo la correlación y valoración entre las características de diseño y las características más relevantes de los principales componentes.
- Fase 3.- La fase del algoritmo donde las especificaciones de los componentes se correlacionan y evalúan con las especificaciones del proceso de producción. Obteniendo las características de esta última.
- Fase 4.- La fase final, de producción. Se correlacionan las especificaciones del proceso con las características de producción para conseguir las especificaciones de producción idóneas (Kim 1997).

2.10.3. Pasos para desarrollar el QFD

Se estiman nueve pasos necesarios para desarrollar la metodología de la función de calidad QFD cada paso detallado:

- I. Este paso consiste en definir las necesidades del cliente (QUE's) para el producto o servicio específico, este proceso se emplea a través de la aplicación de encuestas,

entrevistas, etc. Después un diagrama de afinidad es necesario para organizar las necesidades del cliente.

- II. Las necesidades del cliente tienen diferente grado de importancia (del 1 al 5) por lo que es realmente importante trabajar sobre las relevantes. Esto es posible gracias a la puntuación que asigna el cliente a través de encuestas o entrevistas.
- III. Saber las fortalezas y limitaciones de la organización en todos los aspectos de un producto es esencial si se planea mejorar su competitividad en los mercados. Esto se hace mediante encuestas al cliente enfocadas en evaluar el desempeño relativo del producto de la compañía y el de sus competidores en cada uno de sus requerimientos.
- IV. Tomando en cuenta la puntuación a la importancia relativa y a las prioridades competitivas para cada QUE, la puntuación final de la importancia sobre los QUE's es obtenida para los productos objeto de estudio. Los QUE's son puntuaciones finales altas, indican importancia y beneficios potenciales a la línea de negocio de la compañía.
- V. Las medidas técnicas (COMO's), son relacionadas con medir las necesidades del cliente (QUE's). Son identificadas por técnicos o directamente por el equipo de desarrollo del producto.
- VI. La matriz de relaciones entre los QUE's y los COMO's es el sistema que identifica el grado de relación entre cada QUE y cada COMO.
- VII. La puntuación técnica para cada COMO es una medida comprensiva que indica el grado en el que un COMO está relacionado con todos los QUE's. Estas puntuaciones están decididas por dos factores: las puntuaciones finales de importancia de los QUE's y la relación entre los COMO's y los QUE's.
- VIII. El contraste técnico es la evaluación del desarrollo del producto de la compañía y los productos de sus principales competidores en el mercado en cada COMO.
- IX. Las puntuaciones finales técnicas para los COMO's son generadas al insertar la información de las puntuaciones y las comparaciones técnicas (Chan y Wu 1998).

2.10.4. Beneficios del QFD

- *Orientado al cliente.* – relacionada entre la organización y la competencia en satisfacer las necesidades del cliente.
- *Eficiente en tiempo.* – disminuye el tiempo de desarrollo al enfocarse en requerimientos de los clientes específicos y esencialmente priorizados.
- *Orientado al trabajo en equipo.* - Las decisiones están constituidas sobre el consenso e incluye discusión a fondo y lluvia de ideas.

- *Orientado a la documentación.* – Aglomera todos los datos pertinentes acerca del universo de procesos pertinentes.

CAPÍTULO III

3. MARCO METODOLOGICO

3.1. Generalidades

Los elementos de medidas físicas son herramientas de gran impacto en el desarrollo de la ciencia y la tecnología, en especial la aplicación de las galgas extensiométricas las cuales son capaces de medir la deformación a través de la variación de la resistencia eléctrica, este fenómeno puede darse por diversos factores en la galga como la carga mecánica externa que provoca deformación en un material de prueba y también por la variación de la temperatura, la cual es conocida como salida térmica que es la respuesta a dicha variación, sin embargo el método elegido para la evaluación consiste en una temperatura en rango ambiental, lo que hace que la afectación sobre el material sea una variable desechable y enfocarse únicamente en el impacto de la medición de la galga extensiométrica, los cambios de la resistencia no son forzosamente lineales en función del cambio de temperatura puesto que generalmente la resistencia eléctrica de la rejilla de la galga varía por el tipo de material con el que está hecha y del rango de variación de temperatura. (Castañeda,2017).

Con el fin de evidenciar la posible incidencia de la temperatura en la medición con galgas extensiométricas es necesario el uso de un modelo experimental cuantitativo apoyado de mediciones longitudinales en un marco prospectivo con el fin de asegurar que las practicas realizadas correspondan a una muestra estadística significativa que nos permita analizar las posibles desviaciones en las lecturas de deformación obtenidas a través de la experimentación, tomando en cuenta la variación de temperatura para cada una de las reproducciones experimentales realizadas.

Además, para poder replicar los ensayos realizados en el banco de pruebas y que arrojen resultados coherentes se deberán establecer condiciones de experimentación que detallen el proceso de toma de datos y análisis de estos, es decir un marco metodológico que defina las características necesarias para evitar fluctuaciones en los parámetros de control y poder establecer numérica y gráficamente los valores de desviación. Esto permite dar sostenibilidad a la investigación y que, determinada por la longitudinalidad de las variables se pueda establecer parámetros comparables de los datos obtenidos en cálculos teóricos y experimentales.

3.2. Definición del producto

3.2.1. *Identificación de las necesidades*

En un banco de pruebas de extensimetría es posible realizar ensayos de deformación, flexión y esfuerzos combinados mediante la aplicación de cargas estáticas, estos ensayos nos permiten identificar las deformaciones de probetas; sin embargo, no existe una opción de control sobre la temperatura de medición y como puede afectar el entorno térmico a los resultados arrojados por las galgas.

Con el fin de analizar el comportamiento de las galgas respecto a la temperatura es necesario diseñar una cámara de control térmico que permita que el entorno de la galga extensiométrica sea estable en un valor determinado para poder obtener posibles desviaciones en la lectura respecto a la deformación real y con esto poder determinar si las desviaciones representan o no un factor a tomar en cuenta en el momento de realizar experimentaciones en el banco extensiométrico o en su defecto no son un factor relevante para la obtención de deformaciones.

3.2.2. *Despliegue de la función de la calidad (casa de la calidad)*

En base al análisis de las necesidades del usuario se ha podido obtener una tabla que divide los requerimientos básicos de la cámara de control térmico en cinco grandes grupos:

1. Desempeño
2. Costo
3. Usabilidad
4. Mantenimiento
5. Diseño

Los requerimientos del usuario son especificados en la tabla 1–3 ya traducidos como requerimientos técnicos que deben ser parte de las características del modelo estimado.

Tabla 1-3: Voz del usuario

Desempeño	Posibilidad de realizar varias prácticas	B
	Rapidez para elevar la temperatura	O
	Bajo consumo energético	O
	Mantener la temperatura de medición constante	B
Costo	Componentes disponibles en el mercado	B
	Mantenimiento a un costo reducido	E
Usabilidad	Módulo acoplado al banco de pruebas	B
	Posibilidad de movilizar el equipo	B
	Sistema de temperatura regulable	B

Mantenimiento	Facilidad de montaje y desmontaje	O
	Fácil reemplazo de componentes	B
	Accesibilidad a los componentes de la cámara	E
Diseño	Eficiente	B
	Facilidad de uso	B
	Resistente	O
	Estéticamente atractiva	E

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

3.2.2.1. Evaluación del usuario

Tabla 2-3: Resultados de encuestas

	Referencia	Muy importante 5	Importante 4	Relativamente importante 3	Poco importante 2	Nada importante 1	Total encuestados	Promedio de importancia	Promedio aproximado
Pregunta 1	Realizar varias practicas	20	9	1	0	0	30	3.63	4
Pregunta 2	Rapidez de temperatura ambiente	10	13	4	2	1	30	3.97	4
Pregunta 3	Poco consumo energético	13	10	5	1	0	30	3.07	3
Pregunta 4	Temperatura de medición constante	26	2	0	1	1	30	4.70	5
Pregunta 5	Disponibilidad de piezas	19	9	2	0	0	30	2.57	3
Pregunta 6	Mantenimientos económicos	15	11	3	1	0	30	4.33	4
Pregunta 7	Acople al banco de pruebas	11	10	5	4	0	30	4.93	5
Pregunta 8	Movilidad del equipo	17	9	4	0	0	30	4.43	4
Pregunta 9	Temperatura regulable	5	11	10	3	1	30	4.23	4
Pregunta 10	Fácil montaje/desmontaje	16	11	3	0	0	30	3.43	3

Pregunta 11	Facilidad de reemplazo de componentes	10	11	7	2	0	30	2.97	3
Pregunta 12	Accesibilidad a los componentes	9	14	6	1	0	30	4.03	4
Pregunta 13	Eficiente	17	11	2	0	0	30	4.50	5
Pregunta 14	Fácil de usar	17	10	3	0	0	30	4.47	4
Pregunta 15	Resistencia	5	10	11	4	0	30	2.53	3
Pregunta 16	Atractivo estético	22	7	1	0	0	30	2.30	2

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

3.2.2.2. *Análisis de competitividad*

Uno de los enfoques de la matriz QFD está dirigido hacia la ponderación de algunos equipos ya existentes en el mercado que establezcan puntos de referencias importantes en la característica del modelo determinado que le ofrezca un índice de competitividad para el mercado posible, estos datos ponderantes están establecidos en la tabla 8-3.

Tabla 3-3: Análisis de la competitividad

			A	B	C	D	E	F	G	H	I
			Importancia	Propia	Opción A (Mufla Terlab)	Opción B (Horno)	Objetivo	Índice de Mejora	Factor de venta	Ponderación	Ponderación en %
Desempeño	Posibilidad de realizar varias practicas	B	4	1	2	2	4	4	●	24	9,19
	Rapidez para elevar la temperatura	O	4	1	4	3	3	3	●	14,4	5,52
	Bajo consumo energético	O	3	1	1	4	3	3		9	3,45
	Mantener la temperatura de medición constante	B	5	1	4	2	4		●	30	11,5
Costo	Componentes disponibles en el mercado	B	3	1	1	4	3	3	●	10,8	4,14
	Mantenimiento a un costo reducido	E	4	1	2	3	3	3		12	4,6
Usabilidad	Módulo acoplado al banco de pruebas	B	5	1	1	2	4	4	●	24	9,19
	Posibilidad de movilizar el equipo	B	4	1	3	4	4	4	●	19,2	7,35
	Sistema de temperatura regulable	B	4	1	4	3	5	5	●	24	9,19
	Facilidad de montaje y desmontaje	O	3	1	1	3	3	3	●	13,5	5,17
Mantenimiento	Fácil reemplazo de componentes	B	3	1	3	3	3	3	●	10,8	4,14
	Accesibilidad a los componentes de la cámara	E	4	1	3	2	3	3		12	4,6
Diseño	Eficiente	B	5	1	4	3	4	4	●	30	11,5
	Facilidad de uso	B	4	1	3	4	3	3	●	14,4	5,52
	Resistente	O	3	1	5	4	3	3		9	3,45
	Estéticamente atractiva	E	2	1	4	4	2	2		4	1,53

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Tabla 4-3: Voz del ingeniero

Voz del Ingeniero (Características técnicas)	Configuración de la cámara en el banco de pruebas
Elementos de control térmico con pocas pérdidas	
Control electrónico estable	
Control térmico sin pérdida mediante aislamiento térmico	
Materiales de construcción disponibles en el mercado local.	
Acceso simplificado a los componentes	
Dimensiones de la cámara en base al banco de experimentación	
Puntos de anclaje móviles	
Elementos térmicos estables	
Módulo portable de control y experimentación	
Elemento modular	
Conexión y configuración de componentes estéticamente acentables.	
Factores de compensación de inercia térmica relativamente-bajos	
Interfaz de operación simple	
Materiales resistentes a altas temperaturas	
Acabado y ensamble de la cámara	

Realizado por: Lori. J & Martínez. J, 2021

Competencia 1:

Mufla Terlab

Producto. – Mufla

Descripción:

La mufla eléctrica Terlab es un equipo diseñado para la industria clínica, farmacéutica, alimenticia e industrial. De fabricación mexicana posee un controlador de temperatura tipo PID, su generación de calor está a cargo de componentes cerámicos de di siliciuro de molibdeno (MoSi2) sensores de termopar tipo K, rango de temperatura entre 5 – 1100°C, construcción en acero inoxidable y aislamiento térmico cerámico.



Figura 1-3: Mufla Terlab

Fuente: (Terlab, 2019)

Competencia 2:

Oster Horno Eléctrico

Producto. – Horno eléctrico

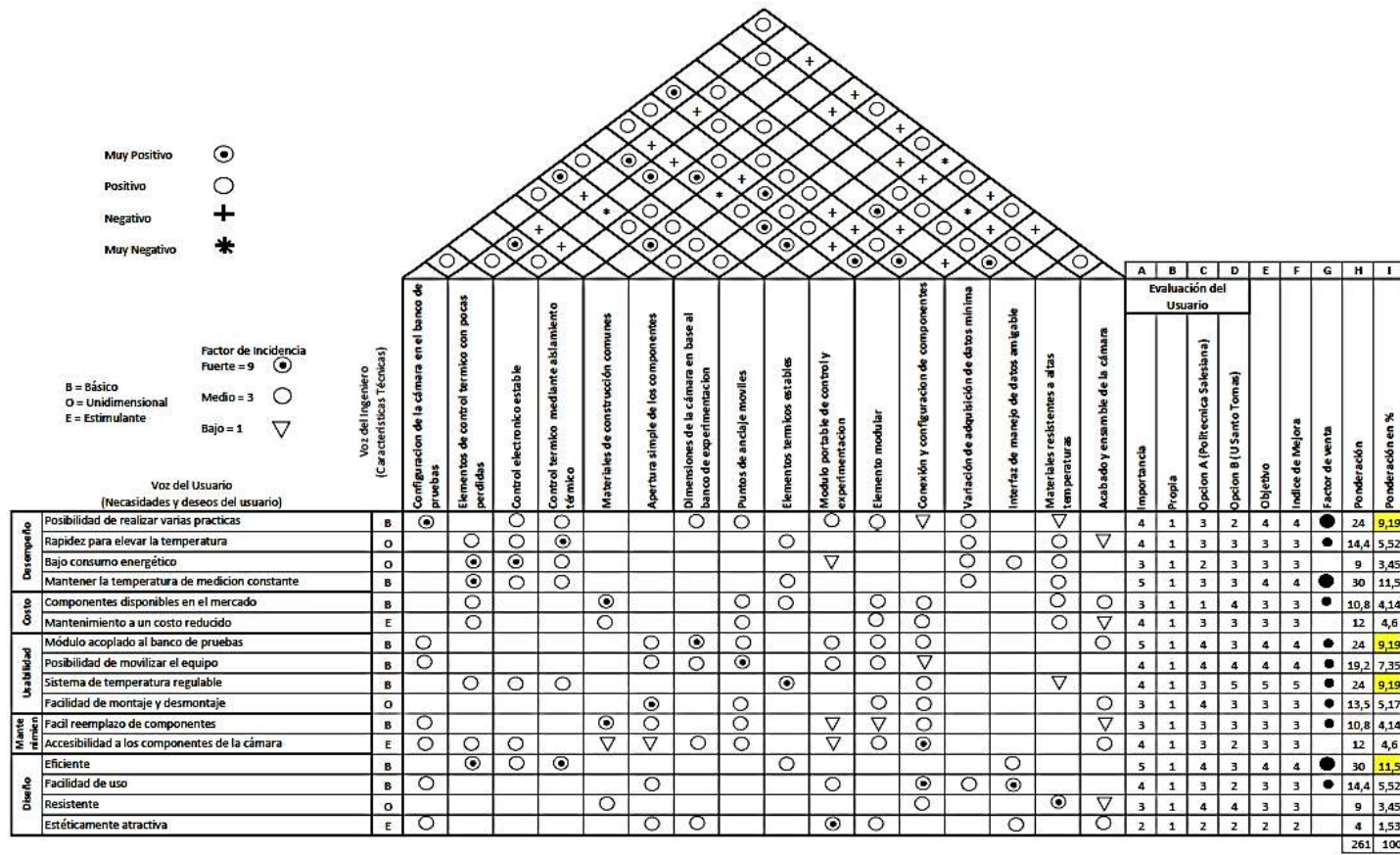
El horno eléctrico Oster es un horno de mesa, posee una configuración pequeña y está pensado para la industria alimenticia. Posee un intervalo de trabajo entre 60 y 500° C cuyo calor es generado a base de resistencias eléctricas de tipo cartucho, construcción de acero inoxidable y no posee aislamiento térmico.



Figura 2-3: Horno Oster

Fuente: (Oster, 2019)

Figura 3-3: Casa de la calidad cámara térmica



Factor de Venta
Fuerte = 1.5 (●)
Posible = 1.2 (●)
Ninguno = 1

	Propia	Politécnica Salesiana	U Santo Tomás	Incidencia	Incidencia %												
	3	4	3	4	3	2	3	2	4	4	2	2	4	3	2	2	
	3	3	2	3	1	3	4	4	3	4	3	3	4	1	4	3	
	2	4	3	2	2	4	2	1	4	3	2	2	3	2	3	4	
	469,2	840,6	484,2	660,6	269,4	350,7	393,6	494,1	471,6	312,6	369,3	593,1	275,4	258,6	406,2	239,1	6888,30
	6,81	12,20	7,03	9,59	3,91	5,09	5,71	7,17	6,85	4,54	5,36	8,61	4,00	3,75	5,90	3,47	100
Especificaciones		Galpas electrométricas	Resistencias eléctricas	Silicona de alta temperatura	Aero A36				20-70°C	Chasis compacto C&aq 9171		Cámara térmica movil	Tarjeta de adquisición de datos	LabView	Recubrimiento térmico	Ensamble modular	

$$F = \frac{E}{B}$$

$$H = A * F * G$$

3.3. Diseño conceptual

3.3.1. Análisis funcional y modular

El principal objetivo de la cámara térmica es mantener estable la temperatura de entorno de medición de la galga; esto es posible mediante la selección de la temperatura de forma manual a la que queremos estabilizar el sistema, luego de esto a través de un circuito de control automático que censa constantemente la temperatura en la cúpula con la ayuda de una termocupla tipo K, acciona o suspende las salidas de energía desde el relé de estado sólido hasta las resistencias generando así un entorno térmicamente controlado dentro de la cúpula.

Con el fin de establecer una referencia grafica del funcionamiento de la cámara de control térmico, en la figura 4-2 se define el nivel 0 del funcionamiento básico del equipo

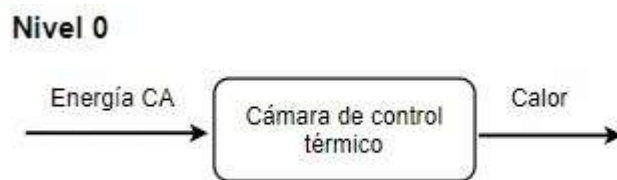


Figura 4-3: Análisis funcional cámara térmica nivel 0

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Adicionalmente se puede observar en la figura 5-2 una descripción detallada del funcionamiento de la cámara a través de un diagrama de procesos que consta de dos módulos, el módulo 1 que establece el proceso de energización de las resistencias para la dosificación de calor por radiación al entorno de la cúpula, y en el módulo 2 está descrito el proceso de censado de temperatura para poder desactivar y activar el suministro de energía eléctrica.

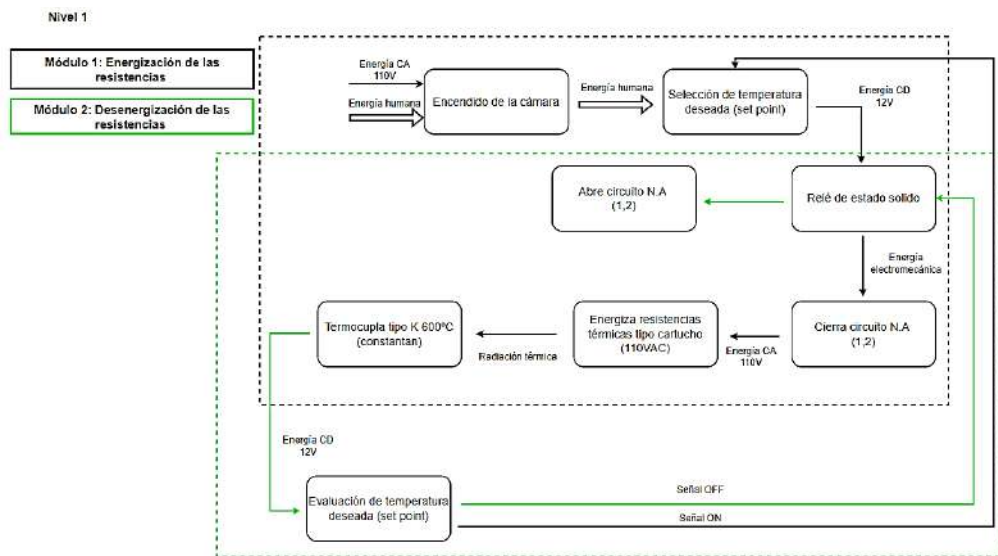
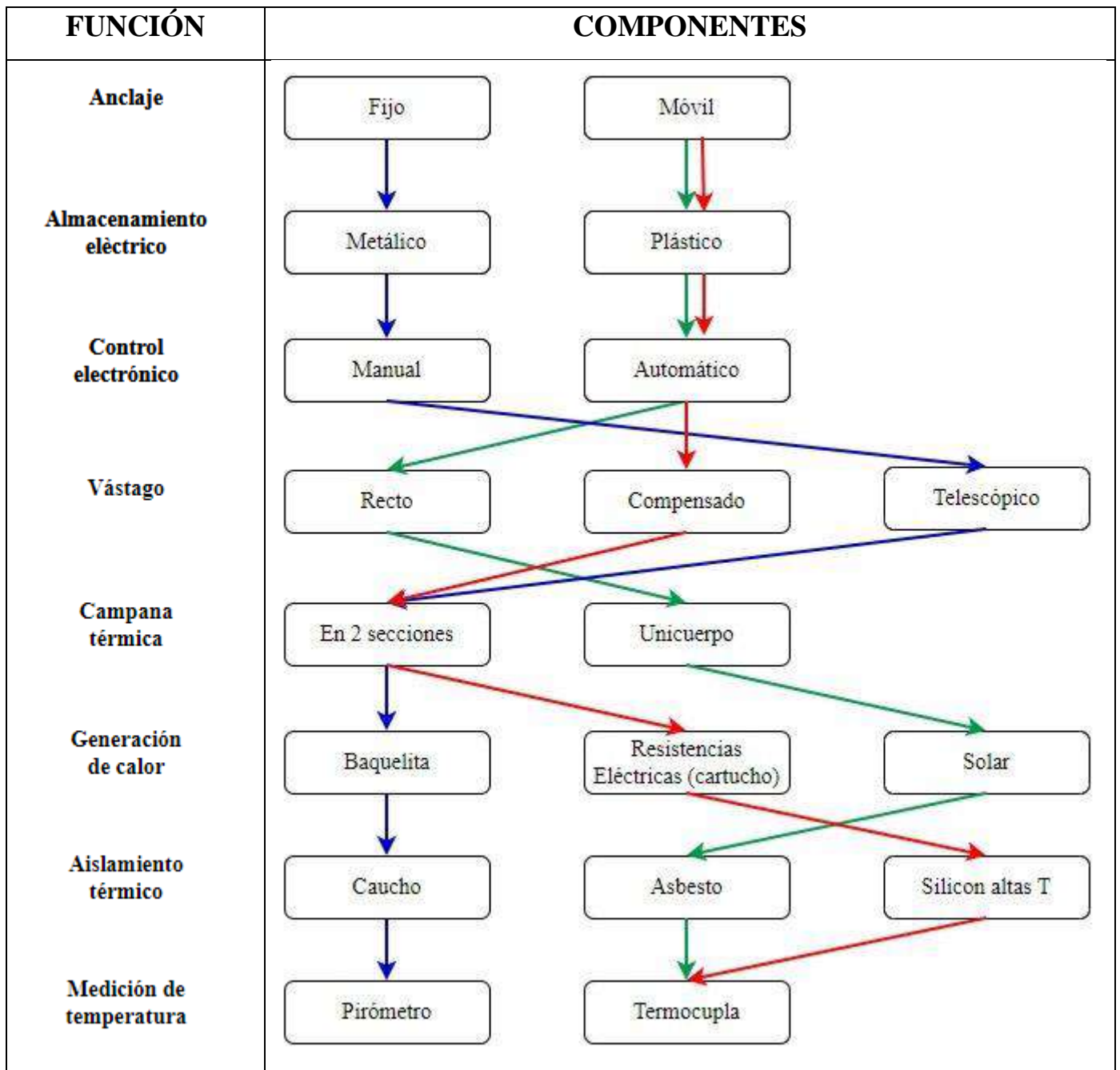


Figura 5-3: Análisis funcional cámara térmica nivel 1

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

3.3.2. Matriz morfológica

Tabla 5-3: Matriz morfológica



Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

3.3.3. Análisis funcional

Mediante el análisis funcional se establecerán las características funcionales más importantes de la cámara, tomaremos en cuenta la configuración estructural de la cámara, generación de calor y aislamiento térmico.

3.3.3.1. Configuración estructural

Para la configuración estructural de la campana se tomarán en cuenta los criterios:

- **Peso:** Debido a que se desea obtener un módulo móvil se requiere que el peso de este sea lo más reducido posible con el fin de poder ser desplazado y colocado en cualquier punto del banco de extensimetría.
- **Costo:** Con el uso de materiales que se encuentren en el mercado no se debe llegar a un costo de construcción elevado.
- **Estabilidad:** La configuración del vástago de la campana se debe tener en cuenta criterios de esbeltez e inercia con el fin de evitar desplazamientos o vibraciones en su funcionamiento.
- **Dimensiones:** Se requieren dimensiones acopladas al banco de extensimetría ya que la campana será colocada en el banco de pruebas.

Mediante el detalle de los criterios se procede a evaluar cada peso específico para establecer la importancia de cada uno.

$$\text{Estabilidad} > \text{dimensiones} > \text{peso} > \text{costo}$$

Tabla 6-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección de la estructura

Criterio	Estabilidad	Dimensiones	Peso	Costo	$\Sigma+1$	Ponderación
Estabilidad	-	1	1	0,5	3,5	0,29
Dimensiones	0,5	-	1	0,5	3	0,25
Peso	0,5	1	-	0,5	3	0,25
Costo	0	1	0,5	-	2,5	0,21
				Suma	12	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Para el proceso de selección de opciones estimadas ingresa las siguientes posibilidades:

- a. **Diseño con pedestal telescópico:** en la figura 6-3 se muestra la primera opción para el pedestal, esta opción incluye un mecanismo de apriete para poder dotar al pedestal de una altura variable.

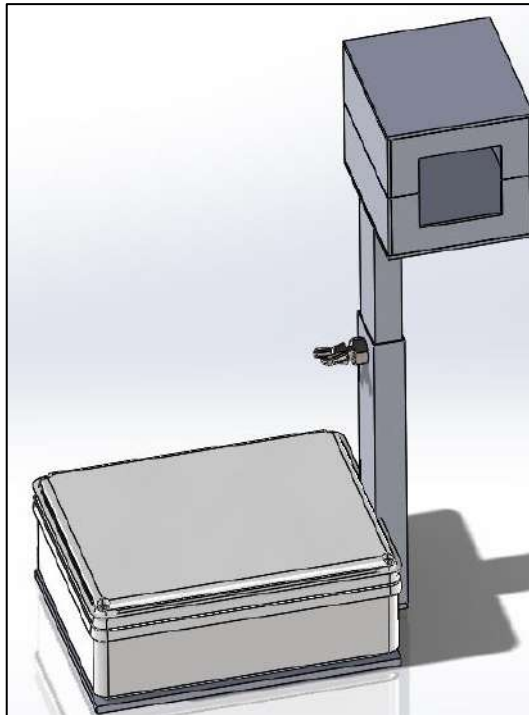


Figura 6-3: Diseño de pedestal telescópico

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

- b. Diseño con pedestal recto: en la figura 7-3 se considera un pedestal con perfil recto estático que muestra una seria consecuencia a la estabilidad del cuerpo completo.

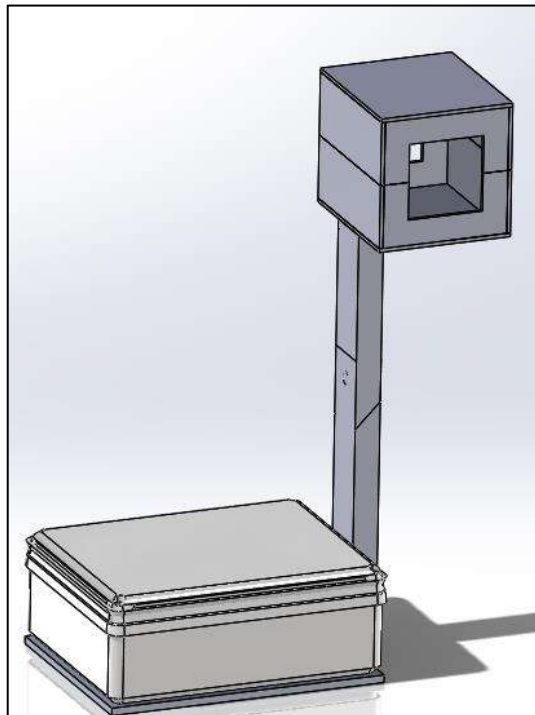


Figura 7-3: Diseño de pedestal recto

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

- c. Diseño con pedestal compensado: en la figura 8-3 el vástago del pedestal se encuentra con una deformación que permita compensar la carga de la cúpula y dote al cuerpo entero de estabilidad.

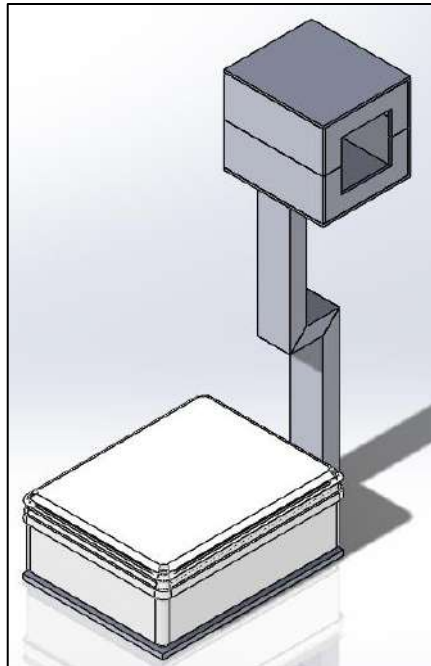


Figura 8-3: Diseño de pedestal compensado

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

En las tablas 7-3, 8-3,9-3 y 10-3 se encuentran las ponderaciones necesarias a cada uno de los criterios considerados.

Tabla 7-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de estabilidad

Estabilidad	<i>Soluc. A</i>	<i>Soluc. B</i>	<i>Soluc. C</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Soluc. A</i>	-	0,5	0,5	2	0,333
<i>Soluc. B</i>	0	-	0	1	0,167
<i>Soluc. C</i>	1	1	-	3	0,5
				6	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución A > solución B

Tabla 8-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de dimensiones

Dimensiones	<i>Soluc. A</i>	<i>Soluc. B</i>	<i>Soluc. C</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Soluc. A</i>	-	0	0	1	0,167
<i>Soluc. B</i>	1	-	0,5	2,5	0,417
<i>Soluc. C</i>	1	0,5	-	2,5	0,417
				6	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C = solución B > solución A

Tabla 9-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio del peso

Peso	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	$\Sigma+1$	Ponderación
Soluc. A	-	0	0,5	1,5	0,25
Soluc. B	1	-	0,5	2,5	0,417
Soluc. C	1	0	-	2	0,333
				6,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

*solución B > solución C > solución A***Tabla 10-3:** Evaluación de peso específico con respecto al criterio del costo

Costo	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	$\Sigma+1$	Ponderación
Soluc. A	-	0	0	1	0,181
Soluc. B	0	-	0	2	0,363
Soluc. C	1	0,5	-	2,5	0,417
				5,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución B > solución A

Finalmente, la tabla 11-3 donde se muestran las conclusiones para cada alternativa nos permite seleccionar la alternativa más adecuada para la estructura de la cámara.

Tabla 11-3: Tabla de conclusiones de la configuración estructural de la cámara

Conclusión	Estabilidad	Dimensiones	Peso	Costo	Σ	Prioridad
Soluc. A	0,333x0,29	0,167x0,25	0,25x0,25	0,181x0,21	0,238	3
Soluc. B	0,167x0,29	0,417x0,25	0,417x0,25	0,363x0,21	0,333	2
Soluc. C	0,5x0,29	0,417x0,25	0,333x0,25	0,417x0,21	0,42	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Mediante la tabla 11-3 se puede observar la prioridad de las soluciones para cumplir con los requerimientos de la cámara térmica donde la solución C (pedestal compensado) es la más optima: Solución A (0,238): Esta opción se descarta pues los cables usados para la conexión de las resistencias y termocuplas tienen alta resistencia a temperatura, es decir son termoplásticos que no admiten movimientos continuos pues su fragilidad hace que colapsen.

Solución B (0,333): Este diseño se descarta debido a la inestabilidad del material, ya que el peso de la cúpula supera el punto de equilibrio según su centro de gravedad lo que provocaría que el dispositivo no sea estable e intente rotar.

Solución C (0,42): Esta forma de la cámara es la más aplicable, pues con la forma curva compensa el centro de gravedad de la cúpula lo que elimina la posibilidad de que rote y dándole más

estabilidad a la estructura, además la característica estática de la estructura de soporte evita el riesgo de daño a los cables eléctricos usados para la instalación del control de temperatura.

3.3.3.2. Función: Generación de calor

Para la función de generación de calor se tomarán en cuenta los criterios:

- Capacidad calorífica: Su importancia recae en la capacidad de transformar la energía eléctrica en calor
- Velocidad: Se requiere una velocidad de llegar a los rangos de temperatura usados en el modelo de control térmico
- Consumo: Es necesario que los elementos térmicos no generen un consumo eléctrico excesivo

Mediante el detalle de los criterios se procede a evaluar cada peso específico para establecer la importancia de cada uno detallados en las tablas 12-3, 13-3,14-3 y 15-3.

Capacidad calorífica > velocidad > consumo

Tabla 12-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección de la estructura

Criterio	Capacidad C	Velocidad	Consumo	Σ+1	Ponderación
Capacidad C	-	1	1	3	0,4
Velocidad	0,5	-	1	2,5	0,333
Consumo	0,5	0,5	-	2	0,267
			Suma	7,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Para el proceso de selección de opciones estimadas ingresa las siguientes posibilidades:

- Baquelita
- Resistencias eléctricas
- Solar

Tabla 13-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de capacidad calorífica

Capacidad C	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	Σ+1	Ponderación
Soluc. A	-	0,5	0	1,5	0,30
Soluc. B	0,5	-	1	2,5	0,50
Soluc. C	0	0	-	1	0,2
				5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Solución B > solución A > solución C

Tabla 14-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de velocidad

Velocidad	<i>Soluc. A</i>	<i>Soluc. B</i>	<i>Soluc. C</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Soluc. A</i>	-	0,5	1	2,5	0,357
<i>Soluc. B</i>	1	-	1	3	0,428
<i>Soluc. C</i>	0,5	0	-	1,5	0,215
				7	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución B > solución A > solución C

Tabla 15-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de consumo

Consumo	<i>Soluc. A</i>	<i>Soluc. B</i>	<i>Soluc. C</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Soluc. A</i>	-	0	1	2	0,285
<i>Soluc. B</i>	0,5	-	0,5	2	0,285
<i>Soluc. C</i>	1	1	-	3	0,43
				7	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución A = solución B

Finalmente, la tabla 16-3 de conclusiones para cada alternativa nos permite seleccionar la alternativa más adecuada para la generación de calor de la cámara.

Tabla 16-3: Tabla de conclusiones de la generación térmica de la cámara

Conclusión	<i>Capacidad C</i>	<i>Velocidad</i>	<i>Consumo</i>	Σ	Prioridad
<i>Soluc. A</i>	0,3x0,4	0,357x0,333	0,285x0,267	0,315	2
<i>Soluc. B</i>	0,5x0,4	0,428x0,333	0,285x0,267	0,419	1
<i>Soluc. C</i>	0,2x0,4	0,215x0,333	0,43x0,267	0,266	3

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Mediante la tabla 16-3 se puede observar la prioridad de las soluciones para cumplir con los requerimientos de la cámara térmica donde la solución B (resistencias eléctricas) es la más optima:

Solución A (0,315): Esta opción se descarta pues las baquelitas poseen un alto consumo eléctrico comparado con las otras opciones, se descartan también porque su construcción es bajo pedido y requieren de una conexión electrónica más compleja.

Solución B (0,419): Las resistencias eléctricas son la selección optima puesto que poseen una relación capacidad/consumo buena, además de ser materiales muy comunes en el mercado y pueden ser conectadas de una manera más simple al controlador de temperatura.

Solución C (0,266): Una cámara solar aumentara el costo de construcción de la cámara ya que se requiere un circuito de generación solar además de que se requiere que exista una intensidad solar alta con el fin de llegar a temperaturas de ensayo mermando el rendimiento.

3.3.3.3. Función: aislamiento térmico

Para la función de generación de calor se tomarán en cuenta los criterios dichos criterios son evaluados en las tablas 17-3, 18-3,19-3, 20-3 y 21-3:

- Disponibilidad: Como se requieren componentes de fácil reemplazo la disponibilidad en el mercado constituye un factor de selección importante
- Aplicación: La aplicación del aislamiento debe ser lo más compatible con los materiales de los que está construida la cámara térmica
- Costo: Se debe analizar la cantidad de compra del aislante además de su costo unitario en volumen
- Pérdidas: Las pérdidas del calor al ambiente deben ser lo más bajas posibles con el fin de mantener un entorno estable en la cámara

Pérdidas > aplicación > costo > disponibilidad

Tabla 17-3: Evaluación de los criterios más importantes para la selección del aislamiento

Criterio	<i>Perdidas</i>	<i>Aplicación</i>	<i>Costo</i>	<i>Disponibilidad</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Perdidas</i>	-	1	0,5	0,5	3	0,272
<i>Aplicación</i>	0,5	-	1	0,5	3	0,272
<i>Costo</i>	0	1	-	0,5	2,5	0,228
<i>Disponibilidad</i>	0	1	0,5	-	2,5	0,228
				Suma	11	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Para el proceso de selección de opciones estimadas ingresa las siguientes posibilidades:

- a. Caucho
- b. Asbesto
- c. Silicón altas temperaturas

Tabla 18-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de perdidas

Estabilida d	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	Σ+1	Ponderación
Soluc. A	-	0,5	0,5	2	0,308
Soluc. B	0,5	-	0	1,5	0,23
Soluc. C	1	1	-	3	0,462
				6,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución A > solución B

Tabla 19-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de aplicación

Dimensiones	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	Σ+1	Ponderación
Soluc. A	-	1	0	2	0,308
Soluc. B	1	-	0	2	0,308
Soluc. C	1	0,5	-	2,5	0,384
				6,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución B = solución A

Tabla 20-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio del costo

Peso	Soluc. A	Soluc. B	Soluc. C	Σ+1	Ponderación
Soluc. A	-	1	0,5	2,5	0,456
Soluc. B	0	-	0	1	0,182
Soluc. C	0,5	0	0,5	2	0,362
				5,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución A > solución C > solución B

Tabla 21-3: Evaluación de peso específico con respecto al criterio de disponibilidad

Costo	<i>Soluc. A</i>	<i>Soluc. B</i>	<i>Soluc. C</i>	$\Sigma+1$	Ponderación
<i>Soluc. A</i>	-	1	0,5	1	0,182
<i>Soluc. B</i>	0	-	0	2	0,362
<i>Soluc. C</i>	0,5	1	-	2,5	0,456
				5,5	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

solución C > solución B > solución A

Finalmente, la tabla 22-3 de conclusiones para cada alternativa nos permite seleccionar la alternativa más adecuada para la estructura de la cámara.

Tabla 22-3: Tabla de conclusiones de la configuración estructural de la cámara

Conclusión	<i>Perdidas</i>	<i>Aplicación</i>	<i>Costo</i>	Disponibilidad	Σ	Prioridad
<i>Soluc. A</i>	0,308x0,272	0,308x0,272	0,456x0,228	0,182x0,228	0,313	2
<i>Soluc. B</i>	0,23x0,29	0,308x0,25	0,182x0,25	0,362x0,21	0,265	3
<i>Soluc. C</i>	0,462x0,29	0,384x0,25	0,362x0,25	0,456x0,21	0,416	1

Realizado: Llori. J & Martínez. J, 2021

Mediante la tabla 22-3 se puede observar la prioridad de las soluciones para cumplir con los requerimientos de la cámara térmica donde la solución C (silicón) es la más optima:

Solución A (0,313): El caucho es un material muy común pero su capacidad de mantener el calor es baja, esto agregado a la poca capacidad de soportar altas temperaturas lo vuelve un material no optimo.

Solución B (0,265): El asbesto posee un proceso de aplicación muy complejo a pesar de tener una buena capacidad calorífica, no es un material común por lo tanto su disponibilidad no es muy alta, pero conserva el calor de una buena manera

Solución C (0,416): La silicona de alta temperatura posee una capacidad térmica muy alta, retiene el calor de una manera eficiente y es un material común, es muy simple de aplicar sobre las superficies y tiene un costo relativamente bajo.

Finalmente, en el desarrollo de caracterización conceptual del modelo de la cámara de control térmico nos ofrece una definición detallada de cada característica en la tabla 23-3.

Tabla 23-3: Selección final de campana

FUNCIÓN	COMPONENTES		
Anclaje	Fijo	Móvil	
Almacenamiento eléctrico	Metálico	Plástico	
Control electrónico	Manual	Automático	
Vástago	Recto	Compensado	Telescópico
Campana térmica	En 2 secciones	Unicuerpo	
Generación de calor	Baquelita	Resistencias Eléctricas (cartucho)	Solar
Aislamiento térmico	Caucho	Asbesto	Silicon altas T
Medición de temperatura	Pirómetro	Termocupla	

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

3.4. Diseño de Detalle

3.4.1. Diseño mecánico

Para continuar con el módulo 1; diseño de detalle, es necesario generar el procedimiento de análisis MEF a través del software ANSYS – Workbench pues con la simulación permitirá validar el modelo estructural propuesto.

3.4.1.1. Introducción

A través de la implementación de un análisis estructural del pedestal de la cámara de control térmico, el equipo investigador prevé generar las garantías necesarias que acrediten que la estructura fue diseñada en materiales que resistan cargas e inclusive, aunque no es un elemento de uso crítico que soporte cargas eventuales que puedan afectar su integridad o estabilidad. El análisis estructural fue realizado estáticamente con una sobrecarga posible de medio torso apoyado sobre la cúpula, el equipo soportará temperaturas relativamente altas, pero no superiores a 100°C esto elimina tener que utilizar un material en aleación o similar que prevea la degradación estructural por culpa de la temperatura.

3.4.1.2. Objetivos

a. objetivo general

Analizar estáticamente la resistencia estructural del pedestal de la cámara de control térmica que está siendo diseñada a través del análisis MEF en ANSYS-WORKBENCH.

b. objetivos específicos

- Definir los lineamientos necesarios para el desarrollo MEF en ANSYS
- Seleccionar los parámetros de simulación
- Obtener esfuerzos y deformaciones máximos del modelo propuesto.

3.4.1.3. Alcance

El alcance del análisis del pedestal de la cámara se resume en los siguientes puntos:

1. Evaluación de la integridad estructural del pedestal de la cámara de control térmico el cual se encuentra soportando su propio peso y una carga de seguridad de 20kg de carga por medio de un análisis de elementos finitos.
2. Encontrar las curvas de parametrización con respecto al tamaño de la malla con los resultados de esfuerzos y deformaciones que se presenten.
4. No se evaluará los efectos de la temperatura para las deformaciones.
5. La geometría pedestal se lo realizará de acuerdo con los planos desarrollados por el equipo investigador

3.4.1.4. Documentos de referencia

[1] Tesis previa a la obtención de título de ingeniero Mecánico titulada: DISEÑO Y CONSTRUCCIÓN DE UN BANCO PARA PRÁCTICAS DE EXTENSOMETRÍA, autores: Christian Santiago Domínguez Echeverría y Jairo Iván Tierra Carrasco, año 2021

3.4.1.5. Códigos, estándares, y normas aplicables

Estos códigos son identificados en la tabla 24-3 mostrada a continuación.

Tabla 24-3: códigos y normas aplicables

Número	Título	ED
AWS D1.1	Structural welding code - steel	2015

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.4.1.6. Descripción de análisis

Se tomará en cuenta la geometría que presenta el pedestal, tomando en cuenta las cargas que soportará, ya sea su propio peso o una posible carga de medio torso (20kg).

Para realizar el análisis estructural del pedestal se debe realizar simplificaciones debido a que hay elementos y zonas innecesarias para el análisis, lo que provocaría una concentración de malla en los pequeños elementos, de esta forma simplificaremos recursos computacionales.

a. Bases y premisas del análisis

Para el análisis del recipiente a presión se tomaron en cuenta las siguientes premisas:

1. El material del recipiente a presión es acero estructural A-36 de usos generales
2. Las cargas son relativamente bajas y la estabilidad del equipo está contemplada en el despliegue de la casa de la calidad en el módulo 0.
3. No está sometido a condiciones especiales de ambiente
4. la estabilidad del dispositivo está dada por un banco de extensimetría previamente nivelado y estable.
5. cuando una persona se apoya sin pensar sobre la cúpula ejerciendo una carga de 20kg, ¿qué sucede?
6. Se realizará un análisis paramétrico del cuerpo del pedestal, teniendo en cuenta la resistencia máxima que se generará y si alguno de los puntos colapsa por las cargas asistidas.

b. Método de análisis

De forma general, el estudio se centra en el análisis estructural del pedestal de la cámara de control térmico diseñado geoméricamente de acuerdo con el banco de extensimetría disponible en la facultad y criterios mecánicos del equipo desarrollador, no se tomaron en cuenta elementos que no son necesarios para que no exista concentraciones de esfuerzos, para esto se realizará una parametrización del tamaño de la malla. Se realizará un análisis en los diferentes escenarios de cargas para conocer cuál es su comportamiento y resistencia

c. Evaluación del modelo

El modelo será sometido a las condiciones de carga necesarias para corroborar si resiste estructuralmente las condiciones impuestas al modelo geoméricamente propuesto y de material seleccionado.

d. Validación

Los valores que se esperan obtener deben corresponder a un límite del material y únicamente el equipo investigador corroborará que dicho comportamiento este dentro de los parámetros de resistencia de la geometría en el material propuesto.

e. Análisis paramétrico

Cuando ya se ha realizado la validación del modelo estructural para el pedestal, será necesario empezar con la modelación numérica del modelo suministrado por el diseño del conceptual tomando en cuenta los parámetros de malla necesarios.

Al realizar el estudio de convergencia en cada uno de los controladores globales y locales del pedestal, en las zonas críticas de concentración de esfuerzos; la modelación paramétrica únicamente es aplicada al pedestal pues en sí de su resistencia depende la integridad física de la cámara.

3.4.1.7. Descripción del modelo Numérico

a. geometría

el elemento fue diseñado en SolidWorks 2020 con las dimensiones necesarias para adaptarse al banco de extensimetría y arrojado en el desarrollo conceptual del producto, lo que nos entrega el modelo descrito en la figura 9-3 mostrada a continuación:

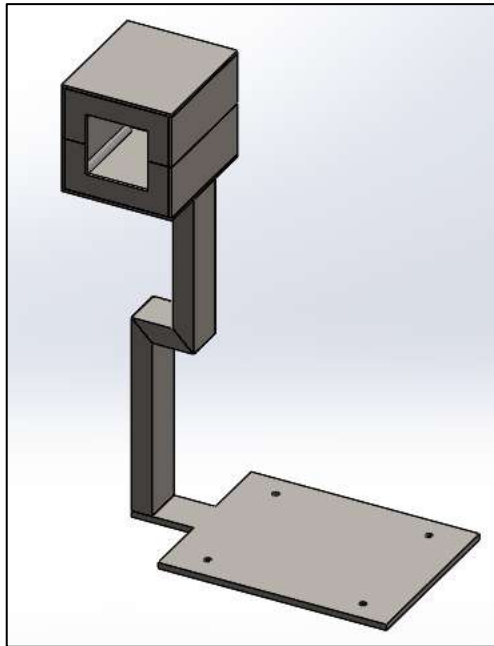


Figura 9-3: Geometría final cámara térmica

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

b. simplificación del modelo

el modelo es una estructura de naturaleza simplificada convertido en una sola pieza para el análisis tomando en cuenta la característica subensamble de la cúpula, para efectos de a análisis de resistencia se toma en cuenta al cuerpo como un solo elemento sometido a las condiciones y cargas establecidas.

Adicional al proceso de simplificación del modelo, en la pestaña **REPAIR** de la interfaz del software, seleccionamos las opciones en busca de posibles duplicaciones en las caras o en las aristas durante que hayan podido generarse durante el diseño en SolidWorks.

c. Mallado

El mallado se lo realiza en estándar sizing a 0.5 mm de tamaño de malla, pues como medida menor tenemos 1.1 mm del espesor de la pared del perfil estructural.

d. Materiales

Para el ingreso del Material, de la librería de ANSYS colocamos el material en acero estructural A36 con las condiciones estándar del software.

e. Cargas y condiciones de borde

Las condiciones de carga están expuestas a una carga puntual del peso del material, establecido automáticamente en el centro de gravedad por el software, y una carga

puntual aplicada sobre la cúpula de 20kg que corresponden a medio torso apoyado sobre esta.

3.4.1.8. Resultados

Calculamos el esfuerzo y las deformaciones en el pedestal en la condición más crítica, que se generará cuando alguien apoye medio torso sobre la cúpula [20kg] y el peso propio de la cúpula obteniendo las gráficas de comportamiento detalladas en la figura 10-3.

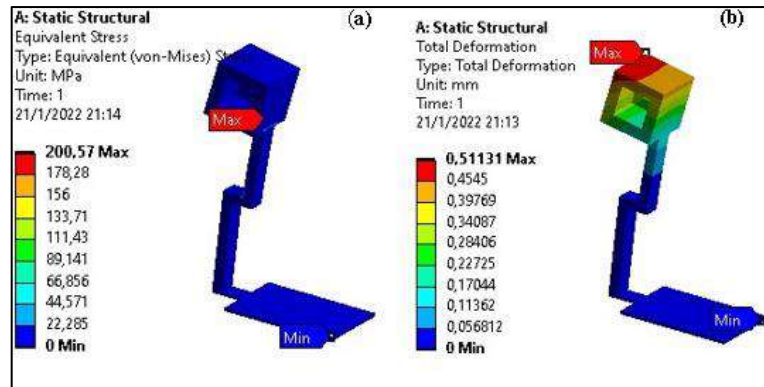


Figura 10-3. Análisis estructural de cámara térmica mediante ANSYS

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.4.1.9. Análisis de resultados

Cuando se ha realizado la simulación a través de criterios de diseño coherentes, el comportamiento de la estructura es validado en su resistencia máxima y deformación aceptable, es decir el pedestal diseñado satisface las condiciones impuestas en la resistencia, pero es necesario notar que la carga máxima de apoyo será 20kg sobre la cúpula.

3.4.2. Diseño térmico

Con el fin de verificar que la cámara térmica arroje las condiciones de practica establecidas es necesaria la realización de un análisis térmico de la misma, en nuestro caso se requiere que las resistencias colocadas provean de un ambiente térmico estable en un intervalo de 20 – 70°C en base a la consideración inicial requerimos que el punto donde se encuentra colocada la galga alcance una temperatura ambiente de 70°C, nuestro modelo térmico posee las siguientes condiciones de análisis:

- Temperatura ambiente: 20°C
- Ambiente: aire
- Aislamiento de cámara al ambiente: no

- Intervalo de análisis: 19 minutos
- Material de cámara: acero A36
- Material de probeta: acero A304

El calor y temperatura generado por las resistencias generará una radiación que sale al ambiente de la probeta y posteriormente será absorbido por la probeta y esta ganara temperatura gracias a una transferencia de calor por convección. El objetivo entonces del análisis térmico de la cámara será entonces obtener la temperatura que deben generar las resistencias en este intervalo de tiempo para poder asegurar que la probeta se encuentre a la temperatura de ensayo deseada.

En base a lo establecido previamente se obtiene que la fuente debe llegar a una temperatura máxima de 90°C en este caso la curva tarda 10 minutos con aumentos lineales desde los 20°C considerados como temperatura ambiente y estabiliza la temperatura en 90°C durante un minuto, de igual manera decrece linealmente hasta alcanzar los 70°C en 8 minutos y mantiene la temperatura constante para poder realizar la experimentación.

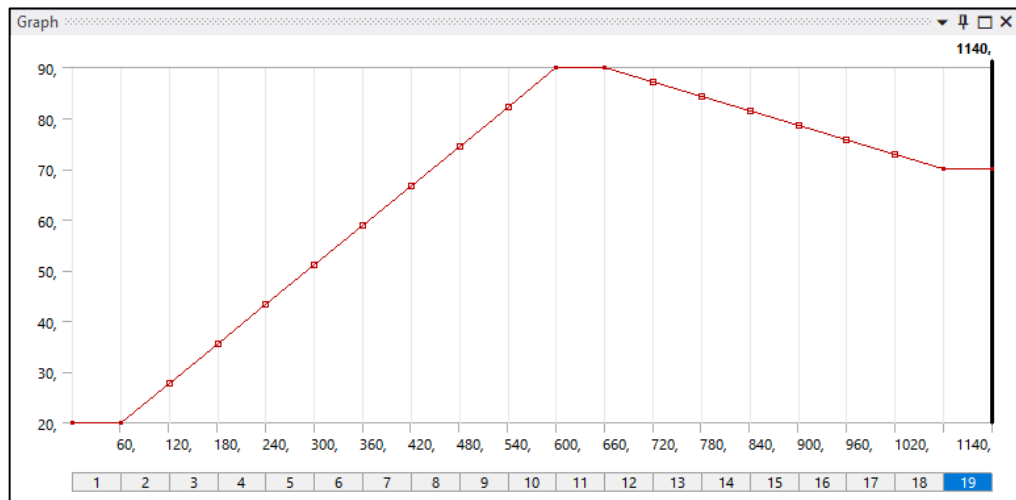


Figura 11-3: Curva de comportamiento térmico de la cámara

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Como se puede observar a partir de la gráfica de comportamiento de nuestra cámara la temperatura máxima que se obtiene es 70,974°C, esta temperatura se da sobre todo en las paredes de la cámara como tal y en el ambiente térmico de la probeta.

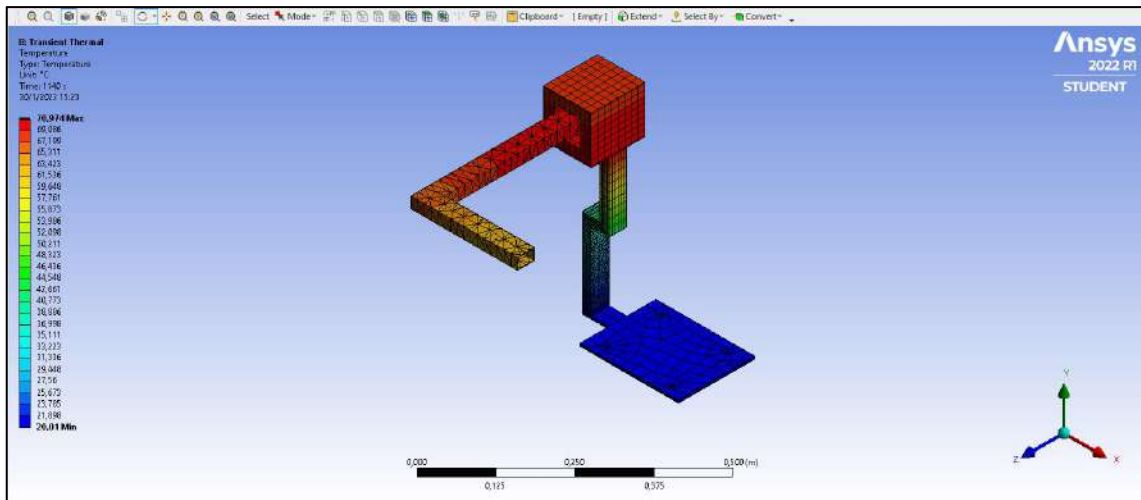


Figura 12-3: Análisis térmico de la cámara mediante ANSYS

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Para poder evidenciar que en efecto la probeta se encuentra a los 70°C requeridos se ha insertado un punto de análisis, de igual manera se obtiene una curva del comportamiento de dicho punto donde al transcurrir los 19 minutos de estabilización de la cámara se obtiene una temperatura de 70,177°C.

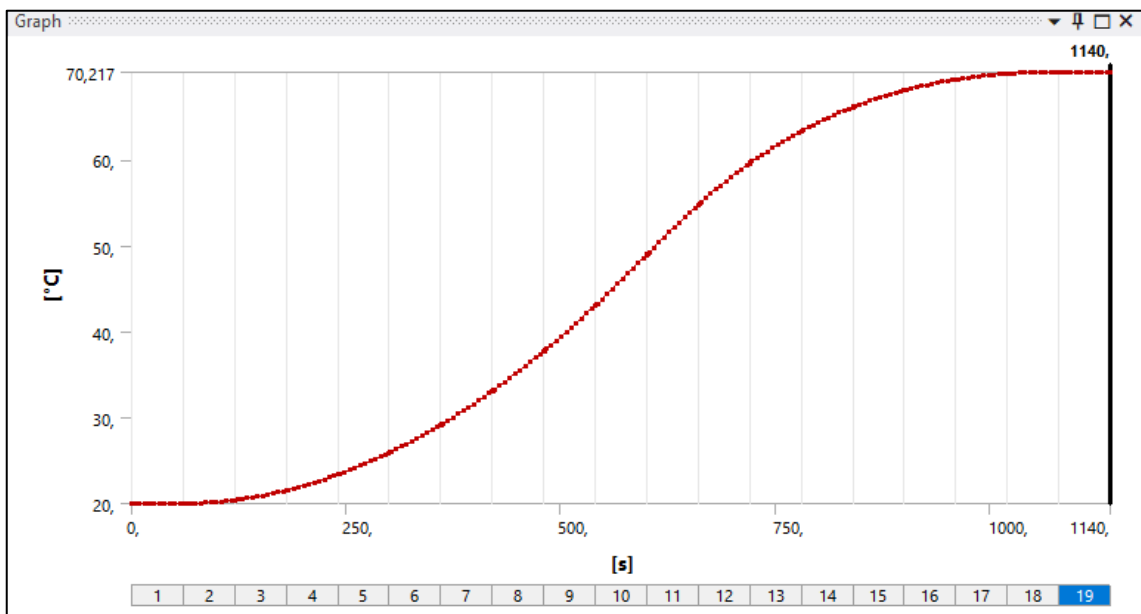


Figura 13-3: Curva de comportamiento térmico mediante ANSYS

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.4.3. *Diseño electrónico de control térmico.*

Para las características establecidas en el análisis anterior en la tabla 24-3 están detallados los elementos electrónicos necesarios para la automatización del control de temperatura para la cámara térmica, todos estos componentes están disponibles en el mercado.

Tabla 24-3: Elementos de control térmico

Elementos del control electrónico			
Ítem	Dispositivo	Observación	Cantidad
1	CAJA PLÁSTICA JSL LISA 220X170X105MM	Carcasa del circuito de control electrónico de Polipropileno.	1und
2	CONTROL DE TEMPERATURA 72X72 TC4M-24R AUTONICS	Control de temperatura de salida variable	1und
3	TERMOCUPLA TIPO K TORNILLO 600°C MAXWELL	Sensor de temperatura de la cúpula	1und
4	RELE EST SOLIDO 1P 80-250VAC 90-480VAC 25A	Interruptor mecánico que habilita y deshabilita el paso de corriente hacia las resistencias a través de la energización de una bobina inductora.	1und
5	DISIPADOR DE CALOR 1P 20A	Mantiene la temperatura de los elementos de control en rangos tolerables.	1und
6	BREAKER RIEL MG EZ9F56120 1P 20A	Protector térmico para evitar sobrecargas.	1und
7	PRENSA ESTOPA PG16 NEGRA HUECO=22.5MM	Protección térmica para el cableado	3 ud
8	CABLE CONCENTRICO 2X12AWG	Cable de alimentación al suministro de corriente alterna	2m
9	ENCHUFE AMARILLO BLINDADO 110V 15A POLARIZADO COOPER	Conector 110v	1 ud
10	CABLE SILICONADO 12AWG FIBRA DE VIDRIO ALTA TEMP.	Cable alta resistencia térmica para las resistencias.	6m
11	MATERIAL ELECTRICO	Conexiones internas varias	1
12	RESISTENCIAS TIPO CARTUCHO 110VAC	Elemento de suministro de calor del sistema.	2

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Con estos dispositivos previstos para el control a través de la asesoría técnica de personal calificado en estas actividades, se realiza las conexiones detalladas en las siguientes figuras.

En la figura 14-3 podemos encontrar el esquema de potencia del circuito en donde el circuito es alimentado a través de un selector de dos posiciones que energiza el sistema, además del relé de

estado sólido quien con la entrada NA del sistema mantiene la energización de las resistencias controladas a través de la energización de la bobina inductora que recibe la señal desde el control de temperatura lo que será indicado en figura 15-3 que corresponde al diagrama de control.

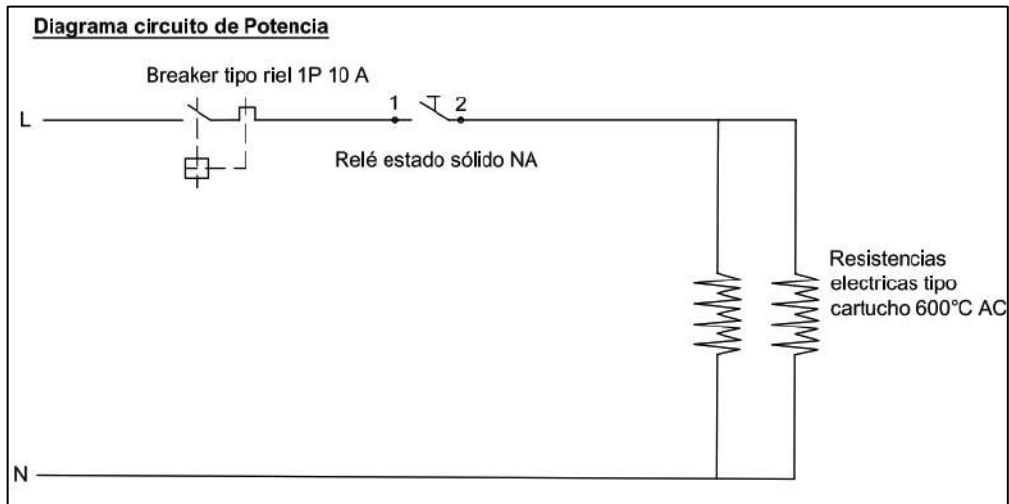


Figura 14-3: Circuito de potencia cámara térmica

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Para las conexiones de control e instrumentación la Figura 15-3 a través del diagrama mostrado permite la interpretación general del proceso de conexión de los diferentes elementos del dispositivo.

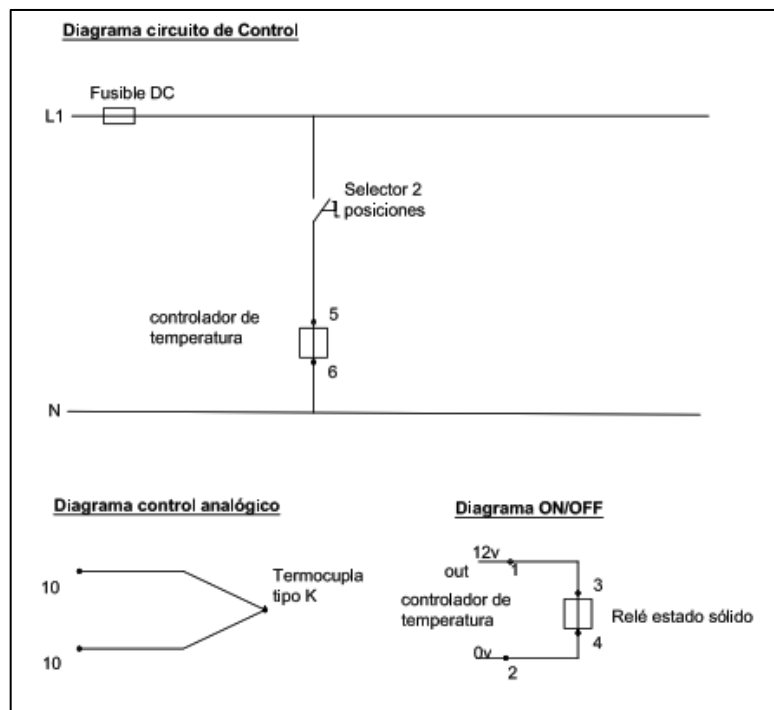


Figura 15-3: Circuito de control cámara térmica

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

El circuito establecido para el control es un tipo PID AUTO TUNING; que el control TCN4s de Autonics es capaz de ofrecer debido a sus características técnico-operativas. El modelo de control permite al equipo reducir en gran cantidad el tiempo de estabilización de la temperatura debido a las ventajas de la auto sintonización de las variables dinámicas Kd, Ki y Kp; En la tabla 25-3 indicada continuación se muestra algunas de las características seleccionadas para la programación de valores de defecto, dichas características están contempladas en manual de operación del control TCN4S provisto en los anexos del presente documento.

Tabla 25-3: Parámetros de control TCN4S

Parámetros de configuración control de temperatura TCN4S	
Tipo de termocupla	K
Tipo de salida	SSR
Voltaje de salida	12v CD
Tipo de control operación	O-FT

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

En la tabla 26-3 se encuentran los valores nominales por defecto que asigna el controlador para los parámetros dinámicos de control, es la ventaja del circuito PID seleccionado pues en función al estado de la temperatura lo irá variando estos parámetros obteniendo así la estabilización del sistema en menor tiempo.

Tabla 26-3: Variables de control TCN4S

Variables dinámicas del control TCN4S		
V variable	Por defecto	Variables del sistema actual
Proporcional	30	17.9
Derivativa	60	70
Integral	240	372

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.5. Construcción estructural y ensamble de componentes

La construcción del equipo fue realizada en apego al diseño conceptualizado en el desarrollo del método QFD, que conta en 3 fases del proceso:

- *Construcción estructural:* de acuerdo con el anexo XX en el que esta detallado la planimetría estructural, se construye la base y pedestal de la cúpula térmica del dispositivo en un taller especializado de la zona, adicionalmente se agrega una capa

de base anticorrosiva, y pintura acrílica para proteger la estructura dicho proceso es evidenciado en la figura 16-3.



Figura 16-3: Aplicación de protección anticorrosiva y pintura del pedestal

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

- Ensamble de componentes eléctricos y electrónicos: este proceso se lleva a cabo en el taller consistiendo en la extensión de cables a través del tubo de soporte para comunicar, la cúpula (resistencias y termocupla) con la base de control ubicada en la caja estancia eléctrica como se muestra en la figura 17-3.



Figura 17-3: Ensamble de cables de control y resistencia a través del pedestal.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

- Programación del dispositivo: se selecciona los parámetros de control de temperatura y las conexiones siguiendo los diagramas mostrados con anterioridad e ingresando los parámetros a través del control de temperatura TCN4S del dispositivo en la figura 18-3 está mostrada la conexión física del control PID y los distintos elementos de protección internos de la caja estancia.



Figura 18-3: Circuito de control cámara térmica

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

En la figura 19-3 es posible apreciar el dispositivo conceptualizado a través del diseño, construido y operativo, lo que permite al equipo investigador continuar con el proceso de validación.



Figura 19-3: Cámara térmica construida (producto final)

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

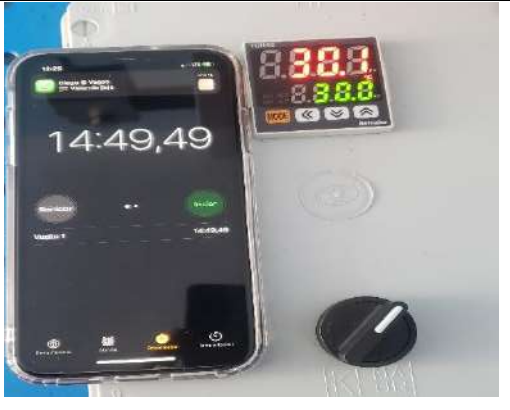
3.5.1. *Protocolo de pruebas*

3.5.1.1. *Validación del equipo*

Es importante tener la certeza de que el equipo está cumpliendo la función para la que fue diseñado, en la tabla 27-3 se procede a detallar los tiempos de estabilización del sistema asignando valores de operación y cronometrado de los tiempos de estabilización este tiempo es variable,

pues de primer arranque es el tiempo medio, sin embargo, durante la operación continua el incremento y la estabilización sucede en menor tiempo.

Tabla 27-3: Validación del equipo

Validación de operación del equipo			
Temperatura de trabajo	Temperatura marcada	Tiempo de estabilización	Evidencia
30°C	30.1°C	15 min	 A photograph showing a smartphone on the left with the time 14:49,49 on its screen. To its right is a digital thermometer with a red display showing 30.1 and a green display showing 30.8. Below the thermometer is a black circular object, possibly a sensor or a component of the equipment being tested.

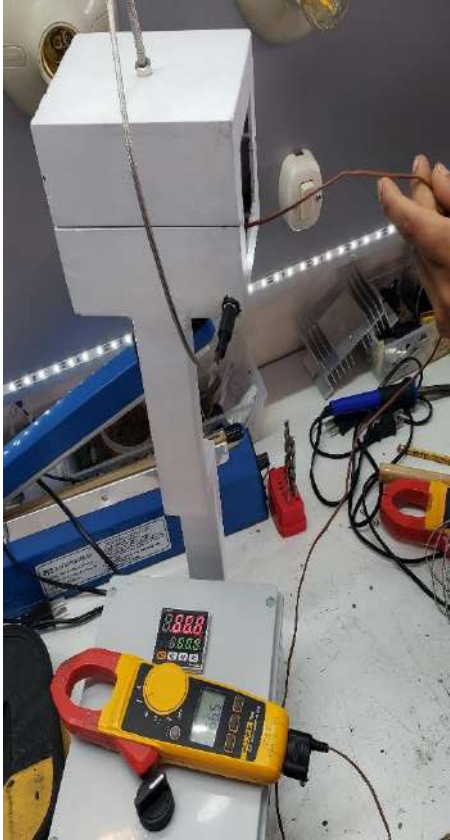

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Una vez establecido la capacidad operativa del dispositivo también es necesario validar con otros dispositivos que la medición de temperatura está siendo correcta, para ello se utilizan dos dispositivos disponibles en el mercado:

- Pinza amperimétrica FLUKE 325:medidor multipropósito de la marca FLUKE ofrece resistencia, confiabilidad y precisión; las medidas de DEM y la ergonomía optimizada hace las de pinzas amperimétricas de la serie 320 unas de las mejores herramientas de resolución de problemas para los electricistas en la industria y en el mercado comercial, además de las mediciones eléctricas y capacitivas, el medidor ofrece una lectura confiable de temperatura en contacto con un rango de temperatura de -10 a 400°C con una resolución de 0,1°C y una exactitud de 1% ± 8dígitos, a través del accesorio termocupla tipo K provista en
- Cámara termográfica FLIR ONE PRO: el dispositivo de lectura termográfica FLIR ONE PRO es un dispositivo disponible en el mercado bajo la marca TELEDYNE FLIR que es una marca que ofrece una gama variada de dispositivos que cubren distintas aplicaciones gubernamentales y de defensa, además de una amplia presencia en mercados industriales y comerciales, la cámara termográfica es la 3era generación del dispositivo, esta cámara tiene cuatro veces más resolución térmica y consta de un procesamiento de imagen que permite un mayor detalle cuando sea necesario. Esta cámara mide entre -20 y 400°C con al menos 3 medidores puntuales de temperatura y además con seis regiones de interés de temperatura.

En la tabla 28-3 se muestra los resultados obtenidos de la comparación de los equipos para dar validez a los datos de lectura de la cámara térmica construida.

Tabla 28-3: Comparación de valores arrojados

Comprobaciones salidas de lectura térmica dispositivo vs pinza amperimétrica		
Temperatura visor de la cámara de control térmico	66.8°C	
Lectura de multímetro FLUKE 325	66.5°C	
Error de medición		0.45%
Comprobación salidas de lectura térmica dispositivo vs cámara termográfica FLIR		
Temperatura visor de la cámara de control térmico	30.2°C	
Cámara termográfica	30.0°C	

Error de medición	0.66%
-------------------	-------

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6. Metodología de la experimentación

3.6.1. Selección de prácticas

Para poder analizar el comportamiento de la cámara se deben definir prácticas que se hayan realizado con anterioridad agregando datos de la deformación obtenida en las galgas extensiométricas, estos datos van a ser generados a una temperatura ambiente para posteriormente generar tomas de datos a diferentes temperaturas de medición con el fin de identificar posibles variaciones de deformación producto de la variación de ambiente térmico. En este caso se realizará prácticas de asignaturas previas como Resistencia de Materiales y Diseño de Elementos de Máquinas en los temas de flexión y esfuerzos combinados en probetas del mismo material metálico las cuales van a estar sometidas a varias cargas y temperaturas de ensayo. Estas cargas serán relativamente bajas con el fin de poder trabajar en la zona elástica del material para evitar posibles deformaciones permanentes tanto en la probeta como en las galgas extensiométricas.

Practica 1. Flexión de viga sólida en cantiléver

Esta práctica consiste en fijar la viga en uno de sus extremos con la ayuda de las mordazas del banco de extensimetría, en el extremo libre se colocarán las cargas y se generara una deformación debido a flexión la cual será medida por las galgas extensiométricas OMEGA SGD-10/120-LY11, en función a las deformaciones obtenidas de manera experimental se procederá a tabular y describir su comportamiento de una manera gráfica que posteriormente será contrastada mediante un cálculo analítico y se verificaran posibles desviaciones en las deformaciones que se puedan generar producto del aumento de temperatura en el punto de medición.

Practica 2. Esfuerzos combinados en viga tubular en cantiléver

En este caso para práctica de esfuerzos combinados se debe fijar la viga en uno de sus extremos con la ayuda de las mordazas del banco de extensimetría, en el extremo libre se colocarán las cargas y debido a la configuración de la probeta se generara una deformación debido a flexión y torsión que se conoce como esfuerzos combinados, dichas deformaciones serán medidas por las galgas extensiométricas de tipo roseta OMEGA SGD-7/350-RY51, en función a las deformaciones obtenidas de manera experimental se procederá a tabular y describir su

comportamiento de una manera gráfica que posteriormente será contrastada mediante un cálculo analítico y se verificarán posibles desviaciones en la deformación que se puedan generar producto del aumento de temperatura en el punto de medición.

3.6.2. *Aplicación del modelo estadístico*

Con el fin de determinar un nivel de confiabilidad en el proceso de experimentación es necesario aplicar un modelo de muestreo aleatorio que nos permita obtener un tamaño de muestra que describa el proceso de experimentación de una manera representativa y dividirlo para el número de ensayos los cuales estarán en función de las temperaturas de medición y las cargas aplicadas para obtener valores mediante un promedio, como población vamos a tomar a todos los estudiantes matriculados en el sistema académico en las asignaturas de Resistencia de Materiales y Diseño Mecánico para el periodo académico Octubre 2021 – Marzo 2022 tomando en cuenta que cada estudiante realice un ensayo a lo largo del periodo.

3.6.2.1. *Determinación del tamaño de la muestra*

Estudiantes Resistencia de Materiales: 45

Estudiantes DSEM y DEM: 104

Mediante la combinación de los estudiantes se genera una población de 149 estudiantes que usarán el banco de pruebas de la facultad, a su vez se buscará una holgura y valores exactos por lo tanto se tomara a la población como 160, estos 160 estudiantes serán agrupados en grupos de 4 lo que genera 40 grupos. Para proceder a tomar el tamaño de la muestra entonces aplicaremos un modelo de distribución normal con aceptación del 5% y un nivel de confiabilidad del 95% a través de la aplicación de la ecuación Eq. (8).

$$n = \frac{40 * (1,96)^2 * (0,5)^2}{0,05^2 * (40 - 1) + (1,96)^2 * (0,5)^2}$$
$$n = 36,31 \text{ muestras}$$

Mediante nuestro cálculo analítico el tamaño de la muestra son 36,31 ensayos, con el fin de asegurar que el tamaño de la muestra sea tomado de una manera correcta se realizara una comprobación mediante un software de sistemas analíticos donde tenemos un porcentaje de aceptación del 5% y un nivel de confiabilidad del 95%

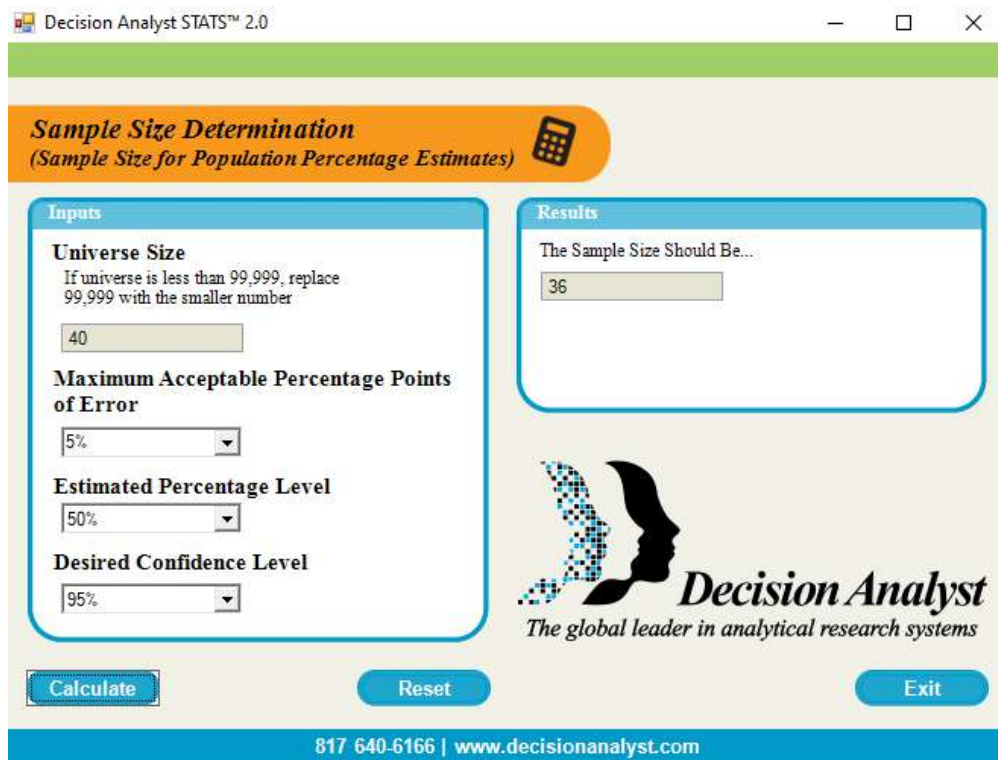


Figura 20-3: Determinación del tamaño de la muestra

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Estos 36 ensayos van a ser agrupados en función del tipo de ensayo a realizarse (2) con su carga aplicada para poder obtener la deformación (3), esto se debe a que los ensayos deberán ser realizados de manera continua es decir empezaran en temperatura ambiente y deberá alcanzar los 70°C secuencialmente sin interrupción.

$$36 \text{ ensayos} \rightarrow 2 \text{ tipos} \rightarrow 3 \text{ cargas}$$

$$E = \frac{36}{2 * 3}$$

$$E = 6 \text{ ensayos por configuración}$$

Por lo tanto, se obtiene una distribución de ensayos de la manera mostrada en la figura 21-3 mostrada a continuación:

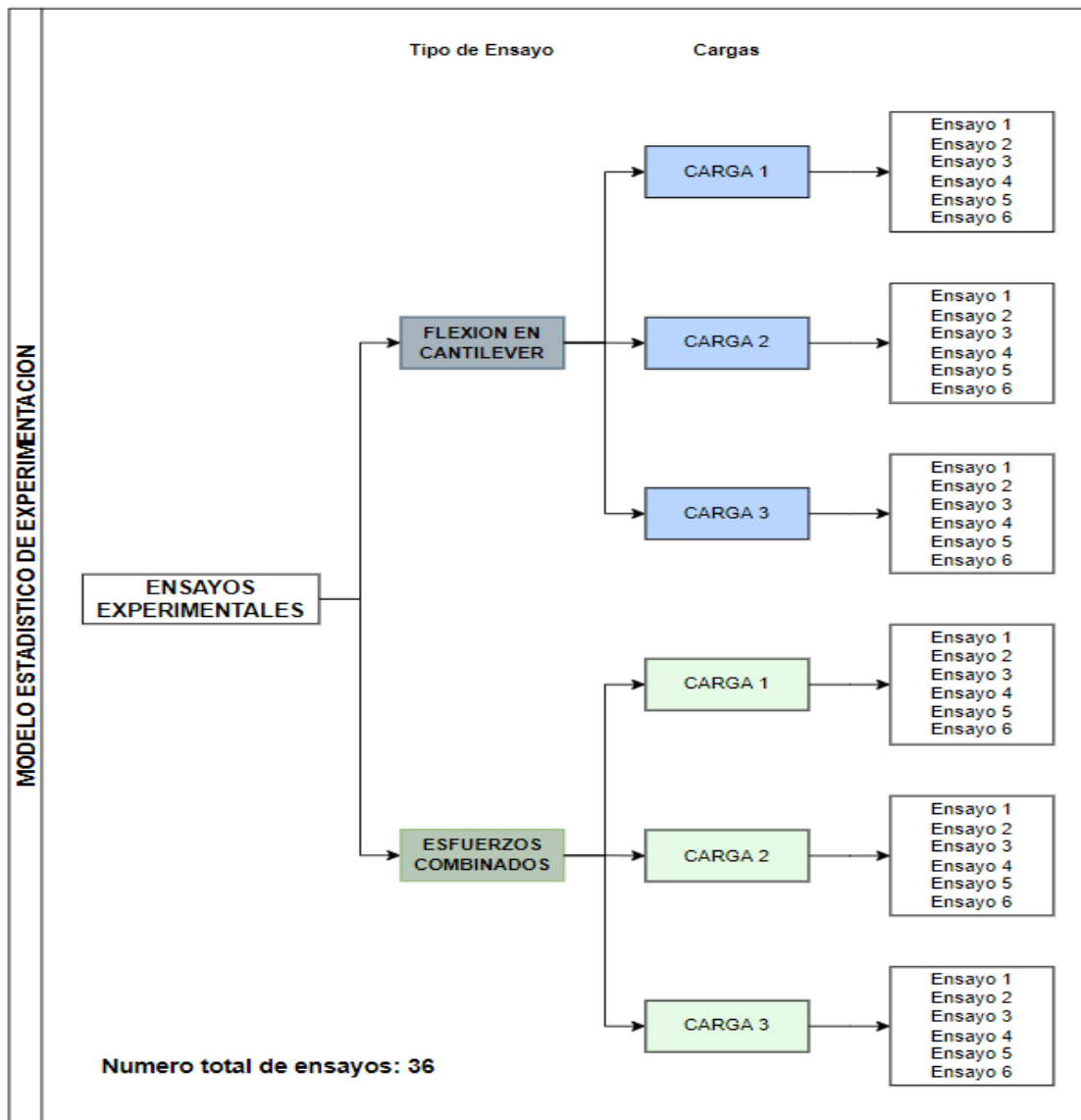


Figura 21-3. Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Tabla 29-3: Valores de deformaciones y su distribución.

Deformaciones obtenidas del proceso experimental															
FLEXION EN CANTILEVER															
T	CARGA 1					CARGA 2					CARGA 3				
20	δ_{1i}	δ_{1i}'	δ_{1i}''	...	PROM	δ_{2i}	δ_{2i}'	δ_{2i}''	...	PROM	δ_{3i}	δ_{3i}'	δ_{3i}''	...	PROM
30					X1					X5					X9
40					X2					X6					X10
50					X3					X7					X11

...					X...					X...					X...
-----	--	--	--	--	------	--	--	--	--	------	--	--	--	--	------

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6.3. Descripción de reproducción experimental a temperatura ambiente

3.6.3.1. Consideraciones iniciales

Para realizar el proceso de reproducción experimental es necesario considerar algunas medidas de seguridad para el personal y el equipo disponible.

a. Seguridad personal

Para conservar la integridad física del personal investigador, durante la operación del equipo y la obtención de datos experimentales necesarios se debe tener en cuenta algunas recomendaciones citadas a continuación:

- Usar equipo de protección personal: guantes de manipulación mecánica, mandil antifluido, ropa y calzado adecuado, adicionalmente dependiendo el entorno de experimentación se aconseja utilización de gafas de protección y casco.

b. Seguridad en entorno

En el entorno de trabajo para la experimentación se debe considerar que cumplan ciertas condiciones para salvaguardar la integridad personal y del equipo disponible:

- Orden y limpieza en el laboratorio
- Espacio ventilado y libre de contaminantes
- Evitar juegos y distracciones
- No usar elementos que intervengan en la comunicación del personal como celulares, audífonos o medios interactivos de entretenimiento.
- Realizar una charla de seguridad en que aborde una breve descripción del proceso a realizar y señalar condiciones específicas del entorno que deban de ser consideradas.

3.6.3.2. Verificación del equipo.

En la tabla 30-3 se muestra una lista de comprobación del estado y presencia del equipo necesario para la evaluación, se debe llenar esta tabla para evitar inconvenientes durante la experimentación.

Tabla 30-3: Hoja de control de dispositivos

Hoja de control de dispositivos y elementos para la experimentación
Práctica: VIGA EN VOLADIZO / ESFUERZOS COMBINADOS

Ítem	Descripción	Disponible	Observación
1	Banco de extensimetría	si	
2	Probeta con galga extensiométrica	si	Verificar si está bien pegada o conectada correctamente la galga
3	Equipo de adquisición de datos	si	
4	Cables conexión Galga – Caja de control	si	
5	Cable Caja – Computadora	si	
6	Interfaz de comunicación informática	si	
7	Asistidor de carga a probeta	si	
8	Pesas normadas	si	
9	Porta pesas	si	
10	Llave de pico	si	
11	Flexómetro	si	
Fecha:			
Hora:			
Firma evaluador		Firma técnico de laboratorio	

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6.3.3. Práctica de viga sólida en cantiléver

Una vez realizado el procedimiento necesario de seguridad y control en laboratorio, se empezará con las acciones necesarias para poder realizar la experimentación

Paso 1. El paso inicial es corroborar que el soporte se encuentre en la posición mostrada en la figura 22-3 A sobre la mesa de experimentación para esta práctica utilizaremos el soporte 2, y además que este se encuentre correctamente ajustado verificándolo a través del uso de la llave de pico los 4 pernos ubicados en la base de soporte detallados en la figura 22-3 B.

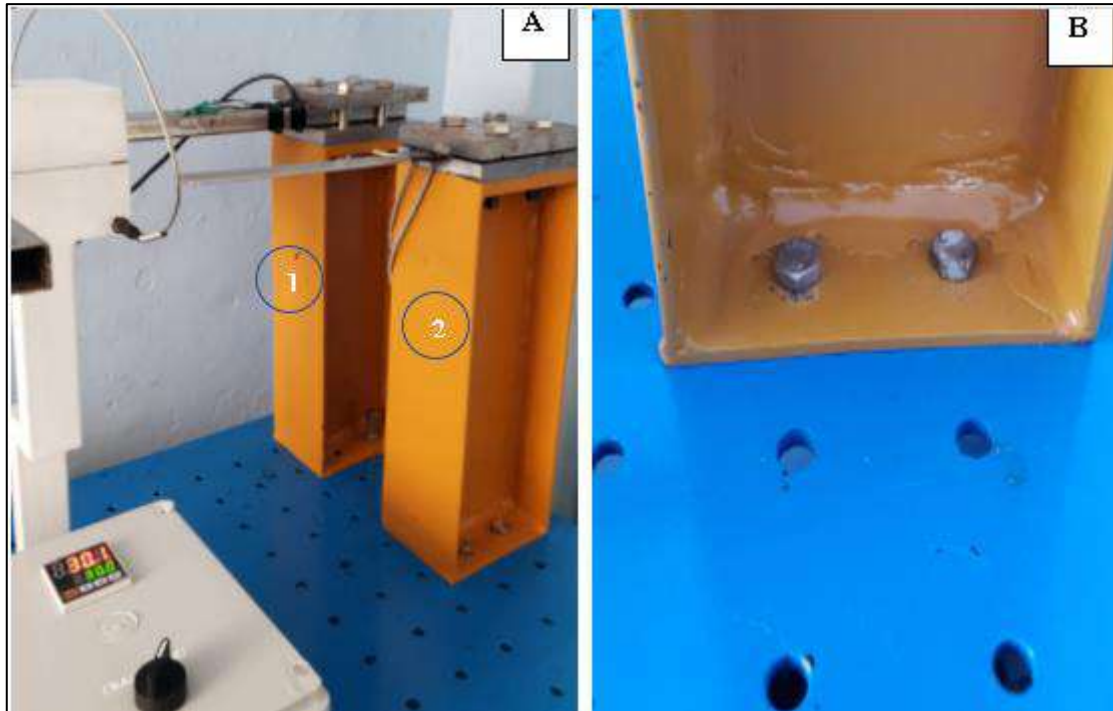


Figura 22-3: Soportes disponibles en el banco de pruebas [A] dos soportes disponibles, [B] tipo de sujeción sobre la mesa del banco de pruebas.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 2. Cuando se ha logrado verificar el estado del soporte y la mesa se procede a colocar la probeta en la posición mostrada entre las mordazas ubicadas en el soporte como muestra la figura 23-3.



Figura 23-3: Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 3. Al estar dispuesta la probeta y el soporte como ha sido indicado, ahora se realizará la respectiva conexión del cable que sale de probeta a la caja de adquisición de datos, para esto se

debe tener en cuenta que la experimentación será realizada en $\frac{1}{2}$ puente pues en esta conexión tenemos más sensibilidad en la obtención de datos. En la figura 24-3 se muestra la entrada que será utilizada para esta conexión.



Figura 24-3: Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 4. Cuando este conectada la galga unidireccional a la caja de adquisición de datos, se conecta el cable USB de la caja de adquisición de datos hasta la computadora que estará disponible para la reproducción experimental indicada en cada uno de los cables del dispositivo, es decir, la forma en que debe estar conectada el equipo para proceder con el manejo informático.

Paso 5. Al estar el equipo correctamente conectado y que la computadora haya reconocido el software, ejecutamos archivo UNIAXIAL.VI el cual se encuentra identificado por la interfaz mostrada en la figura 25-3



Figura 25-3: Panel frontal de la aplicación UNIAXIAL.VI del software LabVIEW

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

- **Paso 6.** Desde esta ventana de panel de bloques de la aplicación nos dirigimos hasta el módulo DAQ ASISTANT y configuramos la galga que vamos a utilizar con los parámetros mostrados en la tabla 31-3; en la figura 26-3 mostrada a continuación se encuentra detallada el diagrama de bloques generado para la interpretación de las deformaciones obtenidas desde la galga.

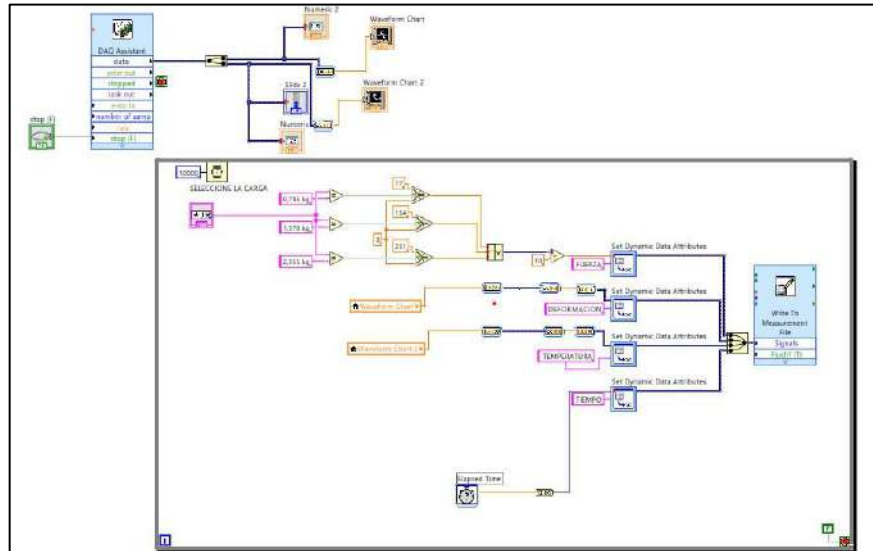


Figura 26-3: Diagrama de bloques de programación para la interpretación de señales obtenidas desde la galga.

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Paso 7. En la nueva ventana, en la pestaña de configuración como se muestra en la figura 30-3 ingresaremos los datos de la configuración respectiva de la galga que se encuentran en la tabla 31-3 estos valores son provistos por la hoja de especificación técnica de la galga.

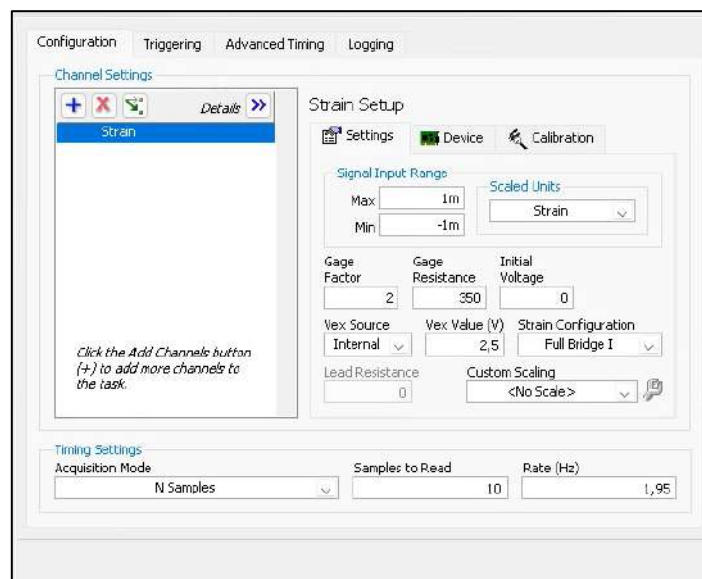


Figura 27-3: Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Tabla 31-3: Parámetros de configuración de galga

Parámetros de configuración Galga SGD-10/120- LY11		
Parámetro	Valor	Observación
Gage Factor	2.07	
Gage Resistance	120	
Strain configuration	Half Bridge I	Conexión a medio puente
Acquisition Model	Continues Samples	Toma de datos continua
Samples to Read	1	Numero de datos en la frecuencia estimada
Rate	1.95	Datos por segundo

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 8. Para las condiciones de medición generadas es necesario proceder con el proceso de calibración para esto clic en la pestaña de **Device**, y se seleccionará el botón **strain calibration** que está indicado en la figura 31-3 y al presionarlo desplegará la ventana de calibración.

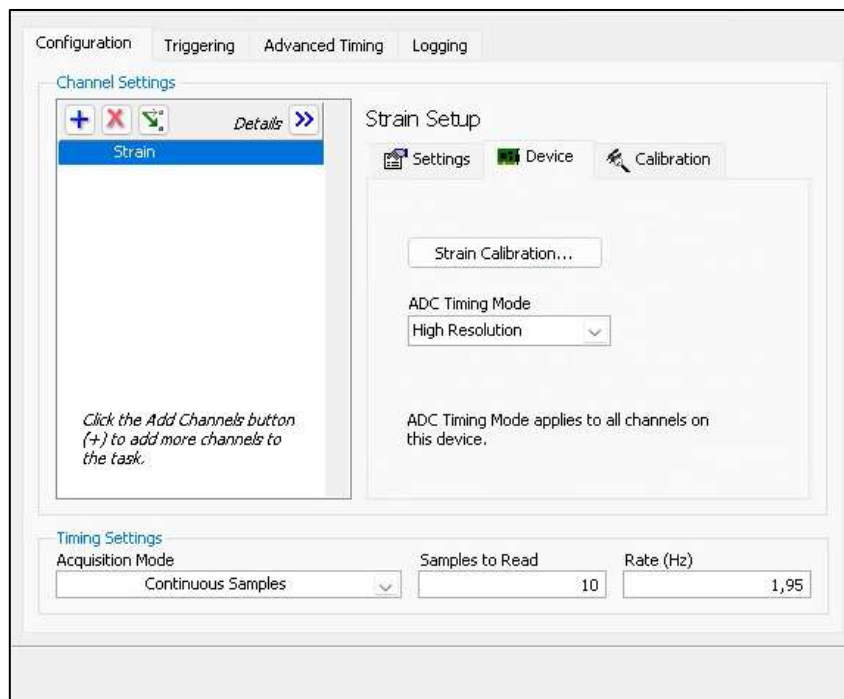


Figura 28-3: Pestaña de calibración de la galga

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 9. En la ventana de calibración figura 31-3 se debe esperar a que el equipo realice la primera medida y entonces se da clic en el botón **Calibrate** y cuando este proceso ha terminado se guarda los parámetros asignados en botón **Save** que se muestra en la figura 32-3

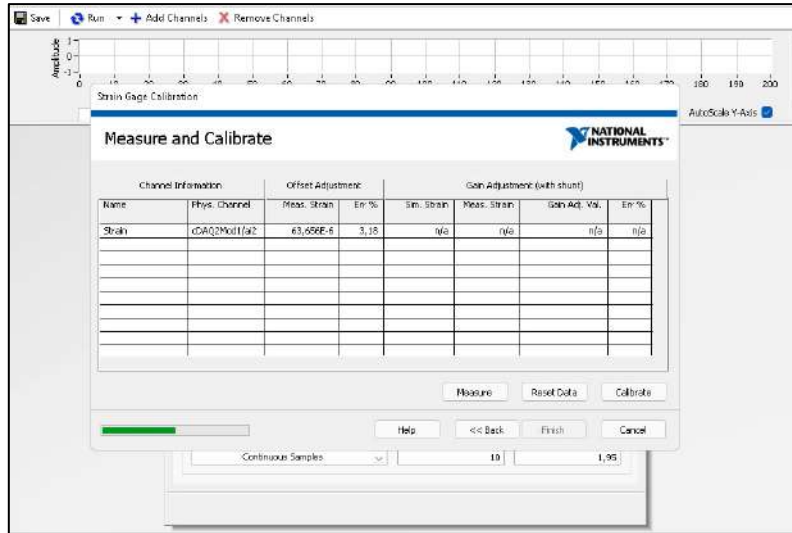


Figura 29-3: Cuadro de dialogo de calibración de la galga

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 10. Cuando se ha realizado el proceso inicial de configuración de la galga, ahora es tiempo de realizar la medición necesaria esto se lleva a cabo abriendo el software LabVIEW y abriendo la interfaz de programación disponible para este proceso en la figura 26-3 se muestra la programación.

Paso 11. Otro de los parámetros a configurar es especificación de la ruta para el almacenamiento en el equipo del Excel generado con las lecturas de deformación, carga y número de dato. En la figura 35-3 B se muestra la función para especificar la ruta y se debe dar doble clic sobre esta para acceder a la ventana que se muestra en la figura 35-3 A donde ingresaremos la ruta de almacenamiento para finalmente dar clic en **OK**

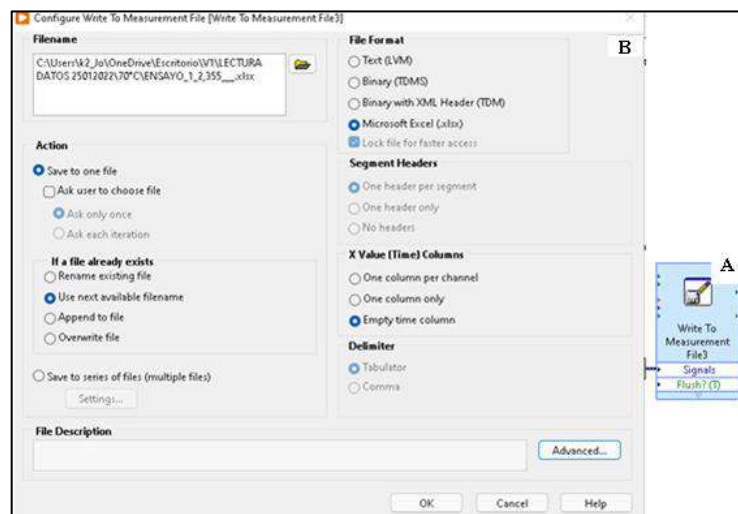


Figura 30-3: Configuración de ubicación de resultados (A) módulo de

direccionamiento (B) ventana de configuración de parámetros de ubicación del archivo.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 12. Cuando se ha ingresado todos los parámetros de configuración de lectura ya se está habilitado para la ejecución de la toma de datos desde la ventana de panel de control del LabVIEW, en la figura 36-3 está detallada la interfaz de panel de control disponible en esta interfaz encontramos la selección de carga para la experimentación, un cuadro de texto para la deformación instantánea y una gráfica que muestra en tiempo real la deformación y número de dato que se encuentra generando la galga; esta gráfica ayuda a controlar el número de datos que serán adquiridos para el procesamiento de resultados. Para efectos de variabilidad de las deformaciones obtenidas, el esquema de obtención está determinado por la tabla 32-3.



Figura 31-3: Interfaz de programación LabVIEW, distribución del panel frontal.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Tabla 32-3: Intervalos de recolección de datos

Proceso de recolección de datos	
Descripción	Número de datos experimentales
Datos recolectados	25
Datos promediados	20 (antes del pico de deformación)

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 13. Cuando se ha obtenido los datos en el Excel generado se debe promediar de acuerdo con la especificación de la tabla 32-3 y este dato deberá ser ingresado en la tabla 33-3 para posteriormente generar el respectivo análisis y gráfica correspondiente de datos obtenidos.

Tabla 33-3: Recolección de datos para practica 1

Deformaciones Práctica 1				
Temperatura:	Ambiente			
Carga	Deformación 1	Deformación 2	...	Deformación n
Carga 1				
Carga 2				
Carga 3				

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6.3.4. Práctica de esfuerzos combinados en viga tipo L

Cuando ya se ha realizado el procedimiento necesario de seguridad y control en laboratorio, se empezará con las acciones necesarias para poder realizar la experimentación

Paso 1. El paso inicial es corroborar que el soporte se encuentre en la posición mostrada en la figura 37-3 A sobre la mesa de experimentación para esta práctica utilizaremos el soporte 1, y además que este se encuentre correctamente ajustado verificándolo a través del uso de la llave de pico los 4 pernos ubicados en la base de soporte detallados en la figura 37-3 B.

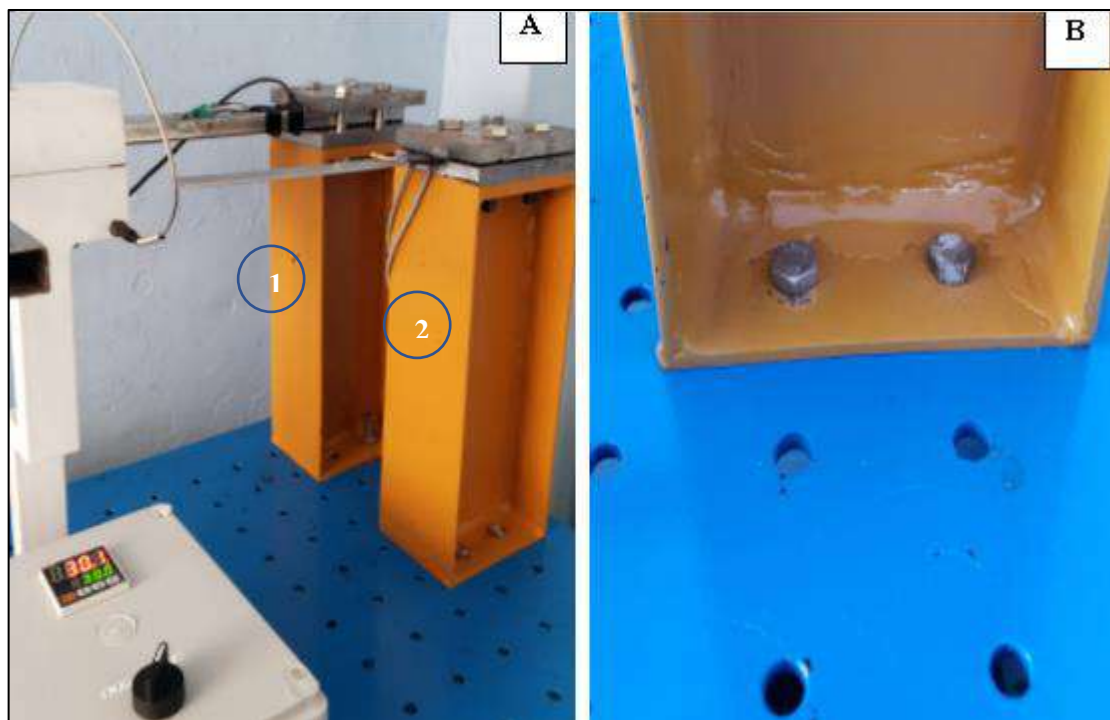


Figura 32-3: Soportes disponibles en el banco de extensimetría

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 2. Cuando se ha logrado verificar el estado del soporte y la mesa se procede a colocar la probeta en la posición mostrada entre las mordazas ubicadas en el soporte 1 como muestra la figura 38-3.



Figura 33-3: Colocación de la probeta

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso3. Al estar dispuesta la probeta y el soporte como ha sido indicado, ahora se realizará la respectiva conexión del cable que sale de probeta a la caja de adquisición de datos, para esto se debe tener en cuenta que la experimentación será realizada en $\frac{1}{4}$ puente para las tres salidas de la galga que corresponde a la deformación en 0° , 45° y 90° . En la figura 39-3 se muestra la entrada que será utilizada para estas conexiones.



Figura 34-3: Diagrama de conexión para galga triaxial

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 4. Cuando este conectada la galga roseta a la caja de adquisición de datos, se debe conectar el cable USB de la caja de adquisición de datos hasta la computadora que estará disponible para la reproducción experimental, es decir, la figura 39-3 muestra la forma en que debe estar conectada el equipo para proceder con el manejo informático.

Paso 5. En esta lectura en particular la configuración de los parámetros de la galga será establecida directamente en el diagrama de bloques a través de la función **Measurement I/O >> NI DAQmx >>DAQ Assist detallado** en la figura 40-3.

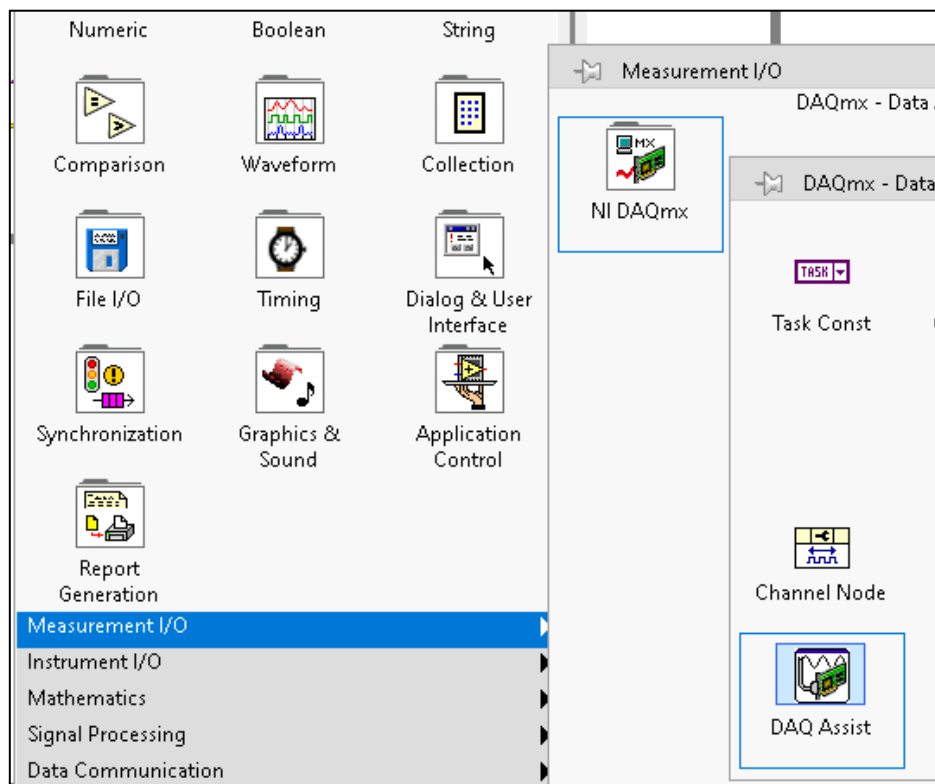


Figura 35-3: Ventana de selección del asistente DAQ

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 6. Para abrir la interfaz de configuración de parámetros se debe dar doble clic en el bloque de **DAQ Assist** que se muestra en la figura 41-3 y se desplegará una nueva ventana.

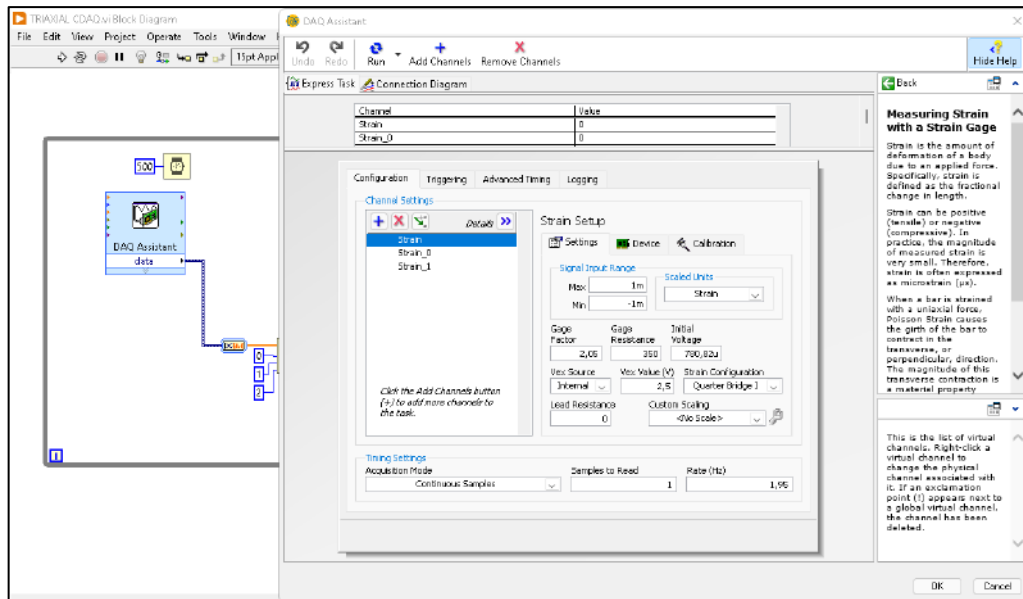


Figura 36-3: Ventana de calibración de la galga

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 7. En la ventana desplegada se selecciona las opciones **Acquire Signals>>Analog Input>>strain** como se muestra en la figura 42-3 esta selección es necesaria debido a la

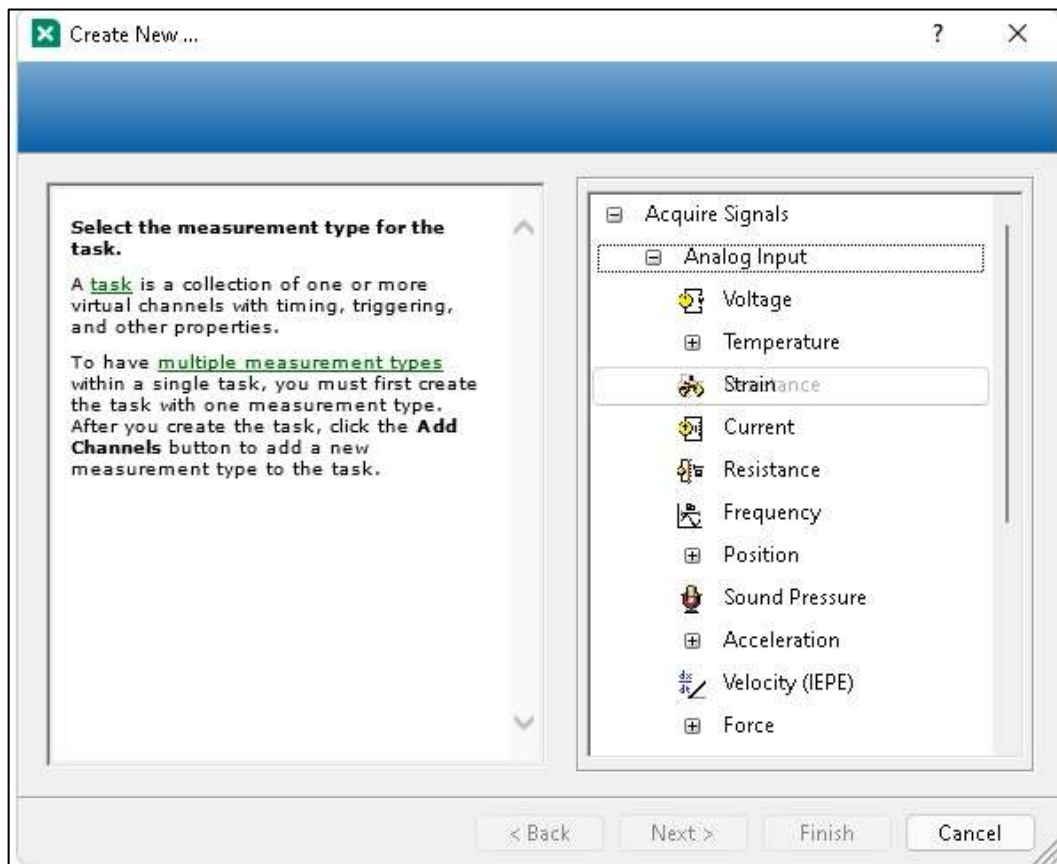


Figura 37-3: Creación del tipo de señal analógica que recibirá el software de interpretación.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 8. Al desplazarse a la siguiente opción, se debe seccionar la entrada analógica que va a ser usada que en esta ocasión corresponde a las entradas analógicas “ai0, ai1 y ai2” con la configuración de ¼ de puente.

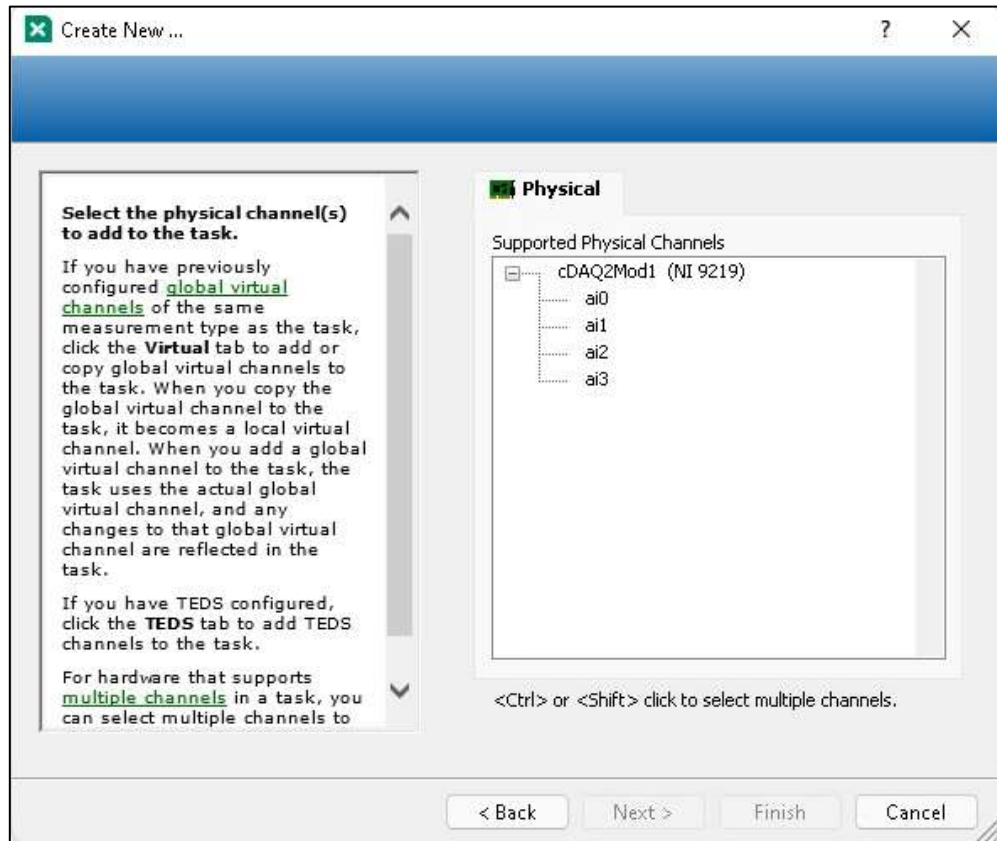


Figura 38-3: Creación de los canales que serán utilizados para la recolección de datos.

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

Paso 9. En la nueva ventana, en la pestaña de configuración como se muestra en la figura 44-3 se ingresa los datos de la configuración respectiva de la galga que se encuentran en la tabla 34-3 estos valores son provistos por la hoja de especificación técnica de la galga y se deberá configurar las 3 entradas analógicas a ser usadas, las tres llevan los mismos parámetros de configuración y se sigue el mismo proceso de calibración

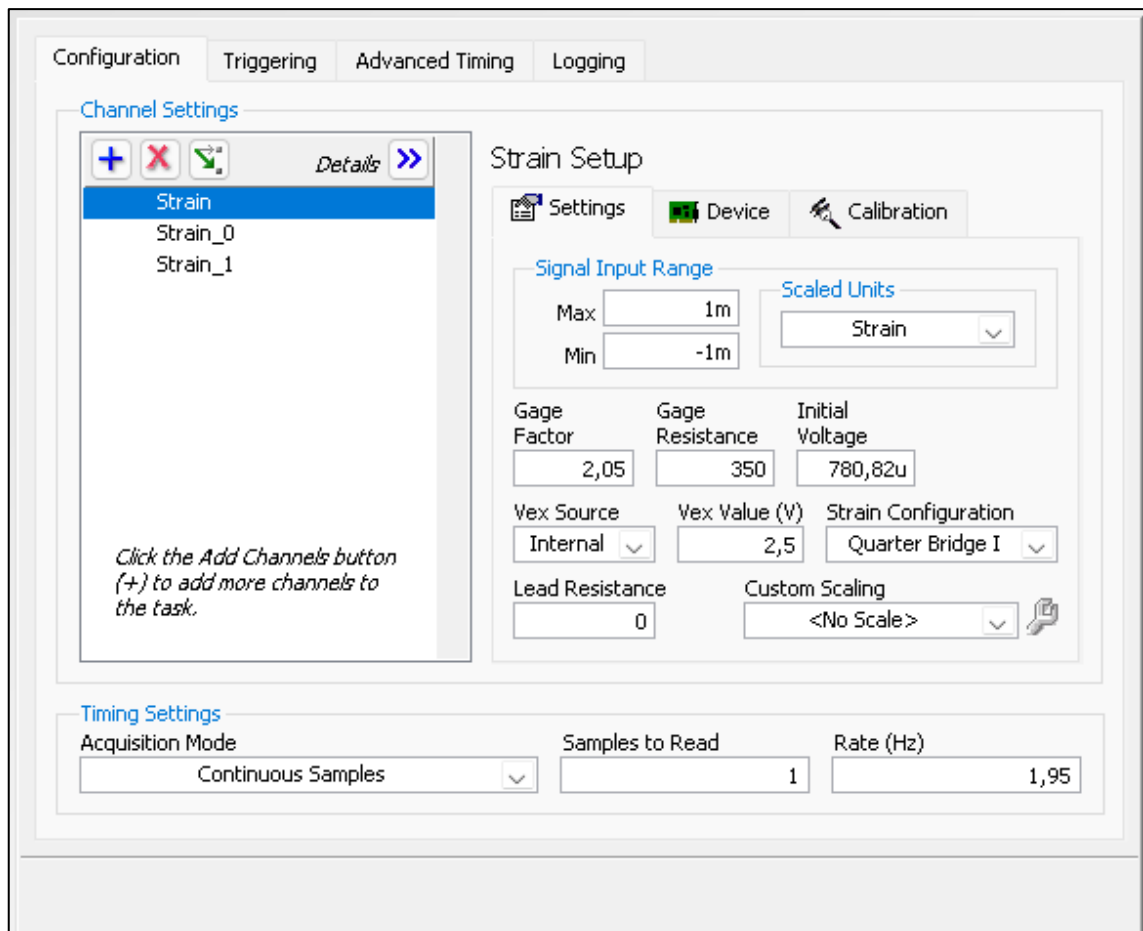


Figura 39-3: Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Tabla 34-3: Parámetros de configuración de galga triaxial

Parámetros de configuración Galga SGD-7/350-RY51		
Parámetro	Valor	Observación
Gage Factor	2.05	
Gage Resistance	350	
Strain configuration	Quarter Bridge I	Conexión a cuarto de puente
Acquisition Model	Continues Samples	Toma de datos continua
Samples to Read	1	Numero de datos en la frecuencia estimada
Rate	1.95	Datos por segundo

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 10. Para las condiciones de medición generadas es necesario proceder con la calibración para esto se debe dar un clic en la pestaña de **Device**, y se seleccionará el botón **strain calibration** que está indicado en la figura 45-3 y al presionarlo desplegará la ventana de calibración.

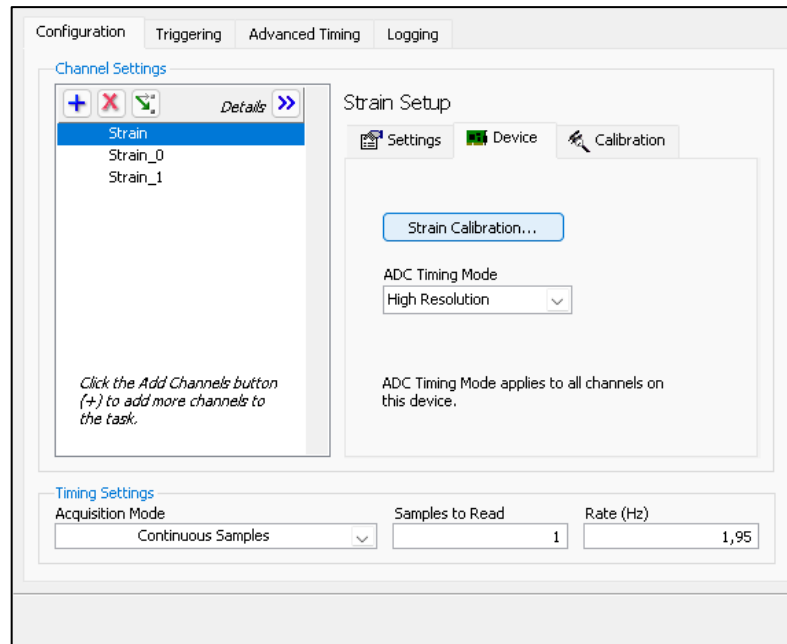


Figura 40-3: Ventana de selección de canales y calibración de galgas.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 11. En la ventana de calibración se debe esperar a que el equipo realice la primera medida y entonces se da clic en el botón **Calibrate** y cuando este proceso ha terminado se guarda los parámetros asignados en botón **OK** que se muestra en la figura 46-3

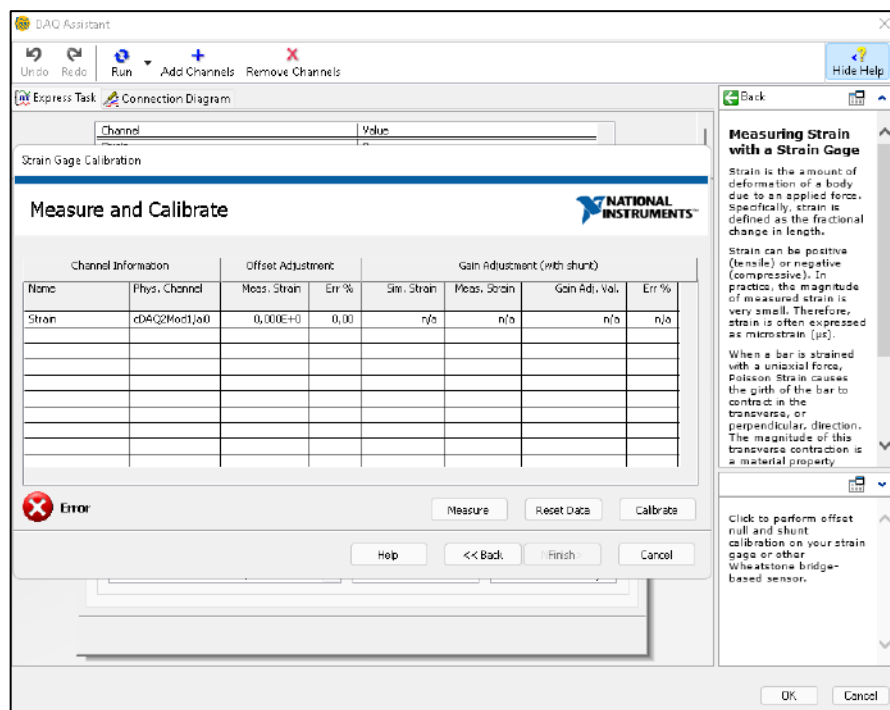


Figura 41-3: Ventana de calibración y medición de error de la galga

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 12. Cuando se ha realizado el proceso inicial de configuración de la galga, ahora es tiempo de realizar la medición necesaria esto se lleva a cabo abriendo el software LabVIEW y abriendo la interfaz de diagrama de bloques disponible para este proceso en la figura 47-3 se muestra la programación.

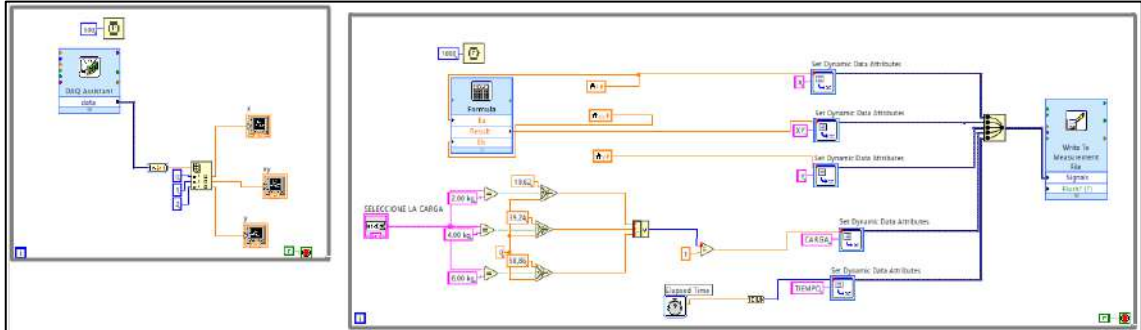


Figura 42-3: Diagrama de bloques de interpretación de señales.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 13. uno de los parámetros a configurar es especificación de la ruta para el almacenamiento en el equipo del Excel generado con las lecturas de deformación, carga y número de dato. En la figura 48-3 B se muestra la función para especificar la ruta y se debe dar doble clic sobre esta para acceder a la ventana que se muestra en la figura 48-3 A donde ingresaremos la ruta de almacenamiento para finalmente dar clic en **OK**

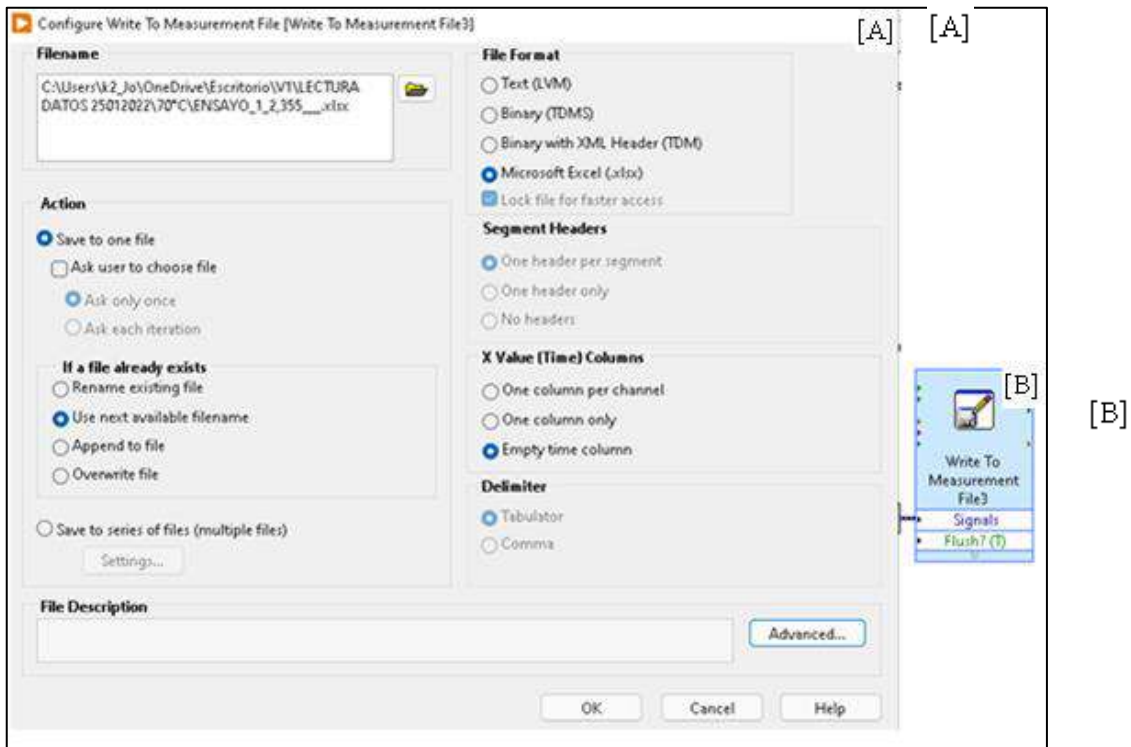


Figura 43-3: Ventana de generación de ubicación de archivo de Excel resultante, [A] ruta de acceso generada, [B] módulo de direccionamiento.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 14. Cuando se ha ingresado todos los parámetros de configuración de lectura ya se está habilitado para la ejecución de la toma de datos desde la ventana de panel de control del LabVIEW, en la figura 49-3 está detallada la interfaz de panel de control disponible en esta interfaz encontramos la selección de carga para la experimentación y una gráfica que muestra en tiempo real la deformación y número de dato que se encuentra generando la galga; esta gráfica ayuda a controlar el número de datos que serán adquiridos para el procesamiento de resultados. Para efectos de variabilidad de las deformaciones obtenidas, el esquema de obtención está determinado por la tabla 35-3.



Figura 44-3: Diagrama de distribución de ensayos

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Tabla 35-3: Intervalos de recolección de datos práctica 2

Proceso de recolección de datos práctica 2	
Descripción	Número de datos experimentales
Datos obtenidos	20
Datos promediados	20 (antes del pico de deformación)

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 15. Una vez obtenidos los datos en el Excel generado se debe promediar de acuerdo con la especificación de la tabla 35-3 y este dato deberá ser ingresado en la tabla 36-3 para posteriormente generar el respectivo análisis y gráfica correspondiente de datos obtenidos.

Tabla 36-3: Recolección de datos para practica 2

Deformaciones Práctica 2				
Temperatura:	Ambiente			
Deformación eje 0°				
Carga	Deformación 1	Deformación 2	...	Deformación n
Carga 1				
Carga 2				
Carga 3				
Deformación eje 90°				
Carga	Deformación 1	Deformación 2	...	Deformación n
Carga 1				
Carga 2				
Carga 3				
Deformación eje 45°				
Carga	Deformación 1	Deformación 2	...	Deformación n
Carga 1				
Carga 2				
Carga 3				

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6.4. Descripción de reproducción experimental a temperatura entorno específica.

Para ambas prácticas el procedimiento entra dentro de los mismos parámetros de configuración, pero adicionaremos al paso 2, sub pasos que describen la forma correcta para colocar la cámara de control térmico sobre la probeta de la práctica como se muestra en la figura 50-3.



Figura 45-3: Posicionamiento de la cámara de control térmico sobre el banco de pruebas.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 2 - 1. Para llevar a cabo el posicionamiento es necesario retirar la cúpula superior de la cámara de control térmico como está indicado en la figura 51-3.

Paso2 - 2. Ahora se procederá a colocar la cámara en la posición en que fue indicada anteriormente en la figura 51-3 es importante tomar en cuenta que para dar más certeza a la lectura térmica del entorno de la galga es necesario alinear la termocupla a la galga lo más cercana posible que permita las dimensiones de la cámara como se muestra n la figura 50-3.

Paso2 - 3. Cuando se ha colocado en la posición correcta la cámara de control térmico se procede a energizarla a través del enchufe de 110v a la red eléctrica. Esto permitirá encender el equipo a través del selector de dos posiciones cuando se ha energizado en circuito se debe corroborar que este conectada la termocupla de control y la termocupla de interfaz directa al LabVIEW. finalmente es necesario programar el equipo esto será posible en la interfaz del control de temperatura TN4S; que ya se encuentra programado por un PID de auto sintonización, presionando el botón de **Mode** una sola vez, cuando se observe parpadear el indicador de **SET POINT** con el botón de **DESPLAZAMIENTO LATERAL** llevaremos el parpadeo hasta el dígito que deseamos modificar, mientras parpadea el dígito a modificar utilizamos los botones de **DESPLAZAMIENTO SUPERIOR** o el botón de **DESPLAZAMIENTO INFERIOR** para establecer el punto de temperatura que necesitamos, una vez asignado el **SET POINT** se observará el incremento de la temperatura en el **INDICADOR RTM** la variación de temperatura que se está generando en el entorno de la galga y la posterior estabilización térmica. En la figura 51-3 encontramos el interfaz de operación de la cámara de control térmico.

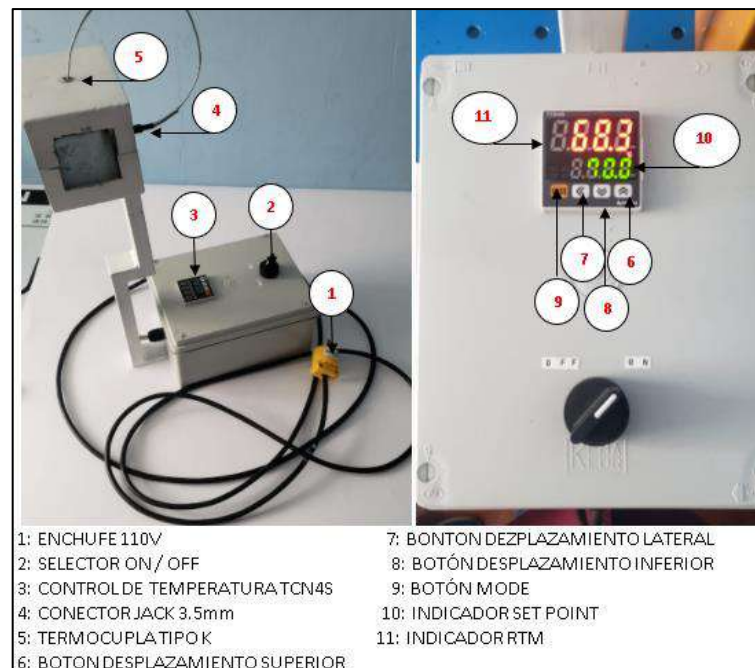


Figura 46-3: Distribución e identificación de la CCT

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Cuando se ha obtenido la temperatura deseada y se ha dado 15min para la estabilización se procede a seguir los mismos pasos de experimentación ya descritos anteriormente tomando en cuenta que la tabla 33-3 será para la práctica uno y se dejará constancia de la temperatura que se evalúa, y la tabla 35-3 para la práctica dos de igual forma tomando en cuenta la temperatura, se deberá completar suficientes tablas como las temperaturas se asignen a ambos casos; es decir, los resultados deberán incluir tablas para temperatura ambiente 20, 30, 40, 50, 60 y 70°C.

3.6.5. Descripción de procesamiento de datos.

Cuando se ha obtenido las tablas de deformaciones resultantes de la experimentación es necesario determinar el procesamiento de los datos.

3.6.5.1. Generación de gráficas

Paso 1. Obtener el promedio de deformación de cada experimentación caracterizadas por carga, temperatura y eje evaluado en el caso de las galgas triaxiales.

Tabla 37-3: Recolección de datos para prácticas

IDENTIFICACIÓN DE LA GALGA															
PRÁCTICA / IDENTIFICACIÓN DE EJE															
T	CARGA 1					CARGA 2					CARGA 3				
20	δ_{1i}	δ_{1i}'	δ_{1i}''	...	PROM	δ_{2i}	δ_{2i}'	δ_{2i}''	...	PROM	δ_{3i}	δ_{3i}'	δ_{3i}''	...	PROM
30					X1					X5					X9
40					X2					X6					X10
50					X3					X7					X11
...					X4					X8					X12

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 2. Con estos resultados se deberá generar una gráfica DEFORMACIÓN vs TEMPERATURA indicada en la gráfica 1-3 para cada práctica y eje de estudio.

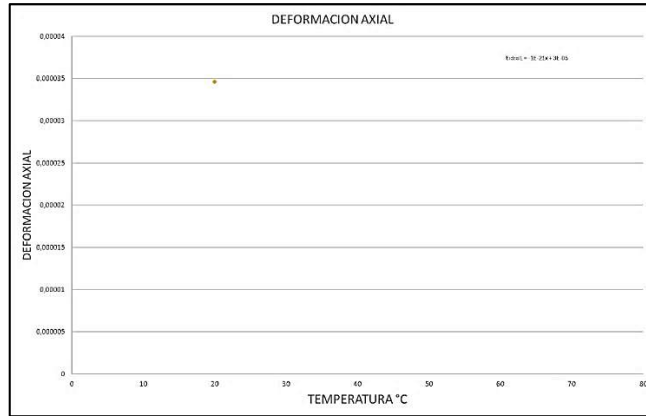


Gráfico 1-3: Deformación vs temperatura

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Paso 3. Obtener un factor de corrección tomando en cuenta la deformación obtenida en cada temperatura respecto a la temperatura ambiente utilizando la ecuación Eq. 27 y completar la tabla XX que se muestra a continuación

$$k_t = \frac{\partial_a - \partial_i}{\partial_a} \quad \text{EQ.(27)}$$

Donde:

k_t : factor de corrección

∂_a : deformación ambiente

∂_i : deformación misma carga diferente temperatura

Este factor estará mostrado en la tabla 38-3

Tabla 38-3: Factores de corrección obtenidos para diferentes temperaturas

PRACTICA ##	
TIPO DE ROSETA:	
EJE DE ANÁLISIS:	
CARGA ASIGNADA:	
TEMPERATURA [°C]	FACTOR OBTENIDO []
AMBIENTE	k_a
30	$k_{30^\circ C}$
40	$k_{40^\circ C}$
50	$k_{50^\circ C}$
60	$k_{60^\circ C}$
70	$k_{70^\circ C}$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.6.5.2. Cálculo teórico

Cada valor obtenido para el contraste de las dimensiones de deformación obtenidas está identificado en el proceso siguiente:

Practica 1: flexión en cantiléver

A través del análisis estático tenemos el desarrollo mostrado a continuación

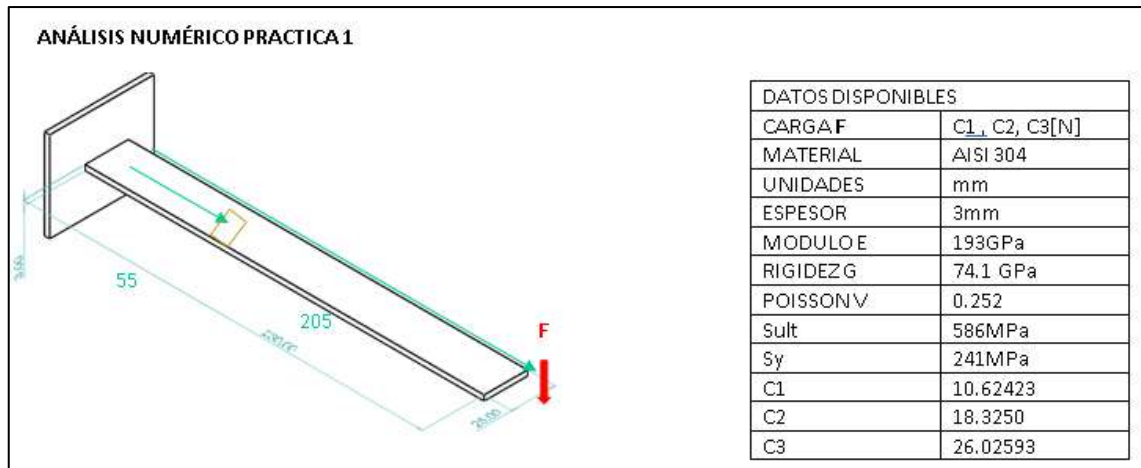


Figura 47-3: Esquema de resolución de viga en voladizo y datos disponibles

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Posición

$$\vec{r} = [0.155i; 0.0015j; 0K]$$

Fuerza

$$\vec{F1} = [0i; -10.62423j; 0K]$$

$$\vec{F2} = [0i; -18.32508j; 0K]$$

$$\vec{F3} = [0i; -26.02593j; 0K]$$

Momento

$$\vec{M1} = [0i; 0j; -1.64675565K]$$

$$\vec{M2} = [0i; 0j; -2.8403874K]$$

$$\vec{M3} = [0i; 0j; -4.03401915K]$$

Traslación

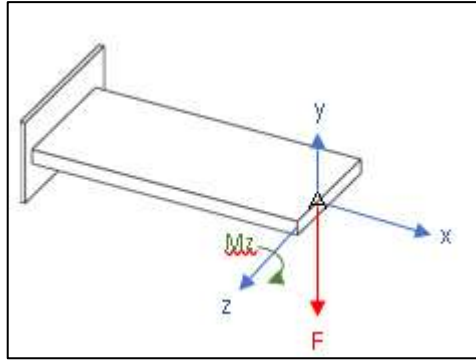


Figura 48-3: Traslación de la fuerza a la galga

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Esfuerzos punto A

Flexión

$$\sigma_x = \frac{Mz \cdot c}{I}$$

Inercia:

$$I = \frac{1}{12} * b * h^3 = \frac{1}{12} * 0.025 * 0.003^3 = 5.62 \times 10^{-11}$$

$$\sigma_{x1} = \frac{1.64675565 \times 0.0015}{5.624999 \times 10^{-11}} = 43.913484 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{x2} = \frac{2.8403874 \times 0.0015}{5.624999 \times 10^{-11}} = 75.743664 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{x3} = \frac{4.03401915 \times 0.0015}{5.624999 \times 10^{-11}} = 107.573844 \text{ MPa}$$

Cortante

$$F_{c1} = \frac{F}{b \cdot h} = \frac{10.62423}{0.025 * 0.003} = 0.1416564 \text{ MPa}$$

$$F_{c2} = \frac{F}{b \cdot h} = \frac{18.32508}{0.025 * 0.003} = 0.2443344 \text{ MPa}$$

$$F_{c3} = \frac{F}{b \cdot h} = \frac{26.02593}{0.025 * 0.003} = 0.3470124 \text{ MPa}$$

Estado tensional

$$S = \begin{matrix} \sigma_x & \tau_{xy} \\ \tau_{xy} & 0 \end{matrix}$$

$$S1 = \begin{matrix} 43.913484 & 0.1416564 \\ 0.1416564 & 0 \end{matrix}$$

$$S2 = \begin{matrix} 75.743664 & 0.2443344 \\ 0.2443344 & 0 \end{matrix}$$

$$S3 = \begin{matrix} 107.573844 & 0.3470124 \\ 0.3470124 & 0 \end{matrix}$$

Finalmente, las deformaciones serán obtenidas a través de la ley de Hooke generalizada que corresponde a la ecuación Eq.1 citada con anterioridad.

Práctica 2: Esfuerzos combinados

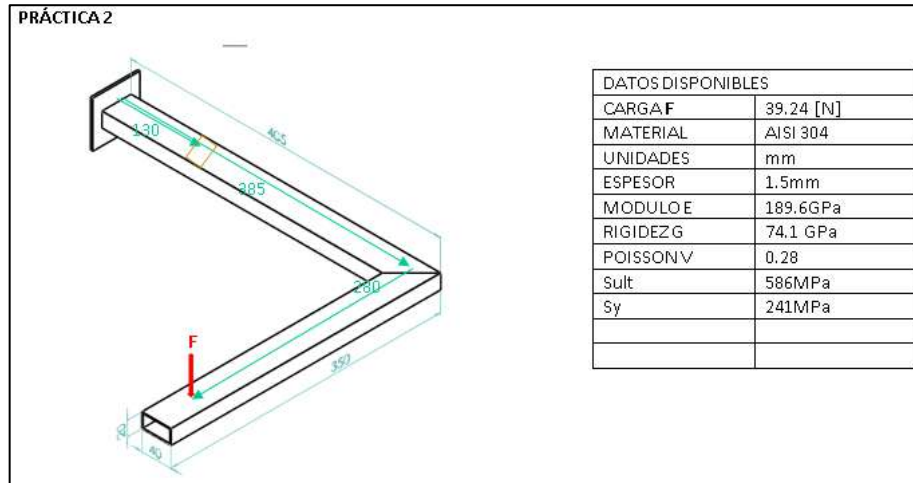


Figura 49-3: Esquema de resolución de viga en voladizo y datos disponibles

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Asistente de carga: 0,365kg

Pesas: 4, 6, 8 kg

Cargas:

4,365	6,365	8,368
42,82065	62,44065	82,06065

$$\vec{r} = [0,255; 0 ; 0,280] m$$

Carga 1 (4kg)

$$\vec{F} = [0 ; -42,82065 ; 0] N$$

$$\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$$

$$\vec{M} = [11,9898 ; 0 ; -10,9193] N.m$$

$M_x \rightarrow$ Torsión (-)

$$\tau_x = \frac{M_x}{2ta.Am} \rightarrow 4,9958 MPa$$

$M_z \rightarrow$ Flexión

$$\sigma_z = \frac{Mc}{I} \rightarrow 9,064 MPa$$

$F_y \rightarrow$ Corte

$$\tau_y = \frac{F}{A} \rightarrow 0,25043 MPa$$

Tal que

$$\sigma_1 = 9,064 \text{ MPa} \quad \tau_1 = 5,253 \text{ MPa}$$

Carga 2 (6kg)

$$\vec{F} = [0; -62,44065; 0] \text{ N}$$

$$\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$$

$$\vec{M} = [17,48338; 0; -15,9224] \text{ N.m}$$

$M_x \rightarrow$ Torsión (-)

$$\tau_x = \frac{M_x}{2ta.Am} \rightarrow 7,2847 \text{ MPa}$$

$M_z \rightarrow$ Flexión

$$\sigma_z = \frac{Mc}{I} \rightarrow 13,216 \text{ MPa}$$

$F_y \rightarrow$ Corte

$$\tau_y = \frac{F}{A} \rightarrow 0,36515 \text{ MPa}$$

Tal que

$$\sigma_2 = 13,216 \text{ MPa} \quad \tau_2 = 7,659 \text{ MPa}$$

Carga 3 (8kg)

$$\vec{F} = [0; -82,06065; 0] \text{ N}$$

$$\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$$

$$\vec{M} = [22,97698; 0; -20,92547] \text{ N.m}$$

$M_x \rightarrow$ Torsión (-)

$$\tau_x = \frac{M_x}{2ta.Am} \rightarrow 9,57374 \text{ MPa}$$

$M_z \rightarrow$ Flexión

$$\sigma_z = \frac{Mc}{I} \rightarrow 17,369 \text{ MPa}$$

$F_y \rightarrow$ Corte

$$\tau_y = \frac{F}{A} \rightarrow 0,47988 \text{ MPa}$$

Tal que los esfuerzos obtenidos son identificados a continuación

$$\sigma_3 = 17,369 \text{ MPa} \quad \tau_3 = 10,067 \text{ MPa}$$

Finalmente, la deformación será obtenida a través de la matriz tensor de esfuerzos con la ecuación matricial Eq. 2.

3.7. Evaluación de costos

3.7.1. Costos directos

Con el objetivo de analizar el total de gasto generado a partir del producto terminado es necesario dividir los gastos en base a costos directos para poder determinar un valor total mediante su suma en categorías:

Materiales

Como cámara de control térmico y su respectivo control se poseen materiales de acero, perfiles, chasis de manejo de datos, pintura, elementos eléctricos, etc. los cuales son detallados a continuación:

Tabla 39-3: Costo de materiales

Cantidad	Unidad	Descripción	Valor Unitario (\$)	Valor Total (\$)
1	-	Chasis NI CDAQ 9171	1032,98	1032,98
1	-	Paquete galgas extensiométricas SGD-7/350- RY51	328,23	328,23
1	-	Caja plástica	9,11	9,11
1	-	Controlador de temperatura PID	53,57	53,57
2	-	Termocupla tipo K	8,04	16,08
1	-	Relé de estado solido	13,69	13,69
1	-	Disipador de calor	8,05	8,05
1	-	Breaker de riel	4,65	4,65
4	m	Cableado eléctrico de alta temperatura	2,55	10,20
2	-	Resistencias tipo cartucho	38,5	77,00
0,5	m ²	Plancha de acero 25 mm	70,00	35,00

1,2	m	Perfil rectangular A36 20x10x2mm	17,00	20,4
1	m	Perfil rectangular A304 20x10x2mm	20,00	20,00
1	tubos	Silicona alta temperatura ABRO	8,35	8,35
2	latas	Pintura espray blanca mate	2,00	4,00
2	latas	Pintura espray fondo gris	2,00	4,00
4	-	Lijas de agua varias porosidades	0,40	1,60
			Total	\$1646,91

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Mano de obra

Se toma en cuenta el pago de sueldo por días para trabajadores del sector metal mecánico, así como técnicos de mecánica industrial e ingeniería electrónica

Tabla 40-3: Costo de mano de obra

Cantidad	Descripción	Días/hombre	Costo/día (\$)	Total (\$)
1	Técnico en metal mecánica	7	20	140
1	Técnico en electrónica e instrumentación	5	20	100
1	Ingeniero de electrónica y automatización	5	80	400
			Total	\$640

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Equipos y herramientas

En este caso se suma el valor empleado en la construcción de la cámara como tal, así como el ensamble de la cámara en el banco de pruebas.

Tabla 41-3: Costo de equipos y herramientas

Horas	Descripción	Costo/hora (\$)	Total (\$)
2	Fresadora	15	30
4	Soldadora	8	32

3	Amoladora	5	15
10	Herramientas menores	0.5	5
Total			\$ 82

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Transporte

Para el transporte se toma en cuenta el gasto de desplazamiento de la materia prima al lugar de construcción de la cámara y posteriormente el gasto de transportarla hasta el laboratorio de electrónica.

Tabla 42-3: Costo de transporte

Descripción	Valor (\$)
Transporte	\$ 50

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

Costo directo total

los costos directos totales son descritos en la tabla 43-3 que se muestra a continuación.

Tabla 43-3: Costo directo total

Descripción	Valor (\$)
Materiales	1646,91
Equipos y herramientas	82,00
Mano de obra	640,00
Transporte	50,00
Total, costos directos	\$ 2418,91

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

3.7.2. Costos indirectos

Se describen como costos que no pueden ser identificados a partir del producto terminado

Tabla 44-3: Costos indirectos

Descripción	Cantidad (% CD)	Valor Total (\$)
Ingenieriles	4%	96,76
Imprevistos	1%	24,19
	Total, costos indirectos	\$ 120,95

3.7.3. *Costos totales*

Sumatoria de costos indirectos e indirectos para obtener un valor total estimado de la fabricación de la cámara térmica.

Tabla 45-3: Costos totales

Descripción	Valor total (\$)
Costos directos	2418,91
Costos indirectos	120,95
TOTAL (\$)	\$ 2539,85

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2021

CAPITULO IV

4. RESULTADOS

4.1. Deformaciones obtenidas

4.1.1. Prácticas de flexión

Tabla 1-4: Deformaciones obtenidas de flexión

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11							
FLEXION EN CATILEVER							
CARGA: 1,083KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C1
20	0,0002310	0,0002243	0,0002227	0,0002310	0,0002313	0,0002155	0,000226
30	0,0004712	0,0004612	0,0004708	0,0004712	0,0004858	0,0004695	0,000472
40	0,0005562	0,0005547	0,0005473	0,0005562	0,0005692	0,0005573	0,000557
50	0,0006251	0,0006243	0,0006342	0,0006252	0,0006383	0,0006233	0,000628
60	0,0006975	0,0007002	0,0007033	0,0006975	0,0007117	0,0007112	0,000704
70	0,0007850	0,0007838	0,0007910	0,0007850	0,0007868	0,0007913	0,000787
CARGA: 1,868KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C2
20	0,0003793	0,0003878	0,0003853	0,0003862	0,0003790	0,0003827	0,000383
30	0,0006787	0,0006795	0,0006728	0,0006712	0,0006632	0,0006402	0,000668
40	0,0007163	0,0007148	0,0007170	0,0007230	0,0007175	0,0007178	0,000718
50	0,0007670	0,0007670	0,0007703	0,0007728	0,0007830	0,0007662	0,000771
60	0,0008115	0,0008172	0,0008152	0,0008200	0,0008265	0,0008130	0,000817
70	0,0008935	0,0009012	0,0009117	0,0009215	0,0009210	0,0008865	0,000906
CARGA: 2,653KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C3
20	0,0005307	0,0005274	0,0005204	0,0005204	0,0005232	0,0005413	0,000527
30	0,0009063	0,0008983	0,0008663	0,0008663	0,0008993	0,0009123	0,000892
40	0,0010140	0,0010042	0,0009722	0,0009722	0,0010140	0,0010182	0,000999
50	0,0010470	0,0010427	0,0010107	0,0010107	0,0010470	0,0010567	0,001036
60	0,0011080	0,0010958	0,0010638	0,0010638	0,0011080	0,0011098	0,001092
70	0,0011690	0,0011765	0,0011445	0,0011445	0,0011690	0,0011905	0,001166

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.1.2. Práctica de esfuerzos combinados

De acuerdo con el tipo de Galgas Utilizadas para la reproducción experimental, en esta oportunidad se realiza la identificación de la deformación en 3 ejes, dispuestos en 0°, 45° y 90°

esta distribución corresponde a deformaciones en los ejes X, XY e Y; respectivamente, lo cual está determinado en las tablas 2-4, 3-4, y 4-4.

Tabla 2-4: Deformaciones en X esfuerzos combinados

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51							
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACIÓN X							
CARGA 1 4,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C1
20	0,0000449	0,0000453	0,0000441	0,0000446	0,0000453	0,0000423	0,0000444
30	0,0000317	0,0000307	0,0000327	0,0000313	0,0000305	0,0000309	0,0000313
40	0,0000177	0,0000172	0,0000171	0,0000176	0,0000170	0,0000179	0,0000174
50	-0,0000027	-0,0000017	-0,0000027	-0,0000027	-0,0000017	-0,0000047	-0,0000027
60	-0,0000305	-0,0000299	-0,0000300	-0,0000309	-0,0000335	-0,0000295	-0,0000307
70	-0,0000640	-0,0000635	-0,0000630	-0,0000643	-0,0000638	-0,0000650	-0,0000639
CARGA 2 6,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C2
20	0,0000630	0,0000632	0,0000632	0,0000637	0,0000622	0,0000672	0,0000638
30	0,0000512	0,0000521	0,0000512	0,0000506	0,0000501	0,0000531	0,0000514
40	0,0000382	0,0000406	0,0000388	0,0000411	0,0000396	0,0000396	0,0000396
50	0,0000237	0,0000236	0,0000238	0,0000241	0,0000226	0,0000222	0,0000233
60	0,0000011	0,0000011	0,0000009	0,0000009	0,0000010	0,0000009	0,0000010
70	-0,0000262	-0,0000276	-0,0000273	-0,0000261	-0,0000275	-0,0000267	-0,0000269
CARGA 3 8,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C3
20	0,0000890	0,0000896	0,0000831	0,0000862	0,0000862	0,0000901	0,0000874
30	0,0000748	0,0000768	0,0000780	0,0000731	0,0000741	0,0000749	0,0000753
40	0,0000620	0,0000629	0,0000653	0,0000640	0,0000628	0,0000623	0,0000632
50	0,0000504	0,0000496	0,0000497	0,0000502	0,0000506	0,0000501	0,0000501
60	0,0000310	0,0000317	0,0000307	0,0000316	0,0000319	0,0000318	0,0000314
70	0,0000015	0,0000018	0,0000017	0,0000017	0,0000016	0,0000015	0,0000016

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Tabla 3-4: Deformaciones en XY esfuerzos combinados

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51							
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACION XY							
CARGA1 4,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDI O C1
20	-0,0000927	-0,0000931	-0,0000914	-0,0000926	-0,0000947	-0,0000927	-0,000093
30	-0,0001064	-0,0001068	-0,0001051	-0,0001026	-0,0001084	-0,0001014	-0,000105
40	-0,0001028	-0,0001030	-0,0001028	-0,0001030	-0,0001000	-0,0001030	-0,000103

50	-0,0001143	-0,0001086	-0,0001070	-0,0001113	-0,0001203	-0,0001128	-0,000111
60	-0,0001188	-0,0001189	-0,0001187	-0,0001208	-0,0001190	-0,0001088	-0,000119
70	-0,0001211	-0,0001281	-0,0001210	-0,0001211	-0,0001263	-0,0001241	-0,000124
CARGA2 6,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDI O C2
20	-0,0001373	-0,0001376	-0,0001379	-0,0001375	-0,0001377	-0,0001373	-0,000138
30	-0,0001433	-0,0001431	-0,0001430	-0,0001437	-0,0001438	-0,0001411	-0,000143
40	-0,0001598	-0,0001596	-0,0001599	-0,0001579	-0,0001585	-0,0001599	-0,000159
50	-0,0001653	-0,0001660	-0,0001645	-0,0001655	-0,0001640	-0,0001645	-0,000165
60	-0,0001699	-0,0001690	-0,0001713	-0,0001725	-0,0001716	-0,0001723	-0,000171
70	-0,0001763	-0,0001751	-0,0001766	-0,0001768	-0,0001761	-0,0001773	-0,000176
CARGA3 8,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDI O C3
20	-0,0001755	-0,0001752	-0,0001751	-0,0001750	-0,0001762	-0,0001752	-0,000175
30	-0,0001871	-0,0001872	-0,0001874	-0,0001877	-0,0001873	-0,0001870	-0,000187
40	-0,0001932	-0,0001931	-0,0001937	-0,0001940	-0,0001934	-0,0001937	-0,000194
50	-0,0002027	-0,0002029	-0,0002029	-0,0002027	-0,0002028	-0,0002026	-0,000203
60	-0,0002192	-0,0002193	-0,0002197	-0,0002193	-0,0002191	-0,0002190	-0,000219
70	-0,0002312	-0,0002316	-0,0002311	-0,0002314	-0,0002315	-0,0002314	-0,000231

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Tabla 4-4: Deformaciones en Y esfuerzos combinados

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51							
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACION Y							
CARGA1 4,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C1
20	-0,0000156	-0,0000155	-0,0000154	-0,0000157	-0,0000158	-0,0000156	-0,000016
30	-0,0000204	-0,0000207	-0,0000203	-0,0000287	-0,0000217	-0,0000237	-0,000023
40	-0,0000310	-0,0000330	-0,0000300	-0,0000299	-0,0000337	-0,0000310	-0,000031
50	-0,0000547	-0,0000584	-0,0000510	-0,0000568	-0,0000510	-0,0000517	-0,000054
60	-0,0000831	-0,0000833	-0,0000838	-0,0000830	-0,0000840	-0,0000821	-0,000083
70	-0,0001299	-0,0001300	-0,0001200	-0,0001258	-0,0001248	-0,0001208	-0,000125
CARGA2 6,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C2
20	-0,0000207	-0,0000217	-0,0000220	-0,0000200	-0,0000217	-0,0000250	-0,000022
30	-0,0000323	-0,0000320	-0,0000319	-0,0000323	-0,0000330	-0,0000348	-0,000033
40	-0,0000400	-0,0000399	-0,0000450	-0,0000440	-0,0000423	-0,0000410	-0,000042
50	-0,0000600	-0,0000623	-0,0000619	-0,0000650	-0,0000608	-0,0000637	-0,000062
60	-0,0000913	-0,0000936	-0,0000960	-0,0000978	-0,0000957	-0,0000980	-0,000095
70	-0,0001435	-0,0001423	-0,0001496	-0,0001403	-0,0001413	-0,0001400	-0,000143

CARGA3 8,365KG							
TEMP.	ENSAYO 0	ENSAYO 1	ENSAYO 2	ENSAYO 3	ENSAYO 4	ENSAYO 5	PROMEDIO C3
20	-0,0000223	-0,0000253	-0,0000268	-0,0000263	-0,0000265	-0,0000260	-0,000026
30	-0,0000321	-0,0000367	-0,0000307	-0,0000300	-0,0000317	-0,0000327	-0,000032
40	-0,0000410	-0,0000413	-0,0000418	-0,0000417	-0,0000420	-0,0000409	-0,000041
50	-0,0000615	-0,0000611	-0,0000601	-0,0000600	-0,0000615	-0,0000620	-0,000061
60	-0,0000915	-0,0000905	-0,0000915	-0,0000918	-0,0000920	-0,0000928	-0,000092
70	-0,0001338	-0,0001308	-0,0001319	-0,0001388	-0,0001323	-0,0001368	-0,000134

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.2. Gráficas de comportamiento

4.2.1. Gráficas en flexión en cantiléver

En el diagrama 1-4 se encuentran descritas las curvas de comportamiento de las deformaciones promedias obtenidas en cada práctica realizada en este modelo experimental, donde las cargas son identificadas bajo la siguiente nomenclatura: C1-1,083kg, C2- 1,868 y C3-2,653kg.

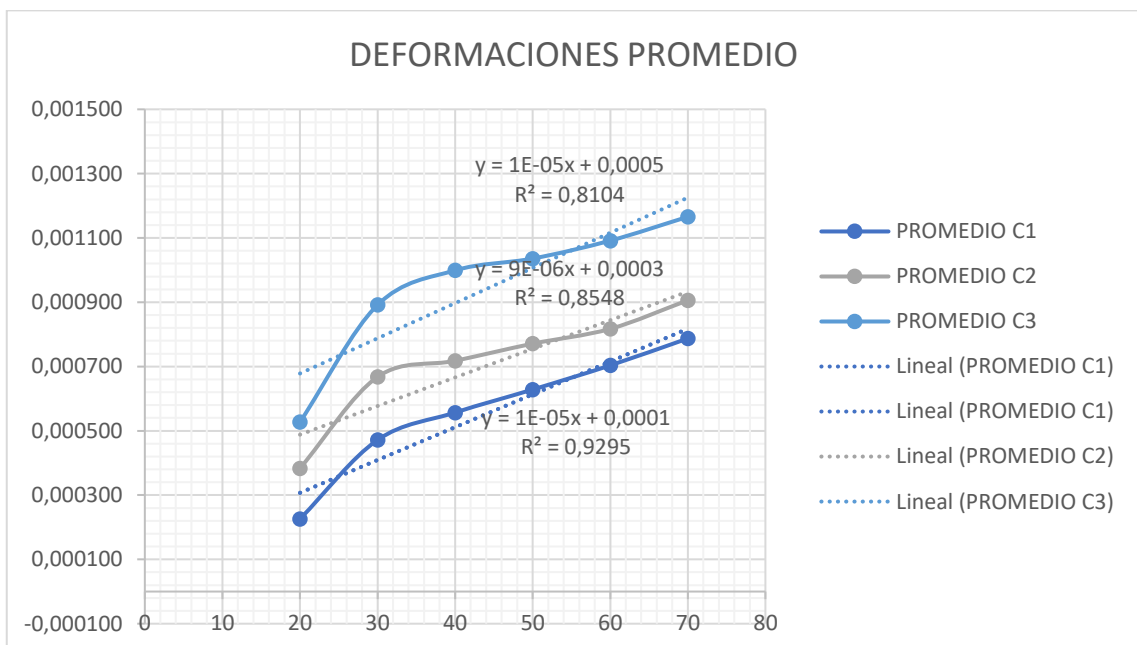


Gráfico 1-4: Deformaciones promedio

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.2.2. Gráficos en esfuerzos combinados

Los diagramas 2-4, 3-4 y 4-4 corresponden al comportamiento de las deformaciones promedias en cada uno de los ejes evaluados en la roseta, identificando las cargas de la siguiente manera: C1-4,365kg, C2- 6,365 y C3-8,365kg.

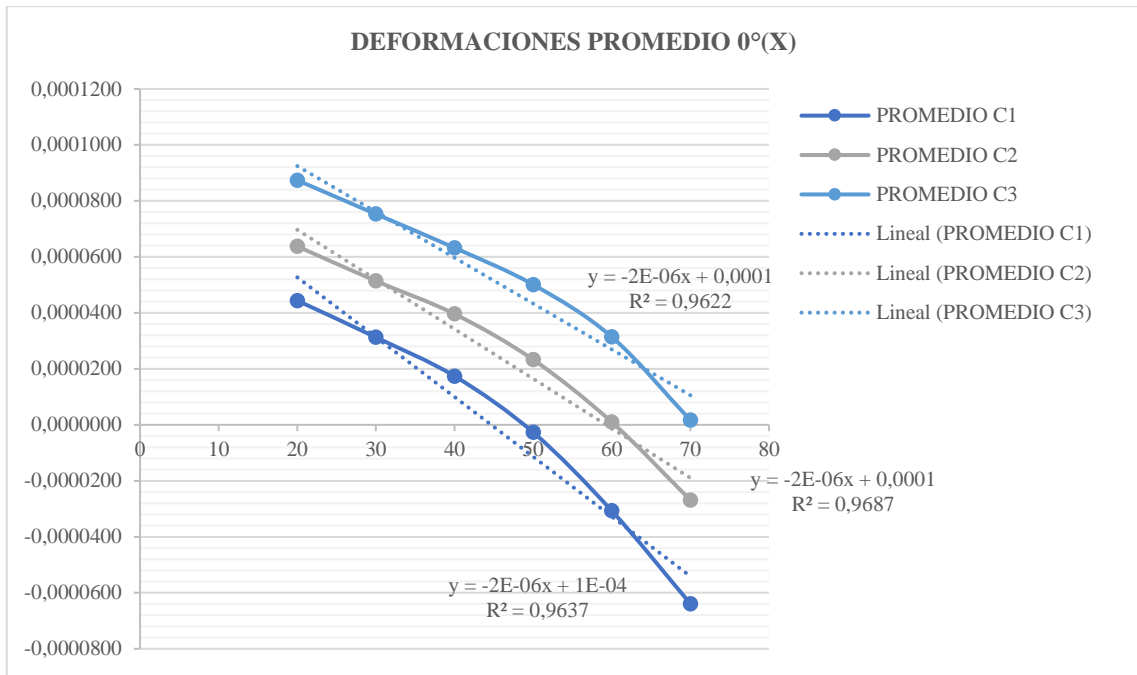


Gráfico 2-4: Deformaciones promedio eje X

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

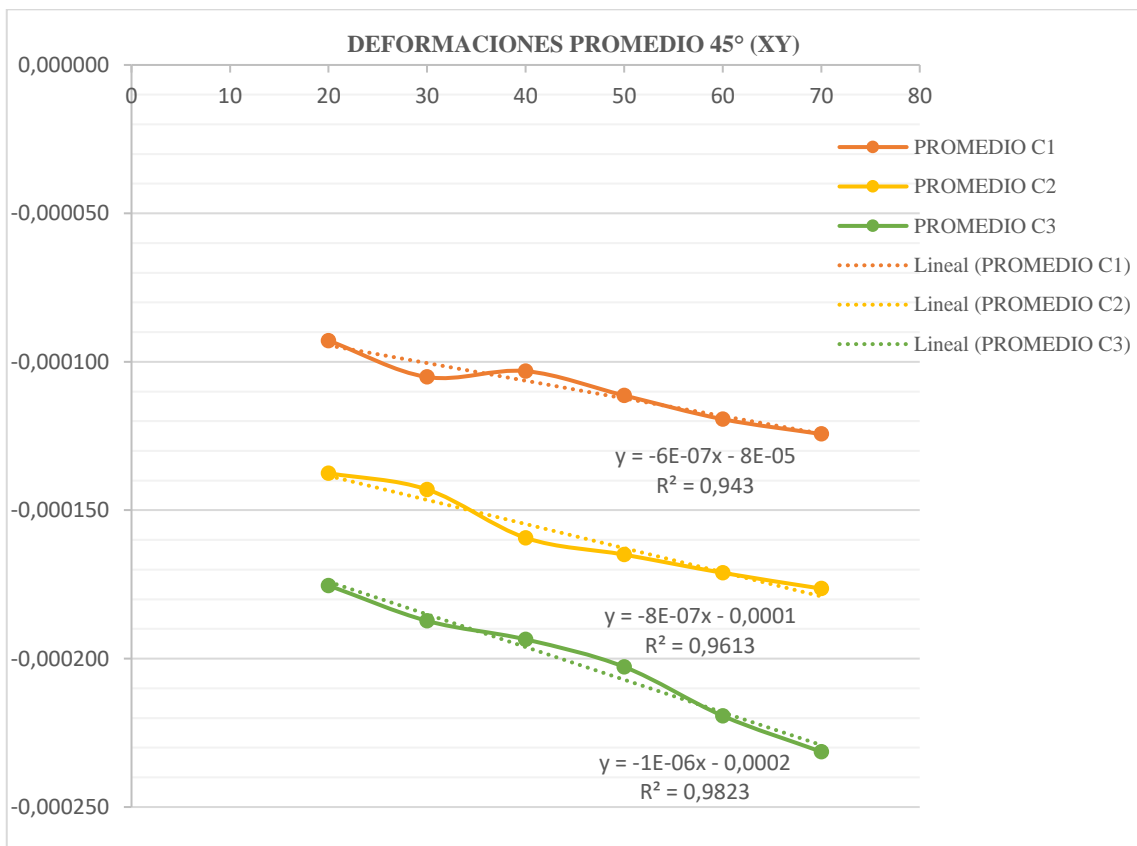


Gráfico 3-4: Deformaciones promedio eje XY

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

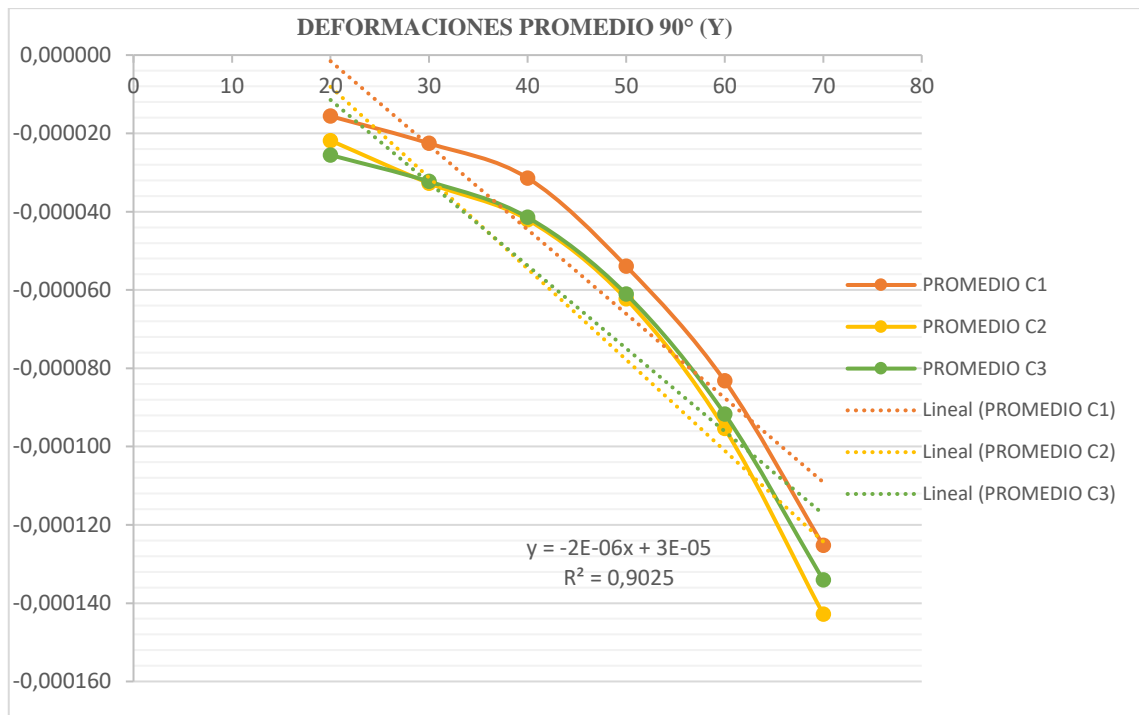


Gráfico 4-4: Deformaciones promedio eje Y

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2022

4.3. Cálculo de variación en mediciones

4.3.1. Análisis de la desviación estándar (ajuste de los datos obtenidos experimentalmente)

Tabla 5-4: Desviación en prácticas de flexión

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11		
FLEXION EN CATILEVER		
CARGA 1: 1,083kg		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	0,000226	6,35788E-06
30	0,000472	7,93937E-06
40	0,000557	7,06295E-06
50	0,000628	6,24623E-06
60	0,000704	6,47199E-06
70	0,000787	3,24453E-06
CARGA 2: 1,868kg		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	0,000383	3,67373E-06
30	0,000668	1,46726E-05
40	0,000718	2,78239E-06
50	0,000771	6,37414E-06

60	0,000817	5,45147E-06
70	0,000906	1,45406E-05
CARGA 3: 2,653kg		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	0,000527	7,99561E-06
30	0,000892	2,01437E-05
40	0,000999	2,13731E-05
50	0,001036	1,99841E-05
60	0,001092	2,20466E-05
70	0,001166	1,81787E-05

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

En la tabla 6-4, 7-4 y 8-4 encontramos el cálculo de las desviaciones estándar obtenidas a partir de los datos experimentales con las galgas tipo roseta cada una de las desviaciones se obtiene en los ejes de estudio 0° (X), 45° (XY) y 90° (Y).

Tabla 6-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje X

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51		
ESFUERZOS COMBINADOS (DEFORMACION X)		
CARGA1: 4,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	0,000044	1,13052E-06
30	0,000031	8,10666E-07
40	0,000017	3,7371E-07
50	-0,000003	1,09545E-06
60	-0,000031	1,45582E-06
70	-0,000064	6,90159E-07
CARGA2: 6,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C2	DESVIACION ESTANDAR
20	0,000064	1,75978E-06
30	0,000051	1,73384E-06
40	0,000040	1,77661E-06
50	0,000023	1,70049E-06
60	0,000001	6,63683E-07
70	-0,000027	2,03409E-06
CARGA3: 8,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C3	DESVIACION ESTANDAR
20	0,0000874	2,67868E-06
30	0,0000753	2,67868E-06
40	0,0000632	2,67868E-06
50	0,0000501	2,67868E-06
60	0,0000314	2,67868E-06
70	0,0000016	2,02736E-06

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Tabla 7-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje XY

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51		
ESFUERZOS COMBINADOS (DEFORMACION XY)		
CARGA1: 4,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000093	1,06839E-06
30	-0,000105	2,65324E-06
40	-0,000103	1,19184E-06
50	-0,000111	4,70358E-06
60	-0,000119	4,32577E-06
70	-0,000124	3,08533E-06
CARGA2: 6,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C2	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000138	2,20404E-07
30	-0,000143	9,81167E-07
40	-0,000159	8,45926E-07
50	-0,000165	7,50953E-07
60	-0,000171	1,39242E-06
70	-0,000176	7,55066E-07
CARGA3: 8,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C3	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000175	4,35591E-07
30	-0,000187	2,49677E-07
40	-0,000194	3,47884E-07
50	-0,000203	1,32653E-07
60	-0,000219	2,2822E-07
70	-0,000231	1,75897E-07

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Tabla 8-4: Desviación en prácticas de esfuerzos combinados eje Y

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51		
ESFUERZOS COMBINADOS (DEFORMACIÓN Y)		
CARGA1: 4,365KG		
TEMP.	PROMEDIO C1	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000016	1,32961E-07
30	-0,000023	3,25479E-06
40	-0,000031	1,55583E-06
50	-0,000054	3,19857E-06
60	-0,000083	6,81032E-07
70	-0,000125	4,29136E-06
CARGA2: 6.365KG		

TEMP.	PROMEDIO C2	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000022	1,7224E-06
30	-0,000033	1,10106E-06
40	-0,000042	2,1267E-06
50	-0,000062	1,83943E-06
60	-0,000095	2,58033E-06
70	-0,000143	3,53331E-06
CARGA3: 8.365KG		
TEMP.	PROMEDIO C3	DESVIACION ESTANDAR
20	-0,000026	1,66573E-06
30	-0,000032	2,37224E-06
40	-0,000041	4,53987E-07
50	-0,000061	8,08858E-07
60	-0,000092	7,62938E-07
70	-0,000134	3,11936E-06

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.3.2. Obtención teórica de deformaciones

En la tabla 9-4 se encuentran detallados los datos obtenidos en el análisis teórico de las deformaciones generadas con las condiciones establecidas, en la figura 52-3 y 53-3 tenemos la representación esquemática del modelo experimental.

Tabla 9-4: Esquema de deformaciones practica de flexión de vigas en cantiléver

Esquema de flexión de viga en cantiléver (Práctica 1)				
Carga:		1,083kg	1,868kg	2,653kg
TEMPERATURA[°C]	ΔT[°C]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]
AMBIENTE	0	0,0002275	0,000392	0,00056
30	10	0,0003775	0,000542	0,00071
40	20	0,0005275	0,000692	0,00086
50	30	0,0006775	0,000842	0,00101
60	40	0,0008275	0,000992	0,00116
70	50	0,0009775	0,001142	0,00131

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Para el procedimiento de la obtención teórica de las deformaciones en esfuerzos combinados, se tiene en la tabla 10-4 los datos generados en el análisis teórico.

Tabla 10-4: Esquema de deformaciones práctica de esfuerzos combinados

Esquema de esfuerzos combinados (Práctica 2)			
Carga:	4,365kg	6,365kg	8,365kg

Deformaciones en el eje 0° (X)				
TEMPERATURA[°C]	ΔT[°C]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]
AMBIENTE	0	0,0000491	0,0000716	0,0000941
30	10	0,0000316	0,0000541	0,0000766
40	20	0,0000141	0,0000366	0,0000591
50	30	-0,0000034	0,0000191	0,0000416
60	40	-0,0000209	0,0000016	0,0000241
70	50	-0,0000384	-0,0000159	0,0000066
Deformaciones en el eje 45° (XY)				
TEMPERATURA[°C]	ΔT[°C]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]
AMBIENTE	0	0,0000920	0,00013417	0,0001763
30	10	0,0000920	0,00013417	0,0001763
40	20	0,0000920	0,00013417	0,0001763
50	30	0,0000920	0,00013417	0,0001763
60	40	0,0000920	0,00013417	0,0001763
70	50	0,0000920	0,00013417	0,0001763
Deformaciones en el eje 90° (Y)				
TEMPERATURA[°C]	ΔT[°C]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]	DEFORMACION [mm]
AMBIENTE	0	-0,0000124	-0,0000180	-0,0000237
30	10	-0,0000294	-0,0000350	-0,0000407
40	20	-0,0000464	-0,0000520	-0,0000577
50	30	-0,0000634	-0,0000690	-0,0000747
60	40	-0,0000804	-0,0000860	-0,0000917
70	50	-0,0000974	-0,0001030	-0,0001087

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2022

4.3.3. Cálculo de estados tensionales

Una de las finalidades de un estudio estructural es generar el estado tensional que generan las condiciones a las que está sometido dicho elemento, esto permite obtener diversas características mecánicas.

4.3.3.1. Cálculo de estados tensionales a partir de resultados experimentales

En la tabla 11-4 tenemos los estados tensionales calculados a temperatura ambiente de la práctica 1 que corresponde a flexión en viga en cantiléver.

Tabla 11-4: Estados tensionales practica de flexión

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11	
FLEXION EN CATILEVER	VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm
CARGA 1,083kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 42,85 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 1,868kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 73,92 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 2,653kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 101,71 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

En la tabla 12-4 se encuentran descritos los estados tensionales encontrados a partir de las deformaciones obtenidas a través de la galga tipo roseta.

Tabla 12-4: Estados tensionales practica de esfuerzos combinados

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51	
ESFUERZOS COMBINADOS	PERFIL ESTRUCTURAL TIPO L EN VOLADIZO, RECTANGULAR 40X20X1,5mm LONG: 405mm
CARGA1 4,365kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 8,916 & 6,87 & 0 \\ 6,87 & -0,149 & 0 \\ 0 & 0 & 2,209 \end{bmatrix} MPa$
CARGA2 6,365 kg	

Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 12,961 & 9,991 & 0 \\ 9,991 & -0,29 & 0 \\ 0 & 0 & 3,193 \end{bmatrix} MPa$
CARGA3 8,365kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 17,134 & 13,442 & 0 \\ 13,442 & -0,342 & 0 \\ 0 & 0 & 4,232 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.3.3.2. Cálculo de estados tensionales teóricos.

Los estados tensionales teóricos de la práctica1 se encuentran mostrados a continuación en la tabla 13-4

Tabla 13-4: Estados tensionales teóricos practica de flexión

ANÁLISIS TEÓRICO PRÁCTICA 1	
FLEXION EN CATILEVER	VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm
CARGA 1,083kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 43,91 & 0,14 \\ 0,14 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 1,868kg	
Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 75,74 & 0,24 \\ 0,24 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 2,653kg	

Estado tensional a temperatura ambiente	$S = \begin{bmatrix} 107,57 & 0,34 \\ 0,34 & 0 \end{bmatrix} MPa$
---	---

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Es necesario también obtener los estados tensionales teóricos de la práctica 2, estos son detallados en la tabla 14-4

Tabla 14-4: Estados tensionales teóricos practica de esfuerzos combinados

ESTADOS TENSIONALES PRÁCTICA 2	
ESFUERZOS COMBINADOS	PERFIL ESTRUCTURAL TIPO L EN VOLADIZO, RECTANGULAR 40X20X1,5mm LONG: 405mm
EXPERIMENTALES	TEÓRICOS
CARGA 4,365kg	
$S = \begin{bmatrix} 8,916 & 6,87 & 0 \\ 6,87 & -0,149 & 0 \\ 0 & 0 & 2,209 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 9,064 & 5,253 & 0 \\ 5,253 & -0,495 & 0 \\ 0 & 0 & -0,495 \end{bmatrix} MPa$
CARGA2 6,365 kg	
$S = \begin{bmatrix} 12,961 & 9,991 & 0 \\ 9,991 & -0,29 & 0 \\ 0 & 0 & 3,193 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 13,216 & 7,66 & 0 \\ 7,66 & -0,722 & 0 \\ 0 & 0 & -0,722 \end{bmatrix} MPa$
CARGA3 8,365kg	
$S = \begin{bmatrix} 17,134 & 13,442 & 0 \\ 13,442 & -0,342 & 0 \\ 0 & 0 & 4,232 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 17,369 & 10,067 & 0 \\ 10,067 & -0,948 & 0 \\ 0 & 0 & -0,948 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.3.3.3. Esfuerzos principales práctica de flexión

Tabla 15-4: Esfuerzos principales practica de flexión

ANÁLISIS TEÓRICO PRÁCTICA 1	
VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm	
CARGA 1,083kg	
Esfuerzos principales experimentales	Esfuerzos principales teóricos
$S = \begin{bmatrix} 42,85 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 43,91 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 1,868kg	
Esfuerzos principales experimental	Esfuerzos principales teórico
$S = \begin{bmatrix} 73,3 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 75,74 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 2,653kg	
Esfuerzos principales experimental	Esfuerzos principales teórico
$S = \begin{bmatrix} 101,71 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 107,57 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2022

4.3.3.4. *Esfuerzos principales práctica de esfuerzos combinados*

Tabla 16-4: Esfuerzos principales práctica de esfuerzos combinados

ANÁLISIS TEÓRICO PRÁCTICA 2	
PERFIL ESTRUCTURAL TIPO L EN VOLADIZO, RECTANGULAR 40X20X1,5mm LONG: 405mm	
CARGA1 4,365kg	
Esfuerzos principales experimentales	Esfuerzos principales teóricos

$S = \begin{bmatrix} 12,6 & 0 & 0 \\ 0 & 2,2 & 0 \\ 0 & 0 & -3,8 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 11,4 & 0 & 0 \\ 0 & -0,5 & 0 \\ 0 & 0 & -2,9 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 6,365kg	
Esfuerzos principales experimentales	Esfuerzos principales teóricos
$S = \begin{bmatrix} 18,3 & 0 & 0 \\ 0 & 3,2 & 0 \\ 0 & 0 & -5,7 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 16,6 & 0 & 0 \\ 0 & -0,7 & 0 \\ 0 & 0 & -4,1 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 8,365kg	
Esfuerzos principales experimentales	Esfuerzos principales teóricos
$S = \begin{bmatrix} 24,4 & 0 & 0 \\ 0 & 4,2 & 0 \\ 0 & 0 & -7,6 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 21,8 & 0 & 0 \\ 0 & -0,9 & 0 \\ 0 & 0 & -5,4 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.3.3.5. Esfuerzos máximos practica de flexión

Tabla 17-4: Esfuerzos máximos práctica de flexión en cantiléver

ANÁLISIS TEÓRICO PRÁCTICA 1	
VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm	
CARGA 1,083kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 21,425 & 21,425 \\ 21,425 & 21,425 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 21,955 & 21,955 \\ 21,955 & 21,955 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 1,868kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 36,65 & 36,65 \\ 36,65 & 36,65 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 37,87 & 37,87 \\ 37,87 & 37,87 \end{bmatrix} MPa$

CARGA 2,653kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 50,855 & 50,855 \\ 50,855 & 50,855 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 53,785 & 53,785 \\ 53,785 & 53,785 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.3.3.6. Esfuerzos máximos práctica de esfuerzos combinados

Tabla 18-4: Esfuerzos máximos práctica de esfuerzos combinados

ANÁLISIS TEÓRICO PRÁCTICA 2	
PERFIL ESTRUCTURAL TIPO L EN VOLADIZO, RECTANGULAR 40X20X1,5mm	
LONG: 405mm	
CARGA1 4,365kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 7,4 & 5,2 & 8,2 \\ 5,2 & 4,4 & 3 \\ 8,2 & 3 & -0,8 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 5,5 & 6 & 7,1 \\ 6 & 4,3 & 1,2 \\ 7,1 & 1,2 & -1,7 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 6,365kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 10,8 & 7,6 & 12 \\ 7,6 & 6,3 & 4,4 \\ 12 & 4,4 & -1,2 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 7,9 & 8,7 & 10,4 \\ 8,7 & 6,2 & 1,7 \\ 10,4 & 1,7 & -2,4 \end{bmatrix} MPa$
CARGA 8,365kg	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos
$S = \begin{bmatrix} 14,3 & 10,1 & 16 \\ 10,1 & 8,4 & 5,9 \\ 16 & 5,9 & -1,7 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 10,4 & 11,4 & 13,6 \\ 11,4 & 8,2 & 2,2 \\ 13,6 & 2,2 & -3,2 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.4. Análisis de variación en deformaciones teóricas y experimentales (cálculo de porcentaje de errores)

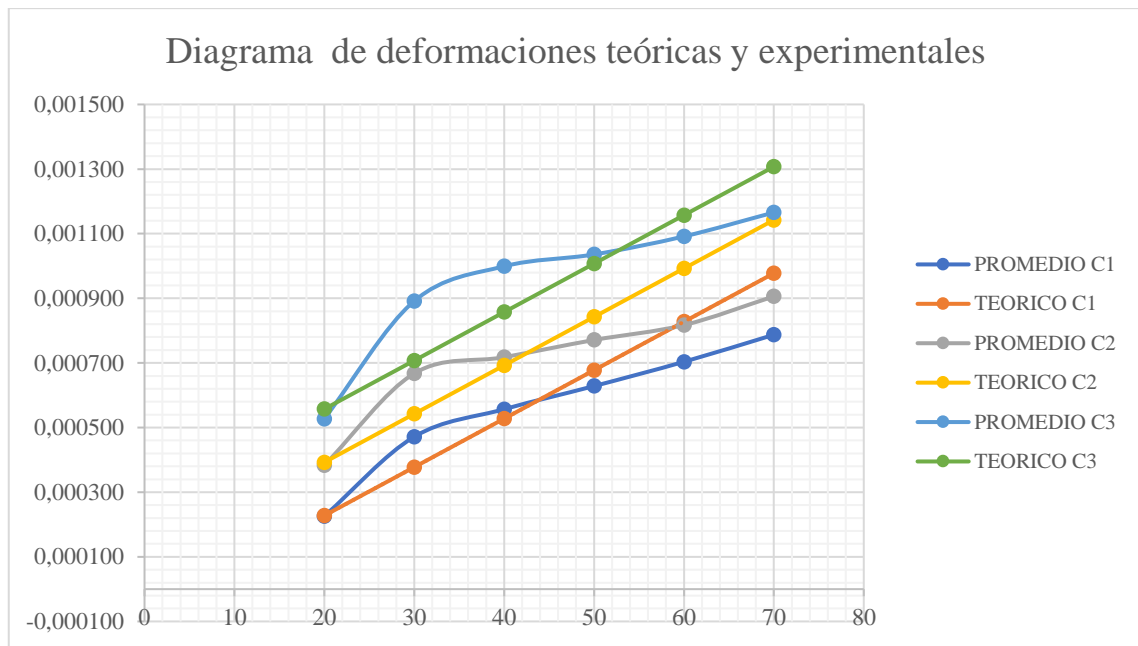
4.4.1. Práctica de flexión

Tabla 19-4: Cálculo de errores práctica de flexión en cantiléver

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11					
FLEXION EN CATILEVER					
CARGA1 1,083kg					
Temp.	PROMEDIO C1	TEORICO C1	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,000226	0,0002275	0,0000016	0,68752762	1
30	0,000472	0,0003775	-0,0000941	24,9213072	2,087
40	0,000557	0,0005275	-0,0000293	5,55051005	2,464
50	0,000628	0,0006775	0,0000491	7,25016507	2,781
60	0,000704	0,0008275	0,0001240	14,9800234	3,114
70	0,000787	0,0009775	0,0001904	19,4756999	3,483
CARGA2 1,868kg					
Temp.	PROMEDIO C2	TEORICO C2	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,000383	0,000392	0,0000091	2,30990733	1
30	0,000668	0,000542	0,00028419	23,0672215	1,741
40	0,000718	0,000692	0,00033436	3,65306207	1,872
50	0,000771	0,000842	0,00038767	8,47507919	2,011
60	0,000817	0,000992	0,00043383	17,6564311	2,132
70	0,000906	0,001142	0,0005225	20,7067666	2,363
CARGA3 2,653kg					
Temp.	PROMEDIO C3	TEORICO C3	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,000527	0,00056	0,0000301	5,4067068	1
30	0,000892	0,00071	0,00036426	26,0289009	1,690875468
40	0,000999	0,00086	0,00047187	16,5310721	1,89497753
50	0,001036	0,00101	0,00050854	2,81923606	1,964521856
60	0,001092	0,00116	0,00056431	5,68715726	2,070313529
70	0,001166	0,00131	0,00063843	10,8393154	2,210877365

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

De acuerdo con la tabla 19-4 de errores calculados, tenemos un error a ambiente menor al 10% y en el diagrama se condensa el comportamiento de las lecturas de las galgas respecto del comportamiento teórico de las deformaciones.



Gráfica 5-4: Deformaciones ambiente prácticas y teóricas del eje Y en flexión en cantiléver

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.4.2. Prácticas de esfuerzos combinados.

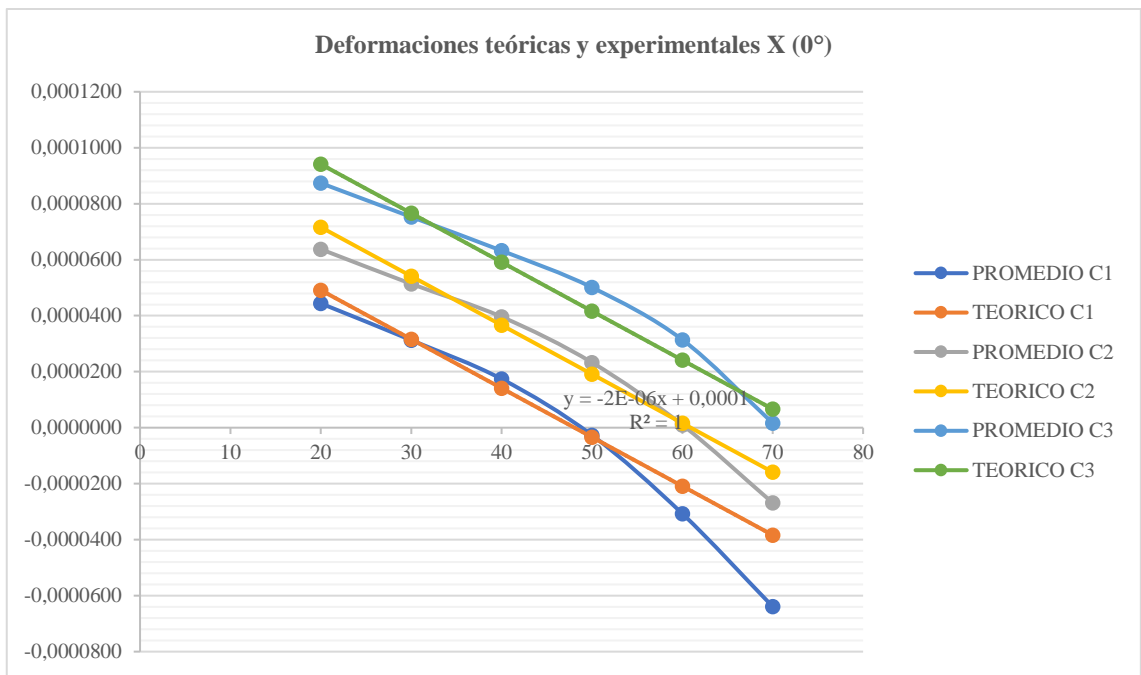
Para poder establecer los errores respectivos del comportamiento de la galga por cada eje de análisis, las tablas de cálculos de errores y diagramas de comportamiento teórico y experimental, se divide para una mejor comprensión en ejes X, XY e Y.

Tabla 20-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje X

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51					
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACION X					
CARGA 1 4,365KG					
TEMP.	PROMEDIO C1	TEORICO C1	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,0000444	0,0000491	0,0000047	9,62481129	1
30	0,0000313	0,0000316	0,0000003	1,0792127	0,705
40	0,0000174	0,0000141	-0,0000033	23,2724989	0,392
50	-0,0000027	-0,0000034	-0,0000007	21,1238826	-0,060
60	-0,0000307	-0,0000209	0,0000098	47,1102399	-0,692
70	-0,0000639	-0,0000384	0,0000255	66,5696867	-1,440
CARGA2 6,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C2	TEORICO C2	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,000064	0,0000716	0,0000079	10,9834062	1
30	0,000051	0,0000541	-0,0000124	5,05661545	0,806
40	0,000040	0,0000366	-0,0000242	8,14370866	0,621
50	0,000023	0,0000191	-0,0000405	21,7956495	0,365

60	0,000001	0,0000016	-0,0000628	39,6216567	0,015
70	-0,000027	-0,0000159	-0,0000906	69,289862	-0,422
CARGA3 8,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C3	TEORICO C3	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	0,0000874	0,0000941	0,0000068	7,17516553	1
30	0,0000753	0,0000766	-1,2086E-05	1,74830486	0,862
40	0,0000632	0,0000591	-2,414E-05	6,94312307	0,724
50	0,0000501	0,0000416	-3,728E-05	20,3359667	0,573
60	0,0000314	0,0000241	-5,5956E-05	30,2119913	0,360
70	0,0000016	0,0000066	-8,5734E-05	75,2259635	0,019

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022



Gráfica 6-4: Gráfica de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje X de esfuerzos combinados.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Los errores de mediciones de las deformaciones del eje XY (45°) esta detallado en la tabla 21-4

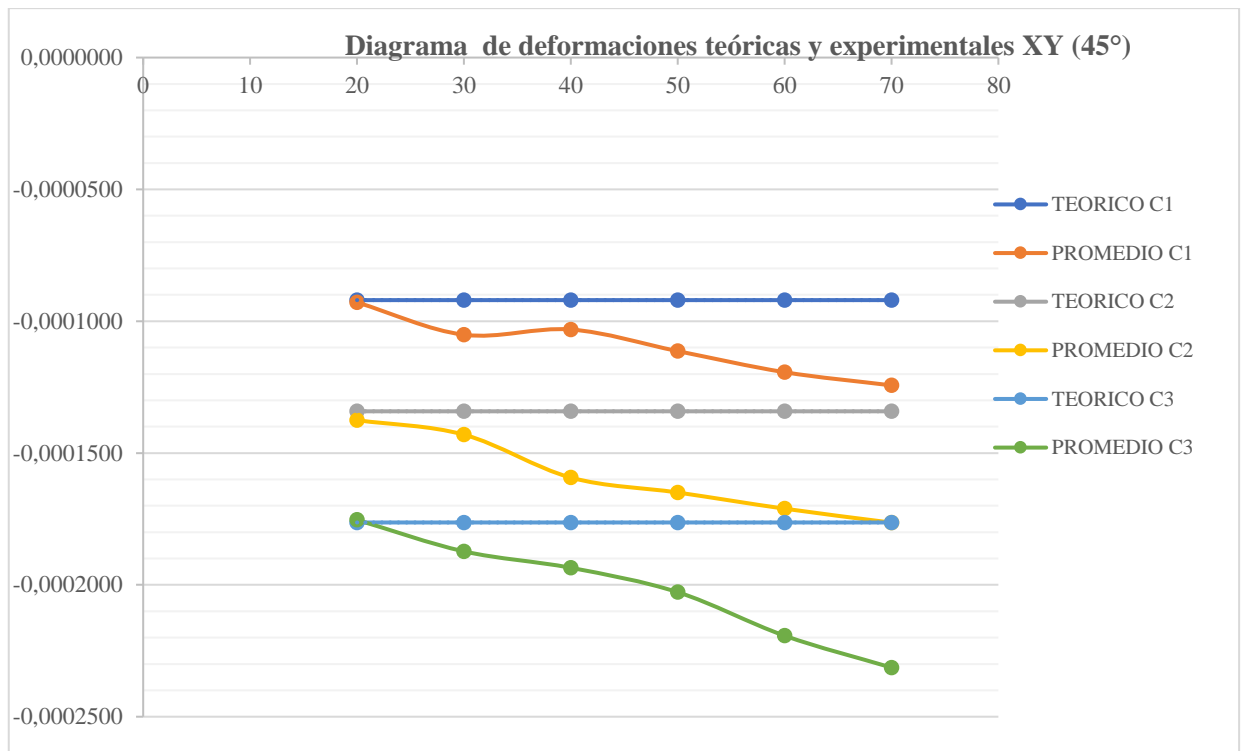
Tabla 21-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje XY

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51					
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACION XY					
CARGA 1 4,365KG					
TEMP.	PROMEDIO C1	TEORICO C1	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000093	-0,0000920	0,0000009	0,93500277	1
30	-0,000105	-0,0000920	0,0000131	14,2754813	1,132
40	-0,000103	-0,0000920	0,0000111	12,1015682	1,111

50	-0,000111	-0,0000920	0,0000193	21,0156821	1,199
60	-0,000119	-0,0000920	0,0000273	29,7113343	1,285
70	-0,000124	-0,0000920	0,0000323	35,1461169	1,339
CARGA2 6,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C2	TEORICO C2	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000138	-0,000134	0,0000034	2,49788251	1
30	-0,000143	-0,000134	-5,4932E-06	6,59201545	1,040
40	-0,000159	-0,000134	-2,1778E-05	18,7291581	1,158
50	-0,000165	-0,000134	-2,7441E-05	22,9500778	1,200
60	-0,000171	-0,000134	-3,3573E-05	27,5199981	1,244
70	-0,000176	-0,000134	-3,8871E-05	31,4686781	1,283
CARGA3 8,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C3	TEORICO C3	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000175	-0,0001763	-0,0000010	0,55211584	1
30	-0,000187	-0,0001763	-1,1926E-05	6,21146289	1,068011288
40	-0,000194	-0,0001763	-1,8162E-05	9,74755352	1,103568512
50	-0,000203	-0,0001763	-2,7406E-05	14,9902191	1,15628623
60	-0,000219	-0,0001763	-4,3913E-05	24,3514275	1,250418031
70	-0,000231	-0,0001763	-5,6004E-05	31,2080806	1,31936523

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

El diagrama 7-4 muestra el comportamiento de las deformaciones experimentales respecto a las teóricas para el eje XY (45°) de la galga estudiada.



Gráfica 7-4: Gráfica de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje XY de esfuerzos combinados.

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

En la tabla 22-4 encontramos los errores generados de las lecturas experimentales por las deformaciones teóricas calculadas

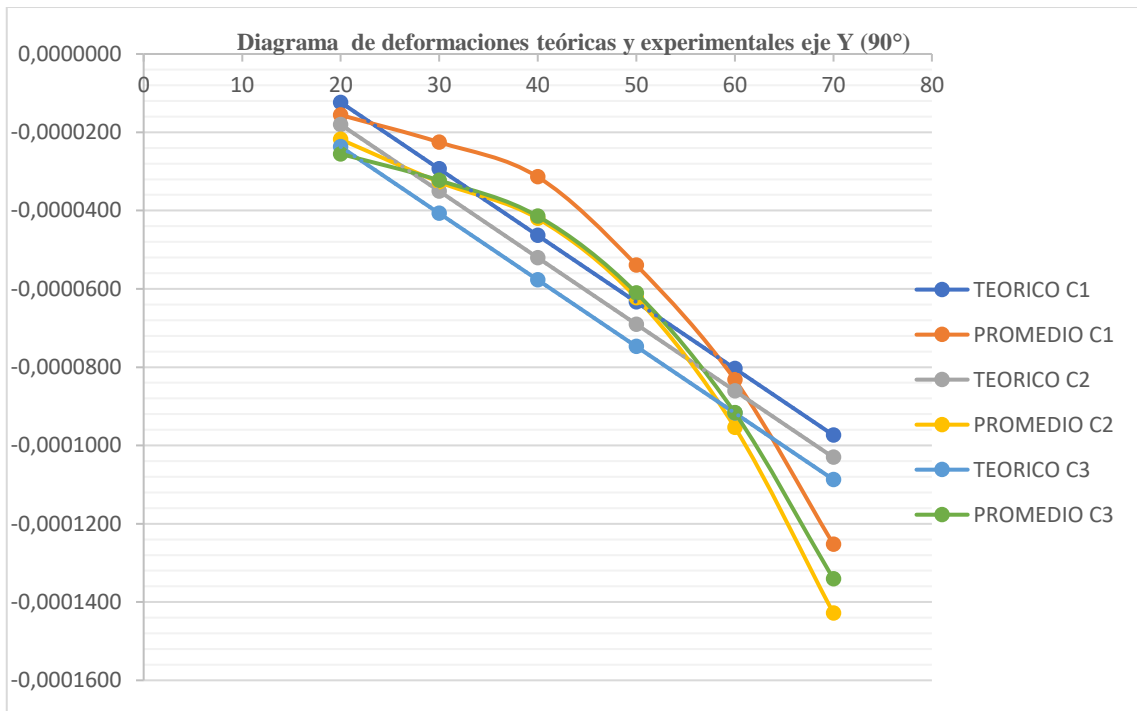
Tabla 22-4: Cálculo de errores práctica de esfuerzos combinados eje Y

GALGAS ROSETA OMEGA SGD-7/350-RY51					
ESFUERZOS COMBINADOS DEFORMACION Y					
CARGA 1 4,365KG					
TEMP.	PROMEDIO C1	TEORICO C1	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000016	-0,0000124	0,0000032	26,0283596	1
30	-0,000023	-0,0000294	-0,0000068	23,2419627	1,446
40	-0,000031	-0,0000464	-0,0000150	32,265595	2,014
50	-0,000054	-0,0000634	-0,0000095	14,9212427	3,457
60	-0,000083	-0,0000804	0,0000029	3,55121372	5,335
70	-0,000125	-0,0000974	0,0000279	28,6110302	8,028
CARGA2 6,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C2	TEORICO C2	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000022	-0,0000180	0,0000038	20,963738	1
30	-0,000033	-0,0000350	-1,0897E-05	6,61628628	1,499
40	-0,000042	-0,0000520	-2,0216E-05	19,2137207	1,926
50	-0,000062	-0,0000690	-4,0449E-05	9,8008423	2,853

60	-0,000095	-0,0000860	-7,3574E-05	10,8750842	4,370
70	-0,000143	-0,0001030	-0,000121	38,6085618	6,542
CARGA3 8,365kg					
TEMP.	PROMEDIO C3	TEORICO C3	DIFERENCIA	ERROR	DEF RELA
20	-0,000026	-0,0000237	0,0000018	7,66505643	1
30	-0,000032	-0,0000407	-6,7572E-06	20,6886455	1,265
40	-0,000041	-0,0000577	-1,5915E-05	28,1825642	1,623
50	-0,000061	-0,0000747	-3,5518E-05	18,2869245	2,391
60	-0,000092	-0,0000917	-6,6138E-05	0,04821533	3,590
70	-0,000134	-0,0001087	-0,00010855	23,3356361	5,250

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

Para poder evidenciar gráficamente el comportamiento de la temperatura en las deformaciones experimentales vs las deformaciones teóricas en el diagrama 8-4 se encuentran las curvas respectivas de los valores obtenidos.



Gráfica 8-4: Gráfica de deformación teórica y experimental a temperatura ambiente en el eje y de esfuerzos combinados

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

4.5. Determinación de factores de compensación térmica

4.5.1. Prácticas de flexión de viga en cantiléver

En la tabla 23-4 se muestra los factores de compensación ambiente necesarios para la admisión de cálculos en temperaturas con variación térmica.

Tabla 23-4: Cálculo de factor de compensación ambiente para medición de la galga SGD-10/120 LY11

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11			
FLEXION EN CATILEVER			
CARGA 1 1,083kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION TEÓRICA	FACTOR DE COMPENSACIÓN
20	0,000226	0,0002275	1,0069
Estado tensional experimental		Estado tensional teórico	Estado tensional corregido
$S = \begin{bmatrix} 42,85 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$		$S = \begin{bmatrix} 43,91 & 0,14 \\ 0,14 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 43,91 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA2 1,868kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION TEÓRICA	FACTOR DE COMPENSACIÓN
20	0,000383	0,000392	1,0236
Estado tensional experimental		Estado tensional teórico	Estado tensional corregido
$S = \begin{bmatrix} 73,3 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$		$S = \begin{bmatrix} 75,74 & 0,24 \\ 0,24 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 75,74 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$
CARGA3 2,653kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION TEÓRICA	FACTOR DE COMPENSACIÓN
20	0,000527	0,00056	1,0572
Estado tensional experimental		Estado tensional teórico	Estado tensional corregido
$S = \begin{bmatrix} 101,71 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$		$S = \begin{bmatrix} 107,57 & 0,34 \\ 0,34 & 0 \end{bmatrix} MPa$	$S = \begin{bmatrix} 107,57 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} MPa$

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

En la tabla 24-4 encontramos los factores de compensación para cada una de las temperaturas y tratar de corregir la incidencia que genera la temperatura sobre las galgas llevando las deformaciones a la deformación experimental ambiente cada uno de estos factores está directamente relacionado a las cargas y características físicas y mecánicas del espécimen metálico.

Tabla 24-4: Cálculo de factor de compensación ambiente para medición de la galga SGD-7/350 RY51

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-7/350-RY51			
FLEXION EN CATILEVER			
CARGA 1 1.083kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION AMBIENTE	FACTOR DE COMPENSACIÓN
30	0,000472	0,000226	0,479
40	0,000557	0,000226	0,406
50	0,000628	0,000226	0,360
60	0,000704	0,000226	0,321
70	0,000787	0,000226	0,287
CARGA2 1.868kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION AMBIENTE	FACTOR DE COMPENSACIÓN
30	0,000668	0,000383	0,479
40	0,000718	0,000383	0,406
50	0,000771	0,000383	0,360
60	0,000817	0,000383	0,321
70	0,000906	0,000383	0,287
CARGA3 2.653kg			
TEMP.	DEFORMACION MEDIA	DEFORMACION AMBIENTE	FACTOR DE COMPENSACIÓN
30	0,000892	0,000527	0,479
40	0,000999	0,000527	0,406
50	0,001036	0,000527	0,360
60	0,001092	0,000527	0,321
70	0,001166	0,000527	0,287

Realizado por: Llori. J & Martínez. J, 2022

CONCLUSIONES

Actualmente las fuentes bibliográficas disponibles permiten realizar un correcto desarrollo teórico de la extensimetría, existen diversos artículos científicos que proveen una base sólida en la que justificar desarrollos de investigación práctica en este campo, cada investigación arrojará datos en función a la galga y a las condiciones de experimentación definidas por el equipo investigador. El equipo de control térmico desarrollado mediante método QFD se enfocó en 5 ejes fundamentales: el desarrollo modular cualitativo, diseño mecánico, diseño térmico, diseño electrónico y un protocolo de pruebas en las que se pudo establecer los rangos de operación, y temperaturas estables. Gracias a esto se pudo asistir dos características fundamentales para la operación del equipo, el equipo alcanza una temperatura estable de $\pm 0,5$ grados tendiendo a $\pm 0,1$ grados de diferencia con el punto de seteo y al adaptar una segunda termocupla y enviar la señal directamente al chasis DAQ se tiene una lectura desfazada de ± 1.8 grados entre el computador y el módulo de control térmico que se estima se genera por el tipo de procesamiento de señal analógica.

La población total determinada corresponde a la cantidad total de estudiantes que pertenecen al grupo de la cátedra de diseño de la carrera, cada una de las lecturas obtenidas durante la experimentación tienden a valores similares cercanos a las deformaciones teóricas calculadas en temperatura ambiente, finalmente con estas lecturas se obtuvo promedios a través del cálculo de la desviación estándar donde se comprueba que la mayoría de los datos están correlacionados entre sí.

En general las deformaciones obtenidas a temperatura ambiente manejan errores relativamente bajos, en algunos casos inclusive menor a 1% lo que permite validar el correcto funcionamiento de la galga y la trazabilidad de los datos experimentales obtenidos.

Se obtuvo un factor de compensación ambiente y factores de compensación térmica para la galga unidireccional determinado para las condiciones establecidas, sin embargo, para la galga triaxial no se necesita un factor de corrección ambiente pues las lecturas a esta temperatura no presentan desviación respecto a las deformaciones obtenidas teóricamente; pero, tiene mayor impacto la variación de temperatura y como consecuencia no se puede establecer factores de corrección térmicos.

El proceso experimental arroja como resultado que realmente existe una incidencia directa de la temperatura de entorno de la galga y la deformación obtenida esto es evidenciado a través del comportamiento del error calculado en el que se observa un incremento proporcional respecto a la variación de la temperatura, esta condición de desviación en los datos obtenidos está ligada al comportamiento de estabilización de la temperatura de la CCT, el nivel de incidencia está determinado por la forma del gradiente de temperatura pues se generaron tres condiciones

detectadas que vinculan a la forma de estabilizar y las desviaciones de las lecturas arrojadas por la galga, el tipo de manipulación de la CCT está relacionada a errores de lectura, pues al comunicar un gradiente de temperatura de la CCT directamente de 20°C a 70°C forma una curva y las lecturas de deformación de la galga copian las pendientes generadas por la curva PID, la segunda condición ocurre en un incremento manual por intervalos sin uso del control PID, este tipo de incremento térmico afecta en mayor grado las lecturas, proporcionándoles un rango aleatorio. Finalmente, cuando el incremento de temperatura ocurre en lapsos de 10 °C y el dato de lectura es tomado únicamente cuando la CCT ha estabilizado su temperatura, es posible obtener datos que permitan estimar un comportamiento carente de desviaciones.

RECOMENDACIONES

Al ser pesas normadas se faculta un manejo de datos controlable, es importante tomar en cuenta que las cargas son aplicadas a través de un asistente de carga y un porta-pesas que en la probeta tipo platina representa un incremento de 0,298kg y en la probeta tipo tubular de 0,365kg estos pesos deben sumarse a la pesa normada, este procedimiento es importante para realizar el cálculo teórico de las deformaciones.

Debido a condiciones de inercia térmica y rango dinámico de estabilización de temperatura se debe dejar como estabilización térmica un tiempo mayor al general; es decir, cuando se ha alcanzado el pico máximo de temperatura empezará el proceso de enfriamiento el cual puede ser ayudado con un soplador que aporte un gradiente térmico mayor, tomando en cuenta que enfriar la cúpula a temperatura ambiente tardaría mucho más tiempo del previsto en la estabilización térmica.

La determinación de los factores de compensación térmica considera adherir a la programación del LabVIEW; para la manipulación de las señales de las galgas, un indicador que entregue una deformación corregida, recibiendo desde el ambiente un rango de temperatura y así simplificar el trabajo de manejo de datos del investigador.

Es importante que la universidad considere el estudio de la extensimetría como parte de la formación académica de nuevos profesionales dotando el espacio físico necesario que permita aplicar práctica y teóricamente sus principios y tecnologías.

BIBLIOGRAFÍA

- AKAO, Y. y ASAHI UNIVERSITY.** QFD: Past, present, and future. , no. 2, pp. 1-12.
- BEER, F. y JOHNSTON, R.** *Mecánica de Materiales*. Quinta. México: McGraw Hill Latinoamérica. ISBN 978-607-15-0263-6.
- BOYLESTAD, R.** *Introducción al Análisis de Circuitos*. Décima. México: Pearson Educación México. ISBN 970-26-0448-6.
- CASTAÑEDA, R., MONROY, I., DÍAZ, A. y REY, A.,** Análisis de Salida Térmica en Galgas Extensiométricas. *9no Congreso Investigación Científica* [en línea]. Chihuahua: Centro de Investigación en Materiales Avanzados, pp. 10. Disponible en: <https://cimav.repositorioinstitucional.mx/jspui/handle/1004/2369>.
- CHAN, L.K. y WU, M.L.,** Prioritizing the technical measures in quality function deployment. *Quality Engineering*, vol. 10, no. 3, pp. 467-479. ISSN 08982112. DOI 10.1080/08982119808919160.
- COLLINS, J., BUSBY, H. y STAAB, G.,** *Mechanical Design of Machine Elements and Machines*. Segunda. The Ohio State University: John Wiley & Sons. ISBN 978-0-470-41303-6.
- COVA, W.,** *Control PID* [en línea]. Primera. La Rioja, Argentina: Universidad Tecnológica Nacional. Disponible en: http://www.frlr.utn.edu.ar/archivos/alumnos/electronica/catedras/38-sistemas-de-control-aplicado/Publicaciones/Control_PID_Enfoque_Descriptivo.pdf.
- FERRO, K.,** *DETERMINACIÓN EXPERIMENTAL DEL ESTADO DE ESFUERZOS Y DEFORMACIONES A TRAVÉS DE GALGAS EXTENSOMÉTRICAS EN COMPONENTES MECÁNICOS BAJO CONDICIONES DE SERVICIO* [en línea]. Bogotá: Universidad Santo Tomás. Disponible en: <https://repository.usta.edu.co/bitstream/handle/11634/9220/FerroKevin2017.pdf?sequence=1>.
- HOFFMANN, K.,** *Una introduccion a la medicion mediante bandas extensometricas*. [en línea]. Darmstadt: Hottinger Baldwin Messtechnik GmbH. Disponible en: http://www.infopl.net/files/documentacion/instrumentacion_deteccion/infoPLC_net_Strain_Gauge_Measurements_Book_ES.pdf.
- IDROVO, P. y QUINTANILLA, L.,** *Aplicación de galgas extensiométricas en el laboratorio de mecánica de materiales de la carrera de Ingeniería Mecánica para la obtención de deformaciones en elementos sometidos a cargas combinadas* [en línea]. Cuenca: Universidad Politécnica Salesiana. Disponible en: <https://dspace.ups.edu.ec/bitstream/123456789/4482/1/UPS-CT001920.pdf>.
- KIM, K.J.,** Determining optimal design characteristic levels in quality function deployment. *Quality Engineering*, vol. 10, no. 2, pp. 295-307. ISSN 08982112. DOI 10.1080/08982119708919137.

KREITH, F., MANGLIK, R. y BOHN, M., *Principles of Heat Transfer*. Séptima. Stamford: Cengage Learning. ISBN 978-0-495-66770-4.

MORJAN, R. y PRASALOVICH, S., Magnetic Hysteresis. [en línea]. Manual de Laboratorio. Göteborg: Chalmers University of Technology. 4. Disponible en: https://www.chalmers.se/sv/centrum/fysikcentrum/utbildning/foi/laborationer/Documents/Övriga%20labbar/em4_magnetic_hysteresis.pdf.

NATIONAL INSTRUMENTS, *NI 9219 Getting Started Guide - National Instruments*. 2016. S.l.: National Instruments.

OMEGA ENGINEERING, *Strain Gage Technical Data*. 2015. S.l.: Omega Engineering.

PAVPLOV, P.V. y JOJLOV, A.F., *Física del Estado Sólido*. Segunda. URSS: Mir Moscú.

RODRÍGUEZ, G., HERNÁNDEZ, A., LÓPEZ, A. y RAMÍREZ, J., Sistema para la Medición de Deformación usando Galgas Extensiométricas Metálicas. 2016, vol. 37, no. 1, pp. 80-93. ISSN 1815-5928.

SANCHIZ, A., *Física Básica para Ingenieros* [en línea]. Primera. Valencia: Universitat Politècnica de Valencia. ISBN 978-84-9048-102-8. Disponible en: https://gdocu.upv.es/alfresco/service/api/node/content/workspace/SpacesStore/06321cd5-b9c3-4528-b256-aad416896370/TOC_0035_09_01.pdf?guest=true.

UNIVERSIDAD DE SONORA, *Muestreo*. Primera. Sonora, México: Departamento de Matemáticas U. Sonora.

UNIVERSITY OF BIRMINGHAM, *Magnetic Materials: Hysteresis* [en línea]. 2013. S.l.: University of Birmingham. Disponible en: <https://www.birmingham.ac.uk/Documents/college-eps/metallurgy/research/Magnetic-Materials-Background/Magnetic-Materials-Background-7-Hysteresis.pdf>.

ANEXOS

ANEXO A: Data Sheet de la tarjeta de datos NI ENET-9219

DATASHEET

NI 9219

4 AI, 100 S/s/ch Simultaneous, Universal Measurements



- Spring-terminal connectivity
- Support for Thermocouple (50 S/s/ch), RTD, Resistance, Full-Bridge, Half-Bridge, Quarter-Bridge, Voltage, and Current Measurements
- Voltage and current excitation
- 250 VAC, CAT II, channel-to-channel isolation

The NI 9219 is a universal C Series module designed for multipurpose testing in any NI CompactDAQ or CompactRIO chassis. With the NI 9219, you can measure several signals from sensors such as strain gages, RTDs, thermocouples, load cells, and other powered sensors. The channels are individually selectable, so you can perform a different measurement type on each of the four channels. Measurement ranges differ for each type of measurement and include up to ± 60 V for voltage and ± 25 mA for current.

	Kit Contents	<ul style="list-style-type: none">• NI 9219• NI 9219 Getting Started Guide• Spring-Terminal Tool
	Accessories	<ul style="list-style-type: none">• NI 9972 Backshell Connector Kit

NI C Series Overview



NI provides more than 100 C Series modules for measurement, control, and communication applications. C Series modules can connect to any sensor or bus and allow for high-accuracy measurements that meet the demands of advanced data acquisition and control applications.

- Measurement-specific signal conditioning that connects to an array of sensors and signals
- Isolation options such as bank-to-bank, channel-to-channel, and channel-to-earth ground
- -40 °C to 70 °C temperature range to meet a variety of application and environmental needs
- Hot-swappable

The majority of C Series modules are supported in both CompactRIO and CompactDAQ platforms and you can move modules from one platform to the other with no modification.

CompactRIO



CompactRIO combines an open-embedded architecture with small size, extreme ruggedness, and C Series modules in a platform powered by the NI LabVIEW reconfigurable I/O (RIO) architecture. Each system contains an FPGA for custom timing, triggering, and processing with a wide array of available modular I/O to meet any embedded application requirement.

CompactDAQ

CompactDAQ is a portable, rugged data acquisition platform that integrates connectivity, data acquisition, and signal conditioning into modular I/O for directly interfacing to any sensor or signal. Using CompactDAQ with LabVIEW, you can easily customize how you acquire, analyze, visualize, and manage your measurement data.



Software

LabVIEW Professional Development System for Windows



- Use advanced software tools for large project development
- Generate code automatically using DAQ Assistant and Instrument I/O Assistant
- Use advanced measurement analysis and digital signal processing
- Take advantage of open connectivity with DLLs, ActiveX, and .NET objects
- Build DLLs, executables, and MSI installers

NI LabVIEW FPGA Module



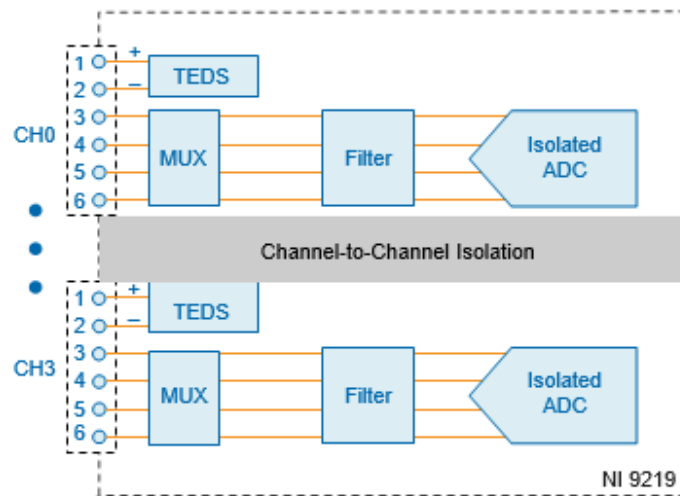
- Design FPGA applications for NI RIO hardware
- Program with the same graphical environment used for desktop and real-time applications
- Execute control algorithms with loop rates up to 300 MHz
- Implement custom timing and triggering logic, digital protocols, and DSP algorithms
- Incorporate existing HDL code and third-party IP including Xilinx IP generator functions
- Purchase as part of the LabVIEW Embedded Control and Monitoring Suite

NI LabVIEW Real-Time Module



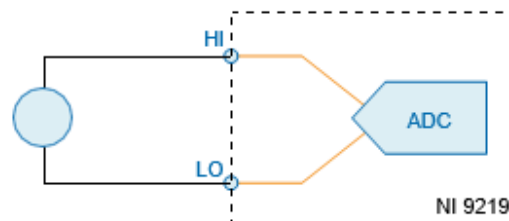
- Design deterministic real-time applications with LabVIEW graphical programming
- Download to dedicated NI or third-party hardware for reliable execution and a wide selection of I/O
- Take advantage of built-in PID control, signal processing, and analysis functions
- Automatically take advantage of multicore CPUs or set processor affinity manually
- Take advantage of real-time OS, development and debugging support, and board support
- Purchase individually or as part of a LabVIEW suite

NI 9219 Circuitry



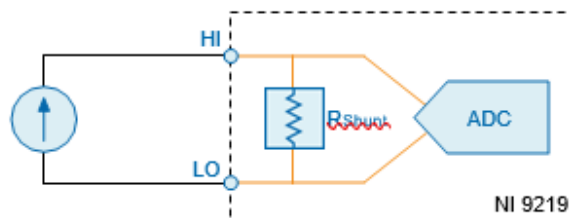
- The NI 9219 is channel-to-channel isolated.
- Four 24-bit analog-to-digital converters (ADCs) simultaneously sample all four analog input channels.
- The NI 9219 enables an excitation circuit for all input modes that require excitation.
- The NI 9219 reconfigures the signal conditioning for each measurement type.

Voltage Circuitry



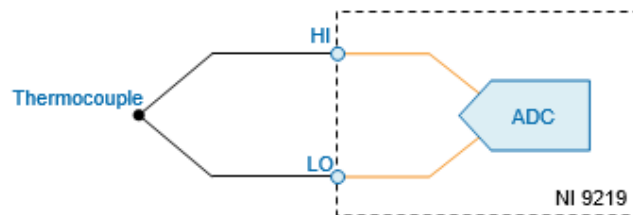
- The ADC measures voltage across the HI and LO terminals.
- The NI 9219 has ± 60 V, ± 15 V, ± 4 V, ± 1 V, and ± 125 mV voltage ranges.

Current Circuitry



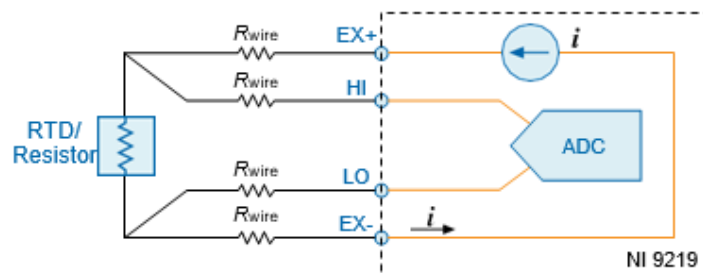
The NI 9219 computes current from the voltage that the ADC measures across an internal shunt resistor.

Thermocouple Circuitry



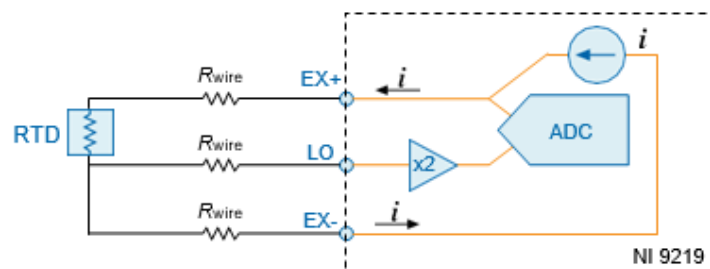
- The NI 9219 uses the ± 125 mV range of the ADC to return a voltage reading.
- Each channel has a built-in thermistor for cold-junction compensation (CJC) calculations.

4-Wire Resistance and 4-Wire RTD Circuitry



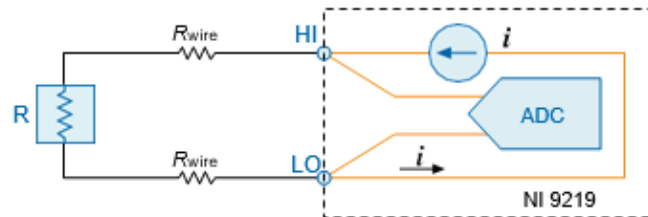
- The NI 9219 sources a current, which varies based on the resistance of the load, between the EX+ and EX- terminals. The NI 9219 computes measured resistance from the resulting voltage reading.
- Lead wire resistance does not affect these measurement types because a negligible amount of current flows across the HI and LO terminals due to the high input impedance of the ADC.

3-Wire RTD Circuitry



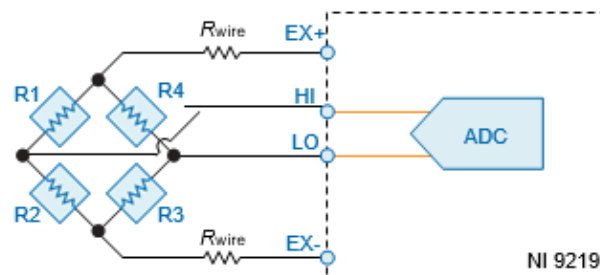
- The NI 9219 sources a current, which varies based on the resistance of the load, between the EX+ and EX- terminals.
- The NI 9219 compensates for lead wire resistance in hardware if all the lead wires have the same resistance.
- The NI 9219 applies a gain of 2x to the voltage across the negative lead wire and the ADC uses this voltage as the negative reference to cancel the resistance error across the positive lead wire.

2-Wire Resistance and Quarter-Bridge Circuitry



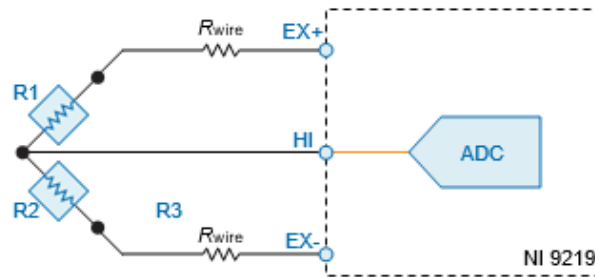
- The NI 9219 sources a current, which varies based on the resistance of the load, between the HI and LO terminals.
- The NI 9219 computes measured resistance from the resulting voltage reading.
- 2-Wire Resistance and Quarter-Bridge measurement types do not compensate for lead wire resistance.

Full-Bridge Circuitry



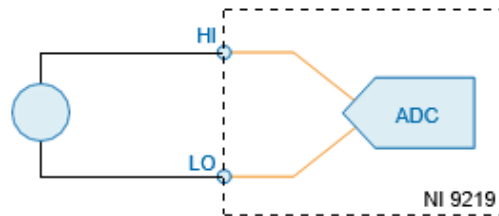
- The ADC reads the HI and LO inputs differentially.
- The internal voltage excitation sets the input range of the ADC and returns voltage readings that are proportional to the excitation level. The internal excitation voltage varies based on the resistance of the sensor.

Half-Bridge Circuitry



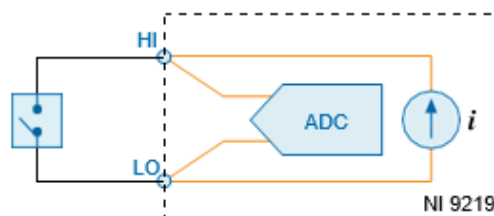
- The HI input is referenced to EX-.
- The internal voltage excitation sets the input range of the ADC and returns voltage readings that are proportional to the excitation level. The internal excitation voltage varies based on the resistance of the sensor.

Digital In Circuitry



- The NI 9219 has a 60 V unipolar threshold that you can set in software.
- The digital in measurement type is only supported in CompactRIO systems.

Open Contact Circuitry



- The NI 9219 sources a current between the HI and LO terminals and determines if the two terminals are open or closed based on the measured current through the terminals.
- When the circuit is open, make sure no more than ± 60 V is sourced across the switch.
- The open contact measurement type is only supported in CompactRIO systems.

Timing Modes

The NI 9219 supports high-resolution, best 50 Hz rejection, best 60 Hz rejection, and high-speed timing modes. High-resolution timing mode optimizes maximum overall noise rejection and provides rejection of 50 Hz and 60 Hz noise. Best 50 Hz rejection optimizes 50 Hz noise rejection. Best 60 Hz rejection optimizes 60 Hz noise rejection. High-speed timing mode optimizes sample rate.

NI 9219 Specifications

The following specifications are typical for the range -40 °C to 70 °C unless otherwise noted.



Caution Do not operate the NI 9219 in a manner not specified in this document. Product misuse can result in a hazard. You can compromise the safety protection built into the product if the product is damaged in any way. If the product is damaged, return it to NI for repair.

Input Characteristics

Number of channels	4 analog input channels
ADC resolution	24 bits
Type of ADC	Delta-sigma (with analog prefiltering)
Sampling mode	Simultaneous
Type of TEDS supported	IEEE 1451.4 TEDS Class 2 (Interface)

Table 1. Input Ranges

Measurement Type	Nominal Range(s)	Actual Range(s)
Voltage	± 60 V, ± 15 V, ± 4 V, ± 1 V, ± 125 mV	± 60 V, ± 15 V, ± 4 V, ± 1 V, ± 125 mV
Current	± 25 mA	± 25 mA
Thermocouple	± 125 mV	± 125 mV
4-Wire and 2-Wire Resistance	10 k Ω , 1 k Ω	10.5 k Ω , 1.05 k Ω
4-Wire and 3-Wire RTD	Pt 1000, Pt 100	5.05 k Ω , 505 Ω
Quarter-Bridge	350 Ω , 120 Ω	390 Ω , 150 Ω
Half-Bridge	± 500 mV/V	± 500 mV/V
Full-Bridge	± 62.5 mV/V, ± 7.8 mV/V	± 62.5 mV/V, ± 7.8125 mV/V

Table 1. Input Ranges (Continued)

Measurement Type	Nominal Range(s)	Actual Range(s)
Digital In	—	0 V to 60 V
Open Contact	—	1.05 k Ω

Conversion time, all channels

No channels configured as a thermocouple

High speed	10 ms
Best 60 Hz rejection	110 ms
Best 50 Hz rejection	130 ms
High resolution	500 ms

One or more channels configured as a thermocouple

High speed	20 ms
Best 60 Hz rejection	120 ms
Best 50 Hz rejection	140 ms
High resolution	510 ms

Overvoltage protection

Terminals 1 and 2	± 30 V
Terminals 3 through 6, across any combination	± 60 V

Input impedance

Voltage and Digital In (± 60 V, ± 15 V, ± 4 V)	1 M Ω
Current	< 40 Ω
All other measurement types	>1 G Ω

Table 2. Accuracy

Measurement Type	Range	Gain Error (Percent of Reading)	Offset Error (ppm of Range)
		Typical (25 °C ±5 °C), Maximum (-40 °C to 70 °C)	
Voltage	±60 V	±0.3, ±0.4	±20, ±50
	±15 V	±0.3, ±0.4	±60, ±180
	±4 V	±0.3, ±0.4	±240, ±720
	±1 V	±0.1, ±0.18	±15, ±45
Voltage/Thermocouple	±125 mV	±0.1, ±0.18	±120, ±360
Current	±25 mA	±0.1, ±0.6	±30, ±100
4-Wire and 2-Wire ¹ Resistance	10 kΩ	±0.1, ±0.5	±120, ±320
	1 kΩ	±0.1, ±0.5	±1200, ±3200
4-Wire and 3-Wire RTD	Pt 1000	±0.1, ±0.5	±240, ±640
	Pt 100	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
Quarter-Bridge	350 Ω	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
	120 Ω	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
Half-Bridge	±500 mV/V	±0.03, ±0.07	±300, ±450
Full-Bridge	±62.5 mV/V	±0.03, ±0.08	±300, ±1000
	±7.8 mV/V	±0.03, ±0.08	±2200, ±8000

Cold-junction compensation sensor
accuracy

±1 °C typical

Table 2. Accuracy

Measurement Type	Range	Gain Error (Percent of Reading)	Offset Error (ppm of Range)
		Typical (25 °C ±5 °C), Maximum (-40 °C to 70 °C)	
Voltage	±60 V	±0.3, ±0.4	±20, ±50
	±15 V	±0.3, ±0.4	±60, ±180
	±4 V	±0.3, ±0.4	±240, ±720
	±1 V	±0.1, ±0.18	±15, ±45
Voltage/Thermocouple	±125 mV	±0.1, ±0.18	±120, ±360
Current	±25 mA	±0.1, ±0.6	±30, ±100
4-Wire and 2-Wire ¹ Resistance	10 kΩ	±0.1, ±0.5	±120, ±320
	1 kΩ	±0.1, ±0.5	±1200, ±3200
4-Wire and 3-Wire RTD	Pt 1000	±0.1, ±0.5	±240, ±640
	Pt 100	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
Quarter-Bridge	350 Ω	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
	120 Ω	±0.1, ±0.5	±2400, ±6400
Half-Bridge	±500 mV/V	±0.03, ±0.07	±300, ±450
Full-Bridge	±62.5 mV/V	±0.03, ±0.08	±300, ±1000
	±7.8 mV/V	±0.03, ±0.08	±2200, ±8000

Cold-junction compensation sensor
accuracy

±1 °C typical

Table 3. Stability

Measurement Type	Range	Gain Drift (ppm of Reading/°C)	Offset Drift (ppm of Range/°C)
Voltage	±60 V	±20	±0.2
	±15 V	±20	±0.8
	±4 V	±20	±3.2
	±1 V	±10	±0.2
Voltage/Thermocouple	±125 mV	±10	±1.6
Current	±25 mA	±15	±0.4
4-Wire and 2-Wire Resistance	10 kΩ	±15	±3
	1 kΩ	±15	±30
4-Wire and 3-Wire RTD	Pt 1000	±15	±6
	Pt 100	±15	±60
Quarter-Bridge	350 Ω	±15	±120
	120 Ω	±15	±240
Half-Bridge	±500 mV/V	±3	±20
Full-Bridge	±62.5 mV/V	±3	±20
	±7.8 mV/V	±3	±20

Table 4. Input Noise in ppm of Range_{rms}

Measurement Type	Range	Timing Mode			
		High Speed	Best 60 Hz Rejection	Best 50 Hz Rejection	High Resolution
Voltage	±60 V	7.6	1.3	1.3	0.5
	±15 V	10.8	1.9	1.9	0.7
	±4 V	10.8	2.7	2.7	1.3
	±1 V	7.6	1.3	1.3	0.5
Voltage/ Thermocouple	±125 mV	10.8	1.9	1.9	1.0

Table 4. Input Noise in ppm of Range_{rms} (Continued)

Measurement Type	Range	Timing Mode			
		High Speed	Best 60 Hz Rejection	Best 50 Hz Rejection	High Resolution
Current	±25 mA	10.8	1.9	1.9	1.0
4-Wire and 2-Wire Resistance	10 kΩ	4.1	1.3	0.8	0.3
	1 kΩ	7.1	1.8	1.2	0.7
4-Wire and 3-Wire RTD	Pt 1000	7.6	1.7	1.1	0.4
	Pt 100	10.8	1.9	1.9	0.9
Quarter-Bridge	350 Ω	5.4	1.0	1.0	0.7
	120 Ω	5.4	1.0	1.0	0.7
Half-Bridge	±500 mV/V	3.8	0.5	0.5	0.2
Full-Bridge	±62.5 mV/V	5.4	1.0	1.0	0.8
	±7.8 mV/V	30	4.7	4.7	2.3

Input bias current	<1 nA
INL	±15 ppm
CMRR ($f_{in} = 60$ Hz)	>100 dB
NMRR	
Best 60 Hz rejection	90 dB at 60 Hz
Best 50 Hz rejection	80 dB at 50 Hz
High resolution	65 dB at 50 Hz and 60 Hz

Table 5. Half-Bridge, Full-Bridge, Quarter-Bridge, Resistance, and RTD Excitation Level

Measurement Type	Load Resistance (Ω)	Characteristic Excitation Level ²
Half-Bridge	700	2.5 V
	240	2.0 V

Table 5. Half-Bridge, Full-Bridge, Quarter-Bridge, Resistance, and RTD Excitation Level (Continued)

Measurement Type	Load Resistance (Ω)	Characteristic Excitation Level ²
Full-Bridge	350	2.7 V
	120	2.2 V
Resistance, RTD, and Quarter-Bridge	120	50 mV
	350	150 mV
	1,000	430 mV
	10,000	2200 mV

MTBF 384,716 hours at 25 °C; Bellcore Issue 2, Method 1, Case 3, Limited Part Stress Method

Power Requirements

Power consumption from chassis

Active mode	750 mW maximum
Sleep mode	25 μ W maximum

Thermal dissipation (at 70 °C)

Active mode	625 mW maximum
Sleep mode	25 μ W maximum

Physical Characteristics

If you need to clean the module, wipe it with a dry towel.



Tip For two-dimensional drawings and three-dimensional models of the C Series module and connectors, visit ni.com/dimensions and search by module number.

Spring-terminal wiring

Gauge	0.08 mm ² to 1.0 mm ² (28 AWG to 18 AWG) copper conductor wire
Wire strip length	7 mm (0.28 in.) of insulation stripped from the end

Temperature rating	90 °C minimum
Wires per spring terminal	One wire per spring terminal
Connector securement	
Securement type	Screw flanges provided
Torque for screw flanges	0.2 N · m (1.80 lb · in.)
Weight	156 g (5.5 oz)

Safety Voltages

Connect only voltages that are within the following limits.

Channel-to-channel

Continuous	250 VAC, Measurement Category II
Withstand	1,390 VAC, verified by a 5 s dielectric withstand test

Channel-to-earth ground

Continuous	250 VAC, Measurement Category II
Withstand	2,300 VAC, verified by a 5 s dielectric withstand test

Zone 2 hazardous locations applications in Europe

Channel-to-channel and channel-to-earth ground	60 VDC, Measurement Category I
--	--------------------------------

Measurement Category I is for measurements performed on circuits not directly connected to the electrical distribution system referred to as *MAINS* voltage. MAINS is a hazardous live electrical supply system that powers equipment. This category is for measurements of voltages from specially protected secondary circuits. Such voltage measurements include signal levels, special equipment, limited-energy parts of equipment, circuits powered by regulated low-voltage sources, and electronics.



Caution If using in Division 2 or Zone 2 hazardous locations applications, do not connect the NI 9219 to signals or use for measurements within Measurement Categories II, III, or IV.



Note Measurement Categories CAT I and CAT O are equivalent. These test and measurement circuits are not intended for direct connection to the MAINS building installations of Measurement Categories CAT II, CAT III, or CAT IV.

Measurement Category II is for measurements performed on circuits directly connected to the electrical distribution system. This category refers to local-level electrical distribution, such as that provided by a standard wall outlet, for example, 115 V for U.S. or 230 V for Europe.



Caution Do not connect the NI 9219 to signals or use for measurements within Measurement Categories III or IV.

Hazardous Locations

U.S. (UL)	Class I, Division 2, Groups A, B, C, D, T4; Class I, Zone 2, AEx nA IIC T4
Canada (C-UL)	Class I, Division 2, Groups A, B, C, D, T4; Class I, Zone 2, Ex nA IIC T4
Europe (ATEX) and International (IECEx)	Ex nA IIC T4 Gc

Safety and Hazardous Locations Standards

This product is designed to meet the requirements of the following electrical equipment safety standards for measurement, control, and laboratory use:

- IEC 61010-1, EN 61010-1
- UL 61010-1, CSA 61010-1
- EN 60079-0:2012, EN 60079-15:2010
- IEC 60079-0: Ed 6, IEC 60079-15; Ed 4
- UL 60079-0; Ed 5, UL 60079-15; Ed 3
- CSA 60079-0:2011, CSA 60079-15:2012



Note For UL and other safety certifications, refer to the product label or the [Online Product Certification](#) section.

Electromagnetic Compatibility

This product meets the requirements of the following EMC standards for sensitive electrical equipment for measurement, control, and laboratory use:

- EN 61326 (IEC 61326): Class A emissions; Industrial immunity
- EN 55011 (CISPR 11): Group 1, Class A emissions
- AS/NZS CISPR 11: Group 1, Class A emissions
- FCC 47 CFR Part 15B: Class A emissions
- ICES-001: Class A emissions



Note For the standards applied to assess the EMC of this product, refer to the [Online Product Certification](#) section.

CE Compliance

This product meets the essential requirements of applicable European Directives, as follows:

- 2014/35/EU; Low-Voltage Directive (safety)
- 2014/30/EU; Electromagnetic Compatibility Directive (EMC)
- 94/9/EC; Potentially Explosive Atmospheres (ATEX)

Online Product Certification

Refer to the product Declaration of Conformity (DoC) for additional regulatory compliance information. To obtain product certifications and the DoC for this product, visit ni.com/certification, search by model number or product line, and click the appropriate link in the Certification column.

Shock and Vibration

To meet these specifications, you must panel mount the system.

Operating vibration	
Random (IEC 60068-2-64)	5 g _{rms} , 10 Hz to 500 Hz
Sinusoidal (IEC 60068-2-6)	5 g, 10 Hz to 500 Hz
Operating shock (IEC 60068-2-27)	30 g, 11 ms half sine; 50 g, 3 ms half sine; 18 shocks at 6 orientations

Environmental

Refer to the manual for the chassis you are using for more information about meeting these specifications.

Operating temperature (IEC 60068-2-1, IEC 60068-2-2)	-40 °C to 70 °C
Storage temperature (IEC 60068-2-1, IEC 60068-2-2)	-40 °C to 85 °C
Ingress protection	IP40
Operating humidity (IEC 60068-2-78)	10% RH to 90% RH, noncondensing
Storage humidity (IEC 60068-2-78)	5% RH to 95% RH, noncondensing
Pollution Degree	2
Maximum altitude	2,000 m

Indoor use only.

Environmental Management

NI is committed to designing and manufacturing products in an environmentally responsible manner. NI recognizes that eliminating certain hazardous substances from our products is beneficial to the environment and to NI customers.

For additional environmental information, refer to the *Minimize Our Environmental Impact* web page at ni.com/environment. This page contains the environmental regulations and directives with which NI complies, as well as other environmental information not included in this document.

Waste Electrical and Electronic Equipment (WEEE)



EU Customers At the end of the product life cycle, all NI products must be disposed of according to local laws and regulations. For more information about how to recycle NI products in your region, visit ni.com/environment/weee.

电子信息产品污染控制管理办法（中国 RoHS）



中国客户 National Instruments 符合中国电子信息产品中限制使用某些有害物质指令 (RoHS)。关于 National Instruments 中国 RoHS 合规性信息，请登录 ni.com/environment/rohs_china。（For information about China RoHS compliance, go to ni.com/environment/rohs_china。）

Calibration

You can obtain the calibration certificate and information about calibration services for the NI 9219 at ni.com/calibration.

Calibration interval

1 year

ANEXO B: Ficha técnica acero AISI304



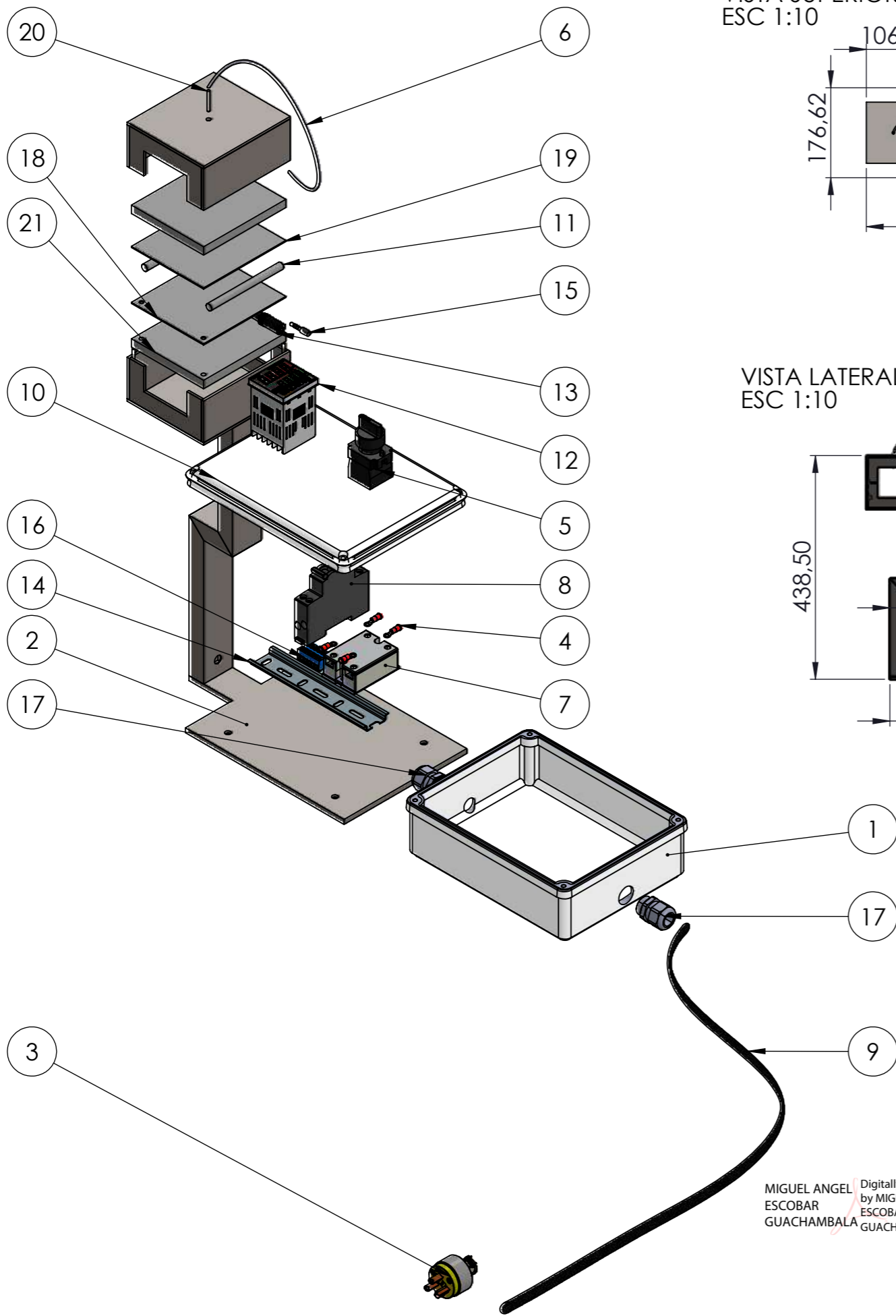
FICHA TÉCNICA DEL ACERO INOXIDABLE

TABLA DE CARACTERÍSTICAS TÉCNICAS DEL ACERO INOXIDABLE		SERIE 300	
		Acero al Cromo - Níquel	Acero al Cromo - Níquel - Molibdeno
DESIGNACIÓN	TIPO AISI	304	316
	COMPOSICIÓN QUÍMICA	C ≤ 0.08%* Si ≤ 1.00% Mn ≤ 2.00% Cr 18% - 20%* Ni 8% - 10,5%*	C ≤ 0.08%* Si ≤ 1.00% Mn ≤ 2.00% Cr 16% - 18%* Ni 10% - 14%* Mo 2% - 2.5%*
PROPIEDADES FÍSICAS	PESO ESPECÍFICO A 20C (DENSIDAD)	(g/cm ³) 7.9	7.95 - 7.98
	MÓDULO DE ELASTICIDAD	(N/mm ²) 193,000	193,000
	ESTRUCTURA	AUSTENÍTICO	AUSTENÍTICO
	CALOR ESPECÍFICO A 20C	(J/Kg K) 500	500
	CONDUCTIVIDAD TÉRMICA A 20C/100C	(W/m K) 15 / 16	15 / 16
	COEFICIENTE DE DILATACIÓN A 100C	(x 10 ⁻⁶ C ⁻¹) 16.0 - 17.30	16.02 - 16.5
PROPIEDADES ELÉCTRICAS	INTERVALO DE FUSIÓN	(C) 1398/1454	1371/1398
	PERMEABILIDAD ELÉCTRICA EN ESTADO SOLUBLE RECOCIDO	AMAGNETICO 1.008	AMAGNETICO 1.008
PROPIEDADES MECÁNICAS A 20C	CAPACIDAD DE RESISTENCIA ELÉCTRICA A 20C	(μΩm) 0.72 - 0.73	0.73 - 0.74
	DUREZA BRINELL RECOCIDO HRB/CON DEFORMACIÓN EN FRÍO	130150 / 180330	130185 / -
	DUREZA ROCKWELL RECOCIDO HRB/CON DEFORMACIÓN EN FRÍO	7088 / 1035	7085 / -
	RESISTENCIA A LA TRACCIÓN RECOCIDO / DEFORMACIÓN EN FRÍO	Rm (N/mm ²) 520 - 720 / 540 - 750	540690 / -
	ELASTICIDAD RECOCIDO / CON DEFORMACIÓN EN FRÍO	Rp (N/mm ²) 210 / 230	205410 / -
	ELONGACIÓN (A ₅) MIN	(%) ≥ 45	
PROPIEDADES MECÁNICAS EN CALIENTE	RESILIENCIA KCUL / KVL	(J/cm ²) 160 / 180	160 / 180
	ELASTICIDAD	RP(0.2) A 300C/400C/500C (N/mm ²)	125 / 97 / 93
		RP(1) A 300C/400C/500C (N/mm ²)	147 / 127 / 107
LÍMITE DE FLUENCIA A 500C/600C/700C/800C	σ _{1/10⁷} /t (N/mm ²)	68 / 42 / 14.5 / 4.9	82 / 62 / 20 / 6.5
TRATAMIENT. TÉRMICOS	RECOCIDO COMPLETO / RECOCIDO INDUSTRIAL	(OC) ENFR. RÁPIDO 1008/1120	ENFR. RÁPIDO 1008/1120
	TEMPLADO	NO ES POSIBLE	NO ES POSIBLE
	INTERVALO DE FORJA INICIAL / FINAL	(C) 1200 / 925	1200 / 925
OTRAS PROPIEDADES	FORMACIÓN DE CASCARILLA, SERVICIO CONTINUO / SERVICIO INTERMITENTE	925 / 840	925 / 840
	SOLDABILIDAD	MUY BUENA	MUY BUENA
	MAQUINABILIDAD COMPARADO CON UN ACERO BESSEMER PARA a. B1112	45%	45%
EMBUTICIÓN	MUY BUENA	BUENA	

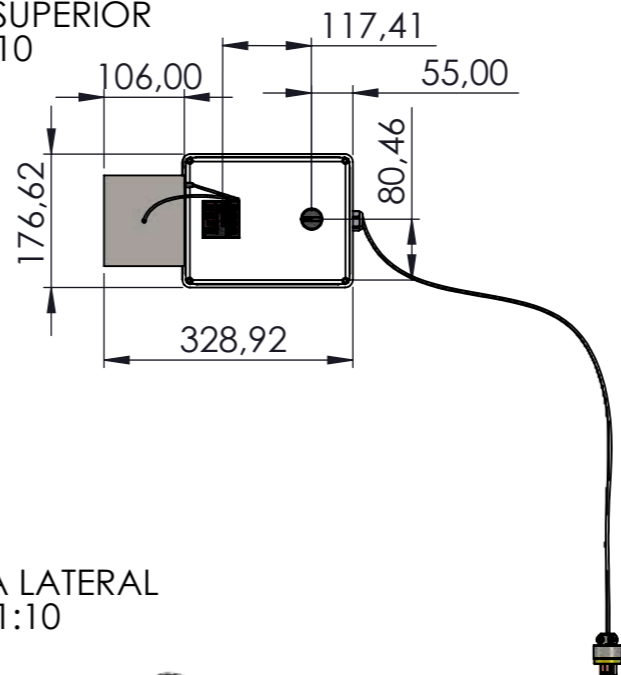
* Son aceptables tolerancias de un 1%

ANEXO C: Planos estructurales

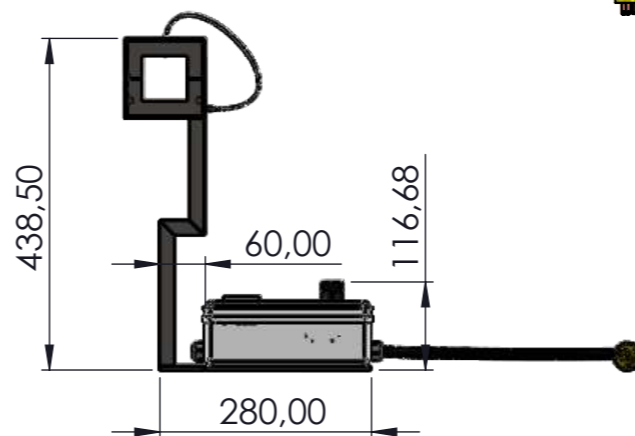
VISTA EXPLOSIONADO
ESC 1:5



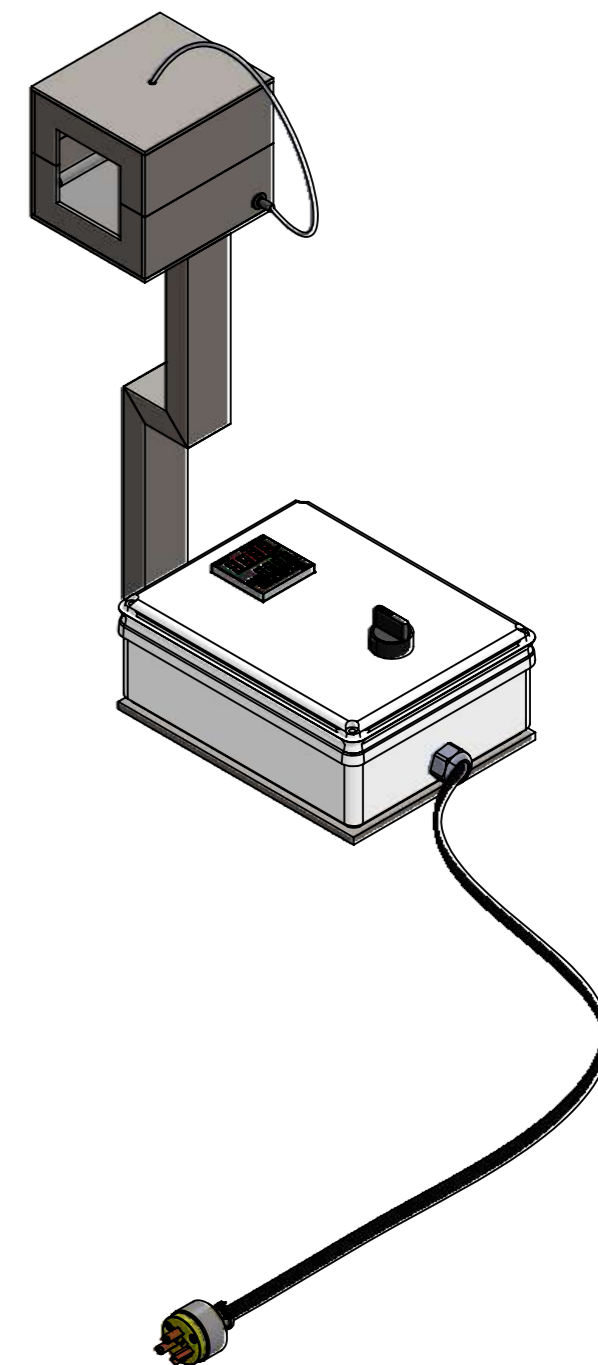
VISTA SUPERIOR
ESC 1:10



VISTA LATERAL
ESC 1:10



VISTA ISOMETRICO
ESC 1:5



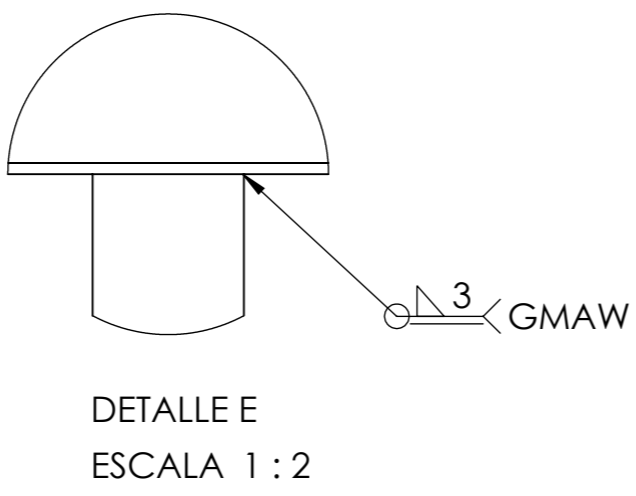
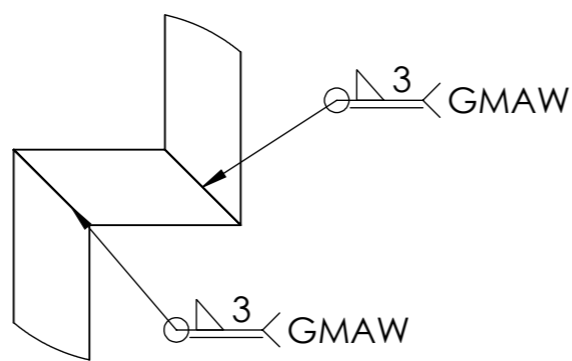
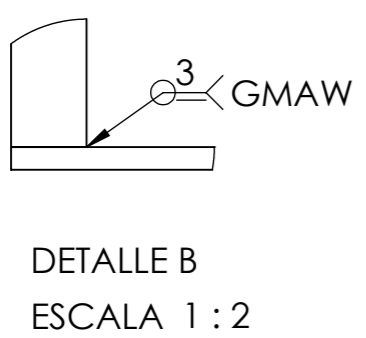
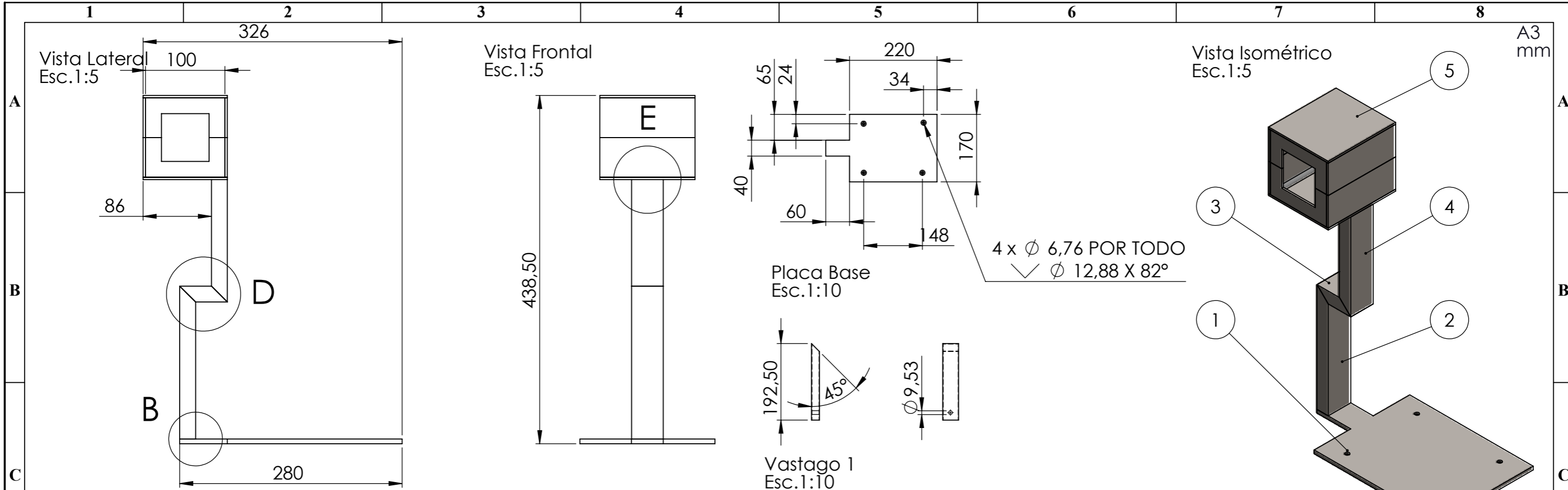
MIGUEL ANGEL ESCOBAR GUACHAMBALA
Digitally signed by MIGUEL ANGEL ESCOBAR GUACHAMBALA

N°. Lámina: 1 de 5		N°. Hojas: 5		Sustitución:		Codificación: FM-EIM-CCT-AD-P001-2022		ESPOCH FACULTAD DE MECÁNICA ESCUELA DE INGENIERÍA MECÁNICA							
Email: jhon.llori@epoch.edu.ec Teléfonos: 0988873136				Denominación: CÁMARA DE CONTROL TÉRMICO											
Datos		Nombre		Firma		Fecha		Peso [Kg]		Tolerancia		Escala		Registro	
Proyectó		Llori / Martínez				2022/01/20		14		±0.1 [mm]		1:5			
Dibujó		Llori / Martínez				2022/01/20									
Revisó		Ing. Escobar M.				2022/02/21									
Aprobó		Ing. Orna J.				2022/02/21									
Materiales: SEGÚN DISEÑO								Nombre de archivo: Ensamblaje_camara.sldprp		ESTE DOCUMENTO ES PROPIEDAD INTELLECTUAL EXCLUSIVA DE ESPOCH-FM EIM. CUALQUIER USO Y REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL NO AUTORIZADA CONSTITUYE VIOLACIÓN DE LOS DERECHOS DEL AUTOR PENADA POR LA LEY					



1		2		3		4			
A								A4 mm	
	B	4	Pernos Cabeza plana DIN 1"x 1/8"		Acero	22	DIN 661	0.02	Catálogo DIN
		2	Silicona alta temperatura		Silicon	21	GREY 999	0.1	Catálogo ABRO
		1	Termocupla "k"		Varios	20	TC-K4	0.1	Catálogo MAXwell
		1	Latón Superior		Latón	19		0.01	
		1	Laton Inferior		Latón	18		0.01	
	C	2	Prensaestopa P11		Plástico	17	PG11	0.1	Catálogo Inselec
		1	Bornera 12 terminales		Plástico	16	TB6PDL - 5V	0.1	Catálogo TEKTRONIX
		1	Jack Macho 3,5mm		Varios	15	ECON-JCK35H	0.01	Catálogo Makertronix
		1	Riel DIN 250mm		Acero galvanizado	14	TS001	0.2	Catálogo SHINING
		1	Jack Hembra 3.5mm		Varios	13	ECON-JCK35M	0.01	Catálogo Makertronix
		1	Control Temperatura		Varios	12	TCN4S	0.4	Catálogo Autonics
2		Resistencia Tipo Cartucho		Varios	11	Cir omegalux600°VAC	0.15	Catálogo Omega	
1		Tapa_Caja Estancia		Plástico	10		0.1	Incluido Caja Estancia	
D		1	Cable_concentrico_awg		Varios	9	Concentrico 2x12 AWG	0.2	Catálogo Telecnor
		1	Breaker 110VAC		Varios	8	EZ9F56106	0.35	Catálogo Schneider
	1	Relé_Estado Sólido		Varios	7	Maxwell MS-1DA4840	0.4	Catálogo MAXwell	
	1	Cable_Termocupla		Varios	6	Compensación apantallado	0.01	Catálogo Telecnor	
	1	Selectora 2 posiciones 110VAC		Plástico	5	XB7ND21	0.2	Catálogo Schneider	
E	6	ring_term_18-22_awg-x_6		Acero galvanizado	4	terminal 18-22 awg x6	0.1	Catálogo Cooper	
	1	Enchufe 110VAC		Varios	3	Blindado 110v 15A pol	0.1	Catálogo Cooper	
	1	Pedestal		Acero A36	2		11		
	1	Caja-estancia		Plástico	1	JS200 220X170X105 MM	0.3	Catalogo JSL	
	Nº de pieza	Denominación	No. de Norma/Dibujo	Material	N.º de orden	No. del Modelo/Semiproducto	Peso Kg	Observaciones	

Nº. Lámina: 2 de 5		Nº. Hojas: 5		Sustitución:		Codificación: FM-EIM-CCT-AD-P001-2022		ESPOCH FACULTAD DE MECÁNICA ESCUELA DE INGENIERÍA MECÁNICA											
Email: jhon.llori@epoch.edu.ec Teléfonos:0988873136						Denominación:						Peso [Kg]		Tolerancia		Escala		Registro	
Datos		Nombre		Firma		Fecha		CÁMARA DE CONTROL TÉRMICO				ND		ND		1:1			
Proyectó		Llori / Martínez				2022/01/20													
Dibujó		Llori /Martinez				2022/04/29													
Revisó		Ing. Escobar M.				2022/02/21		Materiales: SEGUN DISEÑO				ESTE DOCUMENTO ES PROPIEDAD INTELLECTUAL EXCLUSIVA DE: ESPOCH-FM-EIM. CUALQUIER USO Y REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL NO AUTORIZADA CONSTITUYE VIOLACIÓN DE LOS DERECHOS DEL AUTOR PENADA POR LA LEY							
Aprobó		Ing. Orna J.				2022/02/21		Nombre de archivo: Ensamblaje_camara.sldprn											



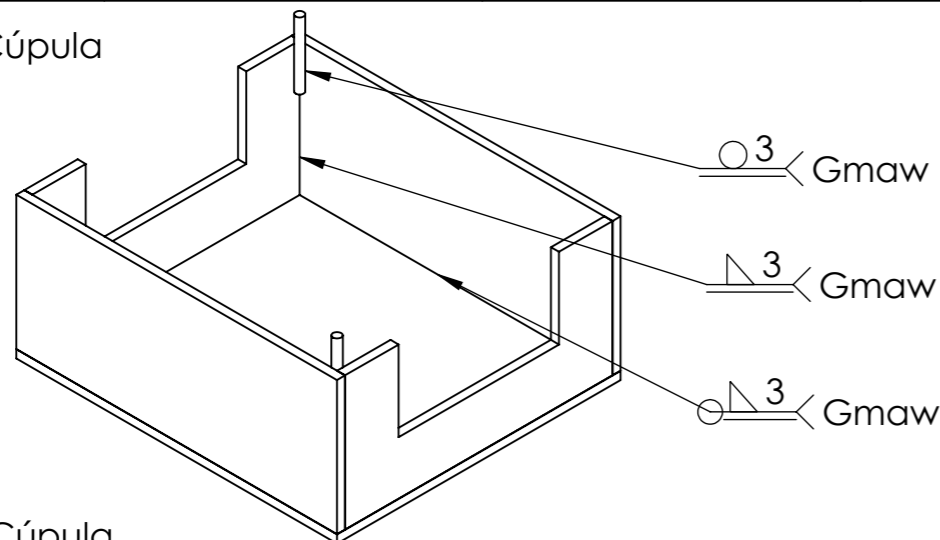
LISTA DE PARTES			
Nº PARTE	QTY	DENOMINACIÓN	DESCRIPCION
1	1	Plancha Base	Plancha LC 6mm
2	195 mm	Vastago 1	Pefil Rectangular 3/4 x 1 1/2
3	65mm	Vastago 2	Pefil Rectangular 3/4 x 1 1/2
4	157mm	Vastago 3	Pefil Rectangular 3/4 x 1 1/2
5	1	Cúpula	

Notas:
 1. Todos los acabados superficiales de la uniones rígidas en:
 N7
 √√√
 2. Es necesaria protección superficial anticorrosivo:
 Adhesión: clase2
 Resina: Resina Acrílica
pintura:
 tipo: resina Acrílica
 número de pasadas: 4

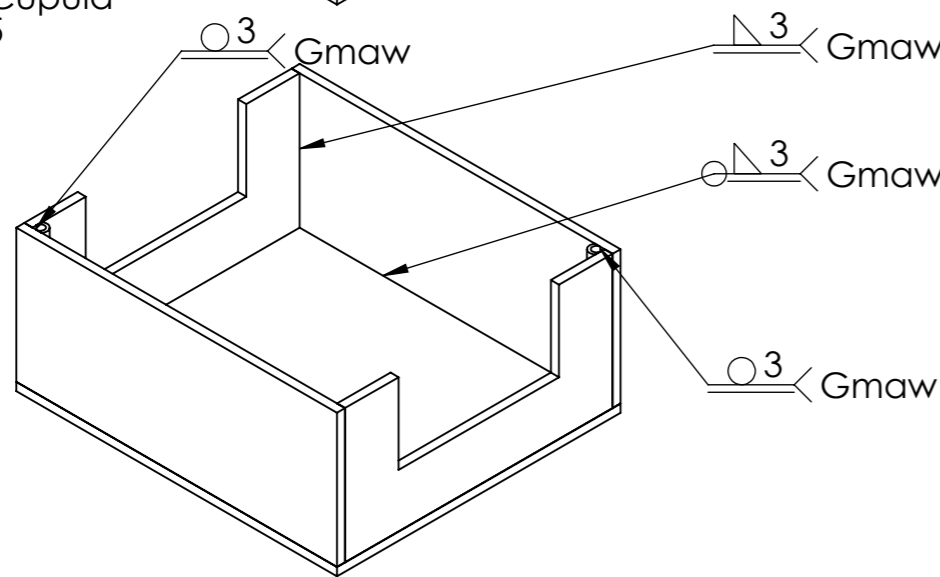
Nº. Lámina: 3 de 5	Nº. Hojas: 5	Sustitución:	Codificación: FM-EIM-CCT-AD-P001-2C01-2022	ESPOCH FACULTAD DE MECÁNICA ESCUELA DE INGENIERÍA MECÁNICA			
Email: jhon.llori@esPOCH.edu.ec Teléfonos: 0988873136			Denominación: PEDESTAL				
Datos	Nombre	Firma	Fecha	Materiales: SEGUN DISEÑO Nombre de archivo: Estructural1.sldprn			
Proyectó	Llori / Martinez		2022/01/20				
Dibujó	Llori / martinez		2022/01/29				
Revisó	Ing. Escobar M.		2022/02/21				
Aprobó	Ing. Orna J.		2022/02/21	ESTE DOCUMENTO ES PROPIEDAD INTELLECTUAL EXCLUSIVA DE: ESPOCH-FM-EIM CUALQUIER USO Y REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL NO AUTORIZADA CONSTITUYE VIOLACIÓN DE LOS DERECHOS DEL AUTOR PENADA POR LA LEY			



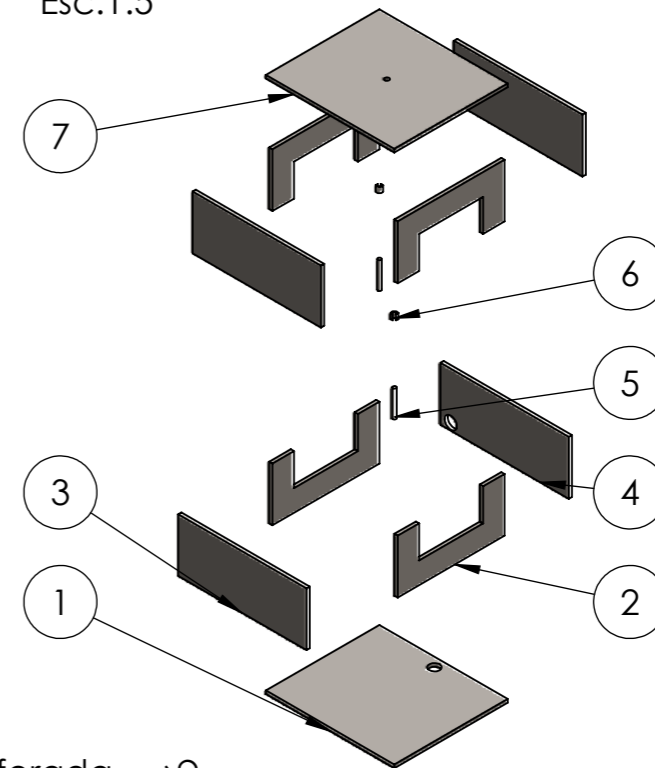
Base Cúpula
Esc.1:5



Tapa Cúpula
Esc.1:5

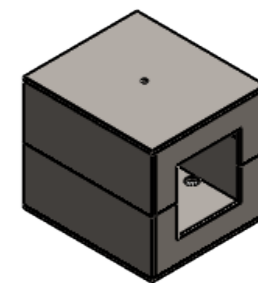


Vista Explosionada
Esc.1:5



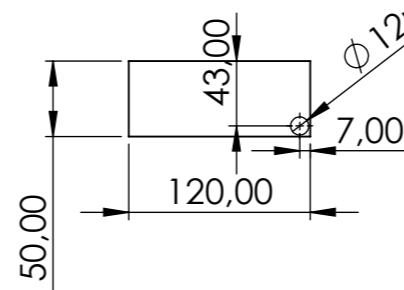
Cúpula

A3
mm

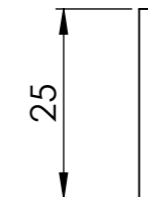


Vista Isométrico
Esc.1:5

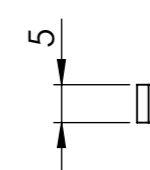
Placa lateral perforada
Esc.1:5



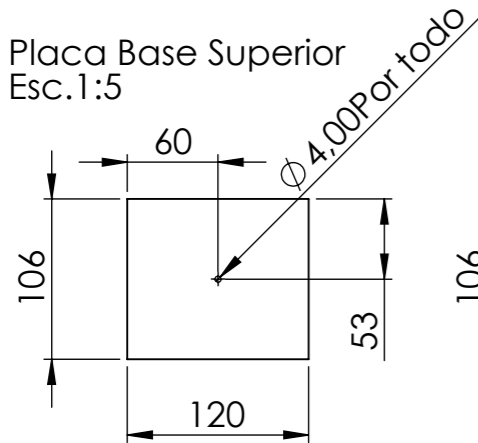
Guía Macho
Esc.1:1



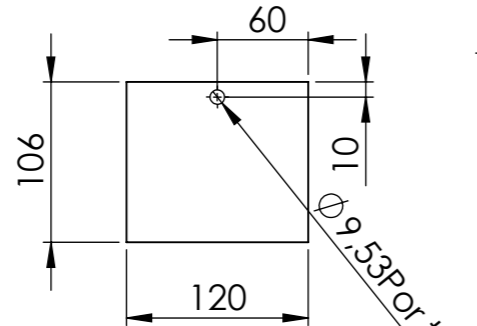
Guía Hembra
Esc.1:1



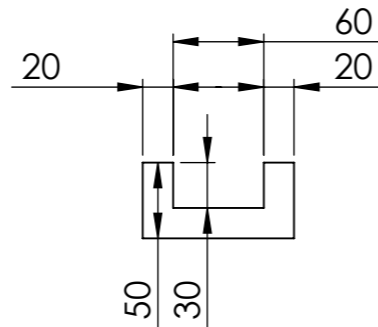
Placa Base Superior
Esc.1:5



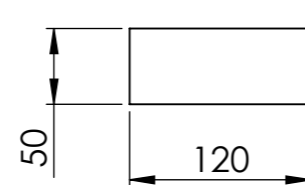
Placa Base Inferior
Esc.1:5



Placa Frontal
Esc.1:5



Placa lateral
Esc.1:5



Notas:

1. Todos los acabados superficiales de la uniones rígidas en:



2. Es necesaria protección superficial anticorrosivo:

Adhesión: clase2
Resina: Resina Acrílica
pintura:
tipo: resina Acrílica
número de pasadas: 4

LISTA DE PARTES

Nº PARTE	QTY	DENOMINACIÓN	DESCRIPCION
1	12720 mm ²	Placa inferior	Plancha LC 3mm
2	20000 mm ²	Frontal x 4	Plancha LC 3mm
3	18000mm ²	Lateral x3	Plancha LC 3mm
4	6000mm ²	Lateral_perforado x1	Plancha LC 3mm
5	54mm	Guía macho x2	Varilla circular 3mm
6	14mm	guía hembra x2	Capilar 1/8"
7	12720mm ²	Placa Superior	Plancha LC 3mm

Nº. Lámina: 4 de 5	Nº. Hojas: 5	Sustitución:	Codificación: FM-EIM-CCT-AD-P003-2C02-2022	ESPOCH FACULTAD DE MECÁNICA ESCUELA DE INGENIERÍA MECÁNICA			
Email: jhon.llori@esPOCH.edu.ec Teléfonos: 0988873136			Denominación: CÚPULA				
Datos	Nombre	Firma	Fecha	ESTE DOCUMENTO ES PROPIEDAD INTELLECTUAL EXCLUSIVA DE:ESPOCH-FM-EIM CUALQUIER USO Y REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL NO AUTORIZADA CONSTITUYE VIOLACIÓN DE LOS DERECHOS DEL AUTOR PENADA POR LA LEY			
Proyectó	Llori / Martínez		2022/01/20				
Dibujó	Llori / Martínez		2022/04/29				
Revisó	Ing. Escobar M.		2022/02/21				
Aprobó	Ing. Orna J.		2022/02/21	Nombre de archivo: Ensamblaje_cúpula.sldprt			

Diagrama circuito de Potencia

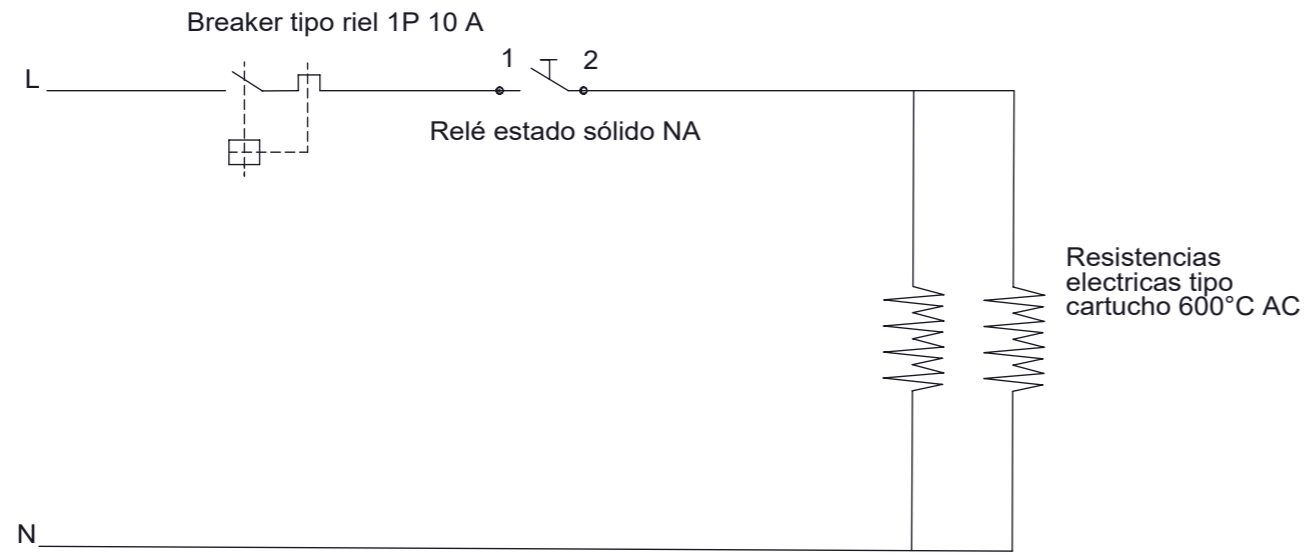


Diagrama circuito de Control

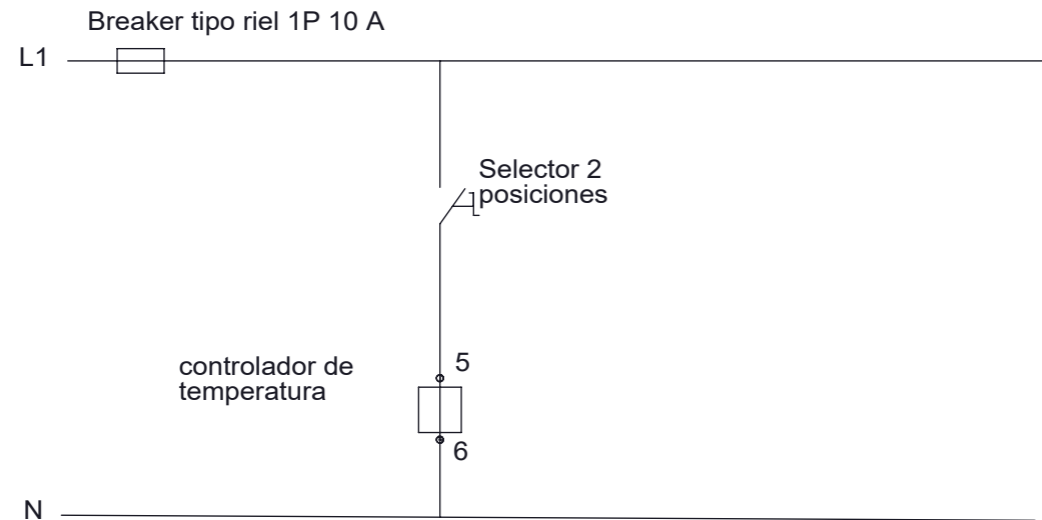


Diagrama control analógico

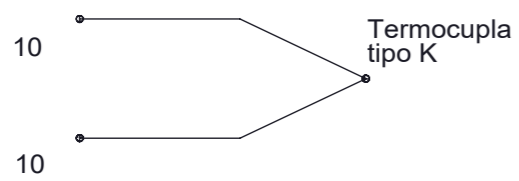
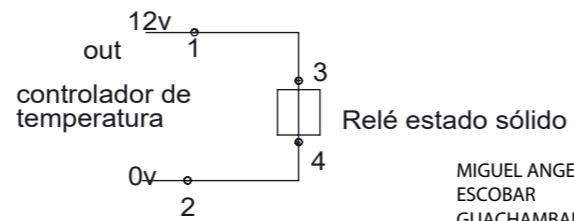


Diagrama ON/OFF



MIGUEL ANGEL ESCOBAR GUACHAMBALA
 Digitally signed by MIGUEL ANGEL ESCOBAR GUACHAMBALA

LISTA DE PARTES			
Nº PARTE	QTY	DENOMINACIÓN	DESCRIPCION
1	1	TERMOCUPLA TC-K4	Catálogo Maxwell
2	1	CONTROL TCN4S	Catálogo Autonics
	2	RESISTENCIA TIPO CARTUCHO CIR OMEGA LUX 600VAC	Catálogo Omega
3	1	RELÉ SS Maxwell MS-1DA4840	Catálogo Maxwell
4	1	BREAKER EZ9F56106	Catálogo Schneider
	1	SELECTORA 2 POS XB7ND21	Catálogo Schneider

Nº. Lámina: 5 de 5	Nº. Hojas: 5	Sustitución:	Codificación: FM-EIM-CCT-AD-P001-3D01-2022	ESPOCH FACULTAD DE MECÁNICA ESCUELA DE INGENIERÍA MECÁNICA			
Email: jhon.llori@epoch.edu.ec Teléfonos: 0988873136			Denominación: ELECTRÓNICO				
Datos	Nombre	Firma	Fecha	ESTE DOCUMENTO ES PROPIEDAD INTELLECTUAL EXCLUSIVA DE: ESPOCH-FM-EIM. CUALQUIER USO Y REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL NO AUTORIZADA CONSTITUYE VIOLACIÓN DE LOS DERECHOS DEL AUTOR PENADA POR LA LEY			
Proyectó	Llori / Martínez		2022/01/20				
Dibujó	Llori / Martínez		2022/04/29				
Revisó	Ing. Escobar M.	<i>[Signature]</i>	2022/02/21				
Aprobó	Ing. Orna J.	<i>[Signature]</i>	2022/02/21	Materiales: SEGUN DISEÑO	Nombre de archivo: Diagrama.dwg		



ANEXO D: Guía Laboratorio 1

	<p>ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN</p> <p>ASIGNATURA XXXXXXXXX</p>	
---	---	---

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO

**VICERRECTORADO ACADÉMICO
DIRECCIÓN DE DESARROLLO ACADÉMICO**



FACULTAD: MECÁNICA

CARRERA: INGENIERÍA MECÁNICA

**GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS,
TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN DE
(NOMBRE DE ASIGNATURA)**

CODIGO DE LA ASIGNATURA

LUGAR DONDE SE REALIZA LA PRÁCTICA:

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	--	---

PRÁCTICA No. 01

Análisis comportamiento térmico en deformaciones obtenidas por galgas extensiométricas

1. OBJETIVO

GENERAL

Determinar la incidencia de la temperatura en lecturas de deformaciones obtenidas desde la galga plana SGD-10/120-LY11 en un ensayo de flexión en voladizo.

ESPECÍFICOS

- Analizar teóricamente los principios de deformación mecánica en voladizo.
- Obtener datos de deformación desde la galga extensiométrica tipo uniaxial.
- Calcular las deformaciones del esquema experimental a través de un análisis estático.
- Realizar una gráfica DEFORMACIÓN VS TEMPERATURA con deformaciones experimentales y teóricas
- Determinar numéricamente el error en mediciones experimentales y teóricas.
- Analizar el comportamiento del estado tensional para las condiciones asistidas.

2. INTRODUCCIÓN

Deformación mecánica

En ingeniería, la deformación de un cuerpo se especifica usando los conceptos de deformación unitaria normal y por esfuerzo cortante. Cuando se aplica una fuerza a un cuerpo, ésta tiende a cambiar la forma y tamaño del cuerpo. A esos cambios se les llama deformaciones mecánicas y ésta puede ser visible o prácticamente inadvertida si no se emplea el equipo apropiado para hacer mediciones precisas. Por ejemplo, una banda de hule experimentará una deformación muy grande cuando se estira. En cambio, en un edificio sólo ocurrirán deformaciones ligeras en sus miembros estructurales debido a la carga de sus ocupantes. Un cuerpo también puede deformarse cuando la temperatura del cuerpo cambia. Un ejemplo común es la expansión o la contracción térmica de un techo causada por el clima.

Ley de Hooke generalizada

En lo que sigue consideraremos que el material es elástico, isótropo, homogéneo y lineal. Un material es elástico cuando desaparecido el agente deformador, la forma y el tamaño vuelve a su aspecto original. Un material elástico se dice que es isótropo cuando las propiedades elásticas en un punto son las mismas independientemente de la dirección. Si las propiedades del material son las mismas en cualquier punto dentro del sólido, decimos que es homogéneo. Finalmente, un medio lineal es aquel en el que existe una relación lineal entre los tensores de deformación y de tensiones. El concepto de elasticidad lineal fue introducido por Hooke en 1678 cuando postuló la ley "ut tensio sic vis", que puede ser traducido como "la extensión es proporcional a la fuerza". Cauchy y Poisson en 1820 desarrollaron, para un sólido elástico e isótropo, la relación lineal entre las componentes de los tensores de tensiones y deformación, que hoy conocemos como ley de Hooke generalizada.

$$\epsilon_z = \frac{1}{E}(\sigma_z) + \alpha \Delta_T$$

Donde:

ϵ_z : Deformación de flexión [mm]

E : módulo de Young del material [MPa]

σ_z : esfuerzo sobre el eje deformado [MPa]

α : coeficiente de dilatación térmica para el material [$^{\circ}\text{C}^{-1}$]

Δ_T : Diferencia de la temperatura ambiente y la temperatura de medición. [$^{\circ}\text{C}$]

2.2. Estados tensionales

Un estado tensional se conoce como la definición de los esfuerzos a los que se encuentra sometido cualquier punto de un elemento sólido, la manera de poder determinar estos esfuerzos es generar un cubo infinitesimal donde se colocaran todos los esfuerzos que puedan ocurrir en cada una de sus caras el cual está localizado en un origen arbitrario de un sistema cartesiano tridimensional orientado de manera positiva. dicha distribución se encuentra señalada en la figura 1 mostrada a continuación.

A su vez un estado tensional puede describirse mediante matrices de estado que en el caso tridimensional tomando sus magnitudes positivas será de tres por tres y estará designada de la siguiente manera:

$$S = \begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{pmatrix} \quad (5)$$

Donde:

S : Matriz estado tensional [MPa]

σ_i : Esfuerzo normal en los ejes (x, y, z) [MPa]

τ_{ij} : Esfuerzo de corte en los planos (xy, xz, yz) [MPa]

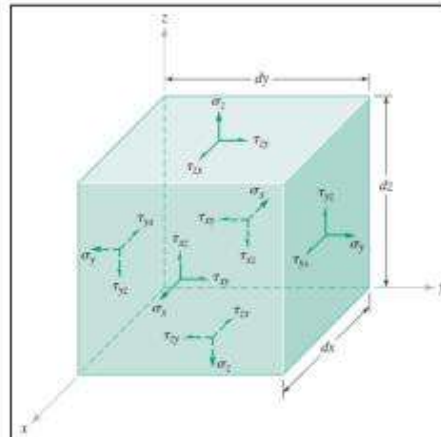


Figura 1. Esfuerzos presentes en un elemento a cargas (cubo infinitesimal)

Ubicación de las galgas

El ensayo se llevará a cabo sobre una barra/viga en voladizo, la cual estará sujeta a la columna con un juego de mordazas y libre en el otro extremo. Para obtener las medidas de deformación se impondrá una carga puntual en el extremo libre como se indica en la figura 2.

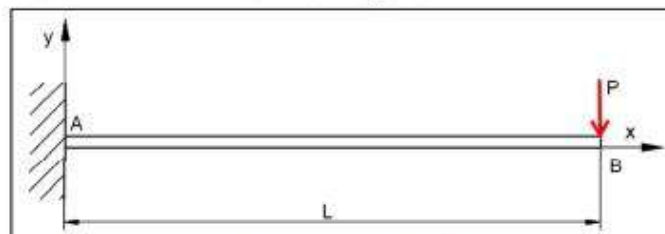


Figura 2. Esquema de cálculo de una viga en voladizo con carga puntual en el extremo.

Las galgas se sitúan cerca de la zona de empotramiento, en la que las deformaciones son máximas, según indica la Resistencia de Materiales, pero lo suficientemente alejadas de las zonas de conflicto el empotramiento en este caso, referidas en el principio de Saint-Venant.

En la figura 3 podemos observar el diagrama del momentos flectores y cortantes, la distancia donde deberá ser colocada es de:

$$x = \frac{1}{3} \cdot L$$

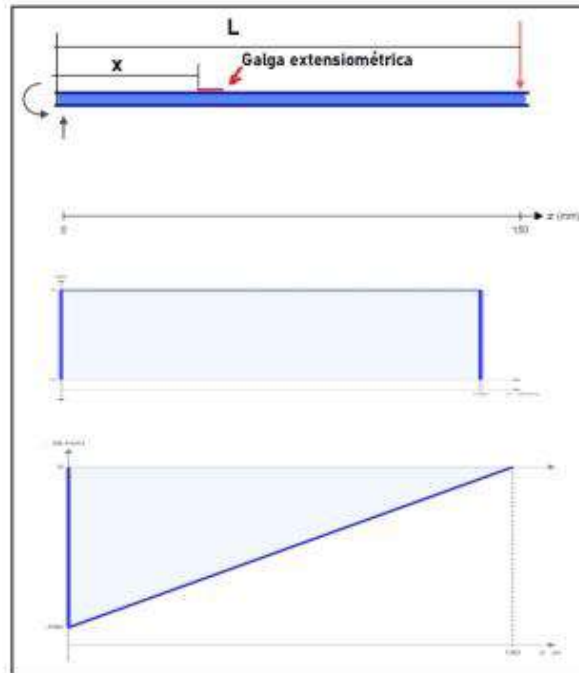


Figura 3. Diagrama de momento flector y esfuerzo cortantes.

3. INSTRUCCIONES

Para la reproducción experimental es necesario seguir los pasos enunciados a continuación:

1. Consideraciones iniciales: Para realizar el proceso de reproducción experimental es necesario considerar algunas medidas de seguridad para el personal y el equipo disponible.
 - a. Seguridad personal: Usar equipo de protección personal: guantes de manipulación mecánica, mandil antifluido, ropa y calzado adecuado, adicionalmente dependiendo el entorno de experimentación se aconseja utilización de gafas de protección y casco.
 - b. Seguridad en entorno:
 - Orden y limpieza en el laboratorio
 - Espacio ventilado y libre de contaminantes
 - Evitar juegos y distracciones
 - No usar elementos que intervengan en la comunicación del personal como celulares, audífonos o medios interactivos de entretenimiento.
 - Realizar una charla de seguridad en que aborde una breve descripción del proceso a realizar y señalar condiciones específicas del entorno que deban de ser consideradas.
 - c. Verificación del equipo: Llenar la hoja de verificación en el Anexo 2
2. Verificar que el soporte del banco de pruebas esté correctamente empotrado, revisar ajuste de los pernos en la base.
3. Colocar la mordaza inferior de cara plana en la columna.
4. Colocar la probeta tipo platina 25x3mm de acero AISI304 de 350 mm de largo, el voladizo debe ser de 205 m.
5. Colocar la mordaza superior de cara plana y ajustar correctamente para evitar desplazamientos.



Figura 4. Ensamble de la probeta en las mordazas del banco de extensimetría.

6. Conectar el cableado de las galgas extensiométricas en la segunda entrada del módulo adquisidor de datos con la configuración a medio puente de Wheatstone disponible en la caja adquisidora de datos canal ai0

7. Colocar la cámara de control térmico CCT en la posición indicada en la figura y conectar a una fuente de alimentación de 110v a 60hz y conectar la termocupla al canal ai3 de la caja adquisidora de datos para observar la temperatura de entorno en el computador.



Figura 5. Posicionamiento de la CCT sobre el banco de extensimetría.

8. Conectar el cable USB desde la salida de la caja adquisidora de datos a la computadora disponible.
9. Abrir LabVIEW y ejecutar el archivo UNIAXIAL.VI en el computador para la interfaz de interpretación de señales.
10. Calibrar la galga en el diagrama de bloques de la programación dando doble clic en el módulo DAQ ASSISTANT en la pestaña DEVICE en el botón SET CALIBRATION y guardar os parámetros de calibración antes de cargar las pesas normadas a través del asistente de carga.
11. Configurar la ubicación del Excel de resultados generado en la computadora dando doble clic en el módulo WRITE TO MESSUREMENTE FILE que se encuentra en el diagrama de bloques es importante recordar la ubicación seleccionada para que posteriormente pueda ser recuperado.
12. Ejecutar la programación con botón RUN disponible en el panel frontal del LabVIEW
13. Cargar el peso de experimentación en una posición controlada será 2,653kg (pesas normadas + asistente de carga).
14. Los primeros datos de deformación serán obtenidos a temperatura ambiente [18- 22]°C, es necesario guiarse a través del indicador numérico en la ventana gráfica del panel frontal, se prevé un total de 20segundos por toma lo que equivale a un total de 14 datos generados en el Excel de resultados, pausar la generación de datos desde el botón PAUSA en el panel frontal en la barra de herramientas.
15. Configurar la temperatura de estabilización [ANEXO 1] A 70°C y permitir que el control electrónico de la CCT estabilice la temperatura asignada.
16. Cuando se ha estabilizado la temperatura de la CCT (tomando en cuenta que ha llegado al pico de inercia térmica y ha descendido hasta el punto designado de la temperatura) quitar la pausa

de la programación desde el botón PAUSA disponible en la barra de herramientas del panel frontal.

17. Dejar que pasen 20 segundos más y parar la ejecución del programa desde el botón STOP disponible en la barra de herramientas del panel frontal.
18. Recuperar el archivo de Excel generado desde la ubicación configurada inicialmente en la computadora y llenar la tabla 1 disponible a continuación.
19. Realizar un análisis estático de la propuesta experimental esquematizado a continuación en la figura 3 y llenar la Tabla 2 disponible a continuación.

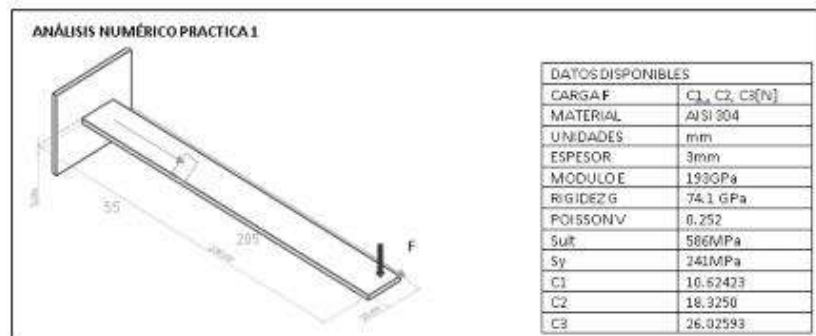


Figura 5. Esquema de propuesta experimental

20. Con la deformación experimental promedio ambiente y deformación experimental promedio a 70°C [Tabla 1] además de los datos de deformación calculados teóricamente [Tabla 2] realizar un diagrama DEFORMACION VS TEMPERATURA.
21. Con la deformación experimental promedio ambiente y deformación experimental promedio a 70°C [Tabla 1] además de los datos de deformación calculados teóricamente [Tabla 2] llenar la Tabla 3 mostrada más adelante completarla con el cálculo del error correspondiente.
22. Determinar estados tensionales teóricos y experimentales a 70°C llenar la tabla 4.
23. Determinar a 70°C esfuerzos principales Tabla 5 y esfuerzos máximos Tabla 6.
24. Realizar conclusiones y recomendaciones.

4. ACTIVIDADES POR DESARROLLAR

4.1 Observación y reconocimiento de equipos e instrumentos

Equipos y herramientas

- Módulo adquisidor de datos NI ENET-9219
- CDAQ-9174, COMPAQ TDAQ - CHASSIS
- Probeta de acero inoxidable tipo platina
- Pesas calibradas
- Galgas extensiométricas
- Banco de pruebas
- Cámara de control térmico.

EPP: Equipo de protección personal

- Mandil
- Guantes
- Gafas
- Calzado adecuado

4.1 Toma y recolección de datos

Tabla 1. Deformaciones experimentales

Deformación Experimental		
Temperatura		
Item	Carga (Kg)	Deformación [mm]
Promedio		

Tabla 2. Deformaciones teóricas

Deformación teórica	
Carga:	
Temperatura	Deformación
Ambiente	
70°C	

4.2 Análisis teórico del fenómeno de estudio

En este apartado deberán ser sustentadas teóricamente las deformaciones obtenidas en la Tabla 2

4.3 Resultados

4.3.1. gráfica DEFORMACIÓN VS TEMPERATURA

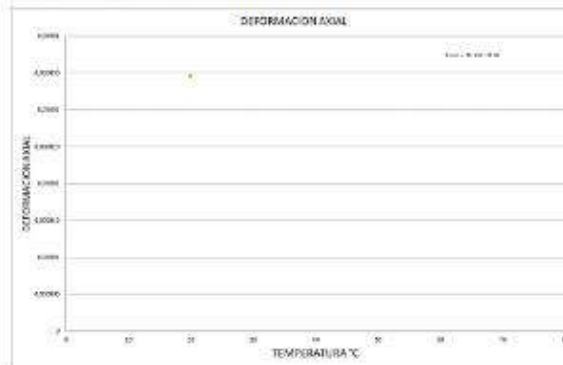


Diagrama 1. Gráfica de DEFORMACIONES VS TEMPERATURA

4.3.2. Errores generado en las deformaciones experimentales respecto de las teóricas.

Tabla 3. Errores en deformaciones

ERRORES EN LA DEFORMACIÓN			
Carga:			
Temperatura [°C]	Def. Teórica [mm]	Def. Experimental [mm]	Error [%]
Ambiente			
70			

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

4.3.2. determinación del estado tensional a 70°C.

Tabla 4. Determinación estados tensionales a 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11	
FLEXION EN CATILEVER	VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm
CARGA:	
Estado tensional experimental	Estado tensional teórico

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

4.3.3. Esfuerzos Máximos.

Tabla 5. Determinación esfuerzos máximos 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11	
FLEXION EN CATILEVER	VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm
CARGA:	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos

Realizado por: Llori, J & Martínez, J. 2021

4.3.4. Esfuerzos principales.

Tabla 6. Determinación estados principales a 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-10/120-LY11	
FLEXION EN CATILEVER	VIGA EN VOLADIZO, PLATINA 25X3mm LONG: 250mm
CARGA:	
Esfuerzo principal experimental	Esfuerzo principal teórico

Realizado por: Llori, J & Martínez, J. 2021

5. DISCUSIÓN Y ANÁLISIS DE RESULTADOS

En este apartado va redactado en forma de párrafo en donde debe estar mencionado el comportamiento del fenómeno experimental en base a la gráfica generada, el error calculado, comportamiento general de los estados tensionales, esfuerzos máximos y esfuerzos principales.

6. CONCLUSIONES

Describir en una forma lógica las conclusiones de la práctica realizada

	<p style="text-align: center;">ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN</p> <p style="text-align: center;">ASIGNATURA XXXXXXXXX</p>	
---	--	---

7. RECOMENDACIONES

Describir de una forma lógica las recomendaciones que usted crea necesario

Elaborado por:

.....
**NOMBRE Y FIMA DEL/LOS PROFESORES DE LA
ASIGNATURA**

Revisado por:

.....
**NOMBRE Y FIMA DEL DIRECTOR DE CARRERA/
COORDINADOR ACADMICO DE CEDE**

	<p>ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN</p> <p>ASIGNATURA XXXXXXXXX</p>	
---	--	---

ANEXOS

ANEXO 1

CONFIGURACION SET POINT



1. Verificar que el SELECTOR ON/OFF [2] se encuentre en la posición ON y que las luces en los indicadores se encuentren encendidas.
2. El INDICADOR SET POINT [10] tiene 4 números posiciones de izquierda a derecha primeras 3 posiciones dígitos del 1 al 9 para asignar centenas, decenas y unidades. El cuarto dígito corresponderá a las decimas estas se encuentran separadas por un punto.
3. Presionar 1 vez el BOTON MODE [9] y esperar a que el INDICADOR SET POINT [10] empiece a iluminarse intermitentemente en el dígito de decimas
4. Determinar las decimas del 1 al 9 con el BOTON DE DESPLAZAMIENTO INFERIOR [8] hasta obtener el dígito deseado.
5. Una vez se a configurado el primer dígito desplazarse a las siguientes posiciones con el BOTON DE DESPLAZAMIENTO LATERAL [7].
6. Cuando se ha obtenido la temperatura [XXX.X] a la que se quiere establecer el punto de estabilización presionamos una vez el BOTON MODE [9] en este punto el INDICADOR SET POINT [10] habrá dejado de parpadear.
7. Una vez establecida la temperatura set point, las resistencias comenzarán a calentar la cúpula de la CCT mostrando la temperatura que tiene el interior de la cúpula en tiempo real a través del INDICADOR RTM [11]

Recomendaciones

- La energía eléctrica para la CCT será 110v a 60hz.
- En la temperatura RTM se observará un pico máximo por inercia térmica del sistema
- Si es posible ayudarse de un soplador para enfriar en interior de la cúpula incluso para comunicar un mayor gradiente de estabilización.

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN	
ASIGNATURA XXXXXXXXX		

ANEXO 2

Hoja de control de dispositivos y elementos para la experimentación			
Práctica: VIGA EN VOLADIZO			
Ítem	Descripción	Disponible	Observación
1	Banco de extensimetría	sí	
2	Probeta con galga extensiométrica	sí	Verificar si está bien pegada o conectada correctamente la galga
3	Equipo de adquisición de datos	sí	
4	Cables conexión Galga – Caja de control	sí	
5	Cable Caja – Computadora	sí	
6	Interfaz de comunicación informática	sí	
7	Asistidor de carga a probeta	sí	
8	Pesas normadas	sí	
9	Porta pesas	sí	
10	Llave de pico	sí	
11	Flexómetro	sí	
Fecha: Hora: <div style="display: flex; justify-content: space-between;"> Firma evaluador Firma técnico de laboratorio </div>			

ANEXO E: Guía laboratorio 2

	<p>ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN</p> <p>ASIGNATURA XXXXXXXXX</p>	
---	--	---

ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO

**VICERRECTORADO ACADÉMICO
DIRECCIÓN DE DESARROLLO ACADÉMICO**



FACULTAD: MECÁNICA

CARRERA: INGENIERÍA MECÁNICA

**GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS,
TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN DE
(NOMBRE DE ASIGNATURA)**

CODIGO DE LA ASIGNATURA

LUGAR DONDE SE REALIZA LA PRÁCTICA:

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	--	---

PRÁCTICA No. 02

Análisis comportamiento térmico en deformaciones obtenidas por galgas extensiométricas tipo roseta

1. OBJETIVO

GENERAL

Determinar la incidencia de la temperatura en lecturas de deformaciones obtenidas desde la galga tipo roseta SGD-7/350-RY51 en un ensayo de esfuerzos combinados.

ESPECÍFICOS

- Analizar teóricamente los principios de deformación mecánica.
- Obtener datos de deformación desde la galga extensiométrica tipo roseta.
- Calcular las deformaciones del esquema experimental a través de un análisis estático.
- Realizar una gráfica DEFORMACIÓN VS TEMPERATURA con deformaciones experimentales y teóricas
- Determinar numéricamente el error en mediciones experimentales y teóricas.
- Analizar el comportamiento del estado tensional para las condiciones asistidas.

2. INTRODUCCIÓN

2.1. Deformación mecánica

En ingeniería, la deformación de un cuerpo se especifica usando los conceptos de deformación unitaria normal y por esfuerzo cortante. Cuando se aplica una fuerza a un cuerpo, ésta tiende a cambiar la forma y tamaño del cuerpo. A esos cambios se les llama deformaciones mecánicas y ésta puede ser visible o prácticamente inadvertida si no se emplea el equipo apropiado para hacer mediciones precisas. Por ejemplo, una banda de hule experimentará una deformación muy grande cuando se estira. En cambio, en un edificio sólo ocurrirán deformaciones ligeras en sus miembros estructurales debido a la carga de sus ocupantes. Un cuerpo también puede deformarse cuando la temperatura del cuerpo cambia. Un ejemplo común es la expansión o la contracción térmica de un techo causada por el clima.

Las deformaciones para cada una de las cargas que son aplicadas al perfil de estudio están definidas a través de la matriz tensor de esfuerzo en la ecuación Eq. (1) se encuentra definido el procedimiento que consiste en la aplicación del producto escalar de los esfuerzos producidos en los 3 ejes que corresponden a una matriz {1x6} y la matriz general de las condiciones propias del material en una matriz de {6x6} este producto refleja las deformaciones en los 3 ejes y en los planos torsionales generados directamente sobre el área de estudio siendo ordenada en una matriz {1x6}, esta relación también puede ser utilizada para obtener la matriz de esfuerzos, aplicando producto escalar de la matriz deformaciones {1x6} y la matriz inversa de las características mecánicas del material en la matriz {6x6}.

$$\begin{bmatrix} \epsilon_x \\ \epsilon_y \\ \epsilon_z \\ \gamma_{xy} \\ \gamma_{xz} \\ \gamma_{yz} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\nu & -\nu & 0 & 0 & 0 \\ -\nu & \frac{1}{E} & -\nu & 0 & 0 & 0 \\ -\nu & -\nu & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{1}{E} & -\nu & -\nu & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{xz} \\ \tau_{yz} \end{bmatrix} \quad (1)$$

Donde:

ϵ_i : Deformación en el eje (x, y, z) [mm]

γ_i : Deformación torsional en los planos [mm]

E : Módulo de Young del material [MPa]

ν : Coeficiente de poisson []

G : Módulo de rigidez del material [MPa]

σ_i : Esfuerzo normal en los ejes (x, y, z) [MPa]

τ_{ij} : Esfuerzo de corte en los planos (xy, xz, yz) [MPa]

2.2. Torsión

La torsión se define como el esfuerzo de corte que se genera en un elemento sometido a un par aplicado sobre su eje longitudinal, este fenómeno distorsiona las fibras del elemento en dirección paralela al eje de aplicación de dicho momento y tiende a generar una especie de remolino de esfuerzos cortantes en dirección positiva al par aplicado. El esfuerzo de torsión es mínimo en el punto del eje en el que es aplicado, pero aumenta su valor a medida que se acerca al extremo del elemento en estudio, este fenómeno es replicable en elementos de distintas configuraciones geométricas como círculos, rectángulos, cuadrados, etc. Mostrado en la figura 2-2

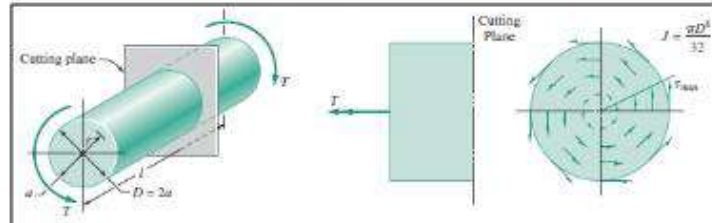


Figura 1. Esfuerzos de torsión en un elemento circular

Para la aplicación del estudio de torsión tenemos las relaciones matemáticas que nos ayudaran a obtener la deformación para las cargas cada una de estas relaciones son detalladas a continuación:

En la ecuación Eq. (2) encontramos el esfuerzo torsional generado sobre el plano paralelo a la aplicación de la fuerza

$$\tau = \frac{T \cdot c}{J} \tag{2}$$

Donde:

τ : Esfuerzo torsional [MPa]

T : Momento torsor [MPa]

c : Distancia de la fibra neutra a la fibra más lejana [mm]

J : Momento polar de inercia [mm⁴]

En la ecuación Eq. (3) encontramos la relación matemática necesaria para obtener el ángulo de giro, tomando en cuenta que este dato será obtenido en radianes.

$$\varphi = \frac{T \cdot L}{J \cdot G} \tag{3}$$

Donde:

φ : Ángulo de giro [rad]

T : Momento torsor [N.mm]

L : Longitud del tramo en extremo libre [mm]

J : Momento polar de inercia [mm⁴]

G : Módulo de Rigidez [MPa]

Finalmente, en la ecuación Eq. (4) tenemos la relación para el cálculo de la deformación en torsión generada sobre el área transversal de la probeta.

$$\gamma = \frac{\varphi \cdot c}{L} \tag{4}$$

Donde:

γ : Deformación []

φ : Ángulo de giro [rad]

c : Distancia de la fibra neutra a la fibra más lejana [mm]

L : Longitud del tramo al extremo libre [mm]

2.3. Estados tensionales

Un estado tensional se conoce como la definición de los esfuerzos a los que se encuentra sometido cualquier punto de un elemento sólido, la manera de poder determinar estos esfuerzos es generar un cubo infinitesimal donde se colocaran todos los esfuerzos que puedan ocurrir en cada una de sus caras el cual está localizado en un origen arbitrario de un sistema cartesiano tridimensional orientado de manera positiva, dicha distribución se encuentra señalada en la figura 2 mostrada a continuación.

A su vez un estado tensional puede describirse mediante matrices de estado que en el caso tridimensional tomando sus magnitudes positivas será de tres por tres y estará designada de la siguiente manera:

$$S = \begin{pmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{pmatrix} \quad (5)$$

Donde:

S : Matriz estado tensional [MPa]

σ_i : Esfuerzo normal en los ejes (x, y, z) [MPa]

τ_{ij} : Esfuerzo de corte en los planos (xy, xz, yz) [MPa]

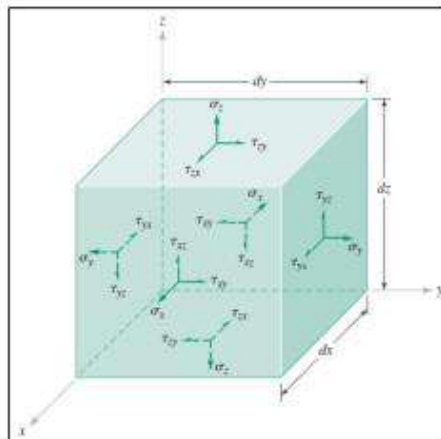


Figura 2. Esfuerzos presentes en un elemento a cargas (cubo infinitesimal)

2.4. Ubicación de las galgas

El ensayo se llevará a cabo sobre una viga tipo L en voladizo, la cual estará sujeta a la columna con un juego de mordazas y libre en el otro extremo. Para obtener las medidas de deformación se impondrá una carga puntual en el extremo libre como se indica en la figura 1.

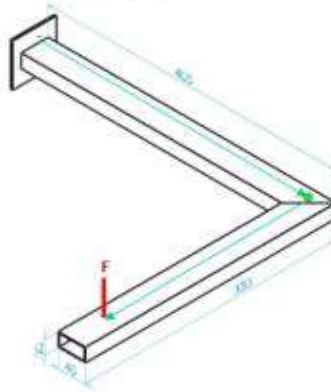


Figura 3. Esquema de cálculo de una viga en voladizo con carga puntual en el extremo.

Las galgas se sitúan cerca de la zona de empotramiento, en la que las deformaciones son máximas, según indica la Resistencia de Materiales, pero lo suficientemente alejadas de las zonas de conflicto el empotramiento en este caso, referidas en el principio de Saint-Venant.

En la figura 2 podemos observar el diagrama del momentos flectores y cortantes, la distancia donde deberá ser colocada es de:

$$x = \frac{1}{3} \cdot L$$

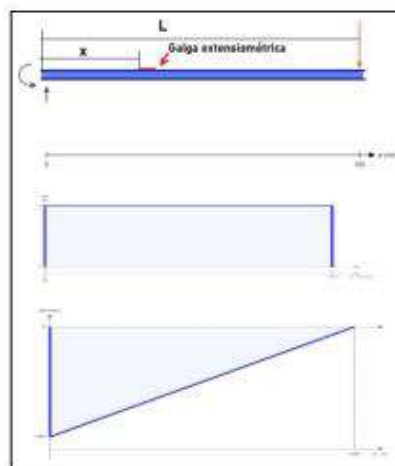


Figura 4. Diagrama de momento flector y esfuerzo cortantes.

3. INSTRUCCIONES

Para la reproducción experimental es necesario seguir los pasos enunciados a continuación:

1. Consideraciones iniciales: Para realizar el proceso de reproducción experimental es necesario considerar algunas medidas de seguridad para el personal y el equipo disponible.
 - a. Seguridad personal: Usar equipo de protección personal: guantes de manipulación mecánica, mandil antifluido, ropa y calzado adecuado, adicionalmente dependiendo el entorno de experimentación se aconseja utilización de gafas de protección y casco.
 - b. Seguridad en entorno:
 - Orden y limpieza en el laboratorio
 - Espacio ventilado y libre de contaminantes
 - Evitar juegos y distracciones
 - No usar elementos que intervengan en la comunicación del personal como celulares, audífonos o medios interactivos de entretenimiento.
 - Realizar una charla de seguridad en que aborde una breve descripción del proceso a realizar y señalar condiciones específicas del entorno que deban de ser consideradas.
 - c. Verificación del equipo: Llenar la hoja de verificación en el Anexo 2
2. Verificar que el soporte del banco de pruebas esté correctamente empotrado, revisar ajuste de los pernos en la base.
3. Colocar la mordaza inferior de cara plana en la columna.
4. Colocar la probeta tipo L de perfil rectangular 40x20x1.1mm de acero AISI304 como se encuentra esquematizado en la figura 1.
5. Colocar la mordaza superior de cara plana y ajustar correctamente para evitar desplazamientos.



Figura 5. Ensamble de la probeta en las mordazas del banco de extensometría.

- Conectar los cables de la galga identificados en el sitio con cada uno de los canales físicos disponibles en cuarto de puente cada uno de estos como se muestra en la figura (6) la entrada ai0 cable Y (90°), entrada ai1 cable X (0°) y ai2 cable XY (45°).



Figura 6. Conexión caja adquisidora de datos - galga tipo roseta

- Colocar la cámara de control térmico CCT en la posición indicada en la figura y conectar a una fuente de alimentación de 110v a 60hz y conectar la termocupla al canal ai3 de la caja adquisidora de datos para observar la temperatura de entorno en el computador.



Figura 7. Posicionamiento de la CCT sobre el banco de extensimetría.

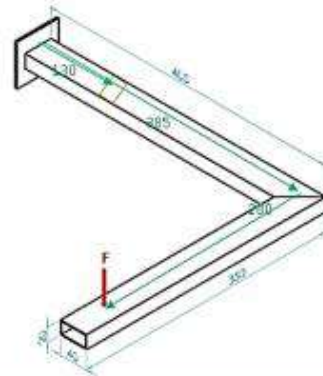
- Conectar el cable USB desde la salida de la caja adquisidora de datos a la computadora disponible.
- Abrir LabVIEW y ejecutar el archivo TRIAXIAL.VI en el computador para la interfaz de interpretación de señales.

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	--	---

10. Calibrar la galga en el diagrama de bloques de la programación dando doble clic en el módulo DAQ ASSISTANT en la pestaña DEVICE en el botón SET CALIBRATION y guardar os parámetros de calibración antes de cargar las pesas normadas a través del asistente de carga repetir este proceso para cada uno de los canales físicos conectados.
11. Configurar la ubicación del Excel de resultados generado en la computadora dando doble clic en el módulo WRITE TO MESSUREMENTE FILE que se encuentra en el diagrama de bloques es importante recordar la ubicación seleccionada para que posteriormente pueda ser recuperado.
12. Ejecutar la programación con botón RUN disponible en el panel frontal del LabVIEW
13. Cargar el peso de experimentación en una posición controlada el peso para esta reproducción experimental será 8,368kg (pesas normadas + asistente de carga).
14. Los primeros datos de deformación serán obtenidos a temperatura ambiente [18- 22]°C, es necesario guiarse a través del indicador numérico en la ventana gráfica del panel frontal, se prevé un total de 20segundos por toma lo que equivale a un total de 14 datos generados en el Excel de resultados, pausar la generación de datos desde el botón PAUSA en el panel frontal en la barra de herramientas.
15. Configurar la temperatura de estabilización [ANEXO 1] A 70°C y permitir que el control electrónico de la CCT establezca la temperatura asignada.
16. Cuando se ha estabilizado la temperatura de la CCT (tomando en cuenta que ha llegado al pico de inercia térmica y ha descendido hasta el punto designado de la temperatura) quitar la pausa de la programación desde el botón PAUSA disponible en la barra de herramientas del panel frontal.
17. Dejar que pasen 20 segundos más y parar la ejecución del programa desde el botón STOP disponible en la barra de herramientas del panel frontal.
18. Recuperar el archivo de Excel generado desde la ubicación configurada inicialmente en la computadora y llenar la tabla 1 disponible a continuación.
19. Realizar un análisis estático de la propuesta experimental esquematizado a continuación en la figura 3 y llenar la Tabla 2 disponible a continuación.



PRÁCTICA 2



DATOS DISPONIBLES	
CARGA F	39.24 [N]
MATERIAL	AISI 304
UNIDADES	mm
ESPESOR	1.5mm
MODULO E	189.6GPa
RIGIDEZ G	74.1 GPa
POISSON V	0.28
Sult	586MPa
Sy	241MPa

Figura 8. Esquema de propuesta experimental

20. Con la deformación experimental promedio ambiente y deformación experimental promedio a 70°C [Tabla 1] además de los datos de deformación calculados teóricamente [Tabla 2] realizar un diagrama DEFORMACION VS TEMPERATURA.
21. Con la deformación experimental promedio ambiente y deformación experimental promedio a 70°C [Tabla 1] además de los datos de deformación calculados teóricamente [Tabla 2] llenar la Tabla 3 mostrada más adelante completarla con el cálculo del error correspondiente.
22. Determinar estados tensionales teóricos y experimentales a 70°C llenar la tabla 4.
23. Determinar a 70°C esfuerzos principales Tabla 5 y esfuerzos máximos Tabla 6.
24. Realizar conclusiones y recomendaciones.

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	--	---

4. ACTIVIDADES POR DESARROLLAR

4.1 Observación y reconocimiento de equipos e instrumentos

Equipos y herramientas

- Módulo adquisidor de datos NI ENET-9219
- CDAQ-9174, COMPAQ TDAQ - CHASSIS
- Probeta de acero inoxidable tipo L de perfil rectangular 40x20x1.1 [mm]
- Pesas calibradas [8kg]
- Asistente de carga [0,365kg]
- Galgas extensiométricas
- Banco de pruebas
- Cámara de control térmico.

EPP: Equipo de protección personal

- Mandil
- Guantes
- Gafas
- Calzado adecuado

4.1 Toma y recolección de datos

Tabla 1. Deformaciones experimentales

Deformación Experimental				
Temperatura				
Item	Carga [Kg]	Deformación eje X (0°) [mm]	Deformación eje XY (45°) [mm]	Deformación eje Y (90°) [mm]
Promedio				

Tabla 2. Deformaciones teóricas

Deformación teórica			
Carga:			
Temperatura	Deformación X	Deformación XY	Deformación Y
Ambiente			
70°C			

4.2 Análisis teórico del fenómeno de estudio

En este apartado deberán ser sustentadas teóricamente las deformaciones obtenidas en la Tabla 2

4.3 Resultados

4.3.1. gráfica DEFORMACIÓN VS TEMPERATURA

Se debe realizar una gráfica por cada eje de estudio

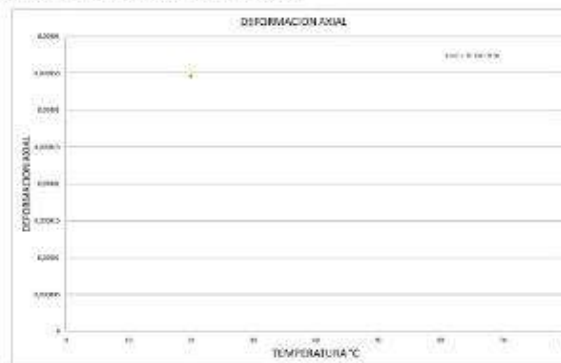


Diagrama 1. Gráfica de DEFORMACIONES VS TEMPERATURA

4.3.2. Errores generado en las deformaciones experimentales respecto de las teóricas.

Tabla 3. Errores en deformaciones por ejes de estudio.

ERRORES EN LA DEFORMACIÓN EJE... (X, XY ó Y)			
Carga:			
Temperatura [°C]	Def. Teórica [mm]	Def. Experimental [mm]	Error [%]
Ambiente			
70			

Realizado por: Llon, J & Martinez, J, 2021

4.3.2. determinación del estado tensional a 70°C.

Tabla 4. Determinación estados tensionales a 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-7/350-RY51	
ESFUERZOS COMBINADOS	VIGA EN VOLADIZO, TIPO L, PERFIL RECTANGULAR 40X20X1.1 EN 405LONG. 350TRANS.
CARGA:	
Estado tensional experimental	Estado tensional teórico

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN	
ASIGNATURA XXXXXXXXX		

--	--

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

4.3.3. Esfuerzos Máximos.

Tabla 5. Determinación esfuerzos máximos 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-7/350-RY51	
ESFUERZOS COMBINADOS	VIGA EN VOLADIZO, TIPO L, PERFIL RECTANGULAR 40X20X1,1 EN 405LONG. 350TRANS.
CARGA:	
Esfuerzos máximos experimentales	Esfuerzos máximos teóricos

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

4.3.4. Esfuerzos principales.

Tabla 6. Determinación estados principales a 70°C

GALGAS PLANAS OMEGA SGD-7/350-RY51	
ESFUERZOS COMBINADOS	VIGA EN VOLADIZO, TIPO L, PERFIL RECTANGULAR 40X20X1,1 EN 405LONG. 350TRANS.
CARGA:	
Esfuerzo principal experimental	Esfuerzo principal teórico

Realizado por: Llori, J & Martínez, J, 2021

5. DISCUSIÓN Y ANÁLISIS DE RESULTADOS

En este apartado va redactado en forma de párrafo en donde debe estar mencionado el comportamiento del fenómeno experimental en base a la gráfica generada, el error calculado, comportamiento general de los estados tensionales, esfuerzos máximos y esfuerzos principales.

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DE CHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	---	---

6. CONCLUSIONES

Describir en una forma lógica las conclusiones de la práctica realizada

7. RECOMENDACIONES

Describir de una forma lógica las recomendaciones que usted crea necesario

Elaborado por:

.....
**NOMBRE Y FIMA DEL/LOS PROFESORES DE LA
ASIGNATURA**

Revisado por:

.....
**NOMBRE Y FIMA DEL DIRECTOR DE CARRERA/
COORDINADOR ACADMICO DE CEDE**

	<p>ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN</p> <p>ASIGNATURA XXXXXXXXX</p>	
---	---	---

ANEXOS

ANEXO 1

CONFIGURACION SET POINT



1. Verificar que el SELECTOR ON/OFF [2] se encuentre en la posición ON y que las luces en los indicadores se encuentren encendidas.
2. El INDICADOR SET POINT [10] tiene 4 números posiciones de izquierda a derecha primeras 3 posiciones dígitos del 1 al 9 para asignar centenas, decenas y unidades. El cuarto dígito corresponderá a las decimas estas se encuentran separadas por un punto.
3. Presionar 1 vez el BOTON MODE [9] y esperar a que el INDICADOR SET POINT [10] empiece a iluminarse intermitentemente en el dígito de decimas
4. Determinar las decimas del 1 al 9 con el BOTON DE DESPLAZAMIENTO INFERIOR [8] hasta obtener el dígito deseado.
5. Una vez se a configurado el primer dígito desplazarse a las siguientes posiciones con el BOTON DE DESPLAZAMIENTO LATERAL [7].
6. Cuando se ha obtenido la temperatura [XXX.X] a la que se quiere establecer el punto de estabilización presionamos una vez el BOTON MODE [9] en este punto el INDICADOR SET POINT [10] habrá dejado de parpadear.
7. Una vez establecida la temperatura set point, las resistencias comenzarán a calentar la cúpula de la CCT mostrando la temperatura que tiene el interior de la cúpula en tiempo real a través del INDICADOR RTM [11]

Recomendaciones

- La energía eléctrica para la CCT será 110v a 60hz.
- En la temperatura RTM se observará un pico máximo por inercia térmica del sistema
- Si es posible ayudarse de un soplador para enfriar en interior de la cúpula incluso para comunicar un mayor gradiente de estabilización.

	ESCUELA SUPERIOR POLITÉCNICA DECHIMBORAZO GUÍA DE PRÁCTICAS DE LABORATORIOS, TALLERES Y CENTROS DE SIMULACIÓN ASIGNATURA XXXXXXXXX	
---	--	---

ANEXO 2

Hoja de control de dispositivos y elementos para la experimentación			
Práctica: ESFUERZOS COMBINADOS			
Ítem	Descripción	Disponible	Observación
1	Banco de extensimetría	sí	
2	Probeta con galga extensiométrica	sí	Verificar si está bien pegada o conectada correctamente la galga
3	Equipo de adquisición de datos	sí	
4	Cables conexión Galga – Caja de control	sí	
5	Cable Caja – Computadora	sí	
6	Interfaz de comunicación informática	sí	
7	Asistidor de carga a probeta	sí	
8	Pesas normadas	sí	
9	Porta pesas	sí	
10	Llave de pico	sí	
11	Flexómetro	sí	
Fecha: Hora:			
Firma evaluador		Firma técnico de laboratorio	


ANEXO F: Data Sheet AUTONICS TCN45

Autonics

DUAL INDICATOR TEMPERATURE CONTROLLER

TCN4 SERIES

INSTRUCTION MANUAL



Thank you for choosing our Autonic product.
Please read the following safety considerations before use.

Safety Considerations

Warning: Please refer to the following safety considerations before use.

Caution: Please refer to the following safety considerations before use.

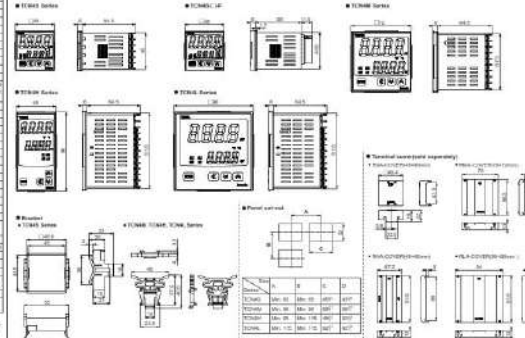
Ordering Information

Model	Temperature Range	Control Mode	Output
TCN4-1	0~100°C	ON/OFF	Relay
TCN4-2	0~100°C	ON/OFF	SSR
TCN4-3	0~100°C	ON/OFF	Relay/SSR
TCN4-4	0~100°C	ON/OFF	Relay/SSR/Analog


Specification

Model	TCN4-1	TCN4-2	TCN4-3	TCN4-4
Temperature Range	0~100°C	0~100°C	0~100°C	0~100°C
Control Mode	ON/OFF	ON/OFF	ON/OFF	ON/OFF
Output	Relay	SSR	Relay/SSR	Relay/SSR/Analog

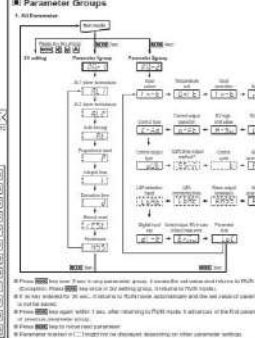
Dimensions




Connections



Parameter Groups



Unit Description



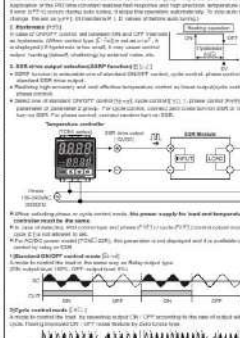
Input Sensor and Temperature Range

Model	Temperature Range	Control Mode	Output
TCN4-1	0~100°C	ON/OFF	Relay
TCN4-2	0~100°C	ON/OFF	SSR
TCN4-3	0~100°C	ON/OFF	Relay/SSR
TCN4-4	0~100°C	ON/OFF	Relay/SSR/Analog

Parameter Group

Parameter	Default	Range	Resolution
TCN4-1	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-2	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-3	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-4	0.00	0.00~99.99	0.01

Functions



Alarm Output Function: When the temperature reaches the set point, the alarm output (AL) will be activated. The alarm output can be used to trigger an external alarm device.

Relay Output Function: When the temperature reaches the set point, the relay output will be activated. The relay output can be used to control a heating or cooling element.


SSR Output Function: When the temperature reaches the set point, the SSR output will be activated. The SSR output can be used to control a heating or cooling element.

Analog Output Function: When the temperature reaches the set point, the analog output (AO) will be activated. The analog output can be used to provide a continuous temperature signal to a PLC or other control system.

Factory Default

Parameter	Default	Range	Resolution
TCN4-1	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-2	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-3	0.00	0.00~99.99	0.01
TCN4-4	0.00	0.00~99.99	0.01

Installation



Installation: The TCN4 Series controllers should be installed in a clean, dry, and well-ventilated area. The controllers should be mounted on a DIN rail or a panel. The terminals should be connected according to the connection diagram.

Caution during Use





Caution: The TCN4 Series controllers should not be used in environments with high humidity or corrosive gases. The controllers should be protected from dust and debris. The controllers should be handled with care to avoid damage to the components.

Major Products

- TCN4 Series
- TCN4-1
- TCN4-2
- TCN4-3
- TCN4-4

PRECISION STRAIN GAGE

PRECISION LINEAR PATTERN FOR STATIC AND DYNAMIC APPLICATIONS

GAGE PATTERN Leads not shown	MODEL NO. Pkg of 10	NOM. RESIS- TANCE (Ω)	DIMENSIONS mm (inch) [†]				MAX V* (Vrms)	TERMINATION	TEMP COMP	TERM PAD
			GRID		CARRIER					
			A	B	C	D				
 Shown actual size 11.4 mm ← →	SGD-6/120-LY11	120	6.50 (0.256) 3.10 (0.122) 11.40 (0.449) 5.10 (0.201) Linear pattern, medium size 120 Ω	9	Ribbon Leads	ST	BTP-4			
	SGD-6/120-LY13	120			12	Ribbon Leads		AL		
	SGD-6/120-LY41	120			9	Solder Pads		ST		
	SGD-6/120-LY43	120			12	Solder Pads		AL		
 Shown actual size 11.4 mm ← →	SGD-7/350-LY11	350	6.50 (0.256) 3.10 (0.122) 11.40 (0.449) 5.10 (0.201) Linear pattern, medium size 350 Ω	15	Ribbon Leads	ST	BTP-5			
	SGD-7/350-LY13	350			20	Ribbon Leads		AL		
	SGD-7/350-LY41	350			15	Solder Pads		ST		
	SGD-7/350-LY43	350			20	Solder Pads		AL		
 Shown actual size 11.8 mm ← →	SGD-7/1000-LY11	1000	7.00 (0.276) 3.60 (0.142) 11.80 (0.465) 5.60 (0.220) Medium size, higher resistance, reduced heat generation 1000 Ω	27	Ribbon Leads	ST	BTP-5			
	SGD-7/1000-LY13	1000			37	Ribbon Leads		AL		
	SGD-7/1000-LY41	1000			27	Solder Pads		ST		
	SGD-7/1000-LY43	1000			37	Solder Pads		AL		
 Shown actual size 17.7 mm ← →	SGD-10/120-LY11	120	10.00 (0.394) 4.90 (0.193) 17.70 (0.697) 8.00 (0.315) Linear pattern, Large size 120 Ω	14	Ribbon Leads	ST	BTP-5			
	SGD-10/120-LY13	120			19	Ribbon Leads		AL		
	SGD-10/120-LY41	120			14	Solder Pads		ST		
	SGD-10/120-LY43	120			19	Solder Pads		AL		



DISCOUNT SCHEDULE	
1 to 10 pkgs.	Net
11 to 24 pkgs.5%
25 to 49 pkgs.	10%
50 and up and OEM . . .	Consult Factory

* Maximum permitted bridge energizing voltage (Vrms).
 Note: For strain gage accessories visit us online.
 Ordering Example: SGD-6/120-LY13, 6.5 mm grid, 120 Ω nominal-resistance strain gage.

Custom-Designed Strain Gages Available!
 No Minimum Quantities. Consult Engineering.

NOTE
 ST = Steel
 AL = Aluminum

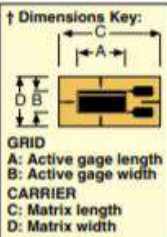
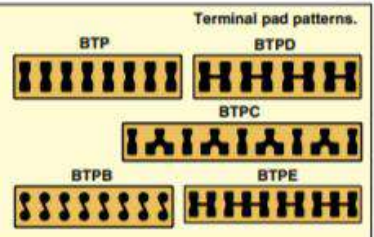
BONDABLE TERMINAL PADS

When installing strain gages with ribbon leads or solder pads, use Bondable Terminal Pads (BTP) between the strain gage and the wires to your instrumentation.

The Bondable Terminal Pads provide a large easy to use soldering area and provide strain relief between the strain gage and the heavy instrument wires.

Using Bondable Terminal Pads is simple. Use the same adhesive and bonding procedure on the Bondable Terminal Pads as you use on the strain gage.

OMEGA offers BTPs in several sizes and wiring configurations to fit most all strain gage applications.



STRAIN GAGES E

PRECISION STRAIN GAGE RECTANGULAR STACKED ROSETTE 0/45/90°

Custom-Designed Strain Gages Available!
No Minimum Quantities. Consult Engineering.

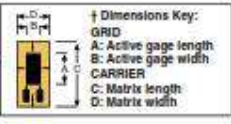


To Order													
GAGE PATTERN Leads not shown	MODEL NO. Pkg of 5	NOM. RESISTANCE (Ω)	DIMENSIONS mm (inch)†				MAX V* (Vrms)	TERMINATION	TEMP COMP	TERM PAD			
			GRID		CARRIER								
			A	B	C	D							
	SGD-2/120-RY51	120	2.00 1.10 5.60 5.60 (0.079) (0.043) (0.220) (0.220) Small 3-element rectangular stacked rosette 120 Ω	3	Ribbon Leads	ST	BPT-1						
	SGD-2/120-RY53	120						4	Ribbon Leads	AL			
	SGD-2/120-RY61	120									3	Solder Pads	ST
	SGD-2/120-RY63	120											
	SGD-2/350-RY51	350	2.00 1.10 5.60 5.60 (0.079) (0.043) (0.220) (0.220) Small 3-element rectangular stacked rosette 350 Ω	5	Ribbon Leads	ST	BPT-1						
	SGD-2/350-RY53	350						7	Ribbon Leads	AL			
	SGD-2/350-RY61	350									5	Solder Pads	ST
	SGD-2/350-RY63	350											
	SGD-3/120-RY51	120	3.00 1.70 7.10 7.10 (0.118) (0.067) (0.280) (0.280) Medium 3-element rectangular stacked rosette 120 Ω	4.5	Ribbon Leads	ST	BPT-2						
	SGD-3/120-RY53	120						6	Ribbon Leads	AL			
	SGD-3/120-RY61	120									4.5	Solder Pads	ST
	SGD-3/120-RY63	120											
	SGD-3/350-RY51	350	3.00 1.70 7.10 7.10 (0.118) (0.067) (0.280) (0.280) Medium 3-element rectangular stacked rosette 350 Ω	7.5	Ribbon Leads	ST	BPT-2						
	SGD-3/350-RY53	350						10	Ribbon Leads	AL			
	SGD-3/350-RY61	350									7.5	Solder Pads	ST
	SGD-3/350-RY63	350											
	SGD-7/120-RY51	120	6.50 3.10 11.40 11.40 (0.256) (0.122) (0.449) (0.449) Large 3-element rectangular stacked rosette 120 Ω	9	Ribbon Leads	ST	BPT-3						
	SGD-7/120-RY53	120						12	Ribbon Leads	AL			
	SGD-7/120-RY61	120									9	Solder Pads	ST
	SGD-7/120-RY63	120											
	SGD-7/350-RY51	350	6.50 3.10 11.40 11.40 (0.256) (0.122) (0.449) (0.449) Large 3-element rectangular stacked rosette 350 Ω	15	Ribbon Leads	ST	BPT-3						
	SGD-7/350-RY53	350						20	Ribbon Leads	AL			
	SGD-7/350-RY61	350									15	Solder Pads	ST
	SGD-7/350-RY63	350											

DISCOUNT SCHEDULE	
1 to 10 pkgs.	Net
11 to 24 pkgs.	5%
25 to 49 pkgs.	10%
50 and up and OEM ..	Consult Factory

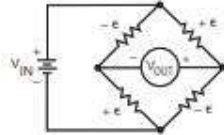
† For dimensions key, visit us online
 * Maximum permitted bridge energizing voltage (Vrms).
 Note: For strain gage accessories, visit us online
Ordering Example: SGD-2/350-RY51,
 350 Ω nominal-resistance strain gage.

NOTE:
 ST = Steel
 AL = Aluminum

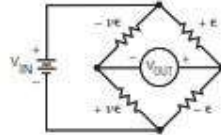


PRACTICAL STRAIN GAGE MEASUREMENTS

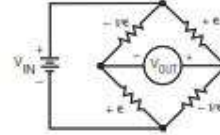
Full-Bridge Configurations (BENDING) (AXIAL)



$$\epsilon = \frac{-V_r}{GF}$$



$$\epsilon = \frac{-2V_r}{GF(\nu + 1)}$$



$$\epsilon = \frac{-2V_r}{GF[(\nu + 1) - \nu(\nu - 1)]}$$

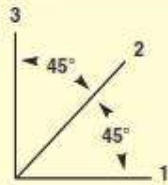
APPENDIX C: EQUATIONS

BIAXIAL STRESS STATE EQUATIONS

$$\begin{aligned} \epsilon_x &= \frac{\sigma_x}{E} - \nu \frac{\sigma_y}{E} & \epsilon_z &= -\nu \frac{\sigma_x}{E} - \nu \frac{\sigma_y}{E} & \sigma_y &= \frac{E}{1 - \nu^2} (\epsilon_x + \nu \epsilon_z) \\ \epsilon_y &= \frac{\sigma_y}{E} - \nu \frac{\sigma_x}{E} & \sigma_x &= \frac{E}{1 - \nu^2} (\epsilon_x + \nu \epsilon_y) & \sigma_z &= 0 \end{aligned}$$

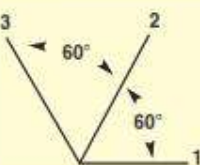
ROSETTE EQUATIONS

Rectangular Rosette:



$$\begin{aligned} \epsilon_{p,q} &= \frac{1}{2} \left[\epsilon_1 + \epsilon_3 \pm \sqrt{(\epsilon_1 - \epsilon_3)^2 + (2\epsilon_2 - \epsilon_1 - \epsilon_3)^2} \right] \\ \sigma_{p,q} &= \frac{E}{2} \left[\frac{\epsilon_1 + \epsilon_3}{1 - \nu} \pm \frac{1}{1 + \nu} \sqrt{(\epsilon_1 - \epsilon_3)^2 + (2\epsilon_2 - \epsilon_1 - \epsilon_3)^2} \right] \\ \theta_{p,q} &= \frac{1}{2} \text{TAN}^{-1} \frac{2\epsilon_2 - \epsilon_1 - \epsilon_3}{\epsilon_1 - \epsilon_3} \end{aligned}$$

Delta Rosette:



$$\begin{aligned} \epsilon_{p,q} &= \frac{1}{3} \left[\epsilon_1 + \epsilon_2 + \epsilon_3 \pm \sqrt{2[(\epsilon_1 - \epsilon_2)^2 + (\epsilon_2 - \epsilon_3)^2 + (\epsilon_3 - \epsilon_1)^2]} \right] \\ \sigma_{p,q} &= \frac{E}{3} \left[\frac{\epsilon_1 + \epsilon_2 + \epsilon_3}{1 - \nu} \pm \frac{1}{1 + \nu} \sqrt{2[(\epsilon_1 - \epsilon_2)^2 + (\epsilon_2 - \epsilon_3)^2 + (\epsilon_3 - \epsilon_1)^2]} \right] \\ \theta_{p,q} &= \frac{1}{2} \text{TAN}^{-1} \frac{\sqrt{3}(\epsilon_2 - \epsilon_3)}{2\epsilon_1 - \epsilon_2 - \epsilon_3} \end{aligned}$$

WHERE:

$\epsilon_{p,q}$ = Principal strains

$\sigma_{p,q}$ = Principal stresses

$\theta_{p,q}$ = the acute angle from the axis of gage 1 to the nearest principal axis. When positive, the direction is the same as that of the gage numbering and, when negative, opposite.

NOTE: Corrections may be necessary for transverse sensitivity. Refer to gage manufacturer's literature.