

UNIVERSIDAD POLITÉCNICA SALESIANA

SEDE CUENCA.

CARRERA DE INGENIERÍA MECÁNICA AUTOMOTRIZ

“DISEÑO DE UN ROLL BAR PARA UN VEHÍCULO SUZUKI FORZA 1 DE COMPETICIÓN”

**Tesis de Grado previa a la obtención
del Título de Ingeniero Mecánico
Automotriz**

Autores:

Luis Alberto Cárdenas Gárate

Director:

Ing Carlos Roche Intriago, Mstr.

Cuenca, Febrero 2015

DECLARATORIA DE RESPONSABILIDAD.

Los conceptos desarrollados, analizados y las conclusiones del presente trabajo son de exclusiva responsabilidad del autor **Luis Alberto Cárdenas Gárate**.

A través de la presente declaración cedemos los derechos de propiedad intelectual correspondiente a este trabajo a la Universidad Politécnica Salesiana, según lo establecido por la Ley de Propiedad Intelectual, por su reglamento y por la normativa institucional vigente.

(f) 

Cuenca Febrero 2015

DEDICATORIA

A mis padres y hermanas, personas que han sido y seguirán siendo pilares fundamentales en cada uno de los objetivos planteados tanto en mi vida personal como estudiantil.

Luis

AGRADECIMIENTO

A Dios por todos sus bendiciones y bondades, también mi sincero agradecimiento al Ing. Carlos Roche por su acertada dirección, por guiarme con sus conocimientos y apoyo en la realización de este trabajo; a mis padres y hermanos, y a todas las personas que de una u otra manera colaboraron en el desarrollo de este trabajo para culminar satisfactoriamente una meta más en mi vida.

Luis

CERTIFICACIÓN

Que el siguiente trabajo de tesis: “DISEÑO DE UN ROLL BAR PARA UN SUZUKI FORZA 1 DE COMPETICION”, para la carrera de Ingeniería Mecánica Automotriz de la Universidad Politécnica Salesiana, sede Cuenca realizado por el estudiante Luis Alberto Cárdenas Gárate fue dirigido por mi persona.



Ing Carlos Roche Intriago.

Cuenca 4 de febrero de 2105

INDICE

CAPITULO 1.....	2
FUNDAMENTACIÓN TEÓRICA MEDIANTE NORMATIVAS QUE REGULAN LA UTILIZACIÓN Y DISEÑO DE BARRAS ANTI-VUELCO	
1.1 INTRODUCCION.....	2
1.2 NORMATIVAS QUE REGULAN LA UTILIZACIÓN Y DISEÑO DE JAULAS ANTI-VUELCO	4
1.3 “Reglamento de la Federación Internacional de Automovilismo para el diseño de barras anti-vuelco” ..	5
1.3.1 Definiciones	5
1.3.2 Especificaciones.....	9
1.3.3 Estructura básica	9
1.3.4 Características	11
1.3.5 Diseño.....	11
1.4 Clasificación.....	20
1.4.1 Arcos de seguridad atornillados.....	20
1.4.2 Arcos de seguridad soldados	20
1.5 Montaje de roll bar a la carrocería / chasis	21
1.5.1 Montaje de puntos al compacto	21
1.5.2 Montaje de puntos de los tirantes traseros.....	23
1.6 “Ensayos de carga estática”	24
1.7 “Ensayos de carga dinámica”	28
CAPITULO 2.....	31
ANÁLISIS COMPARATIVO ENTRE COSTOS, CONSTRUCCIÓN Y VIABILIDAD DEL PROYECTO, ENTRE VARIOS DISEÑOS TENTATIVOS	
2.1 MATERIALES	31
2.2 Estudio de campo	33
2.3 CALCULO DE ESFUERZOS	36
2.3 ANÁLISIS DE COSTOS.....	39

2.3.1 Costos de materiales directos.....	39
2.3.2 Costos de mano de obra directa.....	41
2.3.3 Gastos indirectos de fabricación (GIF)	43
2.4 Resumen de costos totales.	43
2.5 Análisis Costo Beneficio.	43
CAPITULO 3.....	46
DISEÑO DE UN ROLL-BAR PARA UN SUZUKI FORZA 1 DE COMPETENCIA,	
CONSIDERANDO EL CALCULO DEL CENTRO DE GRAVEDAD DEL VEHICULO EN	
ESTUDIO.	
3.1 DISEÑO.....	46
3.1.1 Investigación de las necesidades del cliente.....	47
3.1.2 Conceptualización.....	48
3.1.3 Refinamiento Preliminar y adicional	52
3.1.4 Dibujos o modelos de control.....	52
3.1.5 Fase de coordinación con ingeniería y manufactura.....	59
3.2 Calculo del centro de gravedad	62
3.1.1 Obtención de datos para el cálculo	62
3.2.2 DESARROLLO	65
CAPITULO 4.....	73
ANALISIS DINAMICO EN CASO DE IMPACTO FRONTAL, IMPACTO LATERAL Y VUELCO	
4.1 MODELADO	74
4.2 Análisis estático de la estructura.	76
4.2.1 Propuesta de diseño 1	79
4.2.2 Propuesta de diseño 2.....	82
4.2.3 Propuesta de diseño 3.....	88
4.3 Análisis Dinámico de la estructura.....	97
4.3.1 Prueba de impacto Frontal.....	99
4.3.2 Prueba de impacto lateral	100
4.3.3 Prueba de vuelco	101
CONCLUSIONES	107

RECOMENDACIONES.....	108
Bibliografía	109
ANEXOS.....	111

INDICE DE FIGURAS.

CAPITULO 1

Figura 1.1. Roll bar utilizado en 1959	3
Figura 1.2. Roll bar utilizado actualmente.....	4
Figura 1.3. Arco principal.....	5
Figura 1.4. Localización de montantes	6
Figura 1.5. Arco delantero	6
Figura 1.6. Arcos laterales	7
Figura 1.7. Disposición de cartabones en un roll bar	8
Figura 1.8.- Cartabón.....	8
Figura 1.9. Estructura básica de un roll bar (opción 1).	9
Figura 1.10. Estructura básica de un roll bar (opción 2).	10
Figura 1.11. Estructura básica de un roll bar (opción 3).	10
Figura 1.12. Tirantes diagonales.	12
Figura 1.13. Tirantes de puertas en X.....	13
Figura 1.14. Tirantes de puertas en triangulo	13
Figura 1.15. Tirantes de puertas en V.....	13
Figura 1.16 Refuerzo del techo en X.....	14
Figura 1.17 Refuerzo del techo en “V”	14
Figura 1.18 Refuerzo del techo en V inversa.....	14
Figura 1.19. Conexión desmontable con pernos cortos.....	15
Figura 1.20. Conexión desmontable pernos largos.	16
Figura 1.21. Conexión desmontable con placa en U.....	16
Figura 1.22. Conexión desmontable con acople soldado.	17
Figura 1.23. Conexión desmontable articulada.....	17
Figura 1.24. Barra de arco principal hacia arco delantero.....	18
Figura 1.25. Diagonal entre arcos laterales.....	19
Figura 1.26. Diagonal de techo.	19
Figura 1.27. Arco de seguridad atornillado.	20
Figura 1.28. Arcos de seguridad soldados.....	21
Figura 1.29. Angulo entre pernos de placa	22
Figura 1.30. Acople a carrocería.	22
Figura 1.31. Montaje con placas.	23
Figura 1.32. Montaje con perno en cortante doble.....	23
Figura 1.33. Montaje soldadura directa a la carrocería.	24
Figura 1.34. Disposición de carga vertical.	25
Figura 1.35. Disposición de carga Delantera.	26
Figura 1.36. Disposición de carga Lateral al arco principal.	27

Figura 1.37. Prueba de impacto Frontal.....	28
Figura 1.38. Prueba de impacto lateral.	29
Figura 1.39. Prueba dinámica de vuelco.....	29

CAPITULO 2

Figura 2.1. Tubo de 1½ pulgadas de diámetro y de 0.093” de espesor.	33
Figura 2.2. Talleres Chalco.	34
Figura 2.3. Comparación de costos totales de fabricación.	44

CAPITULO 3

Figura 3.1. Seguridad piloto y copiloto.	47
Figura 3.2. Roll bar Suzuki Forza 1.	48
Figura 3.3. Toma de medidas del vehículo.	49
Figura 3.4. Diseño 1	50
Figura. 3.5 Diseño 2	51
Figura 3.6. Boceto de propuestas (Vista isométrica).....	52
Figura 3.7. Disposición de fuerzas aplicadas- Diseño 1.....	53
Figura 3.8. Disposición de fuerzas aplicadas- Diseño 2.....	54
Figura 3.9. Ensayo dinámico de carga frontal.	55
Figura 3.10. Ensayo dinámico de carga lateral.	55
Figura 3.11. Estructura en posición de equilibrio inestable.	56
Figura 3.12. Estructura en posición de contacto con el suelo en el volcamiento.....	57
Figura 3.13. Coordenadas en prisma rectangular.	58
Figura 3.14. Electrodo 6010 para aceros de aleación.....	60
Figura 3.15. Ergonomía de diseño.....	61
Figura 3.16. Puntos de soldadura de diseños presentados.	61
Figura 3.17. Obtención de datos.....	63
Figura 3.18. Fuerzas que actúan sobre el vehículo.....	65
Figura 3.19. Masa de Roll bar (refuerzos en V).....	67
Figura 3.20. Masa del roll bar (refuerzos en X).....	67
Figura 3.21. Fuerzas que actúan sobre el vehículo inclinado.	69

CAPITULO 4

Figura 4.1. Vista isométrica diseño 1	74
Figura 4.2. Vista isométrica diseño 2	75
Figura 4.3. Vista isométrica diseño 1 (perfíles definidos).....	75
Figura 4.4. Vista isométrica diseño 2 (perfíles definidos).....	76
Figura 4.5. Mallado de la estructura.	77
Figura 4.6. Disposición de prensas en la estructura.	78
Figura 4.7. Prensa de carga frontal y Lateral.	78
Figura 4.8. Prensa de carga vertical.....	78
Figura 4.9. Aplicacion de la fuerza - propuesta 1 (cedula 40).	80
Figura 4.10. Máxima deformación - propuesta 1 (cedula 40).....	80
Figura 4.11. Esfuerzo Máximo- propuesta 1 (cedula 40).	81
Figura 4.12. Aplicación de la fuerza frontal – propuesta 2 (refuerzos en V).	82
Figura 4.13. Máxima deformación ensayo frontal- propuesta 2 (refuerzos en V)....	83

Figura 4.14. Esfuerzo Máximo ensayo frontal- propuesta 2 (refuerzos en V).	83
Figura 4.15. Aplicación de la fuerza lateral – propuesta 2 (refuerzos en V).	84
Figura 4.16. Máxima deformación ensayo lateral- refuerzos en V.	85
Figura 4.17. Esfuerzo Máximo ensayo lateral- refuerzos en V.	85
Figura 4.18. Aplicación de la fuerza vertical – diseño 2 (refuerzos en V).	86
Figura 4.19. Máxima deformación ensayo vertical- diseño 2 (refuerzos en V).	87
Figura 4.20. Esfuerzo Máximo ensayo vertical- diseño 2 (refuerzos en V).	87
Figura 4.21. Aplicación de la fuerza frontal – diseño 3 (refuerzos en X).	89
Figura 4.22. Máxima deformación ensayo frontal – diseño 3 (refuerzos en X).	89
Figura 4.23. Esfuerzo Máximo ensayo frontal- diseño 3 (refuerzos en X).	90
Figura 4.24. Aplicación de la fuerza lateral – diseño 3 (refuerzos en X).	91
Figura 4.25. Máxima deformación ensayo lateral – diseño 3 (refuerzo en X).	91
Figura 4.26. Esfuerzo Máximo ensayo lateral- diseño 3 (refuerzos en X).	92
Figura 4.27. Aplicación de la fuerza vertical – diseño 3 (refuerzos en X).	93
Figura 4.28. Máxima deformación ensayo vertical – diseño 3 (refuerzos en X).	93
Figura 4.29. Esfuerzo Máximo ensayo vertical- diseño 3 (refuerzos en X).	94
Figura 4.30. Porcentajes de deformación máxima.	95
Figura 4.31. Espacio de supervivencia.	96
Figura 4.32. Modelado de la carrocería del vehículo Suzuki Forza 1.....	98
Figura 4.33. Mallado de la carrocería.....	98
Figura 4.34. Esfuerzo máximo – ensayo dinámico frontal - diseño final.	99
Figura 4.35. Máxima deformación – ensayo dinámico frontal- vista frontal - diseño final.	99
Figura 4.36. Esfuerzo máximo - ensayo dinámico lateral -diseño final.	100
Figura 4.37. Máxima deformación - ensayo dinámico lateral- diseño final.	101
Figura 4.38. Determinación del centro de inercia.	102
Figura 4.39. Altura h2.....	103
Figura 4.40. Altura h1.....	104
Figura 4.41. Aplicación de velocidad angular.	105
Figura 4.42. Vista frontal de aplicación de la velocidad angular.....	105
Figura 4.43. Máxima deformación - ensayo dinámico de vuelco.	106

INDICE DE TABLAS.

Tabla 1. Propiedades mecánicas, físicas y químicas del Acero 255 ó 25crmo4.....	32
Tabla 2. Medidas y pesos Suzuki Forza 1	32
Tabla 3. Propiedades físicas y químicas de Acero Estructural cedula 40.	34
Tabla 4. Tabla comparativa (propiedades físicas y químicas).	35
Tabla 5. Esfuerzos obtenidos.	39
Tabla 6. Costo de materiales (estructura construida con acero al cromo-molibdeno).	39
Tabla 7. Costo de importación acero al cromo molibdeno.	40
Tabla 8. Costos de materiales (estructura construida con acero cedula 40).	40
Tabla 9. Valor por hora de trabajo.	41
Tabla 10. Costos de mano de obra directa considerando costo por hora.....	42
Tabla 11. Costo de mano de obra directa considerando contrato del proyecto.	42
Tabla 12. Resumen de costos del proyecto.	43
Tabla 13. Deformación máxima para cargas aplicadas en los diferentes ensayos.....	54
Tabla 14. Datos para el cálculo del centro de gravedad.	64
Tabla 15. Tabla de pesos y medidas vehículo Suzuki Forza 1	64
Tabla 16. Masa del vehículo considerando la masa del roll bar.	68
Tabla 17. Coordenadas del centro de gravedad vehículo Suzuki forza 1	71
Tabla 18. Conversión de áreas.	79
Tabla 19. Comparación de deformaciones máximas.....	95
Tabla 20. Factores de seguridad en cada diseño.	97

ABSTRACT

La presente tesis tiene como objetivo el diseño de un roll bar para un Suzuki Forza 1 de competencia, con el fin de incrementar la seguridad pasiva del vehículo, garantizando el bienestar de los tripulantes en caso de un accidente automovilístico en competición.

Debido a la necesidad de salvaguardar la integridad de los tripulantes de un vehículo en competencias automovilísticas, el diseño y la construcción de estructuras de seguridad antivuelco o roll bar ha ido evolucionando en los últimos años, con el fin de mejorar las condiciones de seguridad para la práctica de este deporte.

Se realiza un estudio de la normativa internacional FIA (Federación Internacional de Automovilismo) (Artículo 253 - 2014), que cita los equipamientos de seguridad y requerimientos exigidos para la homologación de estructuras de seguridad.

Sus resultados son obtenidos mediante el planteamiento de diseños con diferentes características y materiales, modelados en el software Auto Cad 2014, analizados mediante ensayos en el software ANSYS 14.5, estos nos brindan los resultados para identificar diseño más apropiado.

Atreves de un análisis dinámico de la estructura, el centro de gravedad del vehículo, tipo de material, dimensiones y medidas, son necesarias para ser simuladas en el caso de un impacto frontal, lateral o vuelco del vehículo en una competencia.

A partir de los análisis computacionales se elegirá la mejor propuesta, se demostrará que cumple con los rangos de deformación admitidas por la normativa internacional, y brinda el mayor espacio de supervivencia para el piloto cuando se aplican las cargas de impacto.

CAPITULO 1

CAPITULO 1

FUNDAMENTACIÓN TEÓRICA MEDIANTE NORMATIVAS QUE REGULAN LA UTILIZACIÓN Y DISEÑO DE BARRAS ANTI-VUELCO

1.1 INTRODUCCION

Las jaulas anti vuelco o roll bar, consisten en una estructura especialmente diseñada en la parte interior de la cabina o compartimento de pasajeros de un vehículo para proteger a sus ocupantes en un accidente, en caso de vuelco.

Existen diferentes diseños para una jaula antivuelco para cada competencia, en sus normativas se indica las variaciones del diseño de este elemento de seguridad pasiva, especialmente en la modalidad de rally.

Tal como lo definen los reglamentos deportivos, el roll bar, se usó por vez primera en las 500 Millas de Indianápolis del año 1956, en Estados Unidos con su federación en ese entonces, se obliga su utilización a partir de 1959, consistía en un tubo de sección redonda doblado en U y colocado detrás de las espaldas del piloto de manera que permitiera un espacio de seguridad en caso de vuelco.



Figura 1.1. Roll bar utilizado en 1959.

Fuente: (Giga, 2014)

Los primeros roll bar fueron colocados en Europa, en el mismo año sobre algunos monoplazas de Fórmula Júnior, y por la Maserati sobre sus vehículos deportivos, pero hasta 1961 no fueron obligatorios, teniendo como principal característica que debía rebasar 3 cm la cabeza del piloto y su anchura tenía que ser mayor que la de la espalda.

Posteriormente, en 1964 se determina utilizar una estructura interior complementaria para los vehículos de Turismo y Gran Turismo, siempre que la jaula no constituyese un refuerzo de la rigidez estructural del vehículo. Años más tarde, el roll bar fue obligatorio para los vehículos abiertos de tipo deportivo, primero para las competiciones de velocidad y posteriormente para los rallys. En 1970 se exige prácticamente para todos los vehículos que participan en competiciones.

1.2 NORMATIVAS QUE REGULAN LA UTILIZACIÓN Y DISEÑO DE JAULAS ANTI-VUELCO

El diseño de jaulas anti-vuelco, es regulado principalmente por la FIA (Federación Internacional de Automovilismo), en función de este reglamento se derivan una serie de normativas de diseño, en cada uno de los países con distintas exigencias.



Figura 1.2. Roll bar utilizado actualmente

Fuente: Los autores

Para nuestro estudio, enfatizamos en lo que la máxima autoridad del Automovilismo (FIA) obliga, en la modalidad de Rally específicamente. En competencias locales, las exigencias para el diseño y construcción de barras anti-vuelco son mucho menores con respecto a la Federación Internacional de Automovilismo (FIA).

1.3 “Reglamento de la Federación Internacional de Automovilismo para el diseño de barras anti-vuelco”¹

1.3.1 Definiciones.

Arco principal.- Estructura prácticamente vertical constituida por un arco tubular de una sola pieza (inclinación máxima +/-10° con respecto a la vertical) situado en un plano transversal al vehículo, e inmediatamente detrás de los asientos delanteros. (Véase figura 1.3)

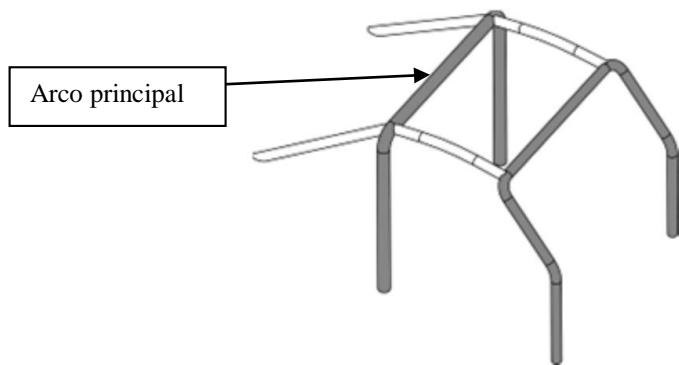


Figura 1.3. Arco principal

Fuente: (FIA, 2014)

Arco delantero.- Su forma sigue los montantes y el borde superior del parabrisas. (Véase figura 1.5).

Montante.- parte lateral de la carrocería a la altura del parabrisas, es la parte que separa el parabrisas de las ventanas laterales del vehículo. (Véase figura 1.4)

¹ <http://www.fia.com/sites/default/files/regulation/file/253%20%282015%29.pdf> , (2014)

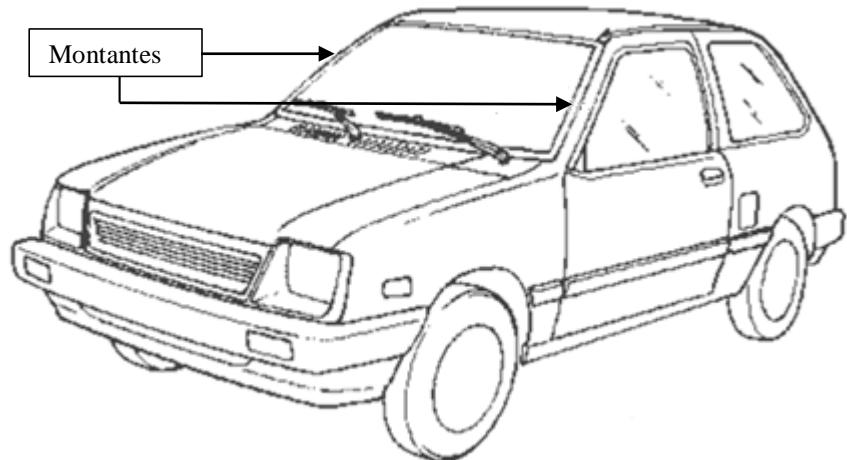


Figura 1.4. Localización de montantes

Fuente: (FIA, 2014)

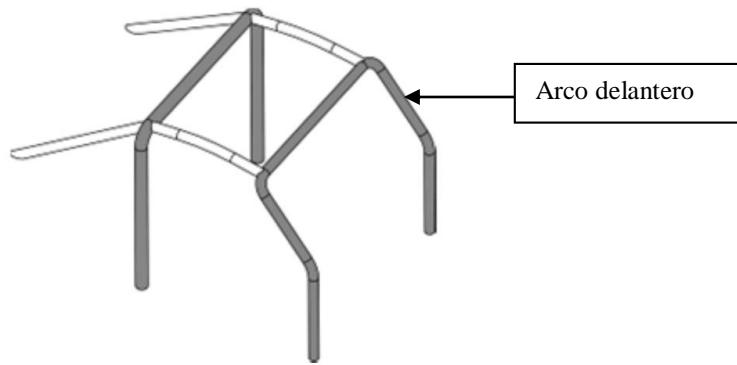


Figura 1.5. Arco delantero

Fuente: (FIA, 2014)

Arco lateral.- Estructura casi longitudinal, prácticamente vertical constituida por un arco tubular de una sola pieza, situado a lo largo de la parte derecha e izquierda del vehículo, siguiendo el pilar delantero del mismo montante del parabrisas, los montantes traseros siendo casi verticales y estando justo detrás de los asientos delanteros. (**Véase figura 1.6**)

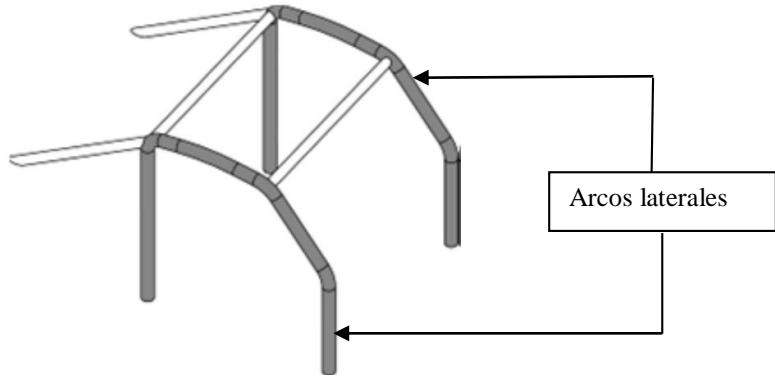


Figura 1.6. Arcos laterales

Fuente: (FIA, 2014)

Tirante longitudinal.- Tubo de forma longitudinal de una única pieza uniendo las partes superiores del arco principal y delantero.

Tirante transversal.- Tubo semi-transversal de una única pieza que une los miembros superiores de los arcos o semiarcos laterales.

Tirante diagonal.- Tubo transversal que une uno de los ángulos superiores del arco principal o uno de los extremos del miembro transversal en el caso de un arco lateral, y el pie de anclaje opuesto inferior del arco o el extremo superior de un tirante trasero con el punto de anclaje inferior del otro tirante trasero.

Pie de anclaje.- Se considera una placa soldada al final de un tubo de la estructura para permitir su soldadura sobre la carrocería / chasis, sobre una placa de refuerzo.

Placa de refuerzo.- Es una placa metálica fijada a la carrocería/chasis bajo el pie de anclaje de un arco para repartir mejor la carga sobre la carrocería/chasis.

Cartabón.- Refuerzo para un ángulo o unión hecho de chapa doblada en forma de U de espesor no inferior a 1,0 mm. (**Véase Figura 1.7**)

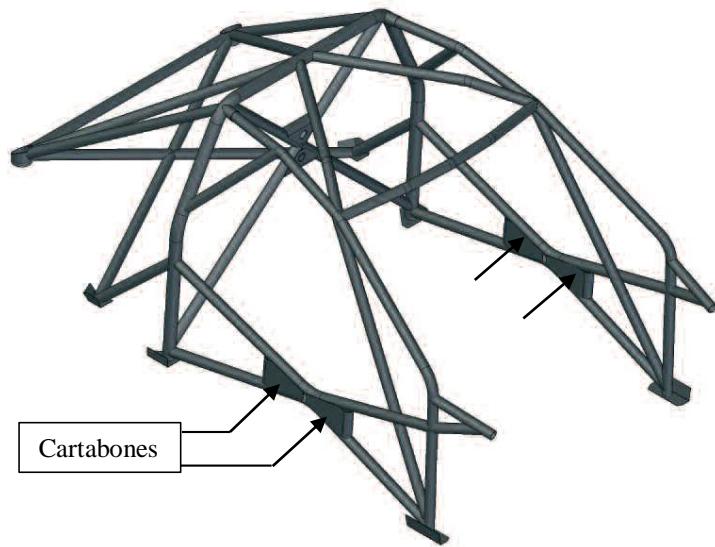


Figura 1.7. Disposición de cartabones en un roll bar

Fuente: (FIA, 2014)

La distancia entre el punto E y el punto S deberá ser de dos a cuatro veces mayor al diámetro de la tubería más grande de entre los dos tubos unidos. (**Véase figura 1.8.**)

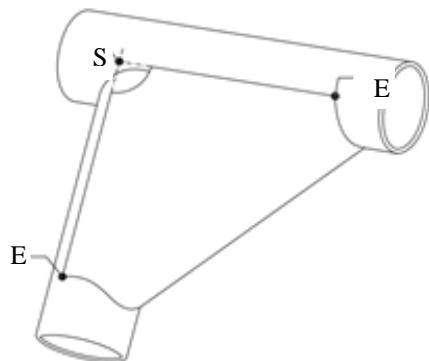


Figura 1.8.- Cartabón

Fuente: (FIA, 2014)

1.3.2 Especificaciones

Se construirá con tubo de acero de 1½ ó 2 pulgadas de diámetro, de 0.089" a 0.093" (calibre 13) de espesor, deberá estar firmemente soldada al chasis o al bastidor del vehículo, en sus puntos de mayor resistencia.

En los autos con peso superior a las 3,100 lb. (1361 kg.), la jaula deberá construirse con tubo de acero de 2" de diámetro y de 0.089" a 0.093" (calibre 13).

Es obligatorio perforar un agujero de 1/8" en el arco principal del Roll bar, a la altura del casco del piloto, con la finalidad de revisar el calibre del tubo utilizado. La soldadura debe ser de la mejor calidad, tener buena apariencia, sin hoyos, sin burbujas ni óxido; no debe tener arrugas en los dobleces, ni radios cerrados.

1.3.3 Estructura básica

La estructura básica debe estar realizada de acuerdo a uno de los diseños siguientes:

1 arco principal + 1 arco delantero + 2 miembros longitudinales + 2 tirantes traseros + 6 pies de anclaje. (**Véase figura 1.9**)

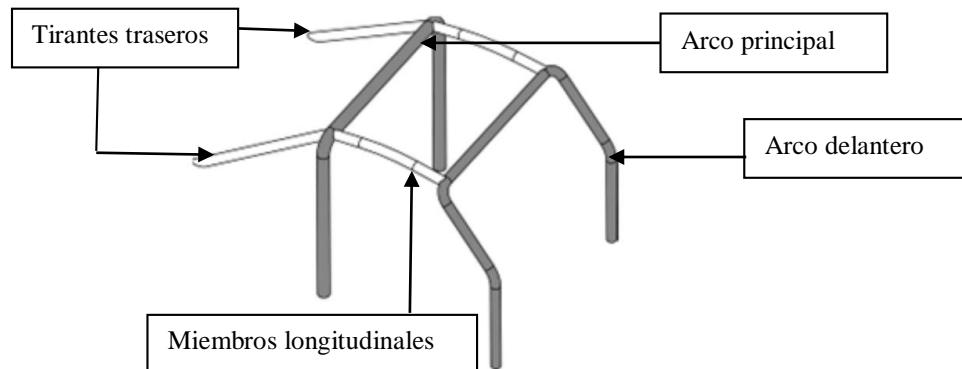


Figura 1.9. Estructura básica de un roll bar (opción 1).

Fuente: (FIA, 2014)

O a su vez, 2 arcos laterales + 2 miembros transversales + 2 tirantes traseros + 6 pies de anclaje. (**Véase figura 1.10**).

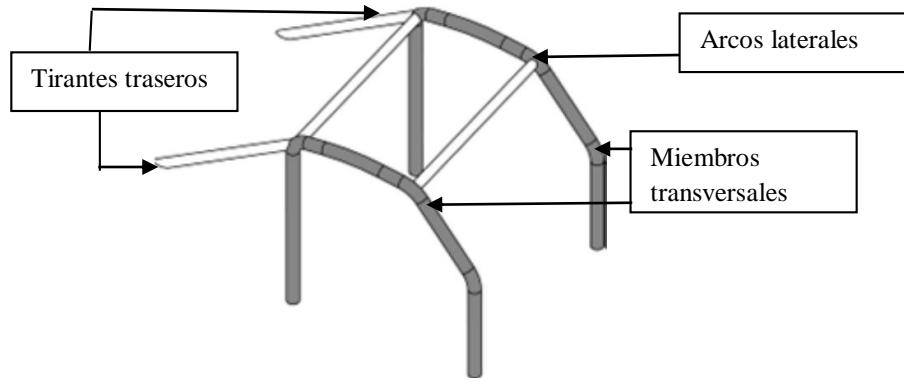


Figura 1.10. Estructura básica de un roll bar (opción 2).

Fuente: (FIA, 2014)

1 arco principal + 2 semiarcos laterales + 1 miembro transversal +2 tirantes traseros + 6 pies de anclaje.

(**Véase figura 1.11**).

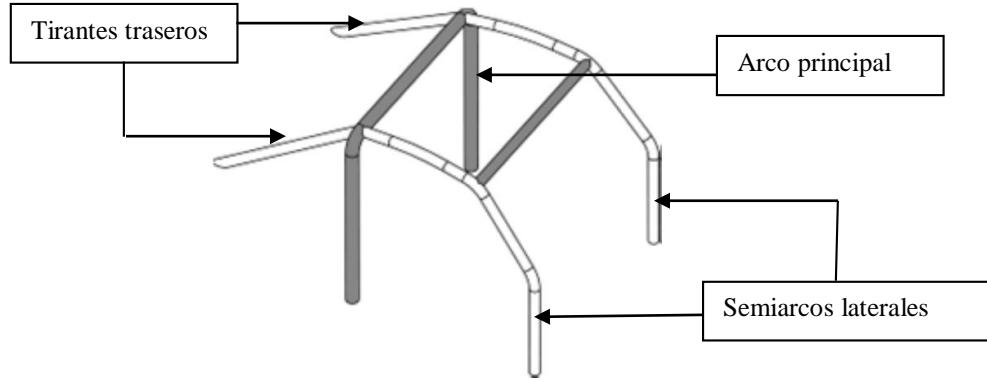


Figura 1.11. Estructura básica de un roll bar (opción 3).

Fuente: (FIA, 2014)

1.3.4 Características

La parte vertical del arco principal es tan recta como sea posible, esta lo más próxima al contorno interior de la carrocería, y tiene una sola curvatura en su parte vertical inferior, el montante delantero de un arco delantero o de un arco lateral debe seguir los montantes del parabrisas lo más cerca posible y tener una sola curvatura en su parte vertical inferior.

Para la fabricación de la estructura de seguridad, las conexiones de los miembros transversales de los arcos laterales, las conexiones de los miembros longitudinales al arco principal y delantero, así como la conexión de un semiarco lateral al arco principal, deben estar situadas al nivel del techo.

1.3.5 Diseño

Cuando la estructura básica está definida, esta puede ser completada con miembros y refuerzos obligatorios, a los cuales se podrán añadir miembros y refuerzos opcionales.

Tirante diagonal

La estructura debe tener dos miembros diagonales en el arco principal, los miembros deben ser rectos y el extremo inferior de la diagonal debe unirse con el arco principal o con el tirante trasero a menos de 100mm del pie de anclaje.

El extremo superior de la diagonal debe unirse al arco principal a menos de 100mm de la unión de este con el tirante posterior. (**Véase figura 1.12**).

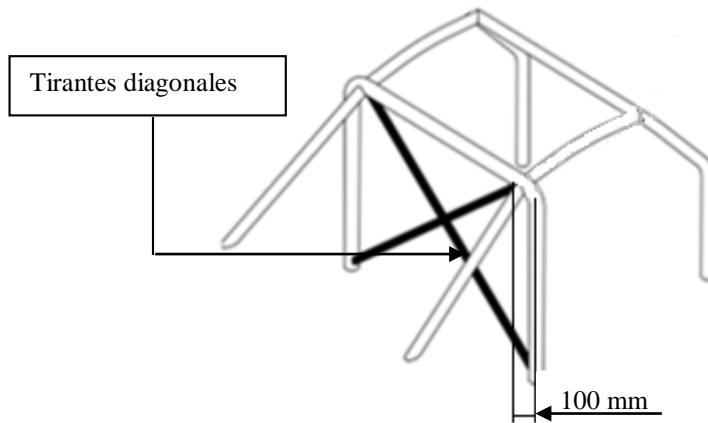


Figura 1.12. Tirantes diagonales.

Fuente: (FIA, 2014)

Tirantes de puertas

Se deberán montar varios tirantes longitudinales a cada lado del vehículo (**Véase figuras 1.13, 1.14 y 1.15**). Los diseños se pueden combinar y debe ser idéntico en ambos lados.

La protección lateral estará situada tan alta como sea posible pero sus puntos de anclaje superiores no estarán a más de la mitad de la altura total de la puerta medida desde su base.

Si estos puntos de anclaje superiores están situados delante o detrás de la apertura de la puerta, esta limitación de altura es también válida para la intersección correspondiente al tirante y la apertura de la puerta.

En el caso de una protección en “X” (**Véase figura 1.13**), es aconsejable que los puntos de anclaje inferiores se fijen directamente sobre el larguero longitudinal de la carrocería (chasis) y que al menos una parte de la “X” sea una barra de una sola pieza.

La conexión de los tirantes de puertas con el pilar de refuerzo del parabrisas está autorizada.

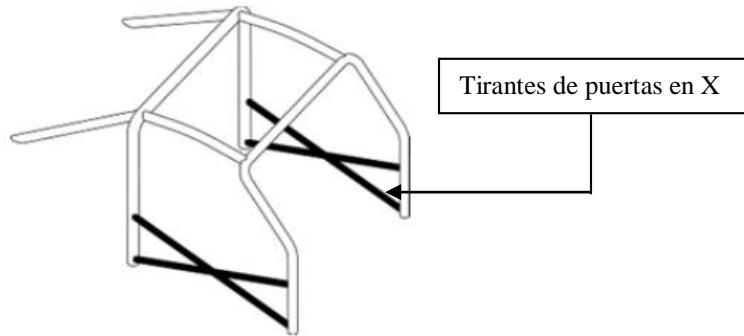


Figura 1.13. Tirantes de puertas en X.

Fuente: (FIA, 2014)

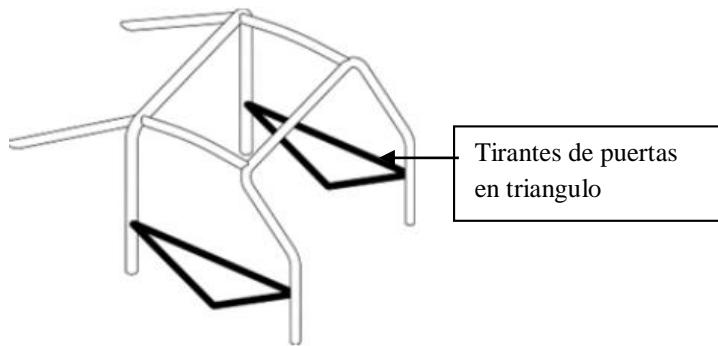


Figura 1.14. Tirantes de puertas en triangulo

Fuente: (FIA, 2014)

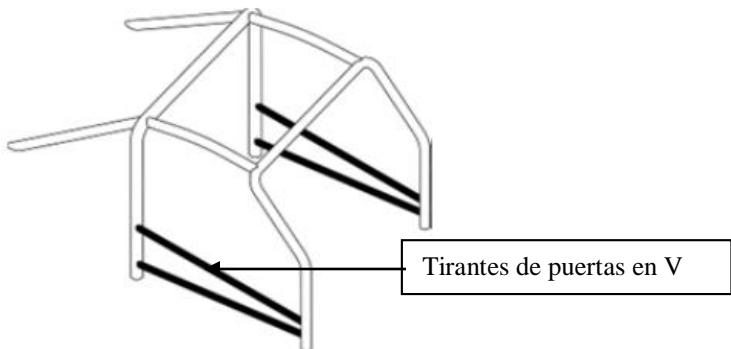


Figura 1.15. Tirantes de puertas en V.

Fuente: (FIA, 2014)

Elementos de refuerzo de techo

La parte superior de la estructura de seguridad debe cumplir con las siguientes características:

- a) Los refuerzos pueden seguir la curvatura del techo.
- b) Los extremos de los refuerzos deben estar a menos de 100 mm de la unión entre arcos y miembros. Lo cual no aplica para la punta de la V formada por los refuerzos.

(Véase Figuras 1.16, 1.17 y 1.18).

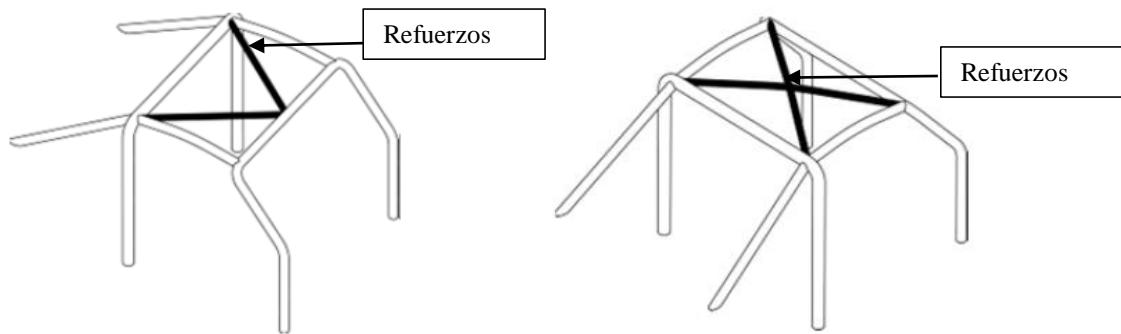


Figura 1.17 Refuerzo del techo en “V”

Fuente: (FIA, 2014)

Figura 1.16 Refuerzo del techo en X.

Fuente: (FIA, 2014)

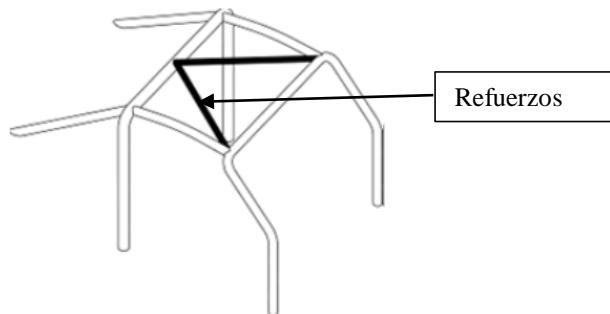


Figura 1.18 Refuerzo del techo en V inversa.

Fuente: (FIA, 2014)

Refuerzo de ángulos y uniones:

Las uniones entre:

- a) Los miembros diagonales del arco principal.
- b) Los refuerzos del techo.
- c) Los tirantes de las puertas y los pilares de refuerzo deben estar reforzados por un mínimo de dos cartabones.

Las jaulas de seguridad pueden tener conexiones con soldadura o desmontables, en caso de ser desmontables pueden ser de varios tipos, como se detalla en las siguientes figuras:

(Véase figuras 1.19, 1.20, 1.21, 1.22 y 1.23).

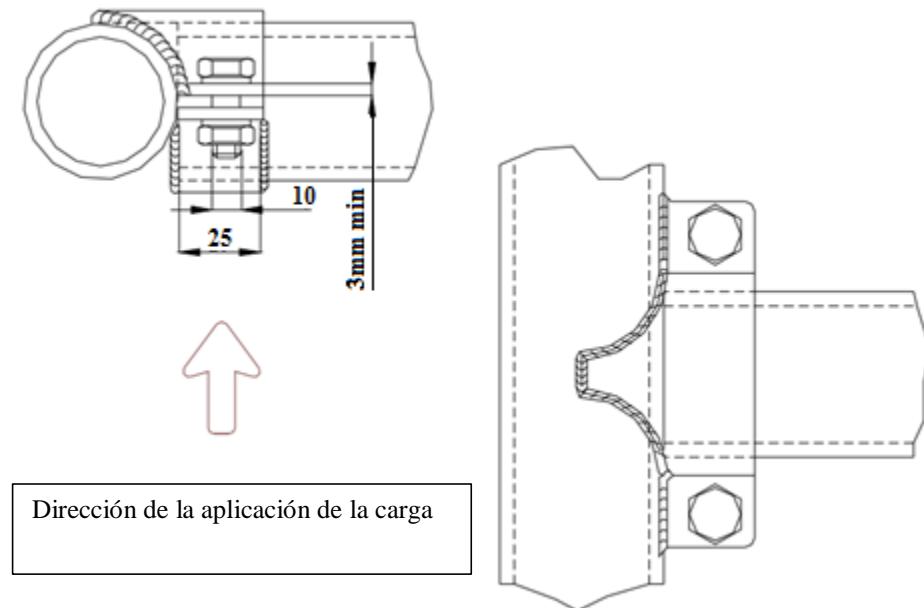


Figura 1.19. Conexión desmontable con pernos cortos.

Fuente: (FIA, 2014)

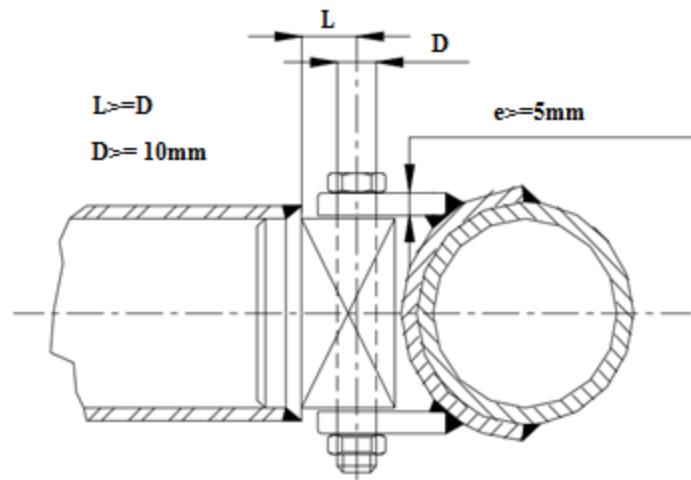


Figura 1.20. Conexión desmontable pernos largos.

Fuente: (FIA, 2014)

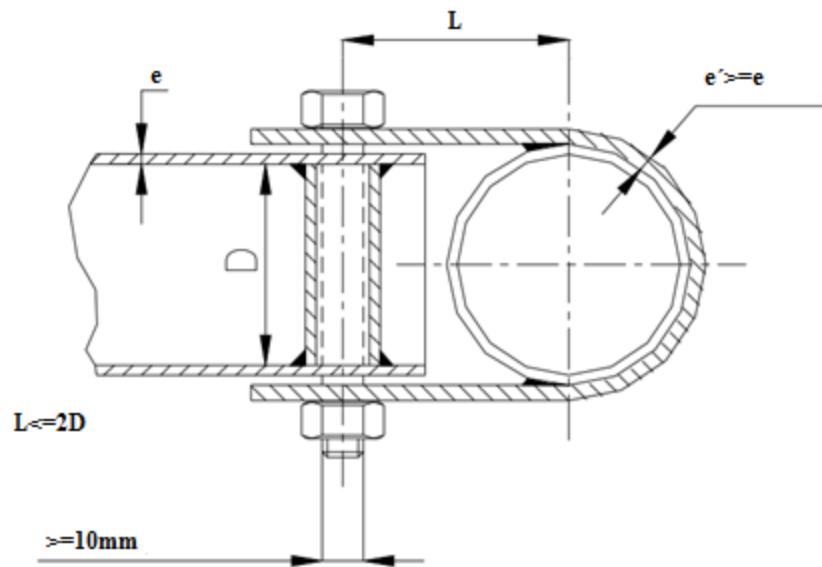


Figura 1.21. Conexión desmontable con placa en U.

Fuente: (FIA, 2014)

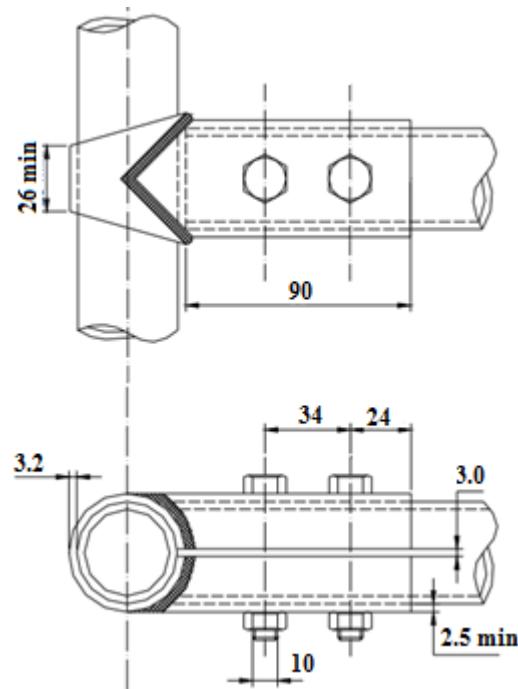


Figura 1.22. Conexión desmontable con acople soldado.

Fuente: (FIA, 2014)

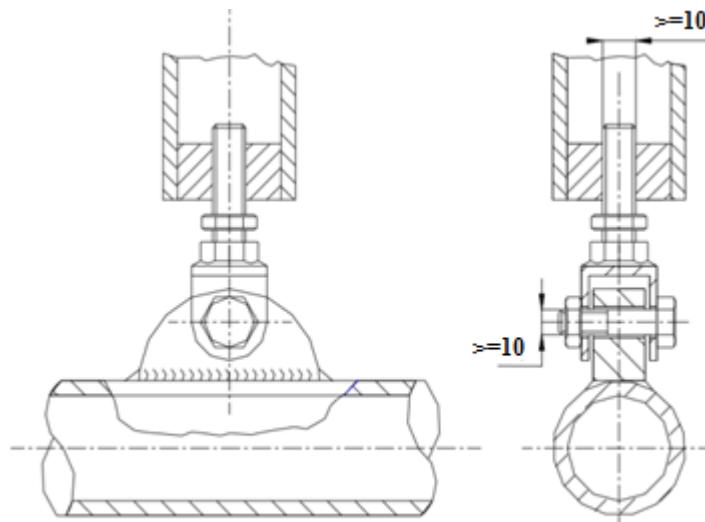


Figura 1.23. Conexión desmontable articulada.

Fuente: (FIA, 2014)

Si uno de los roll bar definidos anteriormente contiene a nivel de su parte superior conexiones desmontables, deberá ser equipada obligatoriamente de los refuerzos descritos a continuación:

- a) Si la estructura está realizada utilizando un arco principal y un arco delantero
(Véase figura 1.2 y 1.3) indicadas anteriormente:

- Una barra soldada sobre el arco principal y sobre el arco delantero como se indica a continuación **(Véase figura 1.24)**.

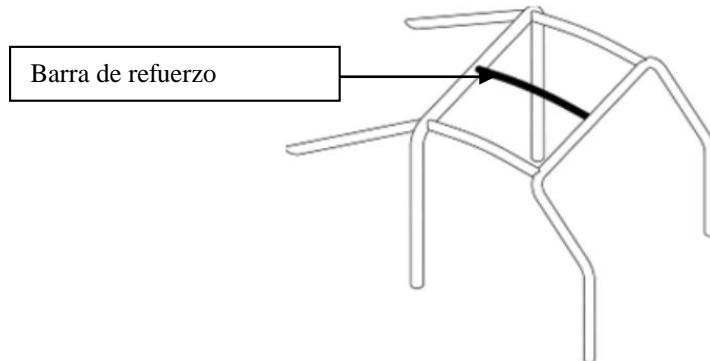


Figura 1.24. Barra de arco principal hacia arco delantero.

Fuente: (FIA, 2014)

- b) Si la estructura está realizada utilizando dos arcos laterales.

(Véase figura 1.4).

- Una diagonal de techo, soldada sobre los dos arcos laterales **(Véase figura 1.25)**, entre los dos montantes verticales posteriores de los dos arcos laterales.

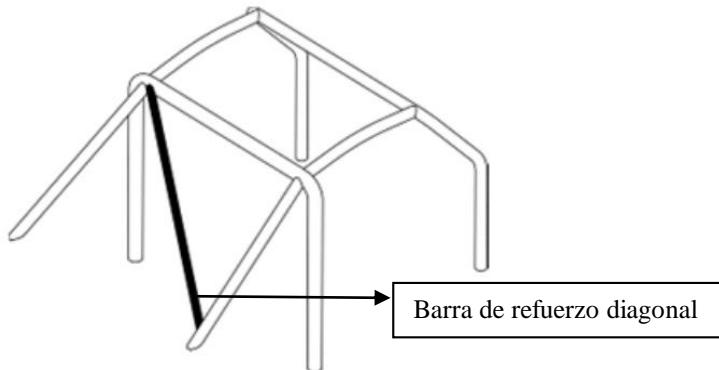


Figura 1.25. Diagonal entre arcos laterales.

Fuente: (FIA, 2014)

- c) Si la estructura está realizada utilizando un arco principal y dos semiarcos laterales (**Véase Figura 1.26**).

- Una diagonal de techo, soldada sobre el arco principal y sobre un semiarco lateral (**Véase Figura 1.26**).

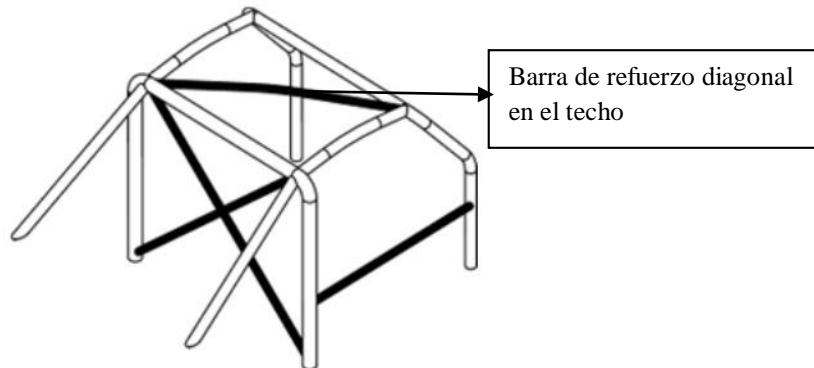


Figura 1.26. Diagonal de techo.

Fuente: (FIA, 2014)

1.4 Clasificación

Según su elaboración las estructuras anti-vuelco se pueden clasificar en dos grandes grupos:

1.4.1 Arcos de seguridad atornillados



Figura 1.27. Arco de seguridad atornillado.

Fuente: Los Autores

Son económicos, de fácil elaboración, su montaje y desmontaje resulta sencillo; se unen con la carrocería del vehículo mediante pernos y placas de soporte situadas en diferentes puntos del compacto.

1.4.2 Arcos de seguridad soldados

A diferencia de los arcos de seguridad atornillados, son más costosos, presentan una mayor rigidez (hasta un 50% más que los arcos de seguridad atornillados), esto ayuda considerablemente a la seguridad de los tripulantes como también en el paso por curva del vehículo.



Figura 1.28. Arcos de seguridad soldados.

Fuente: Los Autores.

1.5 Montaje de roll bar a la carrocería / chasis

Puntos de montaje mínimos son:

- Una placa de anclaje para cada montante del arco frontal
- Una placa de anclaje para cada pilar de arco lateral;
- Una placa de anclaje para cada montante del arco principal
- Una placa de anclaje para cada arco posterior.

Para lograr un montaje eficiente a la carrocería, se debe eliminar la tapicería original del vehículo; en ocasiones será necesario se tienen reubicar elementos como partes del tablero, cajas de fusibles que impidan el montaje del roll bar a la carrocería.

1.5.1 Montaje de puntos al compacto

Cada pie de montaje debe ser fijado por al menos tres pernos en una placa de acero de refuerzo por lo menos 3mm de espesor y de al menos 120 cm² de área que esta soldada a la carrocería. El ángulo entre 2 pernos, medido desde el eje del tubo en el nivel de los pies de

montaje (**Véase Figura 1.29**) no debe ser inferior a 60° . Los tornillos deben ser de un diámetro mínimo de M8 y una calidad mínima de 8.8 (norma ISO).

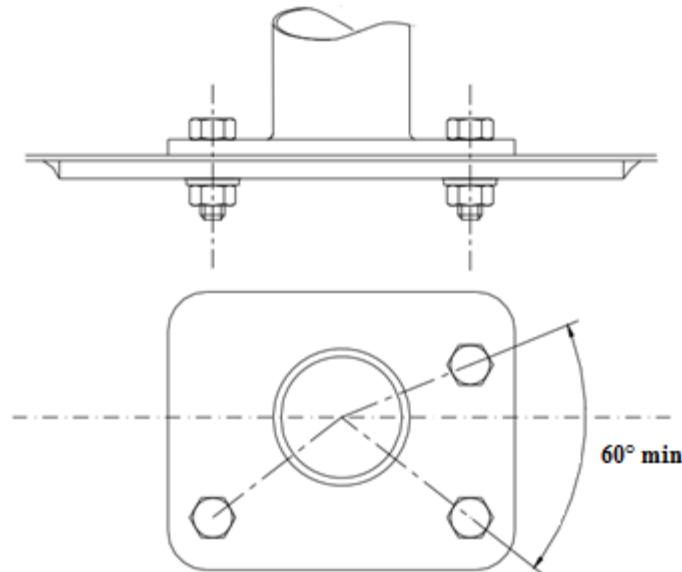


Figura 1.29. Angulo entre pernos de placa.

Fuente: (FIA, 2014)

El área de 12cm^2 debe ser la superficie de contacto entre la armadura, plato y la carrocería.

El extremo inferior de la diagonal debe unirse a una distancia de menos de 100 mm del pie de anclaje. (**Véase Figura 1.30**)

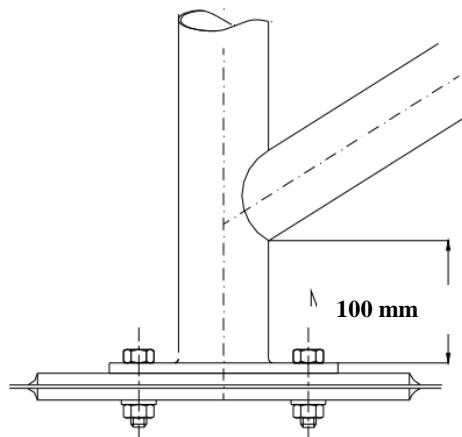


Figura 1.30. Acople a carrocería.

Fuente: (FIA, 2014)

1.5.2 Montaje de puntos de los tirantes traseros

Los puntos de los tirantes traseros, deben estar asegurados por un mínimo de 2 pernos M8 con placas de montaje de al menos 60 cm^2 de área (**Véase Figura 1.31**), o garantizados por un solo tornillo en cortante doble (**Véase Figura 1.32**).

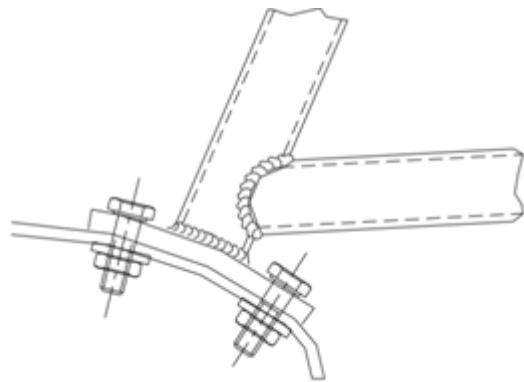


Figura 1.31. Montaje con placas.

Fuente: (FIA, 2014)

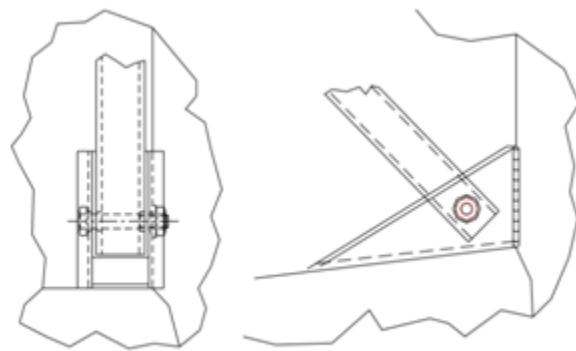


Figura 1.32. Montaje con perno en cortante doble.

Fuente: (FIA, 2014)

En la sujeción del roll bar a la carrocería del vehículo, en ocasiones cada pie del roll bar va directamente soldado a los refuerzos del chasis. Este tipo de montaje es mucho más seguro debido a que se realiza un refuerzo previo de la carrocería en los puntos de unión con la estructura antivuelco, que es soldada directamente al compacto del vehículo.



Figura 1.33. Montaje soldadura directa a la carrocería.

Fuente: Los Autores.

1.6 “Ensayos de carga estática”²

Prueba estática de carga vertical en el arco principal.

La jaula de seguridad completa debe soportar una carga vertical de 7.5W (daN), (sin aplicación de factor de la gravedad) aplicado sobre la parte superior del arco principal a través de un sello rígido.

W es el peso de los coches + 150 kg. El sello debe estar hecha de acero, tiene un radio de 20 mm +/- 5 mm en los bordes dirigidos hacia el arco principal y tiene las siguientes dimensiones:

² [\(2014\)](http://www.rfeda.es/docs/dpto_tecnico/2014/RH_estructuras.pdf)

- Longitud = ancho arco principal + min 100 mm

- Ancho = 250 mm +/- 50 mm

- Espesor = min 40 mm.

El sello podrá seguir el perfil transversal del arco principal. La carga debe ser aplicada en menos de 15 seg. (**Véase figura 1.34**).

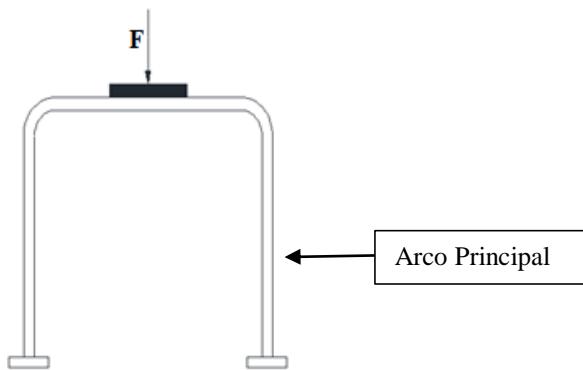


Figura 1.34. Disposición de carga vertical.

Fuente: (rfeda.es, 2014)

En la estructura total de la seguridad, esta prueba no debe producir ninguna rotura o cualquier distorsión de más de 50 mm medidos en carga a lo largo del eje de aplicación de la carga.

Prueba de carga en el arco delantero

La jaula de seguridad completa debe soportar una carga de 3.5W (daN), (sin aplicación de factor de la gravedad), donde W es el peso del coche + 150 kg. La fuerza es aplicada sobre la parte superior de la barra antivuelco frontal a través de un sello rígido, debe estar del lado del conductor; en la intersección entre el arco lateral y arco delantero.

El sello debe estar hecha de acero, tiene un radio de 20 mm +/- 5 mm en los bordes dirigidos hacia el arco delantero y tienen las siguientes dimensiones:

- Longitud = 450 mm +/- 50 mm

- Ancho = 250 mm +/- 50 mm

- Espesor = min 40 mm.

El diseño será realizado de manera que permanezca en el área de la intersección con el miembro transversal delantero cuando la carga es aplicada. El eje longitudinal del sello debe ser dirigida a la parte delantera y hacia abajo con un ángulo de 5° +/- 1° respecto a la horizontal, y de su eje transversal debe estar dirigida hacia el exterior y hacia abajo con un ángulo de 25° +/- 1° respecto a la horizontal. (**Véase figura 1.35**).

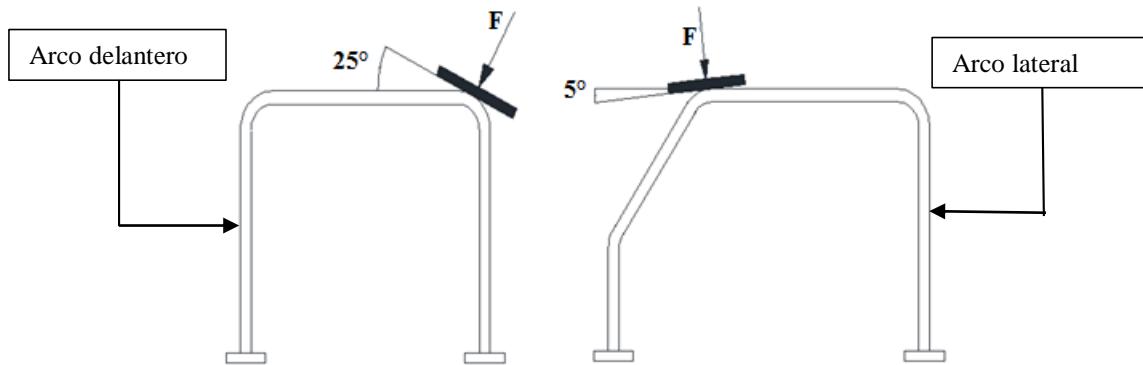


Figura 1.35. Disposición de carga Delantera.

Fuente: (rfeda.es, 2014)

La carga debe ser aplicada en menos de 15 seg. En la estructura total de la seguridad, esta prueba no debe producir ninguna rotura o cualquier distorsión de más de 100 mm medidos en carga a lo largo del eje de aplicación de la carga.

Prueba de carga lateral en arco principal

En jaulas para las competiciones sin copiloto, debe soportar una carga de 3.5w (daN), (sin aplicación de factor de la gravedad) aplicada en el montante vertical del arco principal a través de un sello rígido. W es el peso del coche + 150 kg. El sello debe estar hecha de acero, tiene un radio de 20 mm +/- 5 mm en los bordes de la parte principal de arco y tienen las siguientes dimensiones:

- Longitud = 450 mm +/- 50 mm

- Ancho = 250 mm +/- 50 mm

- Espesor = min. 40 mm.

El anclaje de la jaula en la instalación de prueba se autoriza sólo en los pies del arco delantero, a los pies del arco principal y en los pies de los tirantes traseros. La carga debe aplicarse horizontalmente a 550 mm +/- 50 mm por encima el punto más bajo de la barra antivuelco principal pie, en menos de 15 seg. En toda la estructura de seguridad, esta prueba no debe producir ninguna rotura o cualquier distorsión plástica de más de 50 mm, esta medida corresponde a la longitud desde el eje de aplicación de la carga. (**Véase figura 1.36**).

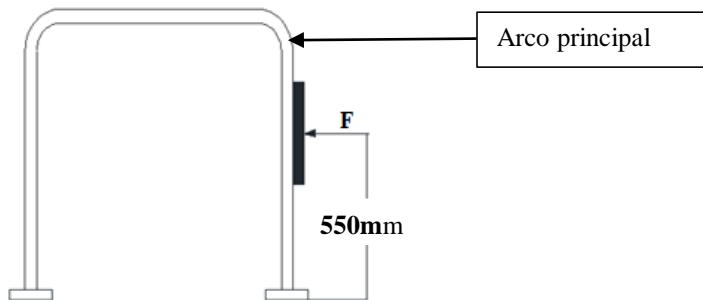


Figura 1.36. Disposición de carga Lateral al arco principal.

Fuente: (rfeda.es, 2014)

1.7 “Ensayos de carga dinámica”³

La Federación Internacional de automovilismo no incluye en su normativa pruebas de ensayos dinámicos para los roll bar, por lo que optamos por citar la normativa euroNCAP (Programa Europeo de Evaluación de Automóviles Nuevos) para ensayos de automóviles frente a impactos varios, estas pruebas son para análisis de seguridad pasiva de vehículos multmarca en Europa en condiciones normales de funcionamiento, con el fin de regular las seguridades que ofrecen los constructores de vehículos en este continente.

Prueba de impacto Frontal.

El vehículo es impactado frente a una pared deformable de 540 mm de largo y 1000 mm de altura, con 950 Kg, a una velocidad de 56 Km/h. (**Véase figura 1.37**).

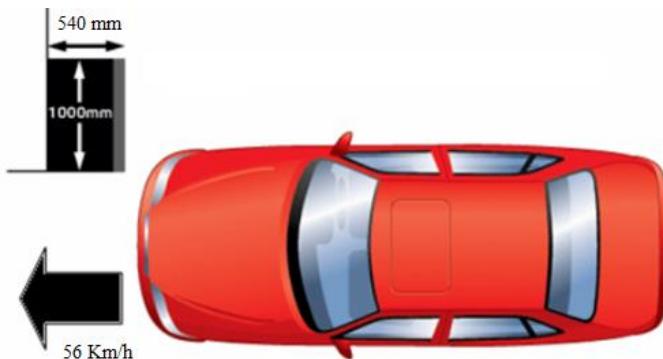


Figura 1.37. Prueba de impacto Frontal.

Fuente: (es.euroncap.com, 2015)

Prueba de impacto lateral.

Consiste en lanzar una barrera móvil deformable de 950 Kg a una velocidad de 56 km/h contra el vehículo, que se sitúa inmóvil. (**Véase figura 1.38**).

³ <http://es.euroncap.com/es/tests/frontimpact.aspx>

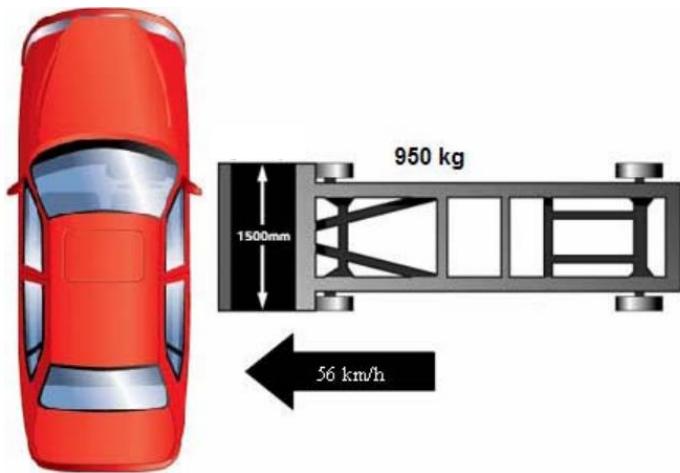


Figura 1.38. Prueba de impacto lateral.

Fuente: (es.euroncap.com, 2015)

Prueba de vuelco.

Se realiza en dos fases; en la primera, se sitúa el vehículo en un plataforma con una cierta inclinación, y en la segunda fase, la carretilla se desplaza una velocidad de 50 km/h y, posteriormente, se frena bruscamente provocando que el vehículo salga despedido y de vueltas de campana hasta que se detiene. En otras ocasiones, el vehículo se somete a una caída libre desde 40 cm de altura sobre la esquina delantera izquierda del techo. Tanto en un tipo de prueba como en la otra, el habitáculo no debe sufrir deformaciones de importancia que pongan en peligro la integridad de los ocupantes. (**Véase figura 1.39**).



Figura 1.39. Prueba dinámica de vuelco.

Fuente: (es.euroncap.com, 2015)

CAPITULO 2

CAPITULO 2

ANÁLISIS COMPARATIVO ENTRE COSTOS, CONSTRUCCIÓN Y VIABILIDAD DEL PROYECTO, ENTRE VARIOS DISEÑOS TENTATIVOS

El estudio de materiales, construcción y posibles diseños de nuestro roll bar, se realizó basándonos en la normativa FIA (Federación Internacional de Automovilismo), donde se realizará una aproximación a lo que la norma exige con aplicación a nuestro medio en lo referente a costos, proveedores y construcción.

2.1 MATERIALES

Todos los arcos de seguridad están en conformidad con el Artículo 253.8 del Anexo J del Anuario FIA, cumplen con las nuevas normas introducidas a partir del 2003; técnicamente, los arcos de seguridad están realizadas con tubo estirado en frío sin soldaduras, E 255 ó 25CrMo4 en la mayoría de los arcos de seguridad homologados. Un roll bar construido con este material resiste más que los requisitos mínimos impuestos por la FIA, a veces incluso alcanzando el 150% de eficiencia con respecto a la normativa. Se soldaran por completo al bastidor para lograr una perfecta adherencia, están dotadas de especiales placas y elementos estructurales huecos que permiten su total interacción con el auto.

Este acero es de especial resistencia a la tracción y torsión, el cromo es un material para aumentar la dureza, la resistencia a la tracción de los aceros, mejora la templabilidad, impide las deformaciones en el temple, también aumenta la resistencia al desgaste e inoxidabilidad.

El molibdeno mejora notablemente algunas propiedades de los aceros, la resistencia a la tracción y la templabilidad además la resistencia de los aceros en caliente. (**Véase tabla 1**).

CARBONO (C).	0.25%
SILICIO (Si)	0.4%
MANGANESO (Mn)	0.8%
MOLIBDENO (Mo).	0.2%
CROMO (CR).	1%
DENSIDAD	7850 Kg/m ³
LIMITE DE TENSION	900-1100Mpa
LIMITE ELASTICO	695 Mpa
ELONGACION	12%

Tabla 1. Propiedades mecánicas, físicas y químicas del Acero 255 ó 25crmo4.

Fuente: (www.ecrimesa.es, 2014)

Nuestro diseño se basa directamente en la normativo FIA, El peso total del vehículo es de 690 Kg, la FIA considera que en los autos con peso inferior a 3,100 lb. (1361 kg.), la jaula deberá construirse con tubo de acero de 1½ de diámetro y de 0.089" a 0.093" (calibre 13).

(Véase Tabla 2)

ESPECIFICACIONES	DATOS DEL VEHÍCULO (FABRICANTE)	DATOS REALES DEL VEHICULO
PESO TOTAL (sin sistema de audio)	675 Kg	605 Kg
PESO TOTAL (con sistema de audio y combustible)	760 Kg	690 Kg
LARGO, ANCHO, ALTURA	359 cm, 155 cm, 135 cm	359 cm, 155 cm, 135 cm

Tabla 2. Medidas y pesos Suzuki Forza 1

(mecanicoautomotriz, 2014)

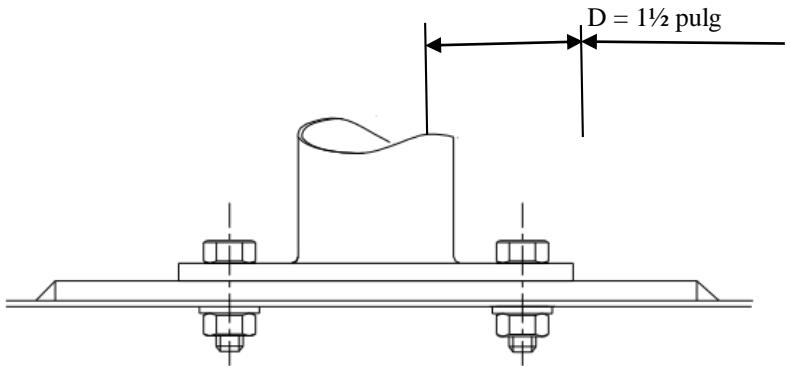


Figura 2.1. Tubo de 1½ pulgadas de diámetro y de 0.093” de espesor.

Fuente: (fapastur, 2014)

2.2 Estudio de campo

La FEDAK (Federación Ecuatoriana de Automovilismo y Kartismo), nos presenta una normativa mucho simple con respecto a la normativa FIA, sin mayores requerimientos en lo referente a material, diseño y prestaciones. A continuación citamos el artículo 16 en su literal 2 del Reglamento Fedak:

“Artículo 16: ELEMENTOS SEGURIDAD OBLIGATORIO”⁴

Roll bar con tubo estructural de un diámetro no menor a 1”1/2 de pulgada, tipo jaula de 6 puntos mínimo anclados al piso, con protección lateral en las puertas en forma de X.

Los requerimientos en nuestro país son mínimos, para constatar nuestra afirmación acudimos al constructor de roll bar en la ciudad de Cuenca, “TALLERES CHALCO”; del Sr Alfonso Chalco Peña; con una amplia experiencia en la construcción de estructuras antivuelco para la modalidad especialmente de Rally, es uno de los constructores de mayor experiencia en el Austro del país.

⁴ <http://REGLAMENTO-DE-RALLY-FEDAK-2014.pdf>, pág. 8



Figura 2.2. Talleres Chalco.

Fuente: Los Autores

Los roll bar son realizados con Acero cedula 40 (**Véase tabla 3**), este material no cumple con los requerimientos que la FIA recomienda, con un diámetro de tubería de 1 ½ pulgadas, con un espesor de 2,65 mm. Generalmente los construyen desmontables, los pies de anclaje de igual forma son de Acero al carbono ST37 con un espesor de 3mm y al menos 3 pernos en cada placa de sujeción al chasis.

CARBONO (C).	0.25%
MANGANESO (Mn)	0.95%
MOLIBIDENO (Mo).	0.15%
CROMO (CR).	0.40%
FOSFORO	0.050%
AZUFRE	0.045%
VANADIO	0.080%
LIMITE DE TENSION	330 Mpa
LIMITE ELASTICO	206 Mpa
ELONGACION	25%

Tabla 3. Propiedades físicas y químicas de Acero Estructural cedula 40.

Fuente: (villacero, 2014)

En lo referente a la propiedades mecánicas del acero cedula 40, el límite de tensión y límite elástico son muy bajas, el recomendado por la Federación Internacional de Automovilismo lo llega a triplicar en sus propiedades (**Véase Tabla 4**). Es probable que el material usado por los constructores en nuestro medio no superen las pruebas que la FIA exige para su homologación.

PROPIEDADES	Cedula 40	25CrMo4		DIFERENCIA
CARBONO (C).	0.25%	0.25%	=	0 %
MANGANESO (Mn)	0.95%	0.8%	>	0.15 %
MOLIBIDENO (Mo).	0.15%	0.2%	<	0.05%
CROMO (CR).	0.40%	1%	<	0.6%
LIMITE DE TENSION	330 Mpa	900-1100Mpa	<	570 Mpa
LIMITE ELASTICO	206 Mpa	695 Mpa	<	489 Mpa
ELONGACION	25%	12%	<	13%

Tabla 4. Tabla comparativa (propiedades físicas y químicas).

Fuente: Los Autores

En el análisis de materiales realizamos el cálculo de los esfuerzos. Un ejercicio simple para la determinación de esfuerzos donde podemos descartar o aprobar un material, es el someter la tubería a cargas de tracción.

Si el esfuerzo obtenido bajo las cargas que la normativa FIA obliga para la construcción, es menor al límite de fluencia de cada uno de los materiales, la estructura soporta la carga, caso contrario la estructura colapsará.

En este cálculo influye directamente el espesor de la tubería y la fuerza aplicada. Para nuestro caso será la mayor carga que la normativa exige en una de sus tres pruebas estáticas de la estructura.

2.3 CALCULO DE ESFUERZOS

Determinación de la carga:

Según la normativa de la FIA, es los ensayos de carga estática, la mayor fuerza aplicada para una de las tres pruebas estáticas es la de carga vertical. Esta es la mayor fuerza que deberá soportar la estructura en el análisis.

$$7.5(W + 150)daN$$

Donde:

W = masa del vehículo.

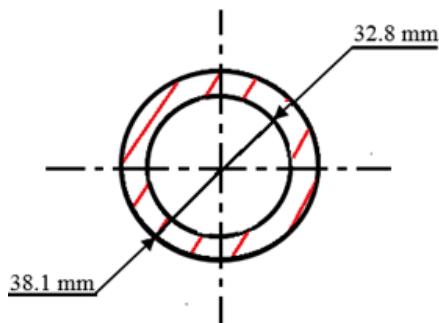
daN = decanewtons.

7.5 = constante impuesta por la normativa FIA.

150 = constante impuesta por la normativa FIA.

$$7.5(690\ Kg + 150)(10)N = 63000\ N$$

Determinación del área trasversal:



$$A_{total} = A_1 + A_2$$

$$A_1 = (19.05\text{mm})^2\pi = 1140.09 \text{ mm}$$

$$A_2 = (16.4\text{mm})^2\pi = 844.96 \text{ mm}$$

$$\mathbf{A_{total} = 295.13 \text{ mm}^2}$$

ACERO CEDULA 40:

Aplicando la fórmula del esfuerzo normal tenemos que:

$$\sigma = \frac{P}{A}$$

Donde:

P= carga aplicada

σ = esfuerzo normal

A= Área de la sección trasversal del tubo.

$$\sigma = \frac{63000N}{295.13 \text{ mm}^2}$$

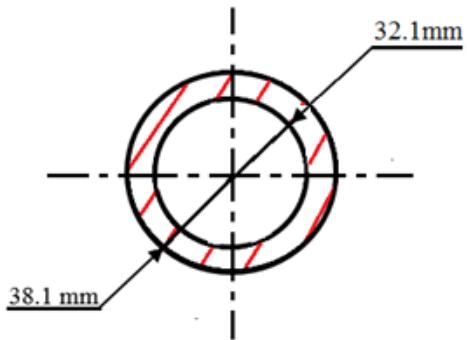
$$\sigma = 213,46 \text{ Mpa}$$

El límite de fluencia del acero cedula 40 es de = 206 Mpa, el Esfuerzo obtenido aplicada la fuerza que la normativa exige en la prueba estática es de 213.46 Mpa, nos indica que la estructura no soportará la carga y colapsara la estructura. (**Véase tabla 5**).

$$\mathbf{213.46 \text{ Mpa} > 206 \text{ Mpa}}$$

ACERO AL CROMO MOLIBDENO:

Determinación del área trasversal:



$$A_{total} = A_1 + A_2$$

$$A_1 = (19.05\text{mm})^2\pi = 1140.09 \text{ mm}^2$$

$$A_2 = (16.05\text{mm})^2\pi = 809.28 \text{ mm}^2$$

$$A_{total} = 330.81 \text{ mm}^2$$

$$\vartheta = \frac{P}{A}$$

$$\vartheta = \frac{63000N}{330.81 \text{ mm}^2}$$

$$\vartheta = 190,44 \text{ Mpa}$$

El límite de fluencia del acero al cromo molibdeno es de 695 Mpa, el esfuerzo obtenido aplicada la fuerza que la normativa exige en la prueba estática es de 190.44 Mpa, nos indica que la estructura soportará la carga y no colapsará la estructura. (**Véase tabla 5**).

TIPOS DE ACERO	LIMITE DE FLUENCIA	ESFUERZO OBTENIDO
ACERO CEDULA 40	206 Mpa	213.46 Mpa
ACERO AL CROMO MOLIBIDENO	695 Mpa	190.44 Mpa

Tabla 5. Esfuerzos obtenidos.

Fuente: Los Autores

2.3 ANÁLISIS DE COSTOS

Consideramos costos por adquisición de equipos, materiales, mano de obra por instalación, y gastos indirectos de fabricación del roll bar para un Suzuki Forza 1 de competencia, realizando una comparación en función del material utilizado.

2.3.1 Costos de materiales directos.

Realizamos el costo de construcción de la estructura de seguridad, este valor varia principalmente en el material empleado (**Véase tabla 6 y 7**), presentamos el costo para un roll bar construido con un acero al *cromo molibdeno*. (**Véase anexo 2**).

Material	Proveedor/ marca	Costo unitario + IVA	Cantidad	Unidad	Costo total
Tubo Acero al cromo molibdeno de diámetro 1 ½" y e= 3 mm	AIRCRAFT	\$25.67	13	(m)	\$ 333.03
Soldadura TIG (6010)	SPRUCE	\$ 5.15	5	(Kg)	\$25,75
Pintura anticorrosiva.	Sherwin Williams	\$4.50	2	(lt)	\$9
Discos de corte 14"x3/32"x1" tipo 1	Dewalt	\$6,25	2		\$12.5
TOTAL					\$380.28

Tabla 6. Costo de materiales (estructura construida con acero al cromo-molibdeno).

Fuente: Los Autores

Ecuador no tiene un proveedor del acero al cromo molibdeno, es por ello que el material se tiene que importar; la empresa “AIRCRAFT SPRUCE”⁵ se dedica a comercializar material para el uso aéreo, el costo de un metro de tubería en España es de \$19.45 dólares, los costos de importación a nuestro país incrementan el valor del producto en los siguientes porcentajes.

Impuesto	Porcentaje	Costo
Porcentaje de IVA	12 %	\$2.33
Impuestos (aduana).	20 %	\$3.89
TOTAL DE INCREMENTO	32%	\$6.22

Tabla 7. Costo de importación acero al cromo molibdeno.

Fuente: Los Autores

El material incrementa su valor en un 32% por cada metro de tubería utilizado en la construcción (**Véase tabla 6**). A continuación presentamos la tabla de costos de materiales para el caso de la estructura construida con el acero *cedula 40*. (**Véase tabla 8**).

Material	Proveedor/ marca	Costo unitario + IVA	Cantidad	Unidad	Costo total
Tubo Acero cedula 40 de diámetro 1 ½” y e=2.6 mm	DIPAC	\$25.67	13	(m)	\$ 42,25
Soldadura TIG (6010)	SPRUCE	\$ 5.15	5	(Kg)	\$25,75
Pintura anticorrosiva.	Sherwin Williams	\$4.50	2	(lt)	\$9
Discos de corte 14"x3/32"x1" tipo 1	Dewalt	\$6,25	2		\$12,5
TOTAL					\$89,5

Tabla 8. Costos de materiales (estructura construida con acero cedula 40).

Fuente: Los Autores

http://www.aircraftspruce.com/catalog/mepages/4130tubing_unl.php⁵

2.3.2 Costos de mano de obra directa.

Son los costos relacionados con el personal que va a construir el proyecto, dentro del análisis de mano de obra primero determinamos el pago por hora de un operario con un salario básico, salario de \$363.06 más beneficios, este sueldo establece por el código de trabajo en su Art.113 de la constitución ecuatoriana considerando que este es el sueldo promedio de un operador en un taller mecánico.

Tabla de sueldo mínimo	
Sueldo mensual	\$ 363,06
Décimo tercera remuneración	\$ 30,26
Décima cuarta remuneración	\$ 30,26
Fondos de reserva	\$ 30,24
Vacaciones anuales	\$ 15,13
Total Ingresos	\$ 468,94
Valor por hora de trabajo	\$ 1,95

Tabla 9. Valor por hora de trabajo.

Fuente: Los Autores

El operario gana \$1,95 por cada hora de trabajo, procedemos a calcular la mano de obra en cada orden específica en base al tiempo que se necesita para realizarla, este costo varía si en la construcción van a intervenir más de 1 trabajador, en nuestro cálculo consideramos que trabajará solo una persona. (**Véase tabla 10**).

Los tiempos que se emplean para realizar cada trabajo están establecidos por los operarios de la empresa Talleres Mejía; se cotizaron los materiales y la mano de obra necesarios para la construcción de nuestro proyecto. (**Véase Anexo 2**).

Material	Costo unitario	Unidad	Cantidad	Costo total
Corte de tubería	\$1,95	horas	3	\$ 5.85
Doblado de tubería	\$1.95	horas	8	\$15.6
Soldadura TIG	\$ 1.95	horas	15	\$29.25
Pintado de la estructura	\$1.95	horas	2	\$3.9
Montaje de la estructura al vehículo	\$1.95	horas	10	\$19.5
TOTAL			38	\$74.1

Tabla 10. Costos de mano de obra directa considerando costo por hora.

Fuente: Los Autores

El valor obtenido considerando el costo por hora de trabajo no es el real cobrado por los constructores, en nuestro caso la mano de obra directa será calculada en base al contrato de cada servicio, este valor aumenta considerablemente por cada servicio de mecánica, independientemente del salario de los operadores.

Material	Costo unitario	Unidades	Cantidad	Costo total
Corte de tubería	\$16.00	horas	3	\$ 48.00
Doblado de tubería	\$25.00	horas	8	\$200.00
Soldadura TIG	\$ 18 .00	horas	15	\$270.00
Pintado de la estructura	\$11,50	horas	2	\$23.00
Montaje de la estructura al vehículo	\$22.00	horas	10	\$220.00
TOTAL			38	\$ 761.00

Tabla 11. Costo de mano de obra directa considerando contrato del proyecto.

Fuente: Los Autores

2.3.3 Gastos indirectos de fabricación (GIF)

Son gastos que no se pueden identificar plenamente con un trabajo específico, ni se presentan de manera uniforme durante el periodo contable, este monto puede ser asignado arbitrariamente con un valor estimado o predeterminado, estos gastos indirectos se podrán asignar directamente (Barrios, 2013); en el proyecto asignamos un valor de \$80 dólares en gastos varios que no son constantes en la construcción del proyecto como viáticos, transporte, y alimentación.

2.4 Resumen de costos totales.

DESCRIPCION	Costo con acero al cromo- molibdeno	Costo con acero cedula 40
Materiales directos	\$380.28	\$89.5
Mano de obra directa	\$761.00	\$761.00
Mano de obra indirecta	\$0	\$0
GIF (valor estimado)	\$80.00	\$80.00
COSTO TOTAL DE FABRICACION	\$1221.28	\$930.5

Tabla 12. Resumen de costos del proyecto.

Fuente: Los Autores

La diferencia entre los costos totales de construcción entre las dos propuestas es de \$290.78 dólares que representa un 23.80% en el costo total del proyecto, los materiales indirectos y mano de obra directa forman parte de los gastos directos de fabricación, los gastos que no influyen directamente en la producción del proyecto como mano de obra indirecta se desprecian en nuestro análisis de costos. (**Véase tabla 12**).

2.5 Análisis Costo Beneficio.

A continuación de presentan los costos para cada rubro y la diferencia de montos.
(Véase figura 2.3).

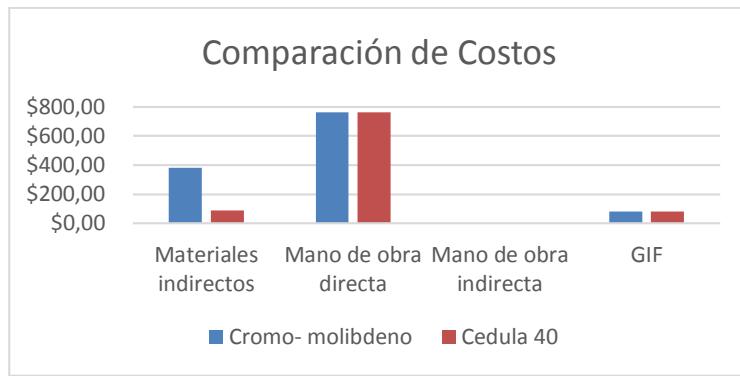


Figura 2.3. Comparación de costos totales de fabricación.

Fuente: Los Autores

El costo de fabricación de nuestro proyecto difiere un 23.80% de ahorro en la construcción de la estructura con el acero *cedula 40* con respecto al acero al *cromo molibdeno* que presenta un alto costo debido al material que debe ser importado; por lo contrario con este material se ganaría en eficiencia de la estructura considerando sus propiedades antes analizadas.

El costo de mano de obra directa es el que mayor inversión requiere, el motivo de este elevado costo puede ser por la complejidad en su construcción y montaje de la estructura, en este valor también influyen los costos que se manejan en nuestro país en la preparación de vehículos de competencia.

Los resultados indican que no obtendremos beneficios financieros con la construcción del proyecto; este será intangible debido a que es únicamente direccionado a mejorar la seguridad pasiva del vehículo Suzuki Forza 1 de competencia.

Se considera como una mayor ventaja la integridad física del piloto en competencia, que un beneficio netamente económico; este proyecto además aporta en el desarrollo de elementos de seguridad pasiva en vehículos de competencia puntualmente en el ámbito local.

CAPITULO 3

CAPITULO 3

DISEÑO DE UN ROLL-BAR PARA UN SUZUKI FORZA 1 DE COMPETENCIA, CONSIDERANDO EL CALCULO DEL CENTRO DE GRAVEDAD DEL VEHICULO EN ESTUDIO.

3.1 DISEÑO

El diseño del Roll Bar se sustenta en varias fases del proceso de diseño industrial citadas en el libro “DISEÑO Y DESARROLLO DE PRODUCTOS” (Ulrich, 2013), donde se consideran 5 fases en el proceso del diseño industrial:

- Investigación de las necesidades del cliente.
- Conceptualización.
- Refinamiento preliminar y adicional.
- Dibujos o modelos de control.
- Coordinación con ingeniería, manufactura.

(Ulrich, 2013) Plantea 5 metas críticas que el producto debería alcanzar al final del proceso de diseño:

- Utilidad.
- Aspecto
- Facilidad de mantenimiento
- Bajos costos.
- Comunicación.

Se consideran estas metas para cuidar detalles que harán la diferencia en la obtención del producto final con respecto a costos, precios, eficiencia, calidad; estos parámetros son medidos y comparados en los resultados de dos diseños donde se identificará el más conveniente.

3.1.1 Investigación de las necesidades del cliente

La necesidad del piloto de alcanzar la máxima seguridad pasiva en caso de un accidente en competencia, obliga a los constructores a no escatimar gastos en su diseño, sin dejar de lado aspectos como ergonomía, pesos y prestaciones del vehículo, vigentes como prioridad del vehículo.

El principal fin de los constructores con respecto a los roll bar es lograr la mejor performance, interacción, y salvaguardar la integridad de los tripulantes del vehículo de competencia, la estructura debe brindar un factor de seguridad mayor a 1 al momento de un impacto frontal, lateral o vuelco. El diseño nos garantiza total interacción con la carrocería del vehículo y sus tripulantes como elemento de seguridad pasiva en una competencia.



Figura 3.1. Seguridad piloto y copiloto.

Fuente: (fanaticosdelrally.com, 2014)

3.1.2 Conceptualización

En nuestro estudio realizamos propuestas de diseño diferentes de roll bar para el vehículo Suzuki forza 1, los recomendados por las normas internacionales FIA con respecto a un diseño básico son fundamentalmente dos tipos de estructuras que difieren en la disposición de sus refuerzos.



Figura 3.2. Roll bar Suzuki Forza 1.

Fuente: Los Autores

La variación en el diseño será en los refuerzos de las puertas, al igual que en la parte posterior de semiarco a semiarco; las propuestas serán refuerzos cruzados en forma de X y V para cada diseño.

La conceptualización se realiza con la medición la carrocería, para ello usamos un vehículo que ya tiene un roll bar instado, debido a que este está libre del tapizado interior, esto es indispensable debido a que la estructura de seguridad debe estar lo más cercana posible a las paredes de la carrocería del vehículo, formando un cuerpo compacto que interactúa con la carrocería del vehículo, a su vez facilita la sujeción al chasis de nuestro vehículo Suzuki forza 1 de competencia.

La toma de medidas es realizada con la ayuda de un flexómetro, tratando de ser lo más precisos, obteniendo los datos necesarios para empezar con el concepto del producto final al que llegaremos. (**Véase figura 3.3**).



Figura 3.3. Toma de medidas del vehículo.

Fuente: Los Autores

A continuación procedemos a diseñar los primeros bocetos de los diseños que se proponen, presentamos dos propuestas en dos dimensiones, las cuales serán acotadas, de esta forma tenemos una base para empezar con el modelado tridimensional de nuestro roll bar.

Propuesta de Diseño 1

Se toma en consideración la normativa FIA, en los elementos cruzados, 1 de los tubos debe ser integral, es decir, uno de los refuerzos que forma la X debe ser uno solo, sin partirse a la mitad, así se evita el debilitamiento del material por soldadura y se obtiene una estructura más compacta. El otro elemento cruzado debe estar cortado y soldado al integral.

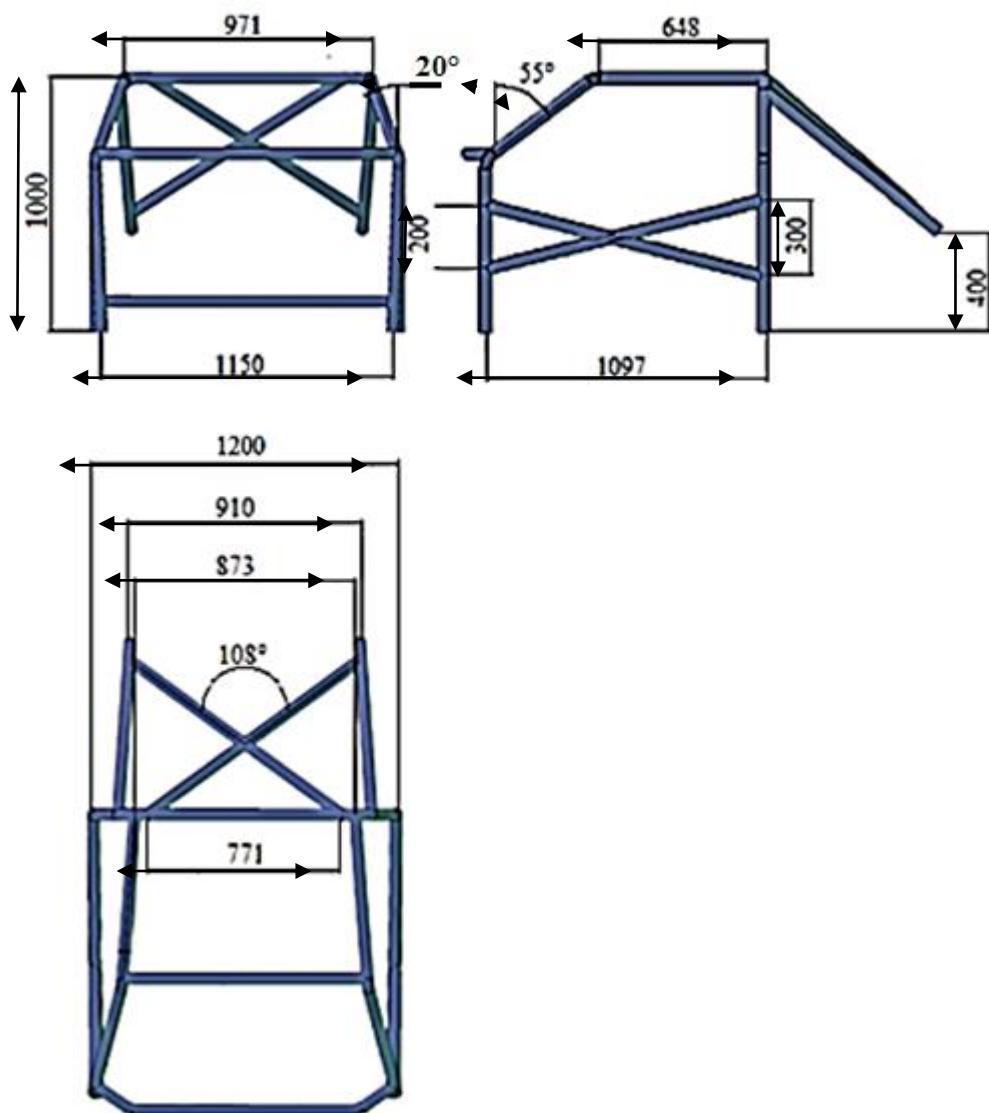


Figura 3.4. Diseño 1

Fuente: Los Autores

Propuesta de diseño 2

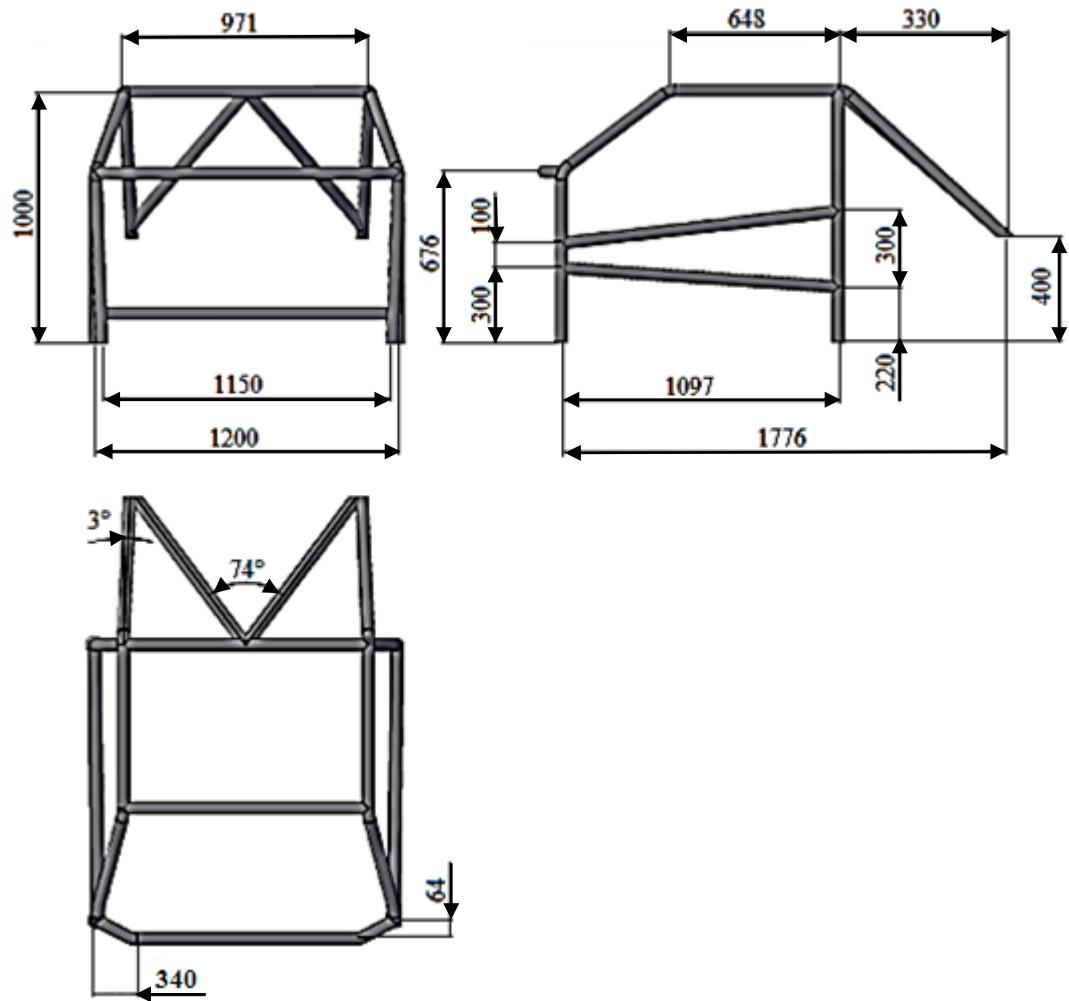


Figura. 3.5 Diseño 2

Fuente: Los Autores

3.1.3 Refinamiento Preliminar y adicional

En esta fase se propone una figura que se asemeje más al diseño final con una figura más real que se dirige mucho más a la geometría final que se busca del producto final. Presentamos un boceto tridimensional de los dos diseños que analizamos en la siguiente etapa (**Véase figura 3.6**).

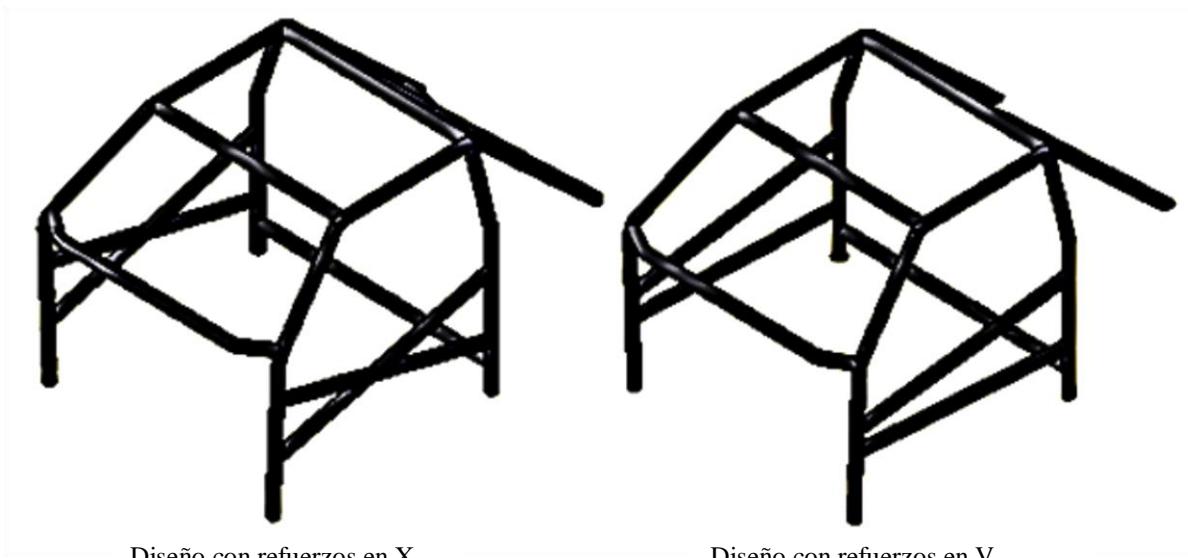


Figura 3.6. Boceto de propuestas (Vista isométrica).

Fuente: Los Autores.

3.1.4 Dibujos o modelos de control

El análisis de la estructura está basada en diferentes condiciones de manejo del vehículo; en lo referente al análisis estático del roll-bar, nos basamos en lo que la normativa presenta para pruebas frontal, lateral, y vertical de la estructura.

Realizamos “**ensayos con diferentes cargas**”, que cumplen con rangos de deformaciones mínimas exigidas por la FIA.

- **Análisis estático.**

La disposición de las fuerzas que son aplicadas a las estructuras está descritas en las siguientes imágenes:

(Véase figuras 3.7 y 3.8).

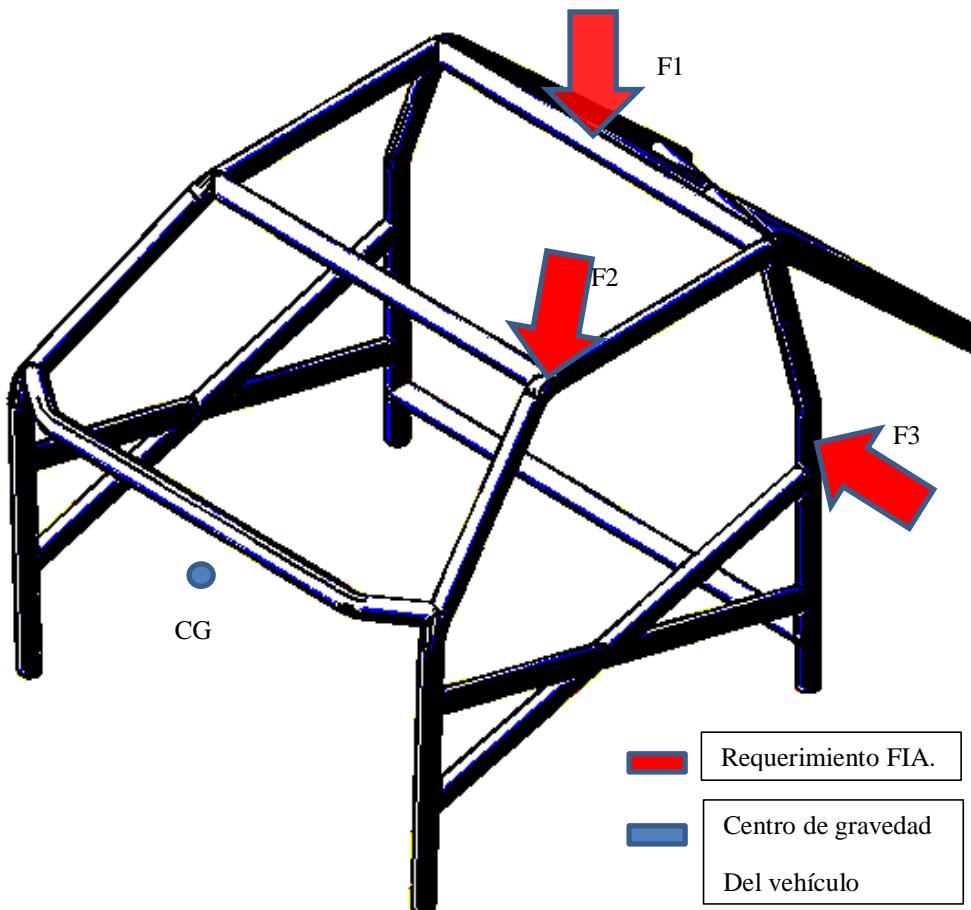


Figura 3.7. Disposición de fuerzas aplicadas- Diseño 1.

Fuente: Los Autores.

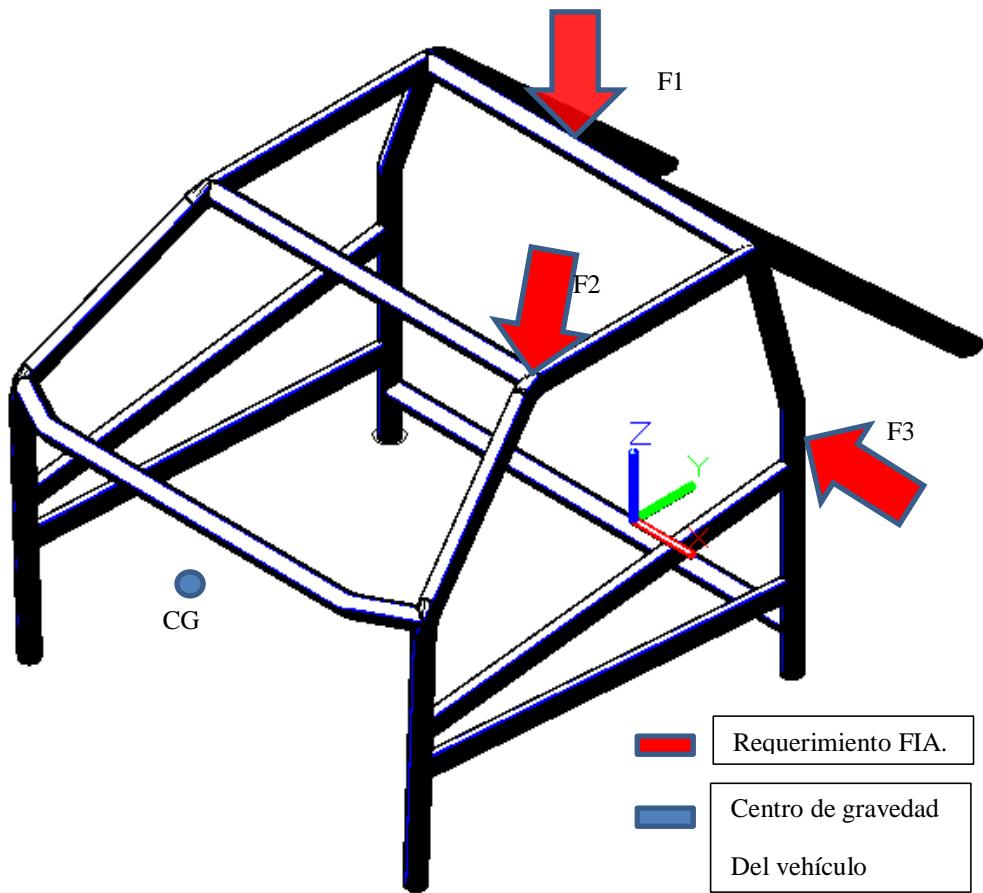


Figura 3.8. Disposición de fuerzas aplicadas- Diseño 2.

Fuente: Los Autores.

Para el análisis de los ensayos la FIA establece rangos de deformación que se debemos cumplir para la homologación o aprobación de nuestro diseño los cuales citamos en la siguiente tabla. (**Véase tabla 13**).

ENSAYO	DEFORMACION MAXIMA	CARGA APLICADA
ENSAYOS DE CARGAS VERTICALES. (EJE Z)	50 mm	7,5 (W+150 kg) daN
ENSAYOS DE CARGAS FRONTALES. (EJE X).	100 mm	3,5 (W+150 kg) daN
ENSAYOS DE CARGAS LATERALES. (EJE Y)	50 mm	3,5 (W+150 kg) daN

Tabla 13. Deformación máxima para cargas aplicadas en los diferentes ensayos.

Fuente: Los Autores.

- **Análisis dinámico.**

Están Basadas en la normativa euroNCAP para ensayos de impacto de vehículos, como se mencionó la Federación Internacional de Automovilismo FIA no estipula ensayos dinámicos para estructuras de seguridad antivuelco o roll-bar; el estudio dinámico de carga frontal, lateral y vuelco son realizadas aplicando velocidades bajo las siguientes condiciones.

Para el ensayo de carga frontal, la estructura choca contra una masa deformable de 950 Kg a una velocidad de 56 Km/h, en este caso no se considera la absorción del impacto de la carrocería y motor, por lo que se espera una alta deformación de la estructura en este caso.

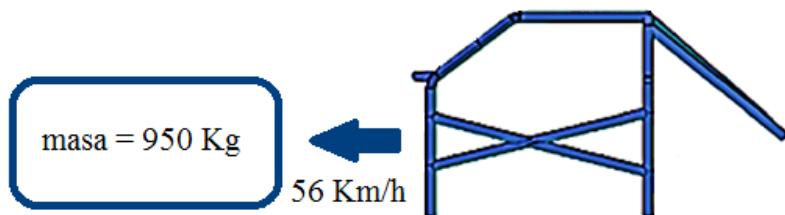


Figura 3.9. Ensayo dinámico de carga frontal.

Fuente: Los Autores.

En el ensayo de carga lateral una masa deformable de concreto con 950 Kg de masa, choca contra la estructura de seguridad que se mantiene estática a una velocidad de 56 Km/h, en este caso tampoco se considera la sección lateral de la carrocería del vehículo.

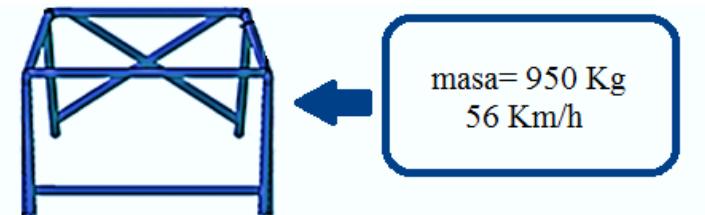


Figura 3.10. Ensayo dinámico de carga lateral.

Fuente: Los Autores.

El centro de gravedad del vehículo se considera para el análisis de un vuelco lateral, este afecta principalmente al reparto y comportamiento de los pesos cuando se produce un volcamiento en competencia, generándose una velocidad angular con la que la carrocería del vehículo chocará contra la calzada.

Girando el roll bar, por acción del peso y el centro de gravedad del vehículo, existe un punto de giro en el cual el centro de gravedad quedara desplazado del su eje con respecto al pivote que ocasiona el vuelco, este ligero desplazamiento hace que la inercia sea dirigida hacia el lado del desplazamiento, en ese instante se ocasmine el vuelco.

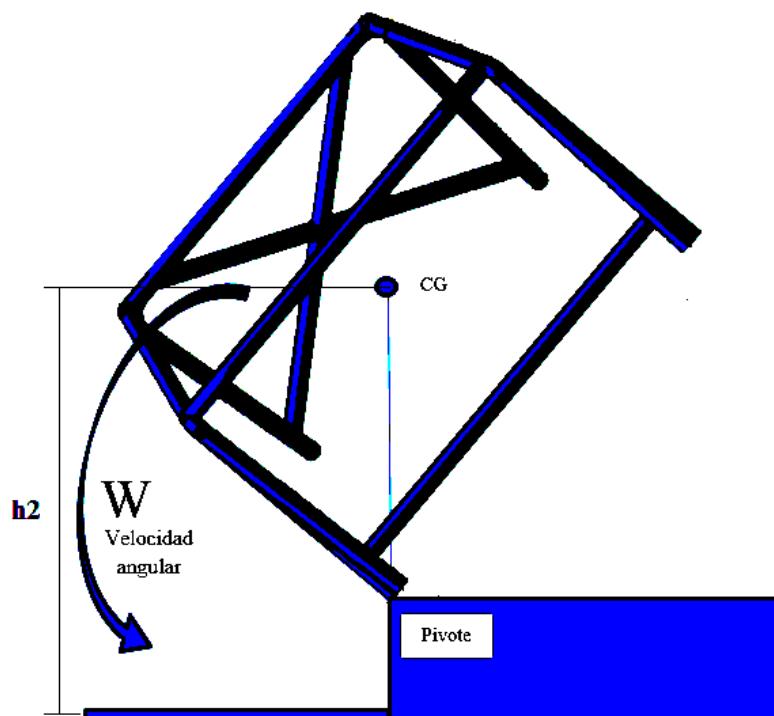


Figura 3.11. Estructura en posición de equilibrio inestable.

Fuente: Los Autores.

En este punto interviene una velocidad angular ocasionada por la inercia del vuelco, W se calcula mediante la obtención de las dos alturas generadas desde el piso, hasta la nueva posición del centro de gravedad cuando el vehículo se vuelca totalmente:

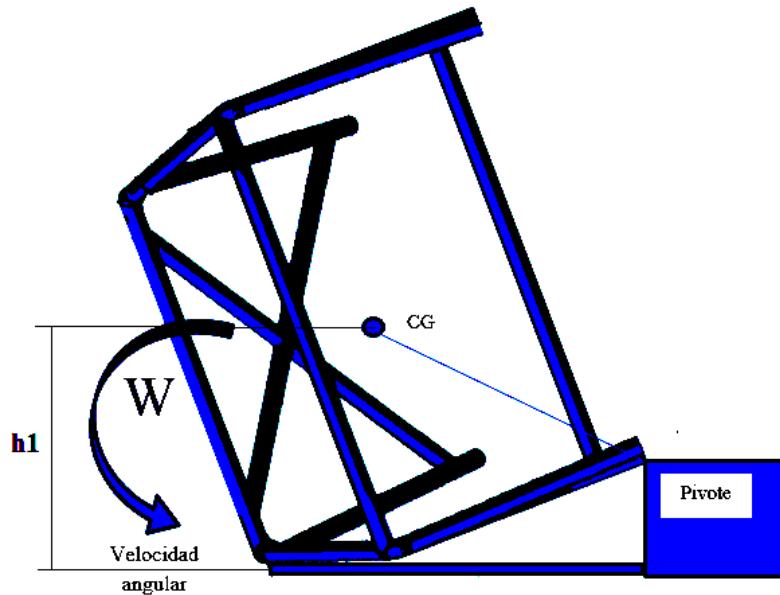


Figura 3.12. Estructura en posición de contacto con el suelo en el volcamiento.

Fuente: Los Autores.

Cálculo de la velocidad angular de la carrocería antes del impacto:

Para el cálculo de la velocidad angular de la carrocería antes del impacto se utilizó la ecuación de la energía de referencia de la carrocería.

$$E_R = m \cdot g \cdot (h_2 - h_1)$$

Para la ecuación de la energía cinética de rotación de un cuerpo rígido

$$E_R = \frac{1}{2} I_G w^2.$$

Igualando las ecuaciones de energía para despejar la velocidad angular se obtiene:

$$m \times g \times (h_2 - h_1) = \frac{1}{2} I_G w^2$$

$$w = \sqrt{\frac{2 \times m \times g (h_2 - h_1)}{I_G}}$$

Consideramos la masa del vehículo más el valor de la masa del roll bar. Es decir la masa total aplicada a la fórmula de velocidad angular será:

$$m = m_{vehiculo} + m_{roll\ bar}$$

$$m = 690\ Kg + m_{roll\ bar}$$

La masa del roll bar es obtenida mediante el software de diseño. (Ansys).

Para el cálculo del momento de inercia del vehículo, generalmente se utiliza un método muy usado en los análisis en software que consiste en tomar el vehículo con su peso y geometría como un prisma rectangular con centro en las coordenadas x y z, considerando el peso total del vehículo con el roll bar montado (**Véase figura 2.13**).

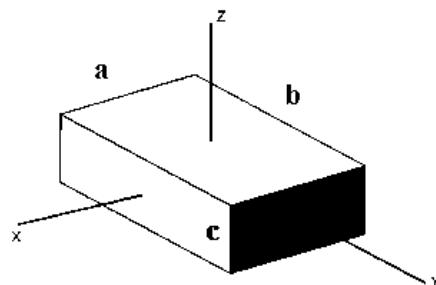


Figura 3.13. Coordenadas en prisma rectangular.

Fuente: Los Autores.

De esta forma se simplifica el cálculo del momento de inercia requerido para la velocidad angular. El momento de inercia se obtiene con la siguiente matriz:

$$I = \begin{pmatrix} I_{xx} & I_{xy} & I_{xz} \\ I_{yx} & I_{yy} & I_{yz} \\ I_{zx} & I_{zy} & I_{zz} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{1}{12}m(b^2 + c^2) & 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{12}m(a^2 + c^2) & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{12}m(a^2 + b^2) \end{pmatrix}$$

Con el cálculo de la velocidad angular, aplicamos está en el análisis dinámico de nuestro roll bar considerando el centro de gravedad y como este afecta en las deformaciones y esfuerzos de la estructura en estudio.

3.1.5 Fase de coordinación con ingeniería y manufactura

Se eligió el material acero al cromo molibdeno 25crmo4, considerando las ventajas que nos brinda, este material aumenta en una pequeña proporción el peso del roll bar, debido a la dimensiones de la tubería que es de 3mm de espesor, ante 2,6 mm de espesor del acero cedula 40, por ende el peso total del vehículo de competencia, por lo que se debería optar por una reducción de pesos en otros sistemas del vehículo.

En la construcción de la estructura y el montaje dentro de la carrocería del vehículo se considera el tipo de soldadura que se utilizará, la misma debe cumplir con las siguientes especificaciones.

Soldadura de Aceros al Carbono y Baja aleación.

“AWS 6010: Electrodo de revestimiento celulósico para soldar en todas las posiciones, produce depósitos de penetración profunda con calidad radiográfica. Se usa en trabajos estructurales, reparaciones y uniones de tubería; es ampliamente utilizado en recipientes de presión, tuberías, calderas, cañerías de acero, carrocerías de camiones, estructuras de acero, equipo de fundición de acero, piezas de acero galvanizado”⁶



Figura 3.14. Electrodo 6010 para aceros de aleación

Fuente: www.agricoladeljalon.com

El roll bar diseñado debe poseer características ergonómicas para el arribo del piloto al vehículo, es por ello que el diseño propuesto a continuación brinda una mayor funcionalidad en caso de un abandono urgente del piloto del vehículo en un accidente de competencia. (Véase figura 2.15).

⁶ [\(2014\).](http://soldadurasselecta.com/productos/soldadura-6010-p-150.html)

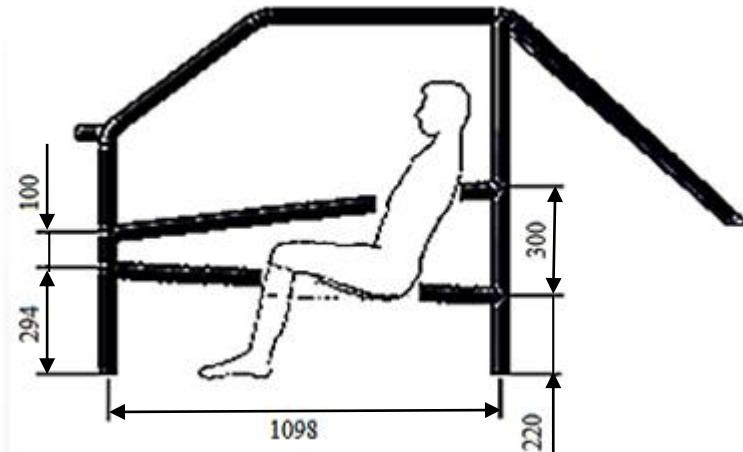


Figura 3.15. Ergonomía de diseño.

Fuente: Los Autores.

El diseño con refuerzos en V también nos brinda una mayor facilidad para la construcción de nuestro roll bar, menor uso de soldaduras por unión de tuberías, esto significa ahorro de tiempo y costos. (**Véase figura 2.16**).

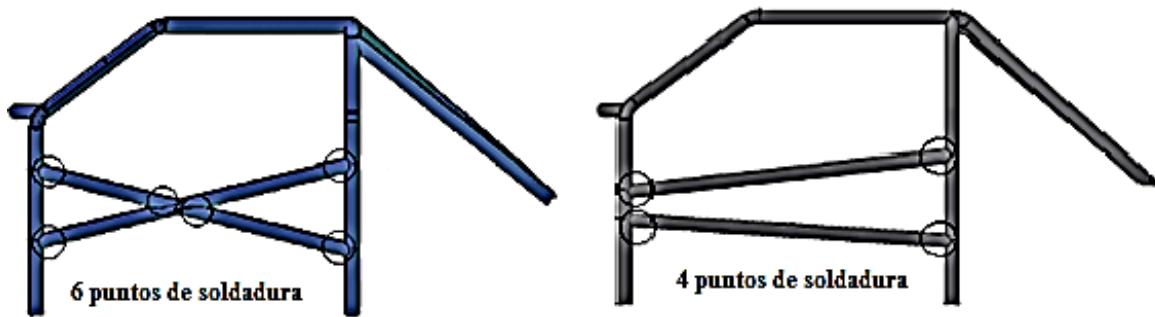


Figura 3.16. Puntos de soldadura de diseños presentados.

Fuente: Los Autores.

El diseño con refuerzos en forma de V, por su disposición disminuye el trabajo en construcción, el diseño en X presenta 6 soldaduras mientras que el diseño en V presenta 4 en una sola cara lateral del roll bar en estudio.

3.2 Calculo del centro de gravedad

La determinación del centro de gravedad se lo realiza por el método de fuerzas que actúan analizadas estáticamente (Jazar, 2008), con ayuda de una báscula, se obtendrá el centro de gravedad aproximado, por motivos de desplazamiento de líquidos (aceites y combustible), y simetría del vehículo.

Para el cálculo se consideran los ejes como simétricos, de esta forma se realizará la medición de la masa del vehículo en cada eje. El pesaje del vehículo se realizó con el tanque de combustible lleno, las llantas y aros del vehículo no son los originales de fábrica, estos tienen un radio de 0.23 m a diferencia de los neumáticos de fábrica que tienen un radio de 0.27 m, por esta razón la altura del vehículo y del centro de gravedad es afectada.

3.1.1 Obtención de datos para el cálculo

La medición de pesos y longitudes del vehículo se realizó en una balanza especial para vehículos de la empresa Metales y Metales en la ciudad de Cuenca.





Masa del eje trasero del vehículo = 290 Kg

Batalla = 2.245 m



Trocha delantera=1.445 m

Trocha posterior = 1.37 m

Peso del vehículo inclinado ϕ° = 480 Kg

(Con transferencia de peso)



Vehículo con eje posterior elevado

Altura el centro de la rueda = 0.465 m

Figura 3.17. Obtención de datos.

Fuente: Los Autores.

Los datos necesarios para el cálculo del centro de gravedad se presentan en la siguiente tabla. (Véase **tabla 14**).

Masa total del vehículo	690 Kg
Masa del eje delantero	400 Kg
Masa del eje trasero	290 Kg
Batalla	2.245 m
Trocha delantera	1.445 m
Trocha posterior	1.37 m
Peso del vehículo inclinado ϕ°	480 Kg
Altura al centro de la rueda	0.46 5 m

Tabla 14. Datos para el cálculo del centro de gravedad.

Fuente: Los Autores.

El peso obtenido del vehículo difiere de los datos que el fabricante nos proporciona del mismo (Véase **tabla 15**), esto se debe a elementos como tipo de neumáticos, aros, sistema de audio y combustible.

TABLA MEDIDAS SUZUKI FORZA 1.	
PESO TOTAL (sin sistema de audio)	675 kg
PESO TOTAL (con sistema de audio y combustible)	760 kg
PESO MAXIMO TOLERABLE	1130 kg
LARGO, ANCHO, ALTURA	359 cm, 155 cm, 135 cm
DISEÑO CHASIS	Motor – tracción delantera
NEUMATICOS- PRESION	145SR12 (Michelin MX) - 220 kPa (2.2 km/cm ² , 31 psi)

Tabla 15. Tabla de pesos y medidas vehículo Suzuki Forza 1

Fuente: Los Autores.

3.2.2 DESARROLLO

Fuerzas que actúan sobre el vehículo.

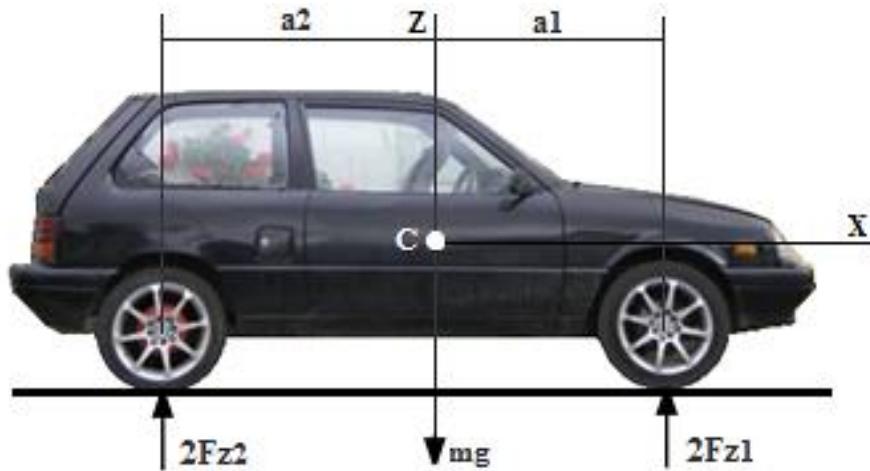


Figura 3.18. Fuerzas que actúan sobre el vehículo.

Fuente: Los Autores.

La fuerzas F_{z1} y F_{z2} son las fuerzas ejercidas por la masa del vehículo en cada eje.

m = masa del vehículo y g = gravedad.

a_1 = Distancia del eje delantero al centro de gravedad.

a_2 = Distancia del eje posterior al centro de gravedad.

Las fuerzas F_{z1} y F_{z2} se obtienen de la siguiente forma.

$$F_{z1} = \frac{1}{2} mg \frac{a_2}{l}$$

$$F_{z2} = \frac{1}{2} mg \frac{a_1}{l}$$

La distancia l es igual a la batalla del vehículo y a la suma de las distancias al centro de gravedad.

$$l = a_1 + a_2$$

Por sumatoria de momentos tenemos:

$$\sum F_z = 0 \quad \sum M_y = 0$$

Aplicando las ecuaciones de equilibrio se tiene:

$$2F_{z1} + 2F_{z2} - mg = 0$$

$$-2F_{z1}a_1 + 2F_{z2}a_2 = 0$$

Despejando las respectivas fuerzas obtenemos:

$$F_{z1} = \frac{1}{2}mg \frac{a_2}{a_1 + a_2} = \frac{1}{2}mg \frac{a_2}{l}$$

$$F_{z2} = \frac{1}{2}mg \frac{a_1}{a_1 + a_2} = \frac{1}{2}mg \frac{a_1}{l}$$

Para tenerminar el centro de gravedad en la direcciones de los ejes x y y, despejamos las distancias a_1 y a_2 .

$$a_1 = \frac{2l}{mg} F_{z2}$$

$$a_2 = \frac{2l}{mg} F_{z1}$$

En el peso del vehiculo esta incluido el peso del roll bar, es decir tendremos dos pesos del vehiculo para los dos modelos presentados y analizados, estos pesos se pueden obtener mediante el modelado en el software ANSYS dentro de la opcion de las propiedades del modelo (**Véase figuras 3.19 y 3.20**).

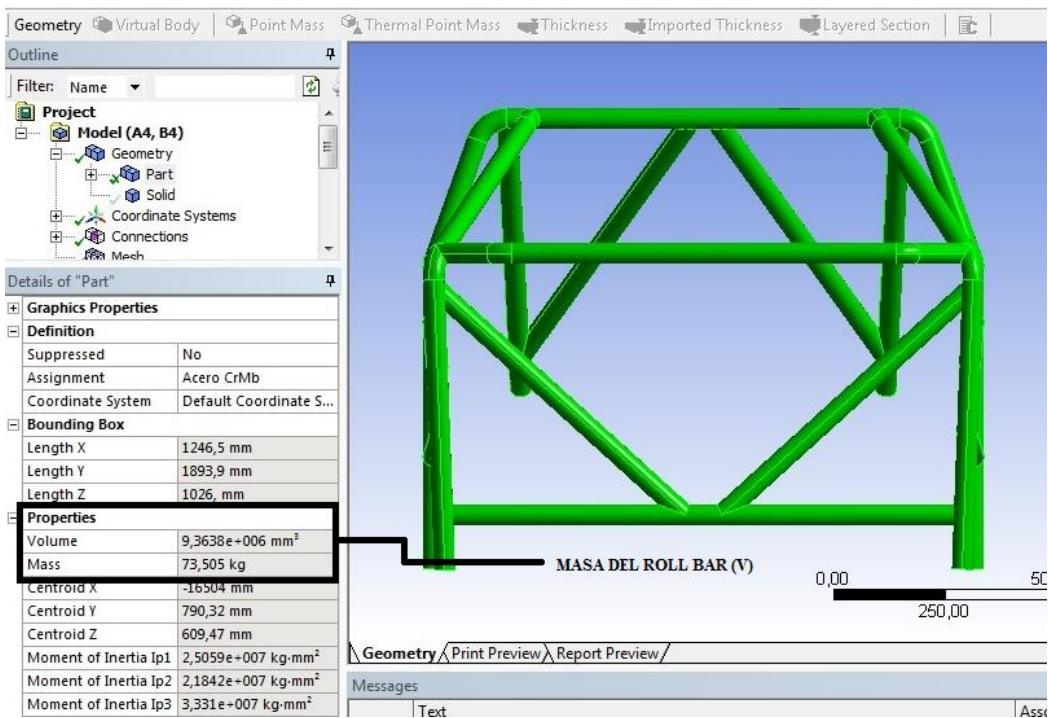


Figura 3.19. Masa de Roll bar (refuerzos en V)

Fuente: Los Autores.

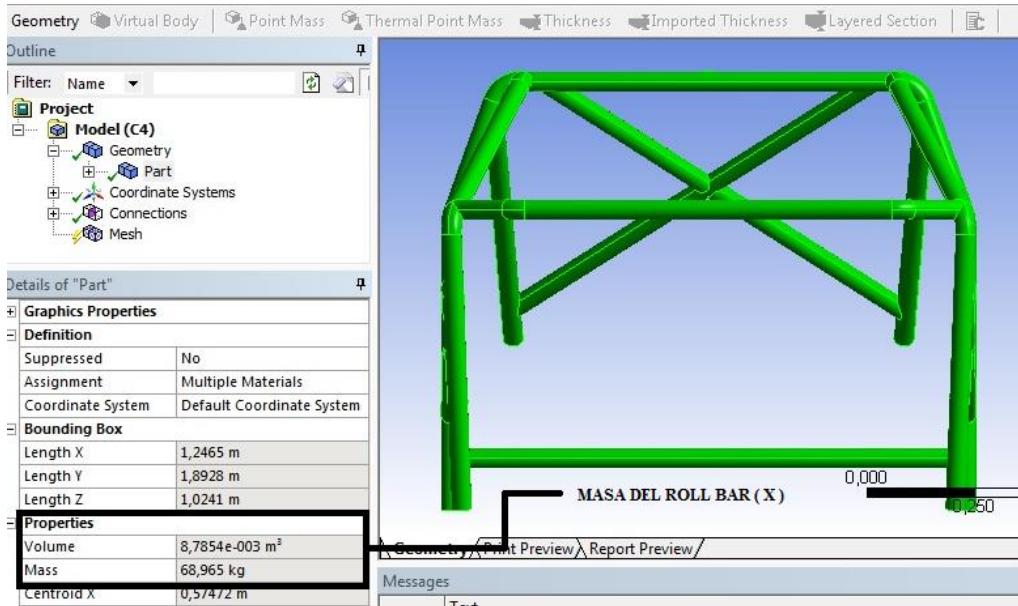


Figura 3.20. Masa del roll bar (refuerzos en X)

Fuente: Los Autores.

Los dos pesos obtenidos, se especifican en la siguiente tabla, estableciendo las diferencias de pesos en ambos modelos. (**Véase tabla 16**)

MODELOS	Masa del roll bar: M1 (ANSYS)	Masa real del vehículo: M 2	Masa total del vehículo: M1+M2	Diferencia
Modelo - refuerzos en V	73.505 Kg	690 Kg	763.505 Kg	>
Modelo- refuerzos en X	68.965 Kg	690 KG	758.965 Kg	<

Tabla 16. Masa del vehículo considerando la masa del roll bar.

Fuente: Los Autores.

Considerando que el peso del roll bar influye en el desplazamiento de pesos con el vehículo inclinado, consideramos que la carga adicional de la estructura en ambos diseños esta repartida de manera simétrica en la carrocería del vehículo; los cálculos se realizaron con el peso del vehículo Suzuki Forza 1 dispuesto inicialmente (**690 Kg**).

$$a1 = \frac{2(2.25m)}{(2)690kg} (290kg)$$

$$a1 = 0.94m$$

$$a2 = \frac{2(2.25m)}{(2)690kg} (400kg)$$

$$a2 = 1.30m$$

Determinación de la altura del centro de gravedad.

Para determinar la altura del centro de gravedad C, debemos medir la fuerza debajo de las ruedas delanteras o traseras mientras el coche está en una superficie inclinada; experimentalmente, se procede con la medición de la masa del vehículo levantando el eje

delantero, formando un ángulo ϕ entre su eje longitudinal y la calzada, obteniendo un incremento de peso en el eje posterior que se encuentra en el piso, así como un decremento en el eje delantero levantado; para el cálculo se consideran las fuerzas y ángulos como indica la figura. (Véase figura 3.21).

La fuerzas F_{z1} y F_{z2} son las fuerzas ejercidas por la masa del vehículo en cada eje.

m = masa del vehículo

g = gravedad.

H = altura del centro de gravedad.

R = radio de la rueda

ϕ = ángulo formado por el eje longitudinal del vehículo y la calzada.

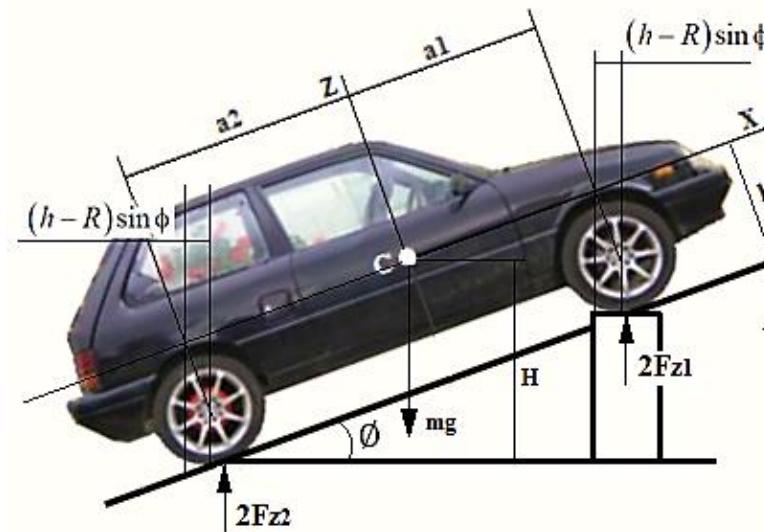


Figura 3.21. Fuerzas que actúan sobre el vehículo inclinado.

Fuente: Los Autores.

Realizando la sumatoria de fuerzas y momentos tenemos:

$$\sum \mathbf{Fz} = \mathbf{0} \quad \sum \mathbf{My} = \mathbf{0}$$

Aplicando las ecuaciones de equilibrio tenemos:

$$2F_{z1} + 2F_{z2} - mg = 0$$

$$-2F_{z1}(a_1 \cos\theta - (h - R) \sin\theta) + 2F_{z2}(a_2 \cos\theta + (h - R) \sin\theta) = 0$$

$$F_{z2} = \frac{1}{2}mg - F_{z1}$$

$$h = \frac{F_{z1}(R \sin\theta + a_1 \cos\theta) + F_{z2}(R \sin\theta - a_2 \cos\theta)}{mg \sin\theta}$$

La siguiente ecuación representa la altura **h** del centro de gravedad.

$$h = R + \frac{a_1 F_{z1} - a_2 F_{z2}}{mg} \cot\theta$$

$$\operatorname{sen}(\theta) = \frac{0,235}{2,25}$$

$$\operatorname{sen}(\theta) = 0,10467$$

$$\theta = 5,975^\circ$$

$$\theta = 0,1041 \text{ rad}$$

$$\cot(5,97) = -3,087 = \text{cotangente de } \theta$$

R = 0,23 = radio de la rueda (aro y neumático).

m_{z1} = masa eje delantero del vehículo levantado eje delantero

= 320Kg (con decremento de peso).

$$F_{z1} = 320 \text{ Kg} (9,81 \text{ m/s}^2)$$

m_{z2} = masa de eje posterior del vehículo levantado eje delantero

$m_{z2} = 370Kg$ (con incremento de peso).

$$F_{z2} = 370 \text{ Kg} (9.81 \text{ m/s}^2)$$

$$a_1 = 0,94 \quad a_2 = 1,305$$

$m = 690\text{kg}$ = masa total del vehículo.

$$h = 0,23 + \frac{(0,94m)(160 \text{ Kg}) - (1,30m)(185 \text{ Kg})}{690} \cot\phi$$

$h = 0,633 \text{ m}$ = Altura del centro de gravedad.

Las coordenadas del centro de gravedad se presentan a continuacion. (Véase tabla 17).

Coordenada del centro de gravedad eje x	a1	Cx	0,94 m	
Coordenada del centro de gravedad eje y	-	Cy	0	
Coordenada del centro de gravedad eje z	h	Cz	0,63 m	

Tabla 17. Coordenadas del centro de gravedad vehículo Suzuki forza 1

Fuente: Los Autores

CAPITULO 4

CAPITULO 4

ANALISIS DINAMICO EN CASO DE IMPACTO FRONTAL, IMPACTO LATERAL Y VUELCO.

El análisis de la estructura se realizara mediante el Método de Elementos Finitos FEA, el mismo que consta de tres etapas.

- **Pre procesamiento.-** En esta etapa se realiza o se importa la geometría o modelo que queremos analizar, aquí se pueden realizar correcciones o cambios de la misma, el mallado, asignación de materiales, condiciones de frontera como fuerzas y restricciones son los pasos a seguir.
- **Procesamiento.-** En esta etapa el software se encarga de calcular los resultados que queremos analizar, es decir la maquina procesa los datos inicialmente considerados en la propuesta de diseño.
- **Post procesamiento.-** En esta etapa se analizan los resultados obtenidos como deformaciones, esfuerzos, vibración, energía, dependiendo del análisis, en nuestro caso se analizan principalmente las deformaciones obtenidas en cada ensayo, debido a que son pruebas de impacto donde la estructura trabaja en su zona plástica. Los esfuerzos serán analizados únicamente para conocer en qué zona específica estarán los esfuerzos obtenidos o si el material llega a su punto de ruptura.

4.1 MODELADO

Una vez conceptualizadas nuestras dos propuestas de diseño procedemos a modelar las estructuras, el mismo se realiza con la ayuda del software Auto Cad 2014, que entre sus aplicaciones nos permite realizar cambios en el diseño en caso que de que estructura necesite refuerzos o modificación de medidas de nuestro roll bar.

ETAPAS DEL MODELADO

El primer paso para el modelado de las estructuras es realizar un boceto mediante líneas que serán la base del diseño en el software (**Véase figuras 4.1 y 4.2**), nos permite realizar modificaciones en nuestro diseño después de un análisis tanto estático como dinámico.

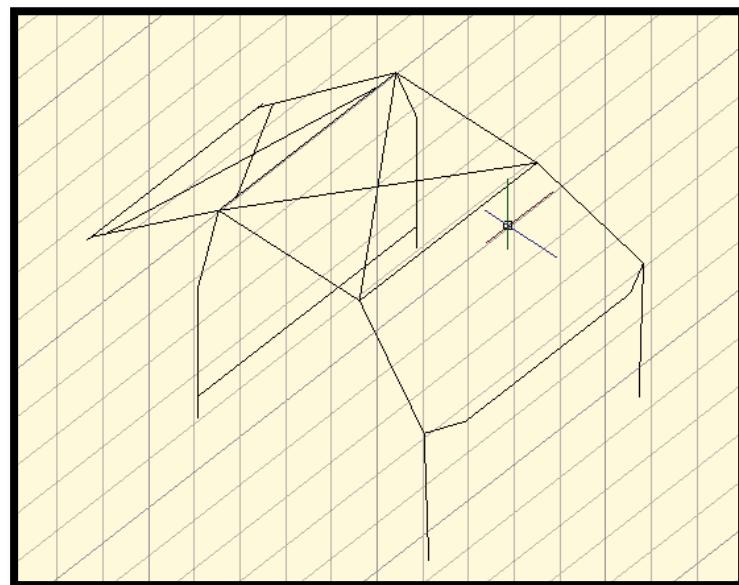


Figura 4.1. Vista isométrica diseño 1

Fuente: Los Autores

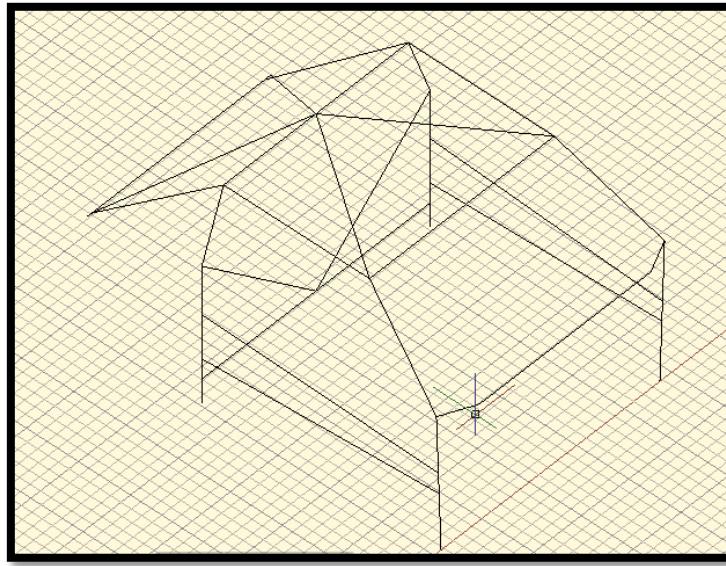


Figura 4.2. Vista isométrica diseño 2

Fuente: Los Autores

A continuación definimos datos como dimensiones en el software, material, diámetro y espesor del perfil del material según el reglamento FIA para la construcción de los roll bar (**Véase figuras 4.3 y 4.4**), este es establecido con el material recomendado por la Federación Internacional de Automovilismo (acero al cromo molibdeno), el espesor es de 3mm con un diámetro de tubería de 1 ½ pulgada.

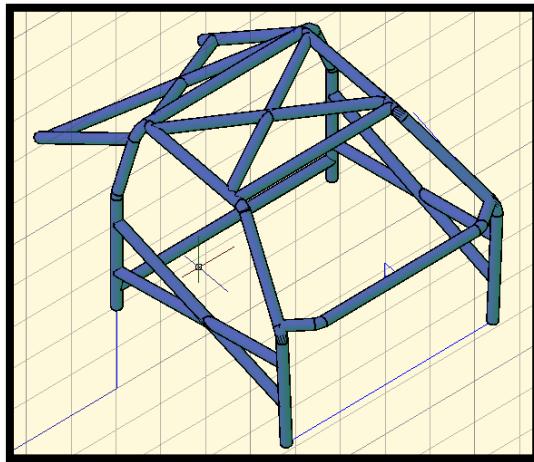


Figura 4.3. Vista isométrica diseño 1 (perfiles definidos)

Fuente: Los Autores

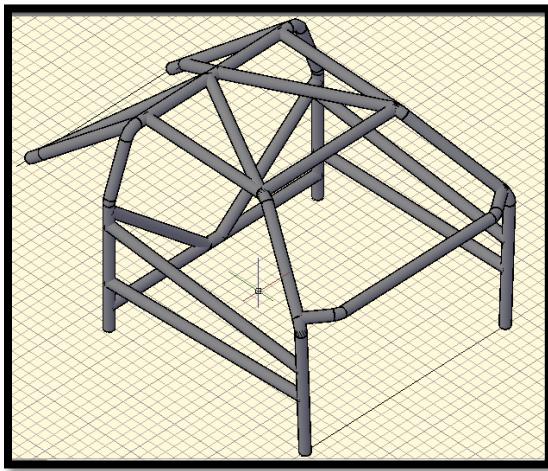


Figura 4.4. Vista isométrica diseño 2 (perfiles definidos)

Fuente: Los Autores

4.2 Análisis estático de la estructura.

El estudio estático de la estructura determina sus esfuerzos y deformaciones cuando se aplican fuerzas externas constantes en un determinado tiempo, sometiendo al roll bar a diferentes ensayos de cargas que determina la normativa internacional FIA.

El análisis se realizó en el software Ansys 14.5, en el módulo explicit dynamics con elementos tipo “Shell” (superficies), que es específico para el análisis de grandes deformaciones, mediante el *método de elementos finitos*, que consiste en la división del sólido, en un número finito de formas simples denominadas elementos, que se conectan entre sí mediante nodos.

El desplazamiento de nodos está directamente relacionado con las deformaciones y esfuerzos que genera una determinada fuerza o temperatura, cuanto mayor sea la densidad de elementos finitos en la estructura, los resultados se acercaran más a los resultados reales de la estructura en análisis.

El emulador ANSYS 14.5 establece el mallado de las superficies para para la creación de estos elementos finitos con formas geométricas simples, generalmente utilizados para el estudio de estructuras y elementos con superficies curvas, en esta etapa también se introduce al análisis información como propiedades del material, cargas y desplazamientos.

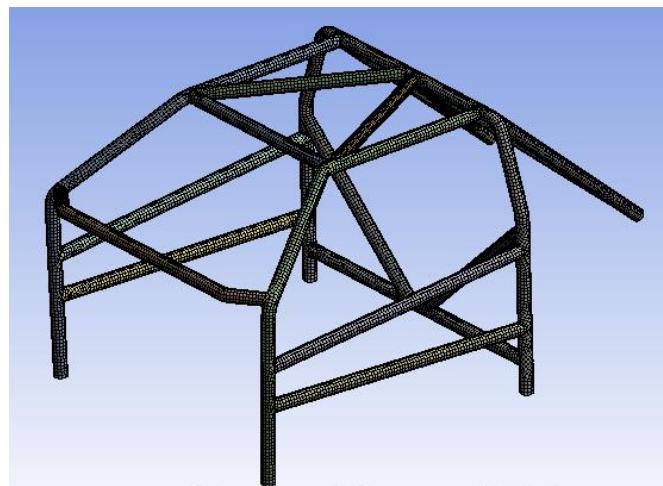


Figura 4.5. Mallado de la estructura.

Fuente: Los Autores

El análisis se basa fundamentalmente en las tres pruebas estáticas de carga frontal, lateral y vertical que la normativa internacional FIA exige para la homologación de los roll bar, para lo cual nos regimos directamente en el cumplimiento de las deformaciones máximas permitidas para la aprobación de la estructura.

Para realizar las pruebas estáticas, las fuerzas son aplicadas en el centro de unas prensas o placas diseñadas que se apoyarán en un punto determinado en la estructura, dichas fuerzas aplicadas en Newton (N), es convertida a fuerza por unidad de área de cada prensa, megapascales (Pa), esta fuerza es distribuida en una sección de la tubería dependiendo de la dimensión de la prensa, ya sea en el ensayo de carga vertical, frontal y lateral.

(Ver figura 4.6).

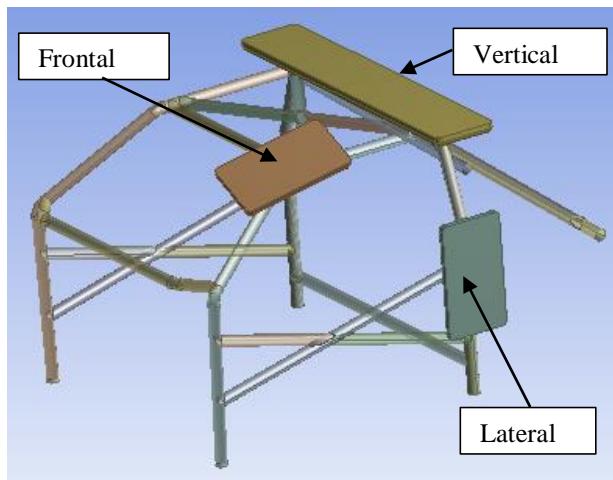


Figura 4.6. Disposición de prensas en la estructura.

Fuente: Los Autores

A continuación detallamos las áreas y medidas en milímetros cuadrados de las prensas de carga frontal, lateral (**Véase figura 4.7**), y vertical (**Véase figura 4.8**), dentro del roll bar analizado.

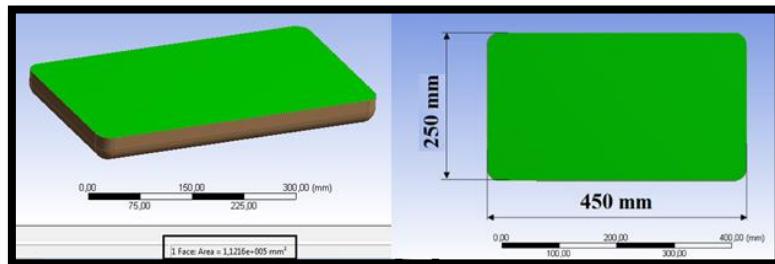


Figura 4.7. Prensa de carga frontal y Lateral.

Fuente: Los Autores

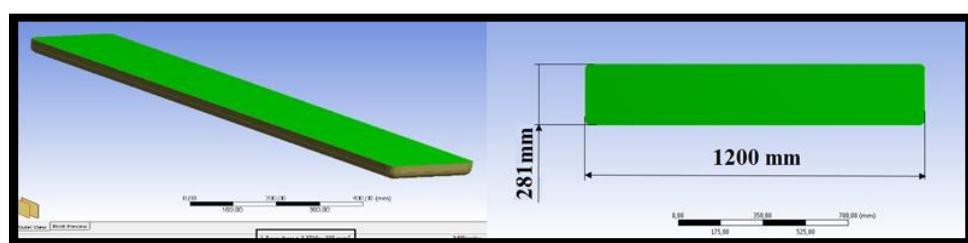


Figura 4.8. Prensa de carga vertical.

Fuente: Los Autores

Las conversiones a metros cuadrados se presentan en la tabla adjunta. (Véase tabla 18).

Ensayo	Área de prensa en mm ²	Área de prensa en m ²
Vertical	3.372 e 5 mm ²	0.3371 m ²
Frontal	1.121 e 5 mm ²	0.1121 m ²
Lateral	1.121 e 5 mm ²	0.1121 m ²

Tabla 18. Conversión de áreas.

Fuente: Los Autores

Las prensas de carga frontal y lateral tienen las mismas dimensiones, a diferencia de la prensa de carga vertical que tiene un área mucho mayor, debido a que la fuerza que se aplica es también mayor; las medidas corresponden a la normativa FIA para la aplicación de las cargas dentro de los ensayos estáticos. (Véase tabla 13).

4.2.1 Propuesta de diseño 1

Realizamos el análisis de la estructura con el material **cedula 40**, en un ensayo de carga frontal debido a que es la mayor deformación admitida en la normativa. El diámetro de la tubería en la prueba es 1 ½ pulgadas y 2,6 mm de espesor.

Calculo de la fuerza aplicada.

$$F_f = \text{Fuerza frontal} = 3,5 (W + 150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_f = 3,5 (763,505 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = 31972,67 \text{ N}$$

$$P_{pf} = \text{Presión ejercida por la prensa frontal} = \text{Fuerza frontal} / \text{Área de la prensa}$$

$$\text{Área de la prensa} = 0.1121 \text{ m}^2$$

$$P_{pf} = \frac{F_f}{A_{pf}}$$

$$P_{pf} = \frac{31972,67 \text{ N}}{0.1121 \text{ m}^2}$$

La presión aplicada por la fuerza frontal es de 0.28 Megapascales

$$P_{pf} = 0.28 \text{ MPa}$$

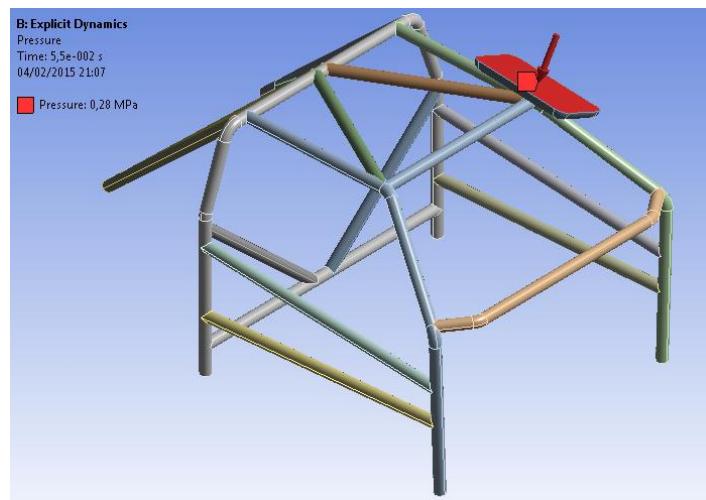


Figura 4.9. Aplicacion de la fuerza - propuesta 1 (cedula 40).

Fuente: Los Autores

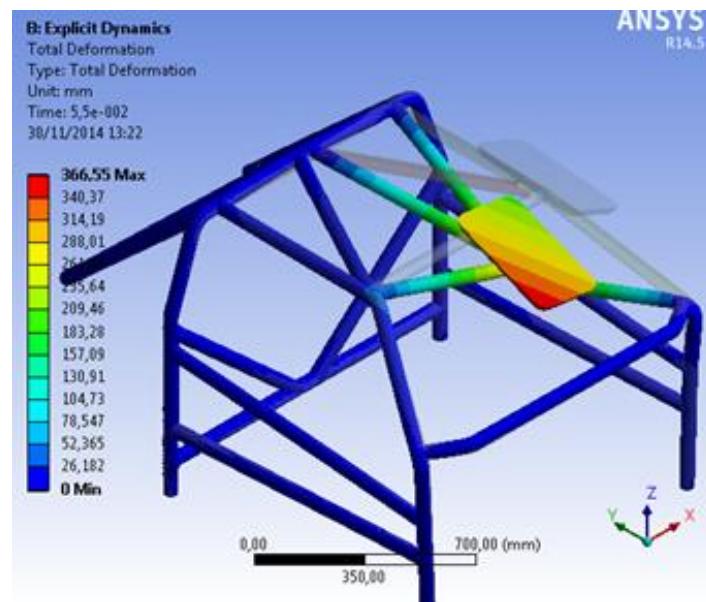


Figura 4.10. Máxima deformación - propuesta 1 (cedula 40).

Fuente: Los Autores

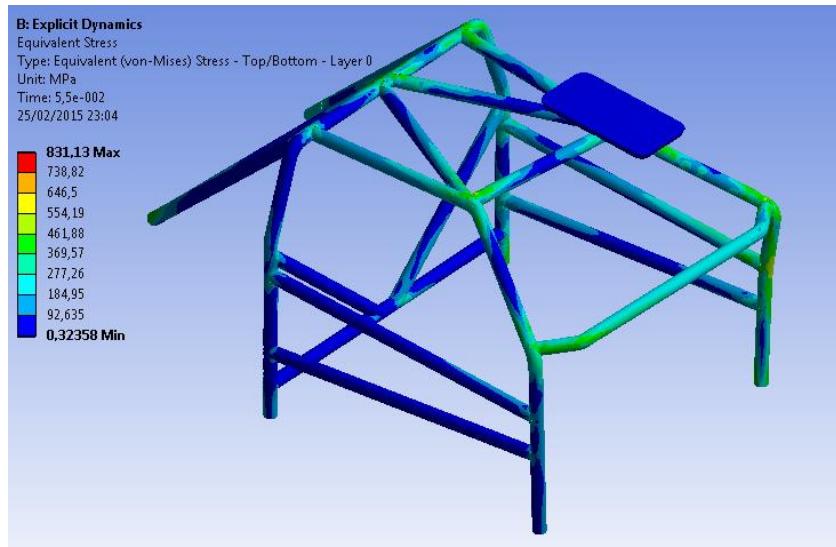


Figura 4.11. Esfuerzo MÁximo- propuesta 1 (cedula 40).

Fuente: Los Autores

El esfuerzo de Von Mises de 831 Mpa obtenido, sobrepasa el límite de tensión del material que es de 330 Mpa, lo que indica que el material llegara a su punto de ruptura.

En la propuesta 1 la deformación máxima impuesta por parámetros FIA en esta prueba debe ser de hasta 100 mm, el resultado obtenido en este primer ensayo es de 366.55 mm, la estructura sobrepasa el rango deformación admitida en la normativa, considerando los refuerzos en la sección de puertas, espaldar y parte posterior del vehículo, es decir el máximo número de refuerzos que se puede aplicar para que la estructura supere la prueba, los resultados descartan el material cedula 40 en el diseño.

El espesor de la tubería no puede ser aumentado, la masa de la estructura incrementa, se afectaría gravemente al peso total del vehículo, uno de los factores considerados importantes para la competencia es la disminución de masas en el vehículo.

4.2.2 Propuesta de diseño 2.

Se propone el análisis con el Acero al cromo molibdeno, un diámetro de tubería de 1 ½ pulgadas y 3 mm de espesor. El espesor incrementa ligeramente la masa de la estructura pero podría garantizarnos que la estructura este dentro de los rangos determinados por la normativa internacional.

Modelo con refuerzos en V

Ensayo de carga Frontal

$$F_f = \text{Fuerza frontal} = 3,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_f = 3,5 (763,505 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = 31972,67 \text{ N}$$

$$\text{Presión ejercida por la prensa frontal} = \text{Fuerza frontal} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pf} = \frac{F_f}{A_{pf}} = \frac{31972,67 \text{ N}}{0.1121 \text{ m}^2} = 0.28 \text{ MPa}$$

La presión ejercida por la prensa en el ensayo es de 0.28 Megapascales.

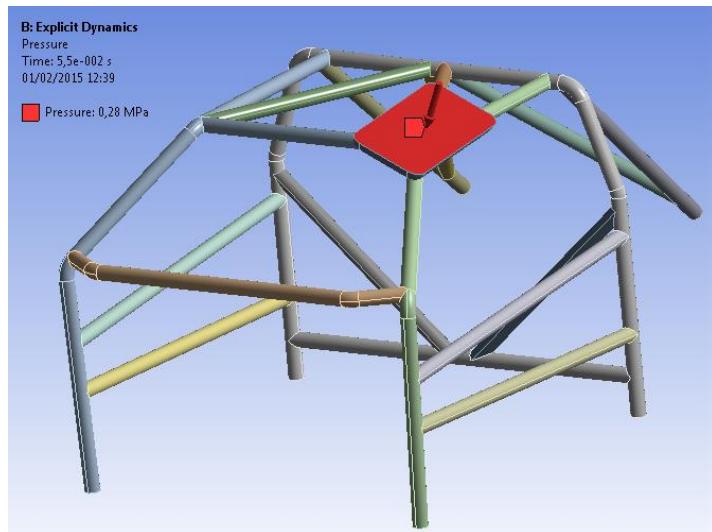


Figura 4.12. Aplicación de la fuerza frontal – propuesta 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

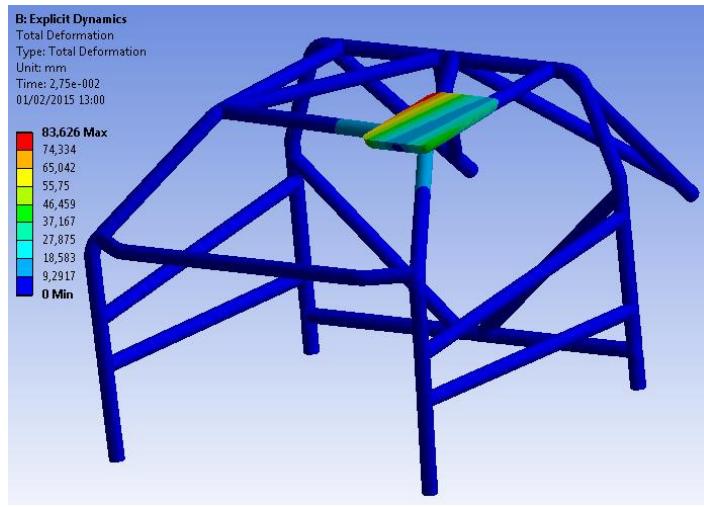


Figura 4.13. Máxima deformación ensayo frontal- propuesta 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

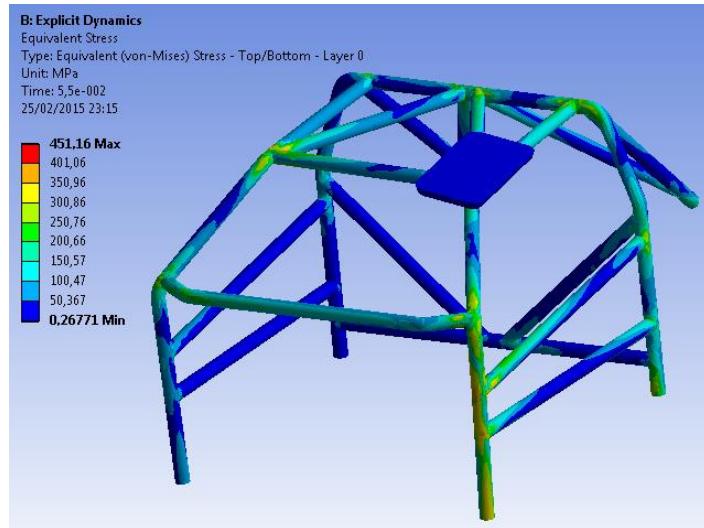


Figura 4.14. Esfuerzo Máximo ensayo frontal- propuesta 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

$$\sigma_{Von\ Mises} < \sigma_y$$

El resultado de nuestro análisis de carga frontal es de 83.62 mm, este resultado según el parámetro que exige la norma, implica que el diseño soporta la carga, la deformación se

aproxima a la máxima admitida pero supera la prueba. El esfuerzo obtenido de 451,16 Mpa es menor al esfuerzo de cedencia del material de 695 Mpa, el material trabaja en la zona elástica.

Ensayo de carga Lateral.

$$F_l = \text{Fuerza Lateral} = 3,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_l = 3,5 (763,505 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = 31972,67 \text{ N}$$

$$P_{pl} = \text{Presión ejercida por la prensa lateral} = \text{Fuerza lateral} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pl} = \frac{F_l}{A_{pl}} = \frac{31972,67 \text{ N}}{0.112 \text{ m}^2} = 0.28 \text{ Mpa}$$

La presión aplicada por la fuerza en la siguiente prueba es de 0.28 Megapascales.

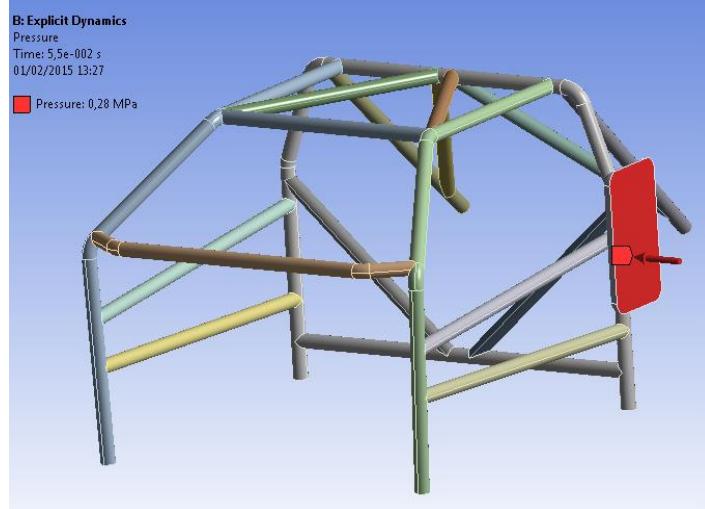


Figura 4.15. Aplicación de la fuerza lateral – propuesta 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

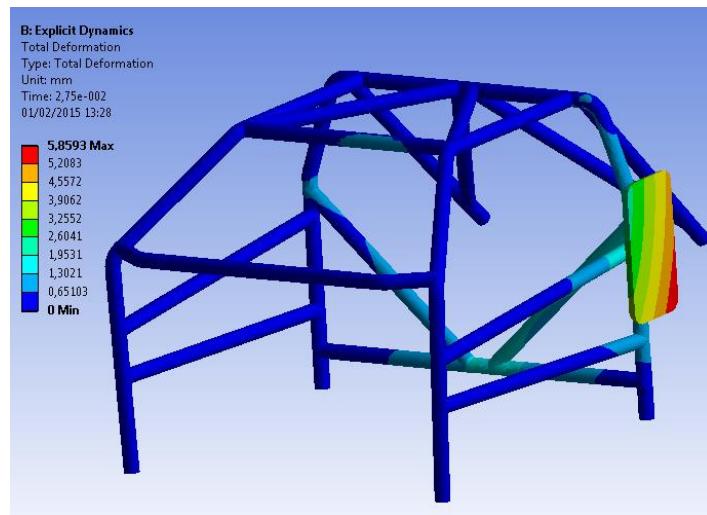


Figura 4.16. Máxima deformación ensayo lateral- refuerzos en V.

Fuente: Los Autores

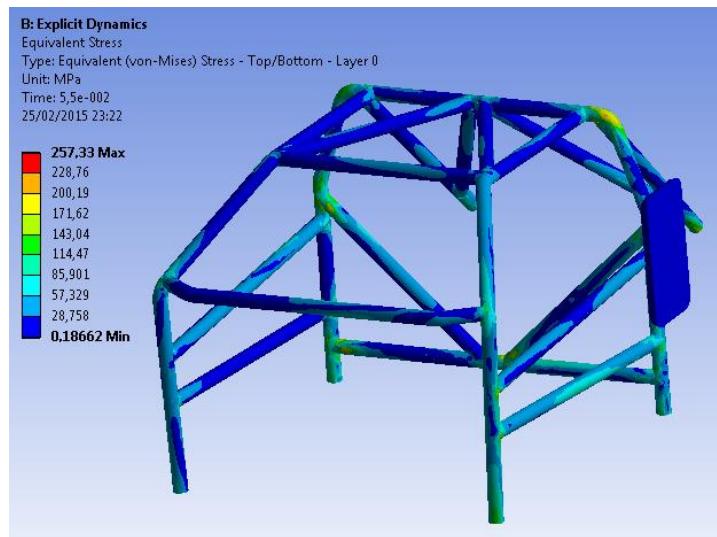


Figura 4.17. Esfuerzo MÁximo ensayo lateral- refuerzos en V.

Fuente: Los Autores

$$\sigma_{Von\ Mises} < \sigma_y$$

La deformación obtenida en el análisis de carga lateral es de 5.85 mm, el diseño cumple con el rango de deformación máximo admitido, cuya diferencia de deformaciones es amplia a favor del diseño 2, garantizándonos la eficiencia de la estructura en caso de impacto lateral.

El esfuerzo de 257,33 Mpa obtenido, es menor al esfuerzo de cedencia del material de 695 Mpa, se encuentra dentro del rango elástico, es decir el material regresa a su forma normal cuando cesa la carga.

Ensayo de carga vertical.

$$\text{Fuerza Vertical} = 7,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_l = 7,5 (763,505 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = \mathbf{68512,87 \text{ N}}$$

$$\text{Presión ejercida por la prensa vertical} = \text{Fuerza vertical} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pv} = \frac{F_v}{A_{pv}} = \frac{68512,87 \text{ N}}{0,3371 \text{ m}^2} = \mathbf{0,19 \text{ MPa}}$$

La presión ejercida por la prensa vertical es de 0.19 Megapascales.

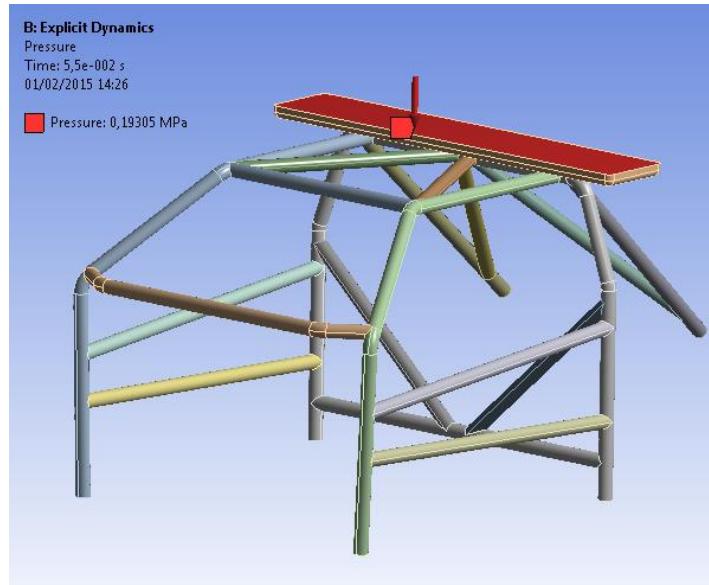


Figura 4.18. Aplicación de la fuerza vertical – diseño 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

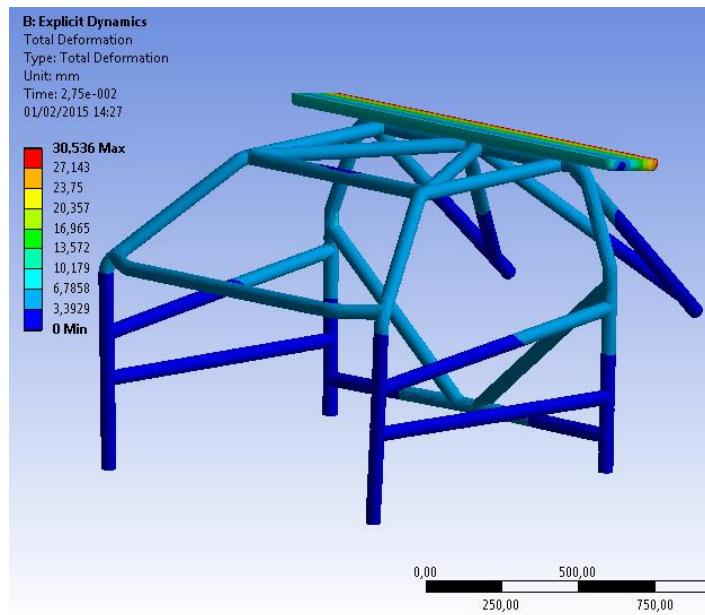


Figura 4.19. Máxima deformación ensayo vertical- diseño 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

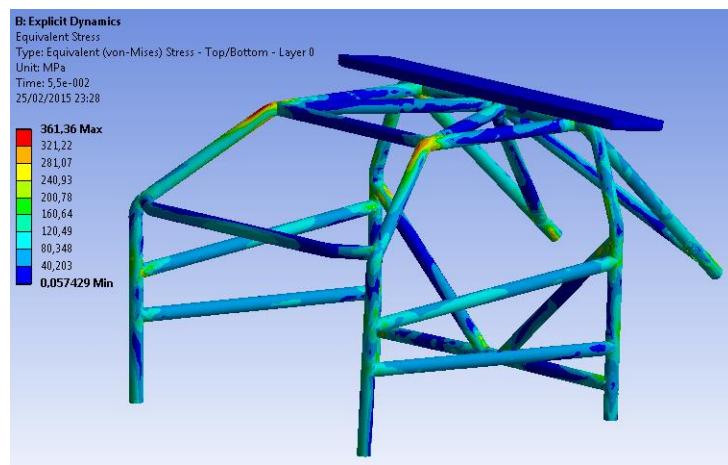


Figura 4.20. Esfuerzo Máximo ensayo vertical- diseño 2 (refuerzos en V).

Fuente: Los Autores

$$\sigma_{Von\ Mises} < \sigma_y$$

El resultado obtenido con la aplicación de la carga vertical a la estructura es de 30.53 mm, la deformación de la estructura está dentro del rango emitido por la FIA. El ensayo presenta una deformación considerable bajo una fuerza mucho más elevada que las pruebas de carga

vertical y frontal, la diferencia se acentúa en que el área de contacto de la prensa es mayor; las cargas se distribuyen por todo el largo del arco principal, por este motivo la presión aplicada en esta prueba disminuye a 0.19 Mpa. El esfuerzo de 361,36 Mpa trabaja en el rango elástico del material, debido a que es menor al esfuerzo de cedencia de 695 Mpa.

4.2.3 Propuesta de diseño 3.

Realizamos el análisis con el acero al cromo molibdeno, esta vez con refuerzos en forma de X para establecer ventajas y desventajas con el diseño analizado anteriormente.

Modelo con refuerzos en X

Ensayo de carga Frontal

$$\text{Fuerza frontal} = 3,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_f = 3,5 (758,96 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = \mathbf{31813,6 \text{ N}}$$

$$\text{Presión ejercida por la prensa frontal} = \text{Fuerza frontal} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pf} = \frac{F_f}{A_{pf}} = \frac{31813,6 \text{ N}}{0,1121 \text{ m}^2} = \mathbf{0.28 \text{ Mpa}}$$

La presión ejercida por la prensa es la misma aplicada al diseño anterior debido a que hay una mínima variación en el peso del roll bar (**Véase tabla 16**) que no afecta mayormente a las fuerzas aplicadas en las siguientes pruebas.

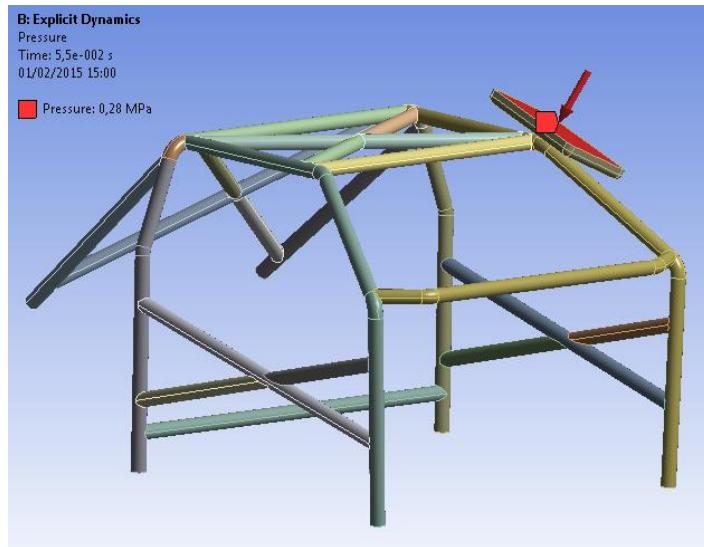


Figura 4.21. Aplicación de la fuerza frontal – diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

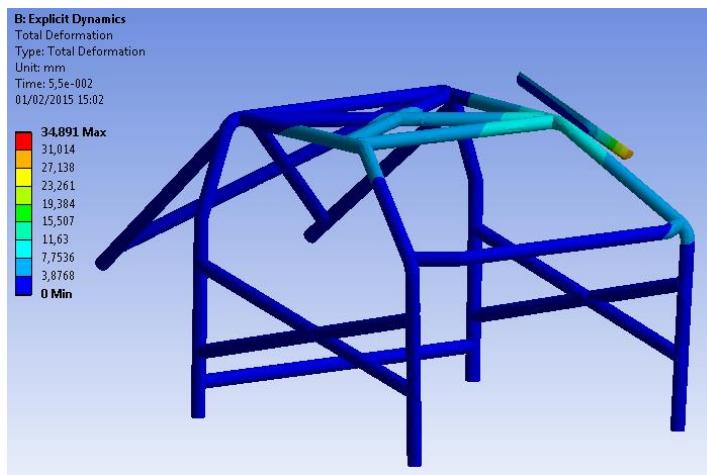


Figura 4.22. Máxima deformación ensayo frontal – diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

La valor obtenido en el análisis de carga frontal es de 34.89 mm, esta deformación llega al 34 % de la admitida por la normativa FIA en este ensayo, este caso obtenemos una alta eficiencia en la construcción del roll bar en caso de un impacto frontal del vehículo en competencia; la estructura está dentro del rango admitido para su homologación.

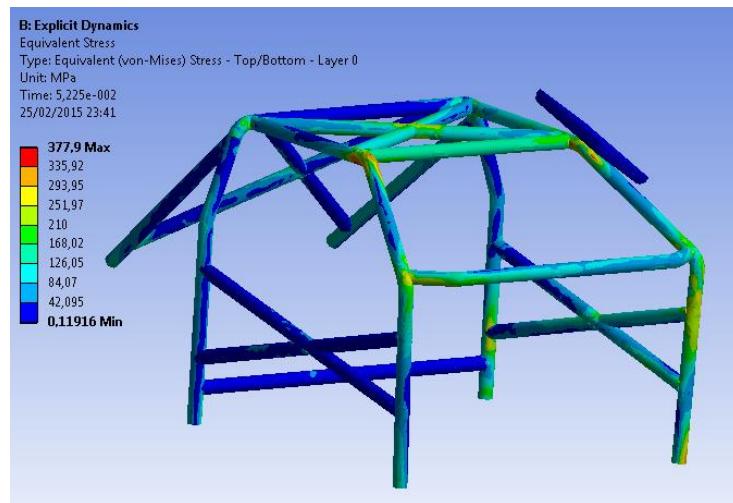


Figura 4.23. Esfuerzo Máximo ensayo frontal- diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

$$\sigma_{Von\ Mises} < \sigma_y$$

El esfuerzo de 377,9 MPa se encuentra dentro del rango elástico del material.

Ensayo de carga Lateral.

$$\text{Fuerza Lateral} = 3,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_l = 3,5 (758,96 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = 31813,6 \text{ N}$$

$$\text{Presión ejercida por la prensa lateral} = \text{Fuerza lateral} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pl} = \frac{F_l}{A_{pl}} = \frac{31813,6 \text{ N}}{0.112 \text{ m}^2} = 0.28 \text{ MPa}$$

La presión ejercida por la prensa lateral es de 0.28 Megapascales.

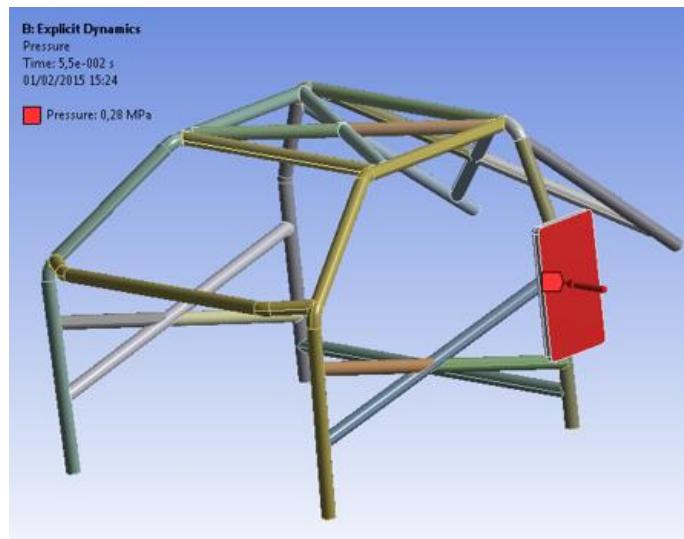


Figura 4.24. Aplicación de la fuerza lateral – diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

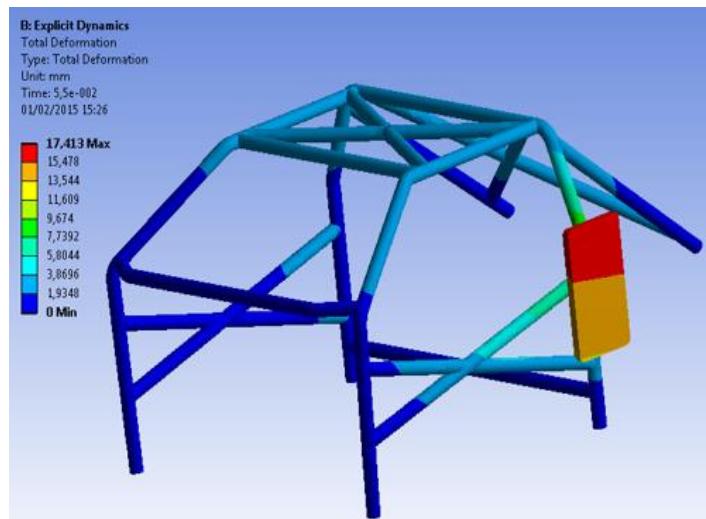


Figura 4.25. Máxima deformación ensayo lateral – diseño 3 (refuerzo en X).

Fuente: Los Autores

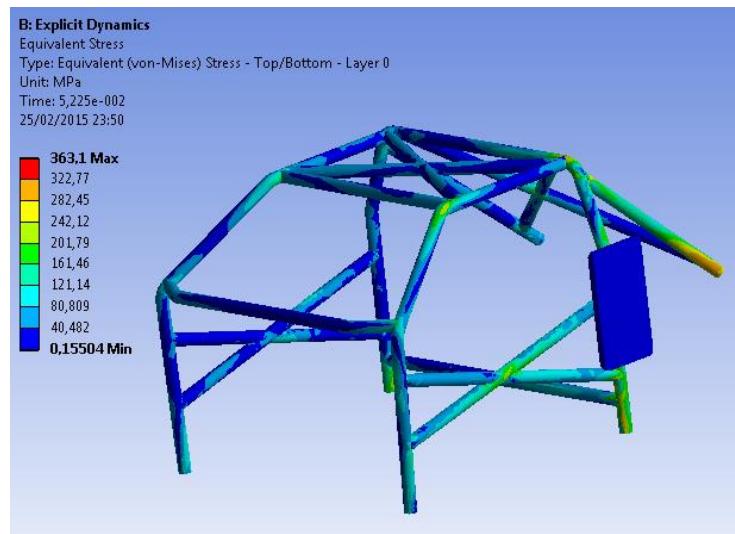


Figura 4.26. Esfuerzo MÁximo ensayo lateral- diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

La estructura en el ensayo de carga lateral tiene una deformación de 17,41 mm, este valor está por debajo del admitido por la normativa, no es necesario reforzar la zona del arco principal en la sección del espaldar del piloto, así obtenemos un ahorro de material y una disminución de peso de la estructura. El esfuerzo de Von Mises obtenido de 363.1 Mpa, se encuentra dentro de la zona elástica del material, por lo que el dejar de aplicar la carga la estructura vuelve a su estado normal.

Ensayo de carga vertical.

$$\text{Fuerza Vertical} = 7,5 (W+150 \text{ Kg}) \text{ daN}$$

$$F_l = 7,5 (758,96 \text{ Kg} + 150 \text{ Kg}) \text{ daN} = 68172 \text{ N}$$

$$\text{Presión ejercida por la prensa vertical} = \text{Fuerza vertical} / \text{Área de la prensa}$$

$$P_{pv} = \frac{F_v}{A_{pv}} = \frac{68172 \text{ N}}{0.3371 \text{ m}^2} = 0.2 \text{ Mpa}$$

La presión ejercida por la prensa en el arco principal en el caso de un impacto vertical del vehículo es de 0.2 Megapascales.

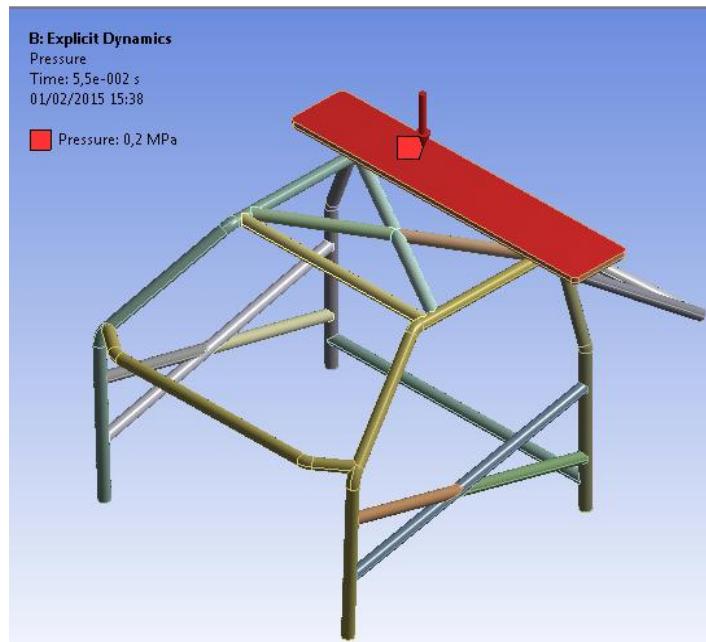


Figura 4.27. Aplicación de la fuerza vertical – diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

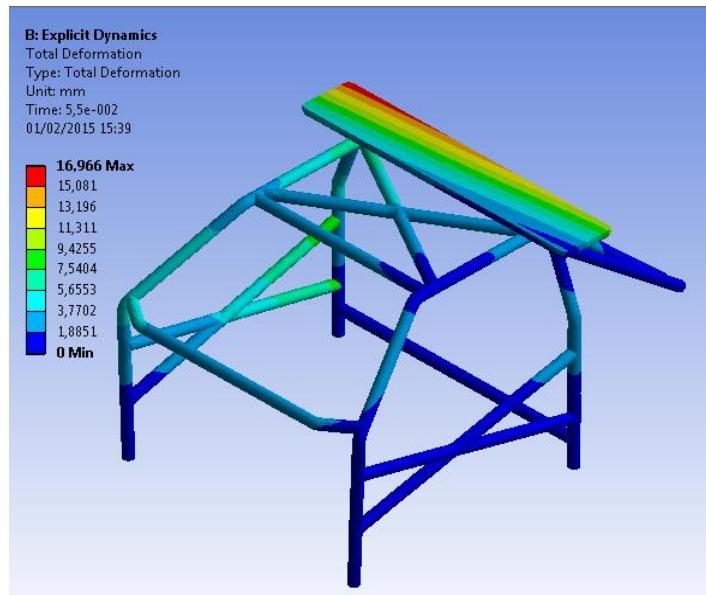


Figura 4.28. Máxima deformación ensayo vertical – diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

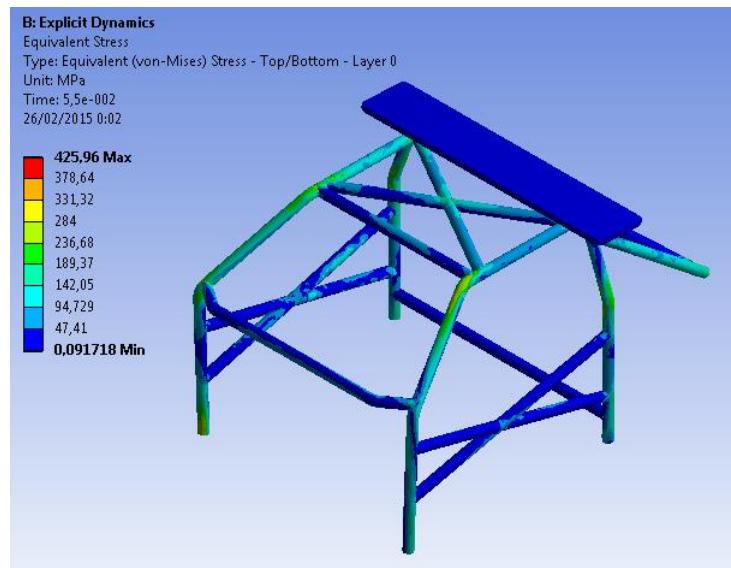


Figura 4.29. Esfuerzo MÁximo ensayo vertical- diseño 3 (refuerzos en X).

Fuente: Los Autores

$$\sigma_{Von\ Mises} < \sigma_y$$

Bajo una carga vertical, la deformación obtenida en nuestro ensayo es de 16.96 mm, es un indicador de que el diseño cumple con la normativa sin problemas, presenta una mayor eficiencia con los refuerzos en forma de X, por su geometría obtenemos una mayor rigidez de la estructura para cargas verticales.

El esfuerzo de Von Mises obtenido es de 425,96 Mpa, este es menor al esfuerzo de cedencia del material de 695Mpa, este esfuerzo no sobrepasa el rango elástico del material, por lo que se puede decir que el roll bar resiste sin ningún problema la carga aplicada, incluso regresando a su posición inicial después de dejar de aplicar la misma.

Mediante la obtención de datos, realizamos una tabla comparativa de las deformaciones máximas obtenidas en nuestro análisis estático de los diseños, los comportamientos en cada caso, choque lateral, frontal y vertical se presentan a continuación. (**Véase tabla 19**).

ENSAYO	DISEÑO 2 “V”	%	DISEÑO 3 “X”	%	ADMITIDA (FIA)
Deformación carga frontal	83.62 mm	83%	34.89 mm	34%	100 mm
Deformación carga lateral	5.85 mm	11%	17.41 mm	34%	50 mm
Deformación carga vertical	30.53 mm	61%	16.96 mm	33%	50 mm

Tabla 19. Comparación de deformaciones máximas.

Fuente: Los Autores

- Las deformaciones obtenidas en el análisis establecen una mayor eficiencia del diseño con refuerzos en forma de X, son menores en el caso de impacto frontal e impacto vertical, a excepción del impacto lateral donde deformación es mayor al diseño con refuerzos en V, pero no es un valor alto con respecto al anterior mencionado.
- Los porcentajes de deformación en el caso de la estructura con refuerzos en X son menores, presenta una constante porcentual con respecto a la deformación admitida. (Véase figura 4.30).

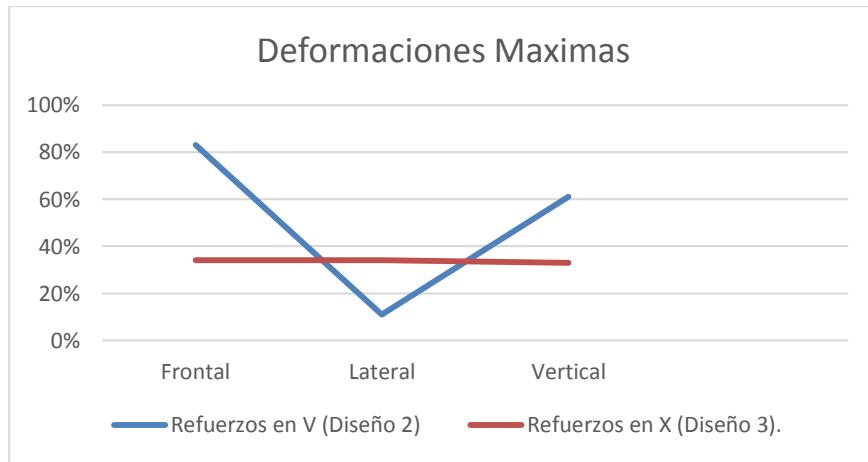


Figura 4.30. Porcentajes de deformación máxima.

Fuente: Los Autores

En este caso las deformaciones con refuerzos en X se comportan de una forma lineal, esto implica que la estructura va sufrir los mismos daños en los tres casos de impacto.

- A menor deformación mayor espacio de supervivencia para el piloto y a mayor deformación menor espacio de supervivencia. En la siguiente figura presentamos el ejemplo de impacto frontal para su mejor entendimiento. (**Véase figura 4.31**).

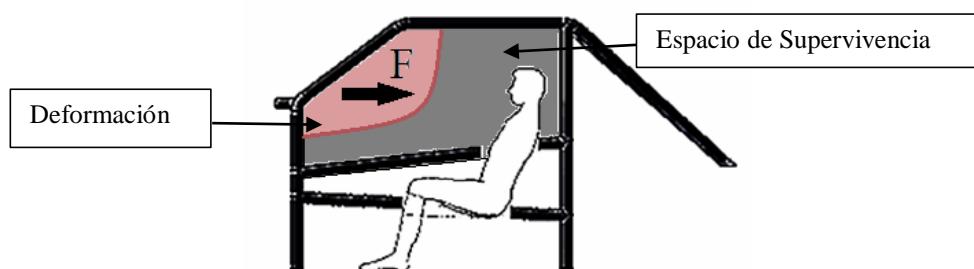


Figura 4.31. Espacio de supervivencia.

Fuente: Los Autores

- El peso de la estructura con refuerzos en V es un 6% mayor al peso de la estructura con refuerzos en X (**Véase tabla 16**).
- Los refuerzos en X son mucho más eficientes por su geometría triangular, de esta forma obtenemos mayores beneficios en seguridad pasiva de un vehículo de competencia, mayor rigidez y menores deformaciones en los tres casos (frontal, lateral y vuelco).
- Los esfuerzos obtenidos en las pruebas no muestran que en todos los casos el material trabaja elásticamente, por lo que consideramos el cálculo del factor de seguridad en cada ensayo, este está dado por el esfuerzo de Von Mises y el esfuerzo de cedencia del material. (**Véase tabla 20**).

$$Fs = \frac{\sigma_y}{\sigma_{Von Mises}}$$

Donde $\sigma_y = 695 \text{ Mpa}$ y $Fs = \text{factor de seguridad.}$

ENSAYO	DISEÑO 2 “V”	Fs	DISEÑO 3 “X”	Fs
Esfuerzo de carga frontal	451,16 Mpa	1,54	377,9 Mpa	1,8
Esfuerzo de carga lateral	257,33 Mpa	2,70	363,1 Mpa	1,91
Esfuerzo de carga vertical	361,36 Mpa	1,92	425,96 Mpa	1,6

Tabla 20. Factores de seguridad en cada diseño.

Fuente: Los Autores

En ambos diseños obtenemos factores de seguridad menores a 1, por lo que en los dos casos las estructuras soportaran sin ningún problema las cargas aplicadas en los ensayos, la elección del mejor diseño está en base al espacio de supervivencia establecida por las deformaciones, mas no por los esfuerzos obtenidos.

4.3 Análisis Dinámico de la estructura

El análisis dinámico de una estructura con refuerzos en X (Diseño 3), como mejor elección consiste en el estudio de las deformaciones o esfuerzos generados por la aplicación de fuerzas, desplazamientos y velocidades sobre una estructura, para nuestro análisis nos acogimos a las tres pruebas dinámicas de la normativa euroNCAP de impacto frontal, lateral y vuelco; debido a que la normativa FIA no estipula un análisis dinámico para estructuras antivuelco o roll bar.

Se modeló una aproximación de la carrocería del vehículo Suzuki Forza 1 en el software Inventor 2014 con el fin de realizar el montaje del roll bar en el mismo debido a que las pruebas dinámicas se tienen que realizar al vehículo.(Véase figura 4.32).

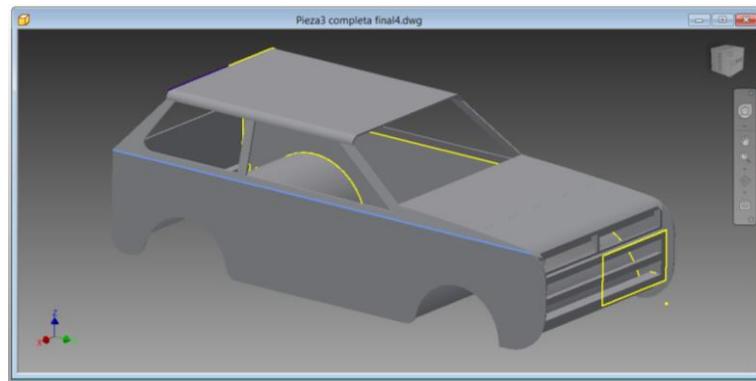


Figura 4.32. Modelado de la carrocería del vehículo Suzuki Forza 1.

Fuente: Los Autores

La carrocería del vehículo debe formar una sola geometría con la estructura, por lo que se realiza el mallado en su totalidad. (Véase figura 4.33).

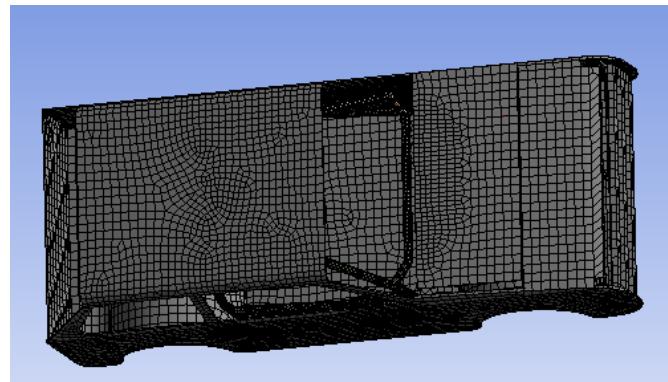


Figura 4.33. Mallado de la carrocería.

Fuente: Los Autores

4.3.1 Prueba de impacto Frontal

La estructura es impactada contra una pared de concreto deformable que permanece intacta.

Velocidad de la estructura = 56 Km/h = 15,55 m/s

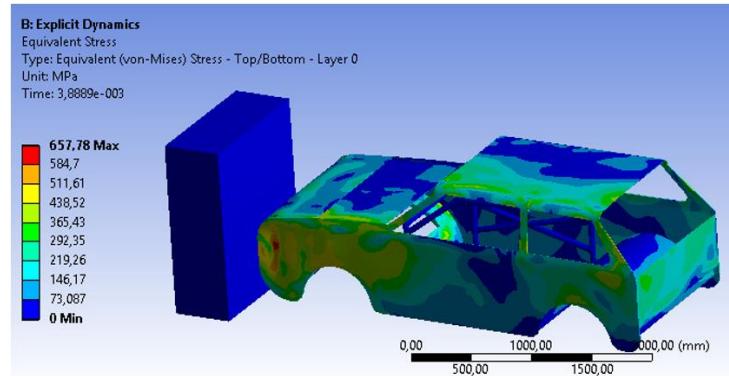


Figura 4.34. Esfuerzo máximo – ensayo dinámico frontal - diseño final.

Fuente: Los Autores

La pared está situada en el lado del conductor debido a que se tiene que obtener un espacio de supervivencia del mismo después de la deformación.

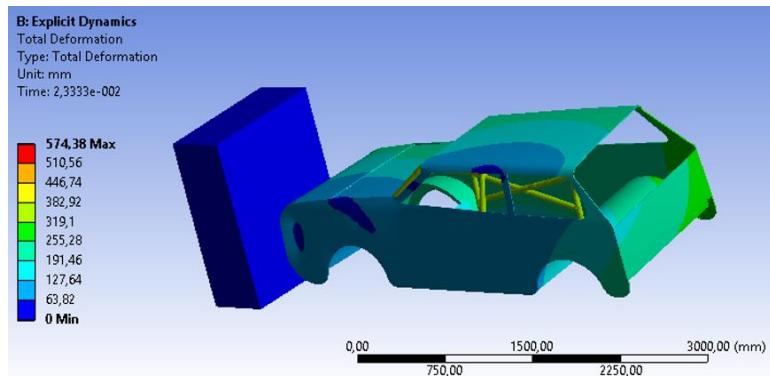


Figura 4.35. Máxima deformación – ensayo dinámico frontal- vista frontal - diseño final.

Fuente: Los Autores

La deformación máxima obtenida en el ensayo sobrepasa la referencia que tenemos de la normativa FIA de máximo 100 mm, el resultado del análisis dinámico de impacto frontal nos presenta una deformación de 574.38 mm que no está dentro del rango admitido.

Este resultado está lejos de la realidad debido a que no se toma en cuenta en nuestro análisis el motor del vehículo, que soporta gran parte del impacto y absorbe en gran cantidad la energía producida por el choque frontal.

4.3.2 Prueba de impacto lateral

La estructura permanece estática, esta es impactada por una pared de concreto deformable a una velocidad de 56 Km/h en su sección lateral.

Velocidad aplicada = 56Km/h.

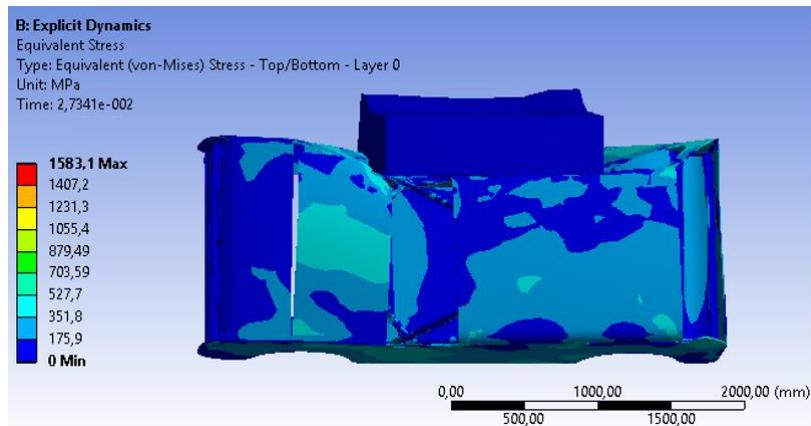


Figura 4.36. Esfuerzo máximo - ensayo dinámico lateral -diseño final.

Fuente: Los Autores

El esfuerzo de 1583.1 Mpa sobrepasa el límite de tensión del material de 1100 Mpa, por lo que la estructura llegara a romperse cuando se impacta la masa con la carrocería. De igual manera el desplazamiento de 473 mm, (**Véase figura 3.37**) obtenida en el ensayo sobrepasa el límite admitido por la FIA que es 50 mm como máximo, la estructura colapsa totalmente, esta deformación significaría un daño grave para el conductor debido a que el espacio de supervivencia se reduce en gran medida

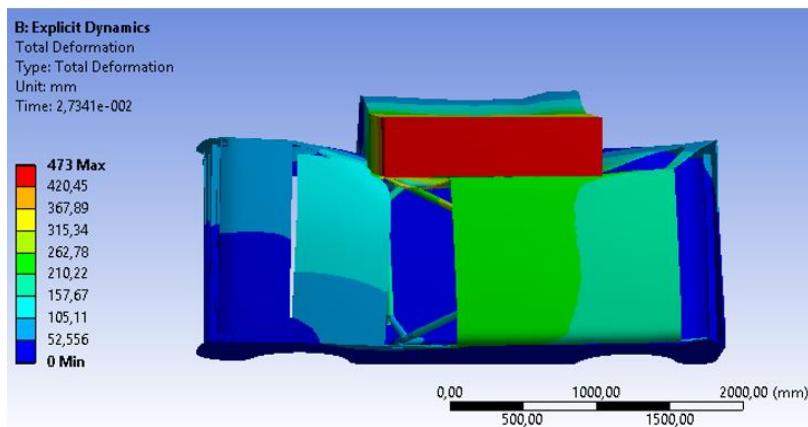


Figura 4.37. Máxima deformación - ensayo dinámico lateral- diseño final.

Fuente: Los Autores

4.3.3 Prueba de vuelco

El centro de gravedad del vehículo, este interviene en caso de un volcamiento del Suzuki forza 1 de competencia, nuestro estudio dinámico se sustenta en la obtención de la velocidad angular que genera el volcamiento del vehículo cuando girando sobre un pivote, se desplaza de una posición de equilibrio, su inercia hace que el vehículo descienda girando desde una plataforma establecida. Con la utilización del software ANSYS 14.5 y Auto Cad 2014 se realiza la obtención de datos para la velocidad angular.

La velocidad angular se determina con la siguiente formula:

$$w = \sqrt{\frac{2 \times m \times g(h_2 - h_1)}{I_G}}$$

m = masa total del vehículo incluyendo la del roll bar.

g = gravedad

h1 = Altura 1

h2 = Altura 2

I_G = momento de inercia con respecto al eje de rotación.

Creando una masa de forma similar a la carrocería del vehículo, de un tamaño tal que su peso corresponda al del vehículo Suzuki forza 1, solidaria a la estructura y con origen en su centro de gravedad, obténtenos el momento de inercia de la estructura. (**Ver figura 4.38**).

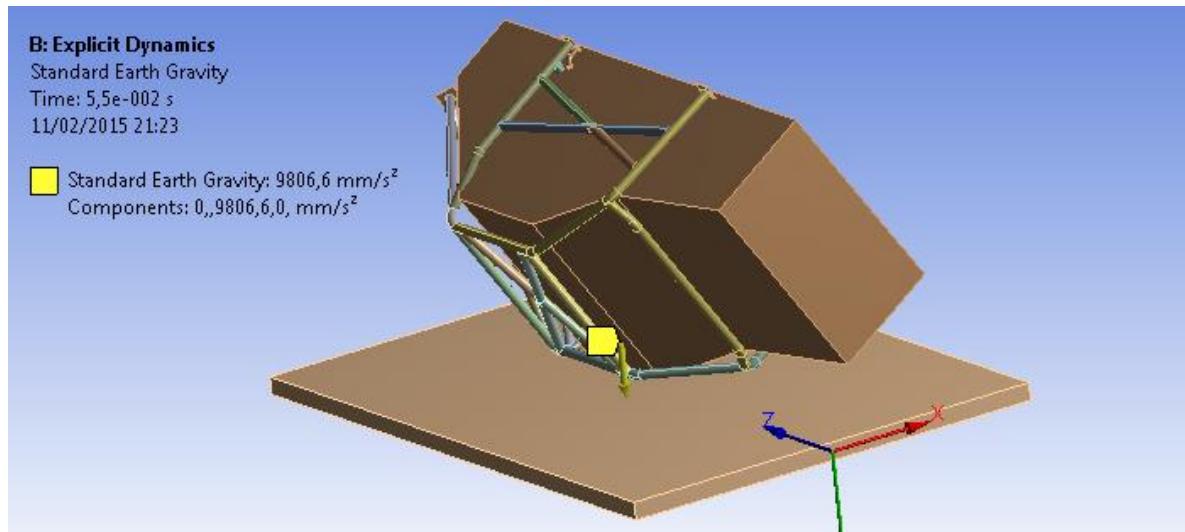


Figura 4.38. Determinación del centro de inercia.

Fuente: Los Autores

El momento de inercia con respecto al eje de rotación obtenido es de 753.254 Kg * m².

$$I_G = 753.254 \text{ Kg m}^2$$

Con la ayuda del software Auto Cad obtenemos las alturas necesarias para el cálculo de la velocidad angular. Girando la estructura de forma que se el centro de gravedad se desplace un distancia de su eje perpendicular al pivote (**Ver figura 4.39**). Obtenemos la altura **h2** necesaria midiéndola con la ayuda del software.

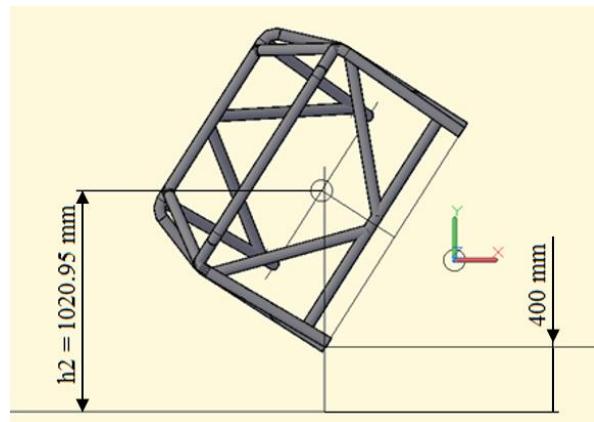


Figura 4.39. Altura h_2 .

Fuente: Los Autores

La altura de la plataforma establecida para el vuelco es de 400 mm desde el piso, la altura h_2 es igual a 1020.95 mm desde la calzada hasta el centro de gravedad del vehículo.

$$h_2 = 1020.95 \text{ mm} = 1.02 \text{ m}$$

La altura h_1 se determina girando la estructura hasta que una parte de ella choque contra el suelo simulando un vuelco, luego procedemos a medir desde el suelo hasta la nueva altura del centro de gravedad desplazado. (**Véase figura 4.40**).

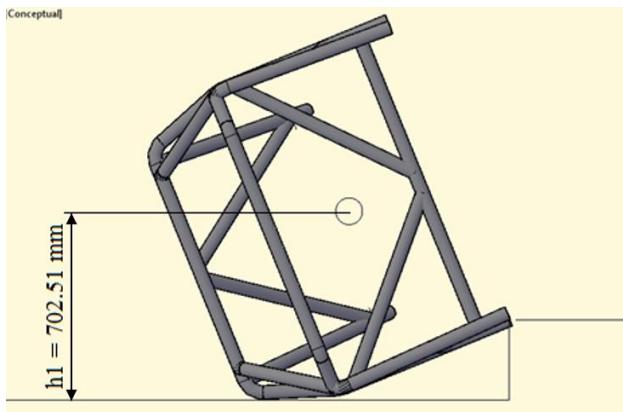


Figura 4.40. Altura $h1$.

Fuente: Los Autores

La altura con $h1$ con el centro de gravedad desplazado justo antes del impacto con el suelo es de 702.51 mm.

$$h_1 = 702.51 \text{ mm} = 0.70 \text{ m}$$

Reemplazando los datos obtenidos en la ecuación de velocidad angular obtenemos:

$$w = \sqrt{\frac{2 \times 763 \text{ Kg} \times (9.81 \text{ m/s}^2 (1.02 \text{ m} - 0.70 \text{ m}))}{753.254 \text{ Kg m}^2}}$$

$$w = 2.89 \text{ rad/s}$$

El resultado obtenido es de 2.89 radianes por segundo, esta velocidad se aplicará a la estructura en el análisis de volcamiento en el software. (**Véase figura 4.41**).

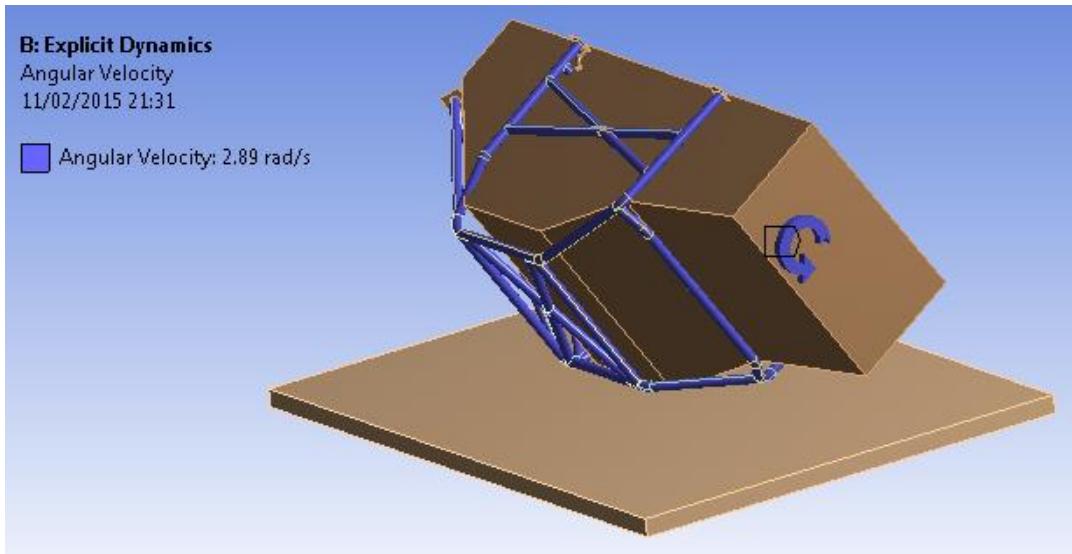


Figura 4.41. Aplicación de velocidad angular.

Fuente: Los Autores

La velocidad angular es aplicada con respecto al eje de rotación de la estructura, para el cálculo hacemos que la masa que representa la carrocería sea invisible, así apreciamos las deformaciones obtenidas en el ensayo. (**Véase figura 4.42**).

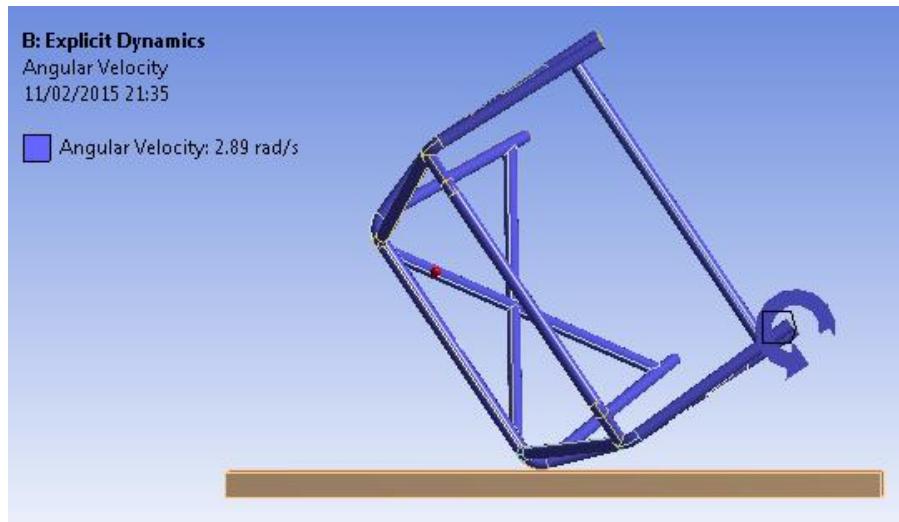


Figura 4.42. Vista frontal de aplicación de la velocidad angular.

Fuente: Los Autores

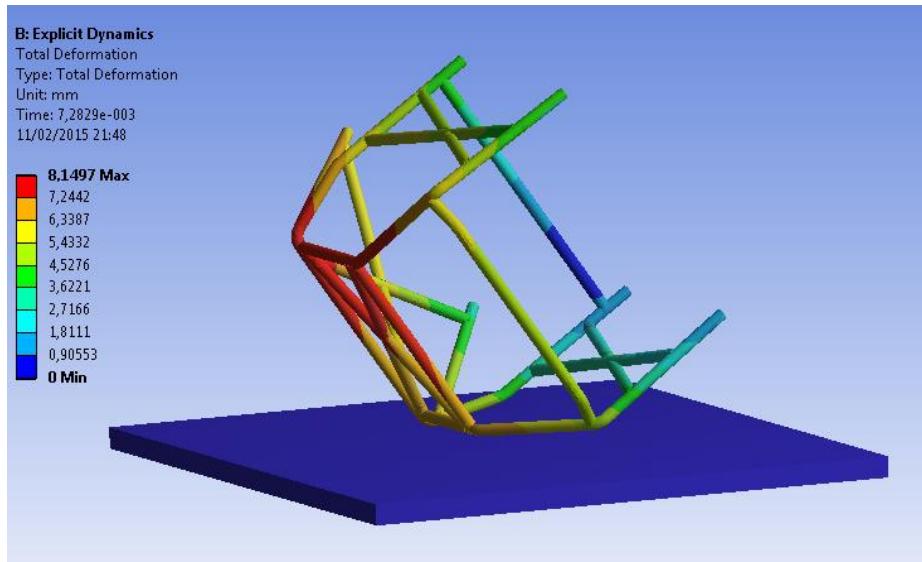


Figura 4.43. Máxima deformación - ensayo dinámico de vuelco.

Fuente: Los Autores

La Federación Internacional de Automovilismo FIA no establece un ensayo dinámico para el diseño de roll bar, es por ello que tomamos como referencia la deformación máxima permitida por la normativa en los ensayos estáticos que es de 50 mm en pruebas de ensayo lateral y vertical, en base a este rango la estructura está dentro de las exigencias, con una deformación de 8.14 mm en caso de vuelco.

Este resultado es una aproximación, debido a que la inercia de la masa adicional que representa la carrocería del vehículo puede variar con diferentes geometrías, de esta forma logramos manejar un resultado parecido a la realidad, ya que no se modela la carrocería del vehículo, tren de fuerza y motor, que influyen en su inercia y centro de gravedad.

CONCLUSIONES

La normativa FIA (Federación internacional de Automovilismo) establece los requisitos para la fabricación de estructuras de seguridad antivuelco o roll bar, la misma que se debe cumplir a cabalidad para obtener la máxima seguridad pasiva en un vehículo de competencia, específicamente en la modalidad del rally; la FIA exige que la estructura se someta a varios ensayos estáticos mediante la aplicación de cargas o fuerzas que deben ser soportadas, en caso de impacto frontal, lateral y vuelco; estos ensayos están basados en las deformaciones obtenidas al aplicar las cargas, determinando un espacio de supervivencia de los tripulantes en caso de un accidente automovilístico.

La inversión en el diseño y construcción de barras antivuelco en nuestro país es mínima, por este motivo las estructuras presentan varios defectos de geometría y materiales que no garantizan la seguridad pasiva de un vehículo de competencia, los costos de fabricación son altos en trabajos que no son homologados por entidades internacionales, una de las razones es la carencia de proveedores de material apropiado para su construcción en el Ecuador.

Atreves del estudio del material comercializado en el país, los resultados presentan altas deformaciones que no están dentro de la normativa internacional para su homologación, en comparación a las construidas con el material que estipula la FIA, brindando un mayor espacio de supervivencia para los tripulantes.

La normativa FIA al no estipular ensayos dinámicos para estructuras de seguridad, se recurre parcialmente a efectuarlos bajo la normativa Europea euroNCAP (Programa Europeo de Evaluación de Automóviles Nuevos), estos ensayos presentaron resultados lejanos a la

realidad ya que el análisis no considera la carrocería exacta del vehículo, elementos como motor y tren de fuerza.

Nuestro diseño final obtenido cumple con los requerimientos internacionales para su homologación, se encuentra dentro de los rangos de deformación admitidos en la prueba estática que estipula la FIA y nos garantiza un alto nivel de seguridad pasiva en caso de un impacto frontal, lateral o vuelco del vehículo.

RECOMENDACIONES.

Como trabajo futuro se propone el modelado total del vehículo, con el fin de lograr una mejor aproximación de las deformaciones obtenidas en el análisis dinámico de la estructura, considerando que este modelado implica manejo de materiales de todos los elementos del vehículo, aproximación de geometría y pesos de la carrocería, elementos que influyen directamente en este tipo de ensayos.

Bibliografía

Libros:

- Barrios, E. A. (2013). *Gerencia estratégica de Costos*. Costa Rica: Lil S.A.
- Jazar, R. N. (2008). *Vehicle DYnamics*. New York: Manhattan College.
- Ulrich, K. (2013). *DISEÑO Y DESARROLLO DE PRODUCTOS*. MEXICO: McGraw-Hill.

Citas electrónicas:

- FIA. (26 de Julio de 2014). *Federación Internacional de Automovilismo*. Recuperado el 3 de Agosto de 2014, de:
[http://www.fia.com/sport/regulations?f\[0\]=field_regulation_category%3A286](http://www.fia.com/sport/regulations?f[0]=field_regulation_category%3A286)
- es.euroncap.com. (08 de Febrero de 2015). *es.euroncap.com*. Obtenido de es.euroncap.com:
<http://es.euroncap.com/es/tests/frontimpact.aspx>
- Giga, M. (29 de Abril de 2014). *Motor Giga*. Recuperado el 29 de Julio de 2014, de Motor Giga:
<http://diccionario.motorgiga.com/diccionario/rollbar-definicion-significado/gmx-niv15-con195426.htm>
- www.ecrimesa.es. (25 de 08 de 2014). *www.ecrimesa.es*. Obtenido de www.ecrimesa.es:
<http://www.ecrimesa.es/pdf/materiales>
- rfeda.es. (21 de 09 de 2014). *www.rfeda.es*. Obtenido de www.rfeda.es:
http://www.rfeda.es/docs/dpto_tecnico/2014/RH_estructuras.pdf
- villacero. (01 de 09 de 2014). *www.villacero.com*. Obtenido de www.villacero.com:
http://www.villacero.com/images/pdf/esp/tuberia_conduccion.pdf
- fapastur. (11 de 08 de 2014). *fapastur.com*. Obtenido de fapastur.com:
<http://www.fapastur.com/regulations>

- Katismo)., F. (. (10 de diciembre de 2014). Obtenido de:
<http://REGLAMENTO-DE-RALLY-FEDAK-2014.PDF>
- mecanicoautomotriz. (27 de 08 de 2014). [www.mecanicoautomotriz](http://www.mecanicoautomotriz.org/328-manual-mecanica-automotriz-motor-suzuki-forsa-g10). Obtenido de:
[www.mecanicoautomotriz](http://www.mecanicoautomotriz.org/328-manual-mecanica-automotriz-motor-suzuki-forsa-g10):
- fanaticosdelrally.com. (27 de 08 de 2014). fanaticosdelrally.com. Obtenido de
fanaticosdelrally.com: fanaticosdelrally.com

ANEXOS.

- 1.- Normativa Internacional FIA para equipos de seguridad.
- 2.- Cotización de materiales directos.
- 3.- Costización de mano de obra directa.
- 4.- Cotización- catagolo de productos Aircraft Spruce.

ANEXO 1

Article 253 – 2015

Equipements de Sécurité / Safety Equipment (Groupes N, A, R-GT / Groups N, A, R-GT)

Article modifié - Modified Article	Date d'application - Date of application	Date de publication - Date of publication

ART. 1

Une voiture dont la construction semblerait présenter des dangers peut être exclue par les Commissaires Sportifs de la compétition.

A car, the construction of which is deemed to be dangerous, may be excluded by the Stewards of the competition.

ART. 2

Si un dispositif est facultatif, il doit être monté de façon conforme aux règlements.

If a device is optional, it must be fitted in a way that complies with regulations.

ART. 3 CANALISATIONS ET POMPES**3.1 Protection**

Une protection des tuyauteries d'essence, d'huile et des canalisations du système de freinage doit être prévue à l'extérieur contre tout risque de détérioration (pierres, corrosion, bris mécanique, etc.), et à l'intérieur contre tout risque d'incendie et de détérioration.

Application : Facultatif pour le Groupe N si le montage est conservé.

Obligatoire pour tous les Groupes si le montage de série n'est pas conservé ou si les canalisations passent à l'intérieur du véhicule et que les garnitures qui les protègent ont été retirées.

Dans le cas des canalisations d'essence, les parties métalliques qui seraient isolées de la coque de la voiture par des pièces/parties non conductrices, doivent lui être électriquement reliées.

LINES AND PUMPS**Protection**

Fuel, oil and brake lines must be protected externally against any risk of deterioration (stones, corrosion, mechanical breakage, etc.) and internally against all risks of fire and deterioration.

Application: Optional for Group N if the series production fitting is retained.

Obligatory for all the Groups if the series production fitting is not retained or if the lines pass inside the vehicle and their protective covering has been removed.

In the case of fuel lines, the metal parts which are isolated from the shell of the car by non-conducting parts must be connected to it electrically.

3.2 Spécifications et installation

Application obligatoire si le montage de série n'est pas conservé.

Les canalisations d'eau de refroidissement ou d'huile de lubrification doivent être extérieures à l'habitacle.

Les montages des canalisations de carburant, d'huile de lubrification et de celles contenant du fluide hydraulique sous pression doivent être fabriqués conformément aux spécifications ci-dessous :

- * si elles sont flexibles, ces canalisations doivent avoir des raccords vissés, sertis ou auto-obturants et une tresse extérieure résistant à l'abrasion et à la flamme (n'entretien pas la combustion) ;

- * la pression d'éclatement minimum mesurée à une température opératoire minimum est de :

- 70 bar (1000 psi) 135°C (250°F) pour les canalisations de carburant (sauf les connexions aux injecteurs et le radiateur de refroidissement sur le circuit de retour au réservoir).
- 70 bar (1000 psi) 232°C (450°F) pour les canalisations d'huile de lubrification.
- 280 bar (4000 psi) 232°C (450°F) pour les canalisations contenant du fluide hydraulique sous pression.

Si la pression de fonctionnement d'un système hydraulique est supérieure à 140 bar (2000 psi), la pression d'éclatement doit lui être au moins deux fois supérieure.

Les canalisations de carburant et de fluide hydraulique peuvent passer par l'habitacle, mais sans présenter de raccords ou connexions sauf sur les parois avant et arrière

Specifications and installation

Obligatory application if the series fitting is not retained.

Lines containing cooling water or lubricating oil must be outside the cockpit.

The fittings of fuel lines, lubricating oil lines and of those containing hydraulic fluid under pressure must be manufactured according to the specifications below:

- * when flexible, these lines must have threaded, crimped or self-sealing connectors and an outer braid resistant to abrasion and flame (do not sustain combustion) ;

- * the minimum burst pressure measured at a minimum operating temperature is of:

- 70 bar (1000 psi) 135°C (250°F) for the fuel lines (except the connections to the injectors and the cooling radiator on the circuit returning to the tank):

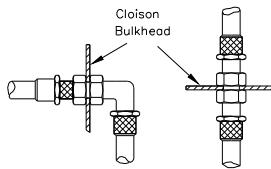
- 70 bar (1000 psi) 232°C (450°F) for the lubricating oil lines.

- 280 bar (4000 psi) 232°C (450°F) for the lines containing hydraulic fluid under pressure.

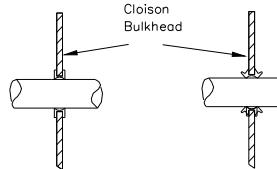
If the operating pressure of the hydraulic system is greater than 140 bar (2000 psi), the burst pressure must be at least double the operating pressure.

Lines containing fuel or hydraulic fluid may pass through the cockpit, but without any connectors inside except on the front and rear bulkheads according to Drawings 253-59 and

selon les Dessins 253-59 et 253-60, et sauf sur le circuit de freinage et le circuit de liquide d'embrayage.



253-59



253-60

3.3 Coupure automatique de carburant

Recommandé pour tous les groupes :

Toutes les canalisations d'alimentation en carburant allant au moteur doivent être munies de vannes de coupure automatiques, situées directement sur le réservoir de carburant, et fermant automatiquement toutes les canalisations de carburant sous pression si une de ces canalisations du système de carburant est rompue ou fuit.

Obligatoire :

Toutes les pompes à carburant doivent fonctionner uniquement lorsque le moteur tourne, sauf durant la mise en route.

3.4 Mise à l'air libre du réservoir de carburant

Le tuyau de mise à l'air du réservoir de carburant jusqu'aux soupapes décrites ci-dessous doit avoir les mêmes spécifications que celles des canalisations de carburant (Article 3.2) et doit être équipé d'un système comportant les éléments suivants :

- Soupape anti-tonneau activée par gravité
- Soupape de mise à l'air libre à flotteur
- Soupape de surpression tarée à une pression maximale de 200 mbar, fonctionnant quand la soupape à flotteur est fermée.

Si le diamètre intérieur du tuyau de mise à l'air libre du réservoir de carburant est supérieur à 20 mm, un clapet anti retour homologué par la FIA et tel que défini à l'Article 253-14.5 doit être monté.

ART. 4 SECURITE DES SYSTEMES DE FREINAGE ET DE DIRECTION

♦ Freinage

Double circuit commandé par la même pédale : l'action de la pédale doit s'exercer normalement sur toutes les roues ; en cas de fuite en un point quelconque de la canalisation ou d'une défaillance quelconque de la transmission de freinage, l'action de la pédale doit continuer à s'exercer au moins sur deux roues.

Application : Si ce système est monté en série, aucune modification n'est nécessaire.

♦ Direction

Le système de verrouillage de l'antivol de direction peut être rendu inopérant.

Le système de réglage de la colonne doit être bloqué et ajustable uniquement au moyen d'outils.

ART. 5 FIXATIONS SUPPLEMENTAIRES

Au moins deux attaches de sécurité supplémentaires doivent être installées pour chacun des capots.

Les verrouillages d'origine doivent être rendus inopérants ou supprimés.

Application : Facultatif pour le Groupe N, obligatoire pour les autres Groupes.

Les objets importants transportés à bord du véhicule (tels que roue de secours, trousse à outils, etc.) doivent être solidement fixés.

ART. 6 CEINTURES DE SECURITE

6.1 Harnais

L'utilisation de harnais conformes à la norme FIA 8853/98 est obligatoire.

De plus les harnais utilisés pour des courses sur circuit doivent être équipés d'un système d'ouverture par boucle tournante.

253-60, and on the braking circuit and the clutch fluid circuit.

253-60

Automatic fuel cut-off

Recommended for all groups:

All fuel feed pipes going to the engine must be provided with automatic cut-off valves located directly on the fuel tank which automatically close all the fuel lines under pressure if one of these lines in the fuel system is fractured or leaks.

Compulsory:

All the fuel pumps must only operate when the engine is running, except during the starting process.

Fuel cell ventilation

The ventilation line of the fuel cell as far as the valves described below must have the same specifications as those of the fuel lines (Article 3.2) and must be fitted with a system complying with the following conditions :

- Gravity activated roll-over valve
- Float chamber ventilation valve
- Blow-off valve with a maximum over pressure of 200 mbar, working when the float chamber ventilation valve is closed.

If the internal diameter of the fuel tank breather venting tube is greater than 20 mm, a non-return valve homologated by the FIA and as defined in Article 253-14.5 must be fitted.

SAFETY OF BRAKING AND STEERING SYSTEMS

Braking

Double circuit operated by the same pedal: the pedal must normally control all the wheels ; in case of a leakage at any point of the brake system pipes or of any kind of failure in the brake transmission system, the pedal must still control at least two wheels.

Application: If this system is fitted in series production, no modifications are necessary.

Steering

The locking system of the anti-theft steering lock may be rendered inoperative.

The column adjusting system must be locked and must be operated only with tools.

ADDITIONAL FASTENERS

At least two additional safety fasteners must be fitted for each of the bonnet and boot lids.

The original locking mechanisms must be rendered inoperative or removed.

Application: Optional for Group N, obligatory for the other Groups.

Large objects carried on board the vehicle (such as the spare wheel, tool-kit, etc.) must be firmly fixed.

SAFETY BELTS

Belts

The use of safety belts in compliance with 8853/98 FIA standard is compulsory.

Furthermore, the belts used in circuit races must be equipped with turnbuckle release systems.

Pour les rallyes, deux coupe-ceintures doivent être en permanence à bord. Ils doivent être facilement accessibles par le pilote et le co-pilote installés dans leurs sièges avec leurs harnais bouclés.

Par contre, il est recommandé que, pour les compétitions comprenant des parcours sur route ouverte, ces systèmes d'ouverture se fassent par bouton poussoir.

Les ASN peuvent homologuer des points d'attache situés sur l'armature de sécurité lors de l'homologation de celle-ci, à condition qu'ils soient testés.

6.2 Installation

Il est interdit de fixer les ceintures de sécurité aux sièges ou à leurs supports.

Un harnais de sécurité peut être installé sur les points d'ancrage de la voiture de série.

Les localisations géométriques recommandées pour les points d'ancrage sont montrées sur le Dessin 253-61.

For rallies, two belt cutters must be carried on board at all times. They must be easily accessible for the driver and co-driver when seated with their harnesses fastened.

On the other hand, it is recommended that for competitions which include public road sections, the belts be equipped with push button release systems.

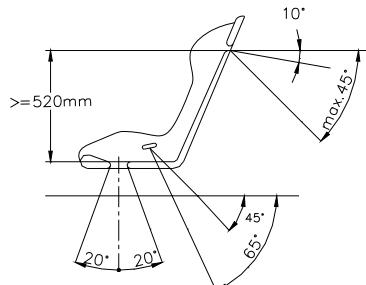
The ASNs may homologate mounting points on the safety cage when this cage is being homologated, on condition that they are tested.

Installation

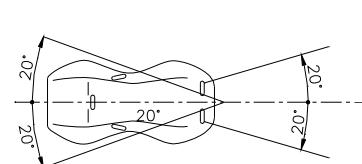
It is prohibited for the seat belts to be anchored to the seats or their supports.

A safety harness may be installed on the anchorage points of the series car.

The recommended geometrical locations of the anchorage points are shown in Drawing 253-61.



253-61



Les sangles d'épaules doivent être dirigées en arrière vers le bas et ne doivent pas être montées de façon à créer un angle de plus de 45° par rapport à l'horizontale, à partir du bord supérieur du dossier, et il est conseillé de ne pas dépasser 10°.

Les angles maximum par rapport à l'axe du siège sont de 20° divergent ou convergent (les sangles d'épaules peuvent être montées de façon à se croiser symétriquement par rapport à l'axe du siège avant).

Si possible, le point d'ancrage monté d'origine par le constructeur de la voiture sur le montant C doit être utilisé.

Des points d'ancrage entraînant un angle plus élevé par rapport à l'horizontale ne doivent pas être utilisés.

Dans ce cas, les sangles d'épaules peuvent être installées sur les points d'ancrage des sangles abdominales des sièges arrière montés d'origine par le constructeur de la voiture.

Les sangles abdominales et d'entrejambes ne doivent pas passer au dessus des côtés du siège, mais à travers le siège afin d'entourer et de retenir la région pelvienne sur la plus grande surface possible.

Les sangles abdominales doivent s'ajuster précisément dans le creux entre la crête pelvienne et le haut de la cuisse. Elles ne doivent pas porter sur la région abdominale.

Il faut éviter que les sangles puissent être usées en frottant contre des arêtes vives.

Si le montage sur les ancrages de série s'avère impossible pour les sangles d'épaule et/ou d'entrejambes, de nouveaux points d'ancrage doivent être installés sur la coque ou le châssis, le plus près possible de l'axe des roues arrière pour les sangles d'épaules.

Les sangles d'épaules peuvent également être fixées à l'armature de sécurité ou à une barre de renfort par une boucle, ainsi qu'à être fixées aux points d'ancrage supérieurs des ceintures arrière, ou s'appuyer ou être fixées sur un renfort transversal soudé entre les jambes de force arrière de l'armature (voir Dessin 253-66) ou sur les renforts tubulaires transversaux selon les Dessins 253-18, 253-26, 253-27, 253-28 ou 253-30.

In the downwards direction, the shoulder straps must be directed towards the rear and must be installed in such a way that they do not make an angle of more than 45° to the horizontal from the upper rim of the backrest, although it is recommended that this angle should not exceed 10°.

The maximum angles in relation to the centre-line of the seat are 20° divergent or convergent (the shoulder straps may be installed crosswise symmetrically about the centre-line of the front seat).

If possible, the anchorage point originally mounted by the car manufacturer on the C-pillar must be used.

Anchorage points creating a higher angle to the horizontal must not be used.

In that case, the shoulder straps may be installed on the rear seat lap strap anchorage points originally mounted by the car manufacturer.

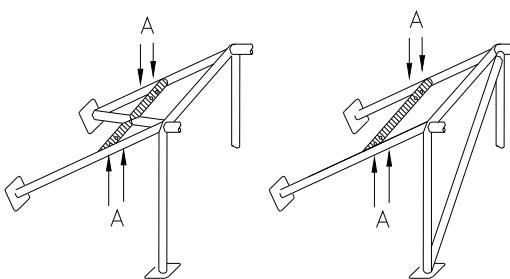
The lap and crotch straps must not pass over the sides of the seat but through the seat, in order to wrap and hold the pelvic region over the greatest possible surface.

The lap straps must fit tightly in the bend between the pelvic crest and the upper thigh. Under no conditions must they be worn over the region of the abdomen.

Care must be taken that the straps cannot be damaged through chafing against sharp edges.

If installation on the series anchorage points is impossible for the shoulder and/or crotch straps, new anchorage points must be installed on the shell or the chassis, as near as possible to the centre-line of the rear wheels for the shoulder straps.

The shoulder straps may also be fixed to the safety cage or to a reinforcement bar by means of a loop, and may also be fixed to the top anchorage points of the rear belts, or be fixed or leaning on a transverse reinforcement welded between the backstays of the cage (see Drawing 253-66) or on transverse tubular reinforcements according to Drawings 253-18, 253-26, 253-27, 253-28 or 253-30.



Ⓐ trous de montage pour harnais
mounting holes for harness

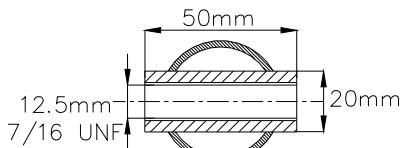
253-66

Dans ce cas l'utilisation d'un renfort transversal est soumise aux conditions suivantes :

- Le renfort transversal doit être un tube d'au moins 38 mm x 2,5 mm ou 40 mm x 2 mm en acier au carbone étiré à froid sans soudure, d'une résistance minimale à la traction de 350 N/mm².
- La hauteur de ce renfort doit être telle que les sangles d'épaules soient, vers l'arrière, dirigées vers le bas avec un angle compris entre 10° et 45° par rapport à l'horizontale, à partir du bord supérieur du dossier, un angle de 10° étant conseillé.
- La fixation des sangles par boucle est autorisée, ainsi que celle par vissage, mais dans ce dernier cas on doit souder un insert pour chaque point d'ancre (voir Dessin 253-67 pour les dimensions).

In this case, the use of a transverse reinforcement is subject to the following conditions:

- The transverse reinforcement must be a tube measuring at least 38 mm x 2.5 mm or 40 mm x 2 mm, made from cold drawn seamless carbon steel, with a minimum tensile strength of 350 N/mm².
- The height of this reinforcement must be such that the shoulder straps, towards the rear, are directed downward with an angle of between 10° and 45° to the horizontal from the rim of the backrest, an angle of 10° being recommended.
- The straps may be attached by looping or by screws, but in the latter case an insert must be welded for each mounting point (see Drawing 253-67 for the dimensions).



253-67

Ces inserts doivent être disposés dans le renfort et les sangles doivent y être fixées par des boulons M12 8.8 ou 7/16 UNF.

Chaque point d'ancre doit pouvoir résister à une charge de 1470 daN, ou 720 daN pour les sangles d'entrejambes.

Dans le cas d'un ancrage pour deux sangles (interdit pour les sangles d'épaules), la charge considérée doit être égale à la somme des deux charges requises.

Pour chaque nouveau point d'ancre créé, on utilisera une plaque de renfort en acier d'au moins 40 cm² de surface et d'au moins 3 mm d'épaisseur.

• Principes de fixation sur le châssis/monocoque :

- 1) Système de fixation général : voir Dessin 253-62.

These inserts must be positioned in the reinforcement tube and the straps must be attached to them using bolts of M12 8.8 or 7/16UNF specification.

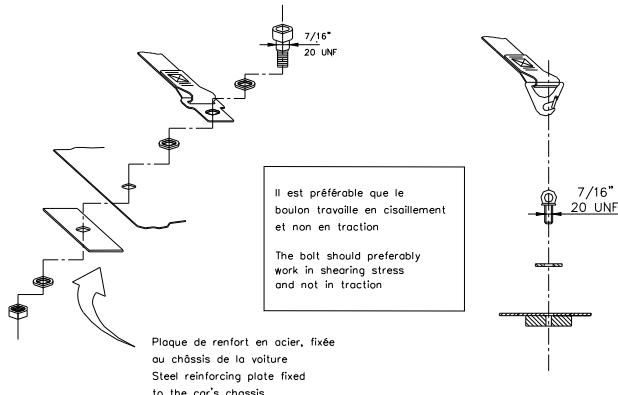
Each anchorage point must be able to withstand a load of 1470 daN, or 720 daN for the crotch straps.

In the case of one anchorage point for two straps (prohibited for shoulder straps), the load considered must be equal to the sum of the required loads.

For each new anchorage point created, a steel reinforcement plate with a surface area of at least 40 cm² and a thickness of at least 3 mm must be used.

Principles of mounting to the chassis / monocoque:

General mounting system: see Drawing 253-62.



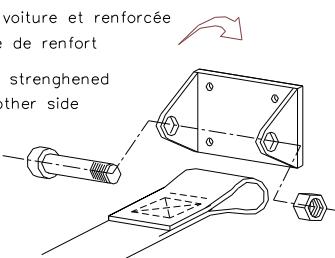
253-62

- 2) Système de fixation pour les sangles d'épaules : voir Dessin 253-63.

Shoulder strap mounting: see Drawing 253-63.

plaqué fixée au châssis de la voiture et renforcée
de l'autre côté par une plaque de renfort

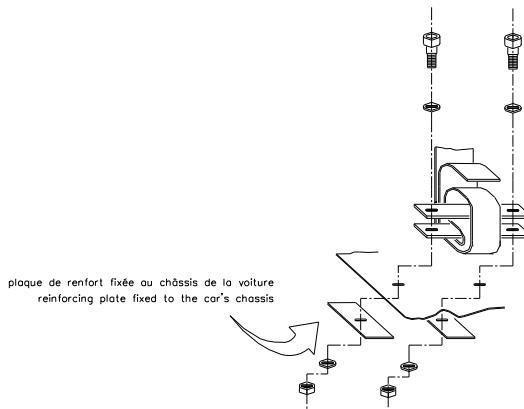
plate fixed to the chassis and strengthened
by a reinforced plate on the other side



253-63

- 3) Système de fixation de sangle d'entrejambe : voir Dessin 253-64.

Crotch strap mounting: see Drawing 253-64.



253-64

6.3 Utilisation

Un harnais doit être utilisé dans sa configuration d'homologation sans modification ni suppression de pièces, et en conformité avec les instructions du fabricant.

L'efficacité et la durée de vie des ceintures de sécurité sont directement liées à la façon dont elles sont installées, utilisées et entretenues.

Les ceintures doivent être remplacées après toute collision sévère et si elles sont coupées ou éraillées, ou en cas d'affaiblissement des sangles par l'action du soleil ou de produits chimiques.

Il faut également les remplacer si les parties métalliques ou les boucles sont déformées ou rouillées.

Tout harnais qui ne fonctionne pas parfaitement doit être remplacé.

ART. 7 EXTINCTEURS - SYSTEMES D'EXTINCTION

L'utilisation des produits suivants est interdite : BCF, NAF.

7.1 En rallye :

Les Articles 7.2 et 7.3 s'appliquent.

En circuit, slalom, course de côte :

L'Article 7.2 ou 7.3 s'applique.

7.2 Systèmes installés

7.2.1 Chaque voiture doit être équipée d'un système d'extinction figurant dans la Liste Technique n°16 : "Systèmes d'extinction homologués par la FIA".

En rallyes, la quantité minimale d'agent extincteur doit être de 3 kg.

7.2.2 Chaque bonbonne d'extincteur doit être protégée de façon adéquate et doit être située dans l'habitacle.

La bonbonne peut aussi être située dans le compartiment à bagages à condition d'être au moins à 300 mm des bords extérieurs de la carrosserie selon toutes les directions horizontales.

Elle doit être fixée par un minimum de 2 sangles métalliques verrouillées par vissage et le système de fixation doit être capable de résister à une décélération de 25 g.

Tout le système d'extinction doit résister au feu.

Les canalisations en plastique sont interdites et les canalisations en métal obligatoires.

Use

A safety harness must be used in its homologation configuration without any modifications or removal of parts, and in conformity with the manufacturer's instructions.

The effectiveness and longevity of safety belts are directly related to the manner in which they are installed, used and maintained.

The belts must be replaced after every severe collision, and whenever the webbing is cut, frayed or weakened due to the actions of chemicals or sunlight.

They must also be replaced if metal parts or buckles are bent, deformed or rusted.

Any harness which does not function perfectly must be replaced.

EXTINGUISHERS – EXTINGUISHING SYSTEMS

The use of the following products is prohibited: BCF, NAF.

In rallies:

Articles 7.2 and 7.3 apply.

In circuit competitions, slaloms, hillclimbs:

Article 7.2 or 7.3 applies.

Systems mounted

All cars must be equipped with an extinguishing system from Technical List n°16 : "Extinguisher systems homologated by the FIA".

In rallies, the minimum quantity of extinguishant must be 3 kg.

All extinguisher containers must be adequately protected and must be situated within the cockpit.

The container may also be situated in the luggage compartment on condition that it is at least 300 mm from the outer edges of the bodywork in all horizontal directions.

It must be secured by a minimum of 2 screw-locked metallic straps and the securing system must be able to withstand a deceleration of 25 g.

All extinguishing equipment must withstand fire.

Plastic pipes are prohibited and metal pipes are obligatory.

<p>7.2.3 Le pilote (et le copilote si applicable) assis normalement, ses ceintures de sécurité étant attachées et le volant en place, doit pouvoir déclencher manuellement le système d'extinction. Par ailleurs, un dispositif de déclenchement extérieur doit être combiné avec l'interrupteur de coupe-circuit. Il doit être marqué de la lettre "E" en rouge à l'intérieur d'un cercle blanc à bordure rouge, d'un diamètre minimal de 10 cm. Pour les voitures de type WRC, l'activation de l'extincteur à l'intérieur ou à l'extérieur doit obligatoirement entraîner la coupure du moteur et de la batterie.</p> <p>7.2.4 Le système doit fonctionner dans toutes les positions.</p> <p>7.2.5 Les ajutages des extincteurs doivent être adaptés à l'agent extincteur et doivent être installés de façon à ne pas être pointés directement dans la direction de la tête des occupants.</p> <p>7.3 Extincteurs manuels</p> <p>7.3.1 Chaque voiture doit être équipée d'un ou de deux extincteurs.</p> <p>7.3.2 Agents extincteurs autorisés : AFFF, FX G-TEC, Viro3 , poudre ou tout autre agent homologué par la FIA.</p> <p>7.3.3 Quantité minimale d'agent extincteur : AFFF : 2,4 litres FX G-TEC: 2,0 kg Viro3 2,0 kg Zero 360 2,0 kg Poudre : 2,0 kg</p> <p>7.3.4 Tous les extincteurs doivent être pressurisés en fonction du contenu comme suit :</p> <table border="0"> <tr> <td>AFFF :</td> <td>conformément aux instructions du fabricant</td> </tr> <tr> <td>FX G-TEC et Viro3 :</td> <td>conformément aux instructions du fabricant</td> </tr> <tr> <td>Zero 360 :</td> <td>conformément aux instructions du fabricant</td> </tr> <tr> <td>Poudre :</td> <td>8 bar minimum, 13,5 bar maximum</td> </tr> </table> <p>De plus, dans le cas de l'AFFF, les extincteurs doivent être équipés d'un système permettant la vérification de la pression du contenu.</p> <p>7.3.5 Les informations suivantes doivent figurer visiblement sur chaque extincteur : - capacité - type de produit extincteur - poids ou volume du produit extincteur - date de vérification de l'extincteur, qui ne doit pas être plus de deux années après la date de remplissage ou après celle de la dernière vérification, ou date limite de validité correspondante.</p> <p>7.3.6 Chaque bonbonne d'extincteur doit être protégée de façon adéquate. Ses fixations doivent être capables de résister à une décélération de 25 g De plus seules les fermetures métalliques à dégagement rapide (deux minimum), et avec des sangles métalliques, sont acceptées.</p> <p>7.3.7 Les extincteurs doivent être facilement accessibles au pilote et au copilote.</p>	AFFF :	conformément aux instructions du fabricant	FX G-TEC et Viro3 :	conformément aux instructions du fabricant	Zero 360 :	conformément aux instructions du fabricant	Poudre :	8 bar minimum, 13,5 bar maximum	<p>The driver (and co-driver where applicable) must be able to trigger the extinguishing system manually when seated normally with his safety belts fastened and the steering wheel in place. Furthermore, a means of triggering from the outside must be combined with the circuit-breaker switch. It must be marked with a letter "E" in red inside a white circle of at least 10 cm diameter with a red edge. For WRC type cars, the triggering of an external or internal extinguisher must compulsorily bring about engine and battery cut-off.</p> <p>The system must work in all positions.</p> <p>Extinguisher nozzles must be suitable for the extinguishant and be installed in such a way that they are not directly pointed at the occupants' heads.</p> <p>Manual extinguishers</p> <p>All cars must be fitted with one or two fire extinguishers.</p> <p>Permitted extinguishants: AFFF, FX G-TEC, Viro3, powder or any other extinguishant homologated by the FIA.</p> <p>Minimum quantity of extinguishant: AFFF: 2.4 litres FX G-TEC: 2.0 kg Viro3: 2.0 kg Zero 360 2,0 kg Powder: 2.0 kg</p> <p>All extinguishers must be pressurised according to the contents:</p> <table border="0"> <tr> <td>AFFF:</td> <td>in accordance with the manufacturer's instructions</td> </tr> <tr> <td>FX G-TEC and Viro3:</td> <td>in accordance with the manufacturer's instructions</td> </tr> <tr> <td>Zero 360:</td> <td>in accordance with the manufacturer's instructions</td> </tr> <tr> <td>Powder:</td> <td>8 bar minimum, 13.5 bar maximum</td> </tr> </table> <p>Furthermore, each extinguisher when filled with AFFF must be equipped with a means of checking the pressure of the contents.</p> <p>The following information must be visible on each extinguisher: - capacity - type of extinguishant - weight or volume of the extinguishant - date the extinguisher must be checked, which must be no more than two years after either the date of filling or the date of the last check, or corresponding expiry date.</p> <p>All extinguishers must be adequately protected. Their mountings must be able to withstand a deceleration of 25 g. Furthermore, only quick-release metal fastenings (two minimum), with metal straps, are accepted.</p> <p>The extinguishers must be easily accessible for the driver and the co-driver.</p>	AFFF:	in accordance with the manufacturer's instructions	FX G-TEC and Viro3:	in accordance with the manufacturer's instructions	Zero 360:	in accordance with the manufacturer's instructions	Powder:	8 bar minimum, 13.5 bar maximum
AFFF :	conformément aux instructions du fabricant																
FX G-TEC et Viro3 :	conformément aux instructions du fabricant																
Zero 360 :	conformément aux instructions du fabricant																
Poudre :	8 bar minimum, 13,5 bar maximum																
AFFF:	in accordance with the manufacturer's instructions																
FX G-TEC and Viro3:	in accordance with the manufacturer's instructions																
Zero 360:	in accordance with the manufacturer's instructions																
Powder:	8 bar minimum, 13.5 bar maximum																
<p>ART. 8 ARMATURES DE SECURITE</p> <p>8.1 Généralités</p> <p>Le montage d'une armature de sécurité est obligatoire. Elle peut être soit :</p> <ul style="list-style-type: none"> a) Construite selon les exigences des articles ci-dessous ; b) Homologuée ou Certifiée par une ASN conformément au règlement d'homologation pour armature de sécurité ; Une copie authentique du document d'homologation ou du certificat, approuvé par l'ASN et signé par des techniciens qualifiés représentant le constructeur, doit être présentée 	<p>SAFETY CAGES</p> <p>General</p> <p>The fitting of a safety cage is compulsory. It may be either :</p> <p>Fabricated in compliance with the requirements of the following articles ;</p> <p>Homologated or Certified by an ASN according to the homologation regulations for safety cages ; An authentic copy of the homologation document or certificate, approved by the ASN and signed by qualified technicians representing the manufacturer, must be</p>																

aux commissaires techniques de la compétition.

Toute nouvelle cage homologuée ou certifiée par une ASN et vendue à partir du 01.01.2003, doit être identifiée individuellement par l'apposition par le constructeur d'une plaque d'identification, ne pouvant être copiée ni déplacée (exemple : enca斯特ment, gravage, autocollant auto destructible).

La plaque d'identification doit porter le nom du constructeur, le numéro d'homologation ou de certification de la fiche d'homologation ou du certificat de l'ASN et le numéro de série unique du constructeur.

Un certificat portant les mêmes numéros doit être à bord et être présenté aux commissaires techniques de la compétition.

c) Homologuée par la FIA conformément au règlement d'homologation pour armature de sécurité.

Elle doit faire l'objet d'une extension (VO) de la fiche d'homologation du véhicule homologuée par la FIA.

Toutes les armatures homologuées et vendues à partir du 01.01.1997 doivent porter visiblement l'identification du constructeur et un numéro de série.

La fiche d'homologation de l'armature doit préciser où et comment sont indiquées ces informations, et les acheteurs doivent recevoir un certificat numéroté correspondant.

Pour les voitures suivantes, l'armature doit obligatoirement être homologuée par la FIA :

Variante Kit Super 1600, Variante Kit Super 2000, Variante Kit Super 2000 Rallye, Variante World Rallye Car.

Toute modification d'une armature de sécurité homologuée ou certifiée est interdite.

Est considérée comme modification toute opération effectuée sur l'armature par usinage, soudure, qui entraîne une modification permanente du matériau ou de la structure de l'armature.

Toute réparation d'une armature de sécurité homologuée ou certifiée, endommagée à la suite d'un accident doit être effectuée par le constructeur de l'armature ou avec l'approbation de celui-ci.

Le chromage de toute ou partie de l'armature est interdit.

Les tubes des armatures de sécurité ne doivent pas véhiculer de fluide ou quoi que ce soit d'autre.

Les armatures de sécurité ne doivent pas gêner l'entrée et la sortie du pilote et du co-pilote.

A l'intérieur de l'habitacle, le passage des éléments suivants entre les longerons de coque latéraux et l'armature de sécurité est interdit :

* Câbles de puissance électriques

* Canalisations véhiculant des fluides (sauf liquide de lave glace)

* Canalisations du système d'extinction

Les entretoises peuvent empiéter sur l'espace réservé aux occupants en traversant le tableau de bord, les garnitures et les sièges arrière.

Les sièges arrière peuvent être rabattus.

8.2 Définitions

8.2.1 Armature de sécurité

Structure multi-tubulaire installée dans l'habitacle au plus près de coque dont la fonction est de limiter les déformations de la coque (châssis) en cas d'accident.

8.2.2 Arceau

Structure tubulaire formant un couple, avec deux pieds d'ancrage.

8.2.3 Arceau principal (Dessin 253-1)

Arceau tubulaire monopiece transversal et sensiblement vertical (inclinaison maximale +/-10° par rapport à la verticale) situé en travers du véhicule immédiatement derrière les sièges avant.

L'axe du tube doit être contenu dans un seul plan.

8.2.4 Arceau avant (Dessin 253-1)

Identique à l'arceau principal, mais dont la forme suit les montants du pare-brise et le bord supérieur du pare-brise.

presented to the competition's scrutineers.

Any new cage which is homologated by an ASN and is on sale, as from 01.01.2003, must be identified by means of an identification plate affixed to it by the manufacturer; this identification plate must be neither copied nor moved (i.e. embedded, engraved or self-destroying sticker).

The identification plate must bear the name of the manufacturer, the homologation or certification number of the ASN homologation form or certificate and the individual series number of the manufacturer.

A certificate bearing the same numbers must be carried on board and be presented to the competition's scrutineers.

Homologated by the FIA according to the homologation regulations for safety cages.

It must be the subject of an extension (VO) to the homologation form of the vehicle homologated by the FIA. The manufacturer's identification and a series number must be clearly visible on all cages homologated and sold after 01.01.1997.

The homologation form of the cage must specify how and where this information is indicated, and the purchasers must receive a numbered certificate corresponding to this.

For the following cars, the cage must compulsorily be homologated by the FIA :

Super 1600 Kit Variant, Super 2000 Kit Variant, Super 2000 Rally Kit Variant, World Rally Car Variant.

Any modification to a homologated or certified safety cage is forbidden.

To be considered as a modification, any process made to the cage by machining, welding, that involves a permanent modification of the material or the safety cage.

All repairs to a homologated or certified safety cage, damaged after an accident must be carried out by the manufacturer of the rollcage or with his approval.

The chromium plating of all or part of the cage is forbidden.

Tubes of the safety cages must not carry fluids or any other item.

The safety cages must not unduly impede the entry or exit of the driver and co-driver.

Inside the cockpit, the passage of the following elements between the side members of the bodyshell and the safety cage is forbidden :

* Electric power cables

* Lines carrying fluids (except windscreen washer fluid)

*** Lines of the extinguishing system**

Members may intrude into the occupant's space in passing through the dashboard and trim, as well as through the rear seats.

The rear seat may be folded down.

Definitions

Safety cage

Multi-tubular structure installed in the cockpit and fitted close to the bodyshell, the function of which is to reduce the deformation of the bodyshell (chassis) in case of an impact.

Rollbar

Tubular frame forming a hoop with two mounting feet.

Main rollbar (Drawing 253-1)

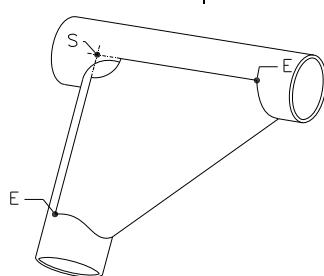
Transverse and near-vertical (maximum angle +/-10° to the vertical) single piece tubular hoop located across the vehicle just behind the front seats.

The tube axis must be within one single plane.

Front rollbar (Drawing 253-1)

Similar to main rollbar but its shape follows the windscreen pillars and top screen edge.

8.2.5	Arceau latéral (Dessin 253-2)	Lateral rollbar (Drawing 253-2)
	Arceau tubulaire monopièce sensiblement longitudinal et sensiblement vertical situé du côté droit et du côté gauche du véhicule, dont le montant avant suit le montant du pare-brise et le montant arrière est sensiblement vertical et situé immédiatement derrière les sièges avant. Le montant arrière doit être rectiligne en vue de côté.	Near-longitudinal and near-vertical single piece tubular hoop located along the right or left side of the vehicle, the front pillar of which follows the windscreen pillar and the rear pillar of which is near-vertical and located just behind the front seats. The rear pillar must be straight in side view.
8.2.6	Demi-arceau latéral (Dessin 253-3)	Lateral half-rollbar (Drawing 253-3)
	Identique à l'arceau latéral mais sans montant arrière.	Identical to the lateral rollbar but without the rear pillar.
8.2.7	Entretoise longitudinale	Longitudinal member
	Tube monopièce sensiblement longitudinal reliant les parties supérieures de l'arceau avant et de l'arceau principal.	Near-longitudinal single piece tube joining the upper parts of the front and main rollbars.
8.2.8	Entretoise transversale	Transverse member
	Tube monopièce sensiblement transversal reliant les parties supérieures des demi-arceaux latéraux ou des arceaux latéraux.	Near-transverse single piece tube joining the upper parts of the lateral half-rollbars or of the lateral rollbars.
8.2.9	Entretoise diagonale	Diagonal member
	Tube transversal reliant : L'un des coins supérieurs de l'arceau principal, ou l'une des extrémités de l'entretoise transversale dans le cas d'un arceau latéral, au pied d'ancrage inférieur opposé de l'arceau ou L'extrémité supérieure d'une jambe de force arrière au pied d'ancrage inférieur de l'autre jambe de force arrière.	Transverse tube between : One of the top corners of the main rollbar, or one of the ends of the transverse member in the case of a lateral rollbar, and a the lower mounting point on the opposite side of the rollbar. or The upper end of a backstay and the lower mounting point of the other backstay.
8.2.10	Entretoises amovibles	Removable members
	Entretoise d'une armature de sécurité devant pouvoir être enlevée.	Members of a safety cage which must be able to be removed.
8.2.11	Renfort d'armature	Cage reinforcement
	Entretoise ajoutée à l'armature de sécurité afin d'en améliorer la résistance.	Member added to the safety cage to improve its strength.
8.2.12	Pied d'ancrage	Mounting foot
	Plaque soudée à l'extrémité d'un tube d'arceau permettant son boulonnage sur la coque/châssis, généralement sur une plaque de renfort. Cette plaque peut être soudée à la coque/châssis en supplément des boulons.	Plate welded to the end of a rollbar tube to permit its bolting to the bodyshell/chassis, usually onto a reinforcement plate. This plate may be welded to the bodyshell/chassis in addition to the bolts.
8.2.13	Plaque de renfort	Reinforcement plate
	Plaque métallique fixée à la coque/châssis sous un pied d'ancrage de l'arceau pour mieux répartir la charge sur la coque/châssis.	Metal plate fixed to the bodyshell/chassis under a rollbar mounting foot to better spread the load onto the bodyshell/chassis.
8.2.14	Gousset (Dessin 253-34)	Gusset (Drawing 253-34)
	Renfort de coude ou de jonction en tôles pliées en forme de U dont l'épaisseur ne doit pas être inférieure à 1.0 mm. Les extrémités du gousset (point E) doivent être situées à une distance comprise entre 2 et 4 fois le diamètre extérieur du plus gros des tubes joints, par rapport au sommet de l'angle (point S). Une découpe est autorisée au sommet de l'angle mais son rayon (R) ne doit pas être supérieur à 1.5 fois le diamètre extérieur du plus gros des tubes joints. Les faces planes du gousset peuvent comporter un trou dont le diamètre ne doit pas être supérieur au diamètre extérieur du plus gros des tubes joints.	Reinforcement for a bend or junction made from bent sheet metal with a U shape the thickness of which must not be less than 1.0 mm. The ends of this gusset (point E) must be situated at a distance from the top of the angle (point S) of between 2 to 4 times the outer diameter of the biggest of the tubes joined. A cut-out is permitted at the top of the angle but its radius (R) must be no greater than 1.5 times the outer diameter of the biggest of the tubes joined. The flat sides of the gusset may have a hole the diameter of which must not be greater than the outer diameter of the biggest of the tubes joined.



253-34

8.3 Spécifications

8.3.1 Structure de base

La structure de base doit être composée de l'une des façons suivantes :

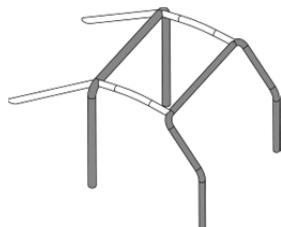
* 1 arceau principal + 1 arceau avant + 2 entretoises longitudinales + 2 jambes de force arrière + 6 pieds d'ancrage (Dessin 253-1)

ou

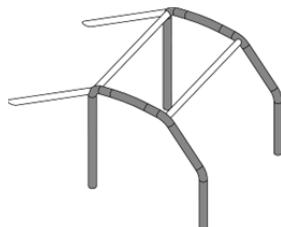
* 2 arceaux latéraux + 2 entretoises transversales + 2 jambes de force arrière + 6 pieds d'ancrage (Dessin 253-2)

ou

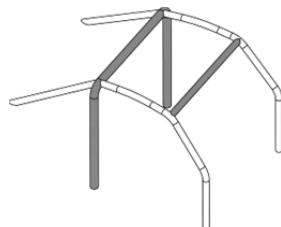
* 1 arceau principal + 2 demi-arceau latéraux + 1 entretoise transversale + 2 jambes de force arrière + 6 pieds d'ancrage (Dessin 253-3)



253-1



253-2



253-3

La partie verticale de l'arceau principal doit être aussi près du contour intérieur de la coque que possible et ne comporter qu'un seul coude avec sa partie verticale inférieure.

Le montant avant d'un arceau avant ou latéral doit suivre les montants du pare-brise au plus près et ne comporter qu'un seul coude avec sa partie verticale inférieure.

Les connexions des entretoises transversales aux arceaux latéraux, les connexions des entretoises longitudinales aux arceaux avant et principal, ainsi que la connexion d'un demi-arceau latéral à l'arceau principal doivent se situer au niveau du toit.

Dans tous les cas, il ne doit pas y avoir plus de 4 connexions démontables au niveau du toit.

Les jambes de force arrière doivent être fixées près du pavillon et près des angles supérieurs extérieurs de l'arceau principal, des deux côtés de la voiture, éventuellement au moyen de connexions démontables.

Elles doivent former un angle d'au moins 30° avec la verticale, être dirigées vers l'arrière, être rectilignes et aussi près que possible des panneaux intérieurs latéraux de la coque.

8.3.2 Conception

Une fois la structure de base définie, elle doit être complétée par des entretoise et renforts obligatoires (voir Article 253-8.3.2.1), auxquelles peuvent être ajoutées des entretoises et renforts facultatifs (voir Article 253-8.3.2.2).

Sauf explicitement autorisé et sauf si des connexions démontables sont utilisées conformément à l'Article 253-8.3.2.4, toutes les entretoises et renforts tubulaires doivent être monopieces.

8.3.2.1 Entretoises et renforts obligatoires

8.3.2.1.1 Entretoise diagonale

Voitures homologuées avant le 01.01.2002 :

L'armature doit comporter une des entretoises diagonales définies par les Dessins 253-4, 253-5 et 253-6. L'orientation de la diagonale peut être inversée.

Dans le cas du Dessin 253-6, la distance entre les deux ancrages sur la coque/châssis ne doit pas être supérieure à 300 mm.

Les entretoises doivent être rectilignes et peuvent être amovibles.

L'extrémité supérieure de la diagonale doit rejoindre l'arceau principal à moins de 100 mm de sa jonction avec la jambe de force arrière, ou la jambe de force arrière à moins de 100 mm de sa jonction avec l'arceau principal (voir Dessin 253-52 pour la mesure).

L'extrémité inférieure de la diagonale doit rejoindre l'arceau

Specifications

Basic structure

The basic structure must be made according to one of the following designs:

* 1 main rollbar + 1 front rollbar + 2 longitudinal members + 2 backstays + 6 mounting feet (Drawing 253-1)

or

* 2 lateral rollbars + 2 transverse members + 2 backstays + 6 mounting feet (Drawing 253-2)

or

* 1 main rollbar + 2 lateral half-rollbars + 1 transverse member + 2 backstays + 6 mounting feet (Drawing 253-3)

The vertical part of the main rollbar must be as close as possible to the interior contour of the bodyshell and must have only one bend with its lower vertical part.

The front pillar of a front rollbar or of a lateral rollbar must follow the windscreens pillars as closely as possible and have only one bend with its lower vertical part.

In order to build the safety cage, the connections of the transverse members to the lateral rollbars, the connections of the longitudinal members to the front and main rollbars, as well as the connection of a semi-lateral rollbar to the main rollbar must be situated at the roof level.

In all cases, there must not be more than 4 removable connections at the roof level.

The backstays must be attached near the roofline and near the top outer bends of the main rollbar, on both sides of the car, possibly by means of removable connections.

They must form an angle of at least 30° with the vertical, must run rearwards and be straight and as close as possible to the interior side panels of the bodyshell.

Design

Once the basic structure is defined, it must be completed with compulsory members and reinforcements (see Article 253-8.3.2.1), to which optional members and reinforcements may be added (see Article 253-8.3.2.2).

Unless explicitly permitted and unless dismountable joints are used in compliance with Article 253-8.3.2.4, all members and tubular reinforcements must be single pieces.

Compulsory members and reinforcements

Diagonal member

Cars homologated before 01.01.2002 :

The cage must have one of the diagonal members defined by Drawings 253-4, 253-5, 253-6. The orientation of the diagonal may be reversed.

In the case of Drawing 253-6, the distance between the two mountings on the bodyshell/chassis must not be greater than 300mm.

Members must be straight and may be removable.

The upper end of the diagonal must join the main rollbar no further than 100 mm from its junction with the backstay, or the backstay no more than 100 mm from its junction with the main rollbar (see Drawing 253-52 for the measurement).

The lower end of the diagonal must join the main rollbar or

principal ou la jambe de force arrière à moins de 100 mm du pied d'ancrage (excepté dans le cas du Dessin 253-6).

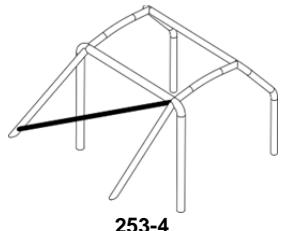
Voitures homologuées à partir du 01.01.2002 :

L'armature doit comporter deux entretoises diagonales d'arceau principal conformément au Dessin 253-7.

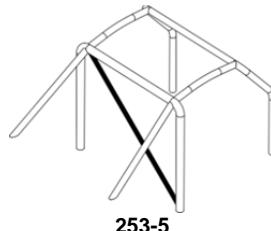
Les entretoises doivent être rectilignes et peuvent être amovibles.

L'extrémité inférieure de la diagonale doit rejoindre l'arceau principal à moins de 100 mm du pied d'ancrage (voir Dessin 253-52 pour la mesure).

L'extrémité supérieure de la diagonale doit rejoindre l'arceau principal à moins de 100 mm de sa jonction avec la jambe de force arrière.



253-4



253-5

the backstay no further than 100 mm from the mounting foot (except for the case of Drawing 253-6).

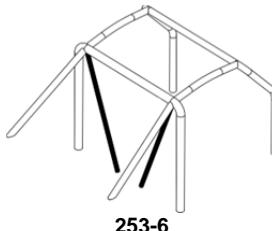
Cars homologated as from 01.01.2002 :

The cage must have two diagonal members on the main rollbar according to Drawing 253-7.

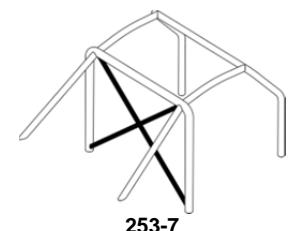
Members must be straight and may be removable.

The lower end of the diagonal must join the main rollbar no further than 100 mm from the mounting foot (see Drawing 253-52 for the measurement).

The upper end of the diagonal must join the main rollbar no further than 100 mm from its junction with the backstay.



253-6



253-7

8.3.2.1.2 Entretoises de portières

Une ou plusieurs entretoises longitudinales doivent être montées de chaque côté du véhicule conformément aux Dessins 253-8, 253-9, 253-10 et 253-11 (Dessins 253-9, 253-10 et 253-11 pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2007).

Les dessins peuvent être combinés entre eux.

La conception doit être identique des deux côtés.

Elles peuvent être amovibles.

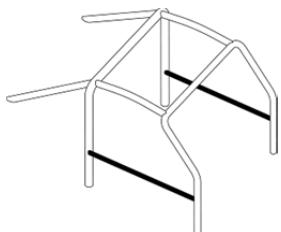
La protection latérale doit être aussi haute que possible mais son point supérieur de fixation ne doit pas être plus haut que la moitié de la hauteur de l'ouverture de porte mesurée depuis sa base.

Si ces points d'attache supérieurs sont situés en avant ou en arrière de l'ouverture de porte, cette limitation de hauteur demeure valable pour l'intersection correspondante de l'entretoise et de l'ouverture de porte.

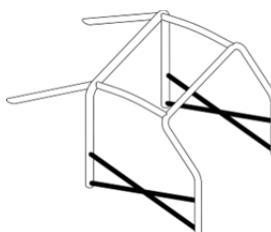
Dans le cas d'une protection en "X" (Dessin 253-9), il est conseillé que les points d'attache inférieurs des entretoises soient fixés directement sur le longeron longitudinal de la coque(châssis) et qu'au moins une des branches du "X" soit monobloc.

La connexion des entretoises de portière au renfort de montant de pare-brise (Dessin 253-15) est autorisée.

Pour les compétitions sans copilote, les entretoises peuvent être montées uniquement du côté pilote et il n'est pas obligatoire que la conception soit identique des deux côtés.



253-8



253-9

Doorbars

One or more longitudinal members must be fitted at each side of the vehicle according to Drawings 253-8, 253-9, 253-10 and 253-11 (Drawings 253-9, 253-10 and 253-11 for cars homologated as from 01.01.2007).

Drawings may be combined.

The design must be identical on both sides.

They may be removable.

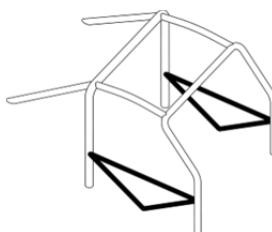
The side protection must be as high as possible, but its upper attachment point must not be higher than half the height of the door opening measured from its base.

If these upper attachment points are located in front of or behind the door opening, this height limitation is also valid for the corresponding intersection of the strut and the door opening.

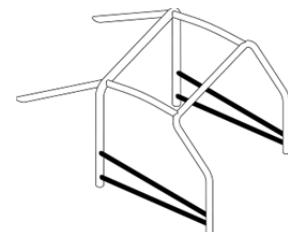
In the case of doorbars in the form of an "X" (Drawing 253-9), it is recommended that the lower attachment points of the cross-struts be fixed directly onto the longitudinal member of the bodyshell/chassis and that at least one part of the "X" be a single-piece bar.

The connection of the doorbars to the windscreen pillar reinforcement (Drawing 253-15) is authorised.

For competitions without co-driver, members may be fitted on the driver's side only and it is not compulsory for the design to be identical on both sides.



253-10



253-11

8.3.2.1.3 Renfort de toit

Voiture homologuées à partir du 01.01.2005 uniquement :

La partie supérieure de l'armature de sécurité doit être conforme à l'un des Dessins 253-12, 253-13 et 253-14.

Les renforts peuvent suivre la courbure du toit.

Pour les compétitions sans copilote, dans le cas du Dessin 253-12 uniquement, une seule entretoise diagonale peut être montée mais sa connexion avant doit être du côté du pilote.

Les extrémités des renforts doivent se trouver à moins de 100 mm des jonctions entre les arceaux et entretoises (non applicable au sommet du V formé par les renforts des Dessins 253-13 et 253-14).

Jonction des tubes au sommet du V :

Si les tubes ne sont pas jointifs, la distance entre eux ne doit

Roof reinforcement

Cars homologated as from 01.01.2005 only :

The upper part of the safety cage must comply with one of Drawings 253-12, 253-13 and 253-14.

The reinforcements may follow the curve of the roof.

For competitions without co-drivers, in the case of Drawing 253-12 only, only one diagonal member may be fitted but its front connection must be on the driver's side.

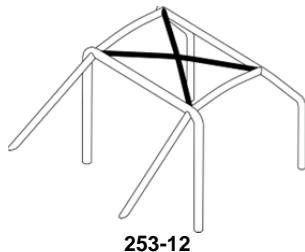
The ends of the reinforcements must be less than 100 mm from the junction between rollbars and members (not applicable to the top of the V formed by reinforcements in Drawings 253-13 and 253-14).

Junction of tubes at the top of the V:

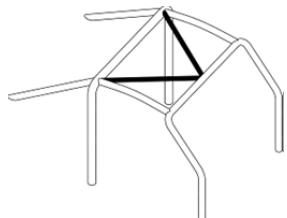
If the tubes do not join each other, the distance between

pas être supérieure à 100 mm au niveau de leurs jonctions avec l'arceau ou l'entretoise transversale.

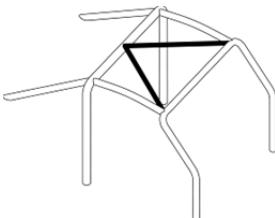
them must not be more than 100 mm at their connection with the rollbar or the transverse member.



253-12



253-13



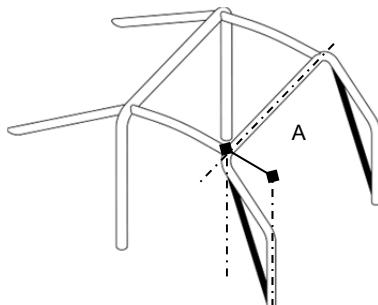
253-14

8.3.2.1.4 Renfort de montant de pare-brise

Voiture homologuées à partir du 01.01.2006 uniquement :
Il doit être monté de chaque côté de l'arceau avant si la cote "A" est supérieure à 200 mm (Dessin 253-15).
Il peut être coudé à condition qu'il soit rectiligne en vue de côté et que l'angle du coude ne dépasse pas 20°.
Son extrémité supérieure doit se trouver à moins de 100 mm de la jonction entre l'arceau avant (latéral) et l'entretoise longitudinale (transversale) (voir Dessin 253-52 pour la mesure).
Son extrémité inférieure doit se trouver à moins de 100 mm du pied d'ancre (avant) de l'arceau avant (latéral).

Windscreen pillar reinforcement

Cars homologated as from 01.01.2006 only :
It must be fitted on each side of the front rollbar if dimension "A" is greater than 200 mm (Drawing 253-15).
It may be bent on condition that it is straight in side view and that the angle of the bend does not exceed 20°.
Its upper end must be less than 100 mm from the junction between the front (lateral) rollbar and the longitudinal (transverse) member (see Drawing 253-52 for the measurement).
Its lower end must be less than 100 mm from the (front) mounting foot of front (lateral) rollbar.



253-15

8.3.2.1.5 Renfort d'angles et de jonctions

Les jonctions entre :

- les entretoises diagonales de l'arceau principal,
- les renforts de toit (configuration du Dessin 253-12 et uniquement pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2007),
- les entretoises de portières (configuration du Dessin 253-9),
- les entretoises de portière et le renfort du montant de pare-brise (Dessin 253-15)

doivent être renforcées par un minimum de 2 goussets conformes à l'Article 253-8.2.14.
Si les entretoises de portière et le renfort du montant de pare-brise ne sont pas situés dans le même plan, le renfort peut être constitué de tôles mécano-soudées à condition de respecter les dimensions de l'Article 253-8.2.14.

Reinforcement of bends and junctions

The junctions between:

- the diagonal members of the main rollbar,
- the roof reinforcements (configuration of Drawing 253-12 and only for cars homologated as from 01.01.2007),
- the doorbars (configuration of Drawing 253-9),
- the doorbars and the windscreens pillar reinforcement (Drawing 253-15),

must be reinforced by a minimum of 2 gussets complying with Article 253-8.2.14.
If the doorbars and the windscreens pillar reinforcement are not situated in the same plane, the reinforcement may be made of fabricated sheet metal, provided it complies with dimensions in Article 253-8.2.14.

8.3.2.2 Entretoises et renfort facultatifs

Sauf autre indication de l'Article 253-8.3.2.1, les entretoises et renforts représentés sur les Dessins 253-12 à 253-21 et 253-23 à 253-33 sont facultatifs et peuvent être installés au gré du fabricant.

Ils doivent être soit soudés ou installés au moyen de connexions démontables.

Toutes les entretoises et renforts mentionnés ci-dessus peuvent être utilisés séparément ou combinés entre-eux.

Optional members and reinforcements

Except other indications given in Article 253-8.3.2.1, members and reinforcements shown in Drawings 253-12 to 253-21 and 253-23 to 253-33 are optional and may be installed as desired by the constructor.

They must be either welded or installed by means of dismountable joints.

All members and reinforcements mentioned above may be used separately or combined with one another.

8.3.2.2.1 Renfort de toit (Dessins 253-12 à 253-14)

Uniquement facultatifs pour les voitures homologuées avant le 01.01.2005.

Pour les compétitions sans copilote, dans le cas du Dessin 253-12 uniquement, une seule entretoise diagonale peut être montée mais sa connexion avant doit être du côté du pilote.

Roof reinforcement (Drawings 253-12 to 253-14)

Optional only for cars homologated before 01.01.2005.

For competitions without co-drivers, in the case of Drawing 253-12 only, one diagonal member only may be fitted but its front connection must be on the driver's side.

8.3.2.2.2 Renfort de montant de pare-brise (Dessin 253-15)

Uniquement facultatif pour les voitures homologuées avant

Windscreens pillar reinforcement (Drawing 253-15)

Optional only for cars homologated before 01.01.2006.

le 01.01.2006.

Ce renfort peut être coudé à condition qu'il soit rectiligne en vue de côté et que l'angle du coude ne dépasse pas 20°.

8.3.2.2.3 Diagonales de jambes de force arrière (Dessin 253-21)

La configuration du Dessin 253-21 peut-être remplacée par celle du Dessin 253-22 si un renfort de toit conforme au Dessin 253-14 est utilisé.

Pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2014 :

La configuration du dessin 253-22 est obligatoire si un renfort de toit conforme au Dessin 253-14 est utilisé.

8.3.2.2.4 Points d'ancrage de suspension avant (Dessin 253-25)

Les extensions doivent être reliées aux points d'ancrage supérieurs des suspensions avant.

8.3.2.2.5 Entretoises transversales (Dessins 253-26 à 253-30)

Les entretoises transversales installées sur l'arceau principal ou entre les jambes de force arrière peuvent servir à la fixation des harnais de sécurité conformément à l'Article 253-6.2 (utilisation des connexions démontables interdite).

Pour les entretoises représentées par les Dessins 253-26 et 253-27, l' angle entre la jambe de force centrale et la verticale doit être d'au moins 30°.

L'entretoise transversale fixée à l'arceau avant ne doit pas empiéter sur l'espace réservé aux occupants.

Elle peut être placée aussi haut que possible mais son bord inférieur ne doit pas dépasser la partie supérieure du tableau de bord.

Pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2007, elle ne doit pas être située en dessous de la colonne de direction.

8.3.2.2.6 Renfort d'angles ou de jonctions (Dessins 253-31 à 253-34)

Les renforts doivent être constitués soit de tubes soit de tôles pliées en forme de U conformes à l'Article 253-8.2.14. L'épaisseur des composants constituant un renfort ne doit pas être inférieure à 1.0 mm.

Les extrémités des renforts tubulaires ne doivent pas être situées plus bas ou plus loin que le milieu des entretoises sur lesquelles ils sont fixés, sauf en ce qui concerne ceux de la jonction de l'arceau avant qui peuvent rejoindre la jonction de l'entretoise de portière/arceau avant.

It may be bent on condition that it is straight in side view and that the angle of the bend does not exceed 20°.

Backstay diagonals (Drawing 253-21)

The configuration of Drawing 253-21 may be replaced with that of Drawing 253-22 if a roof reinforcement complying with Drawing 253-14 is used.

For cars homologated as from 01.01.2014 :

The configuration of Drawing 253-22 is compulsory if a roof reinforcement complying with Drawing 253-14 is used.

Front suspension mounting points (Drawing 253-25)

The extensions must be connected to the front suspension top mounting points.

Transverse members (Drawings 253-26 to 253-30)

Transverse members fitted on the main rollbar or between the backstays may be used for the safety harness mountings in accordance with Article 253-6.2 (use of dismountable joints prohibited).

For members shown on Drawings 253-26 and 253-27, the angle between the central leg and the vertical must be at least 30°.

The transverse member fixed to the front rollbar must not encroach upon the space reserved for the occupants.

It may be placed as high as possible but its lower edge must not be higher than the uppermost point of the dashboard.

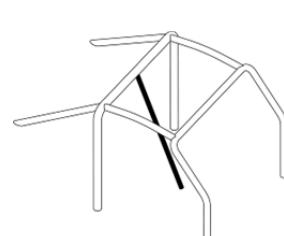
For cars homologated as from 01.01.2007, it must not be positioned below the steering column.

Reinforcement of bends or junctions (Drawings 253-31 to 253-34)

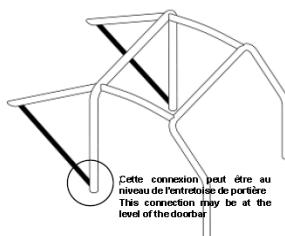
Reinforcements must be made of tubes or bent-sheet metal with U shape complying with Article 253-8.2.14.

The thickness of the components forming a reinforcement must not be less than 1.0 mm.

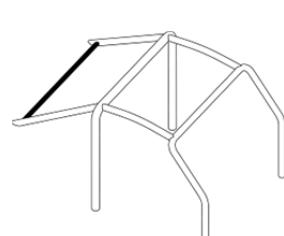
The ends of the tubular reinforcements must not be more than half way down or along the members to which they are attached, except for those of the junction of the front rollbar, which may join the junction of the door strut/front rollbar.



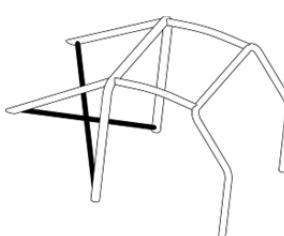
253-16



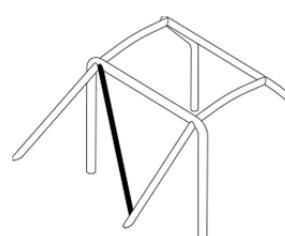
253-17



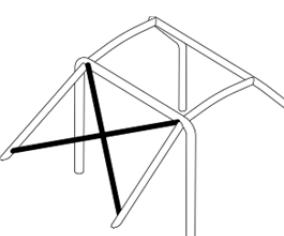
253-18



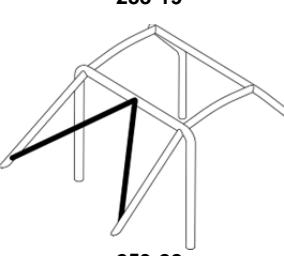
253-19



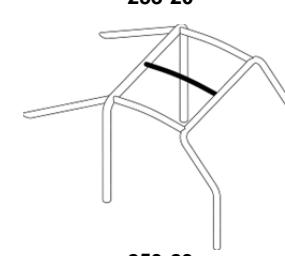
253-20



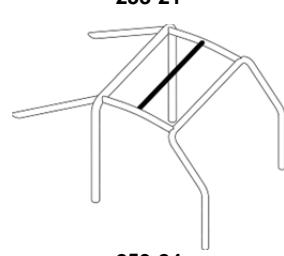
253-21



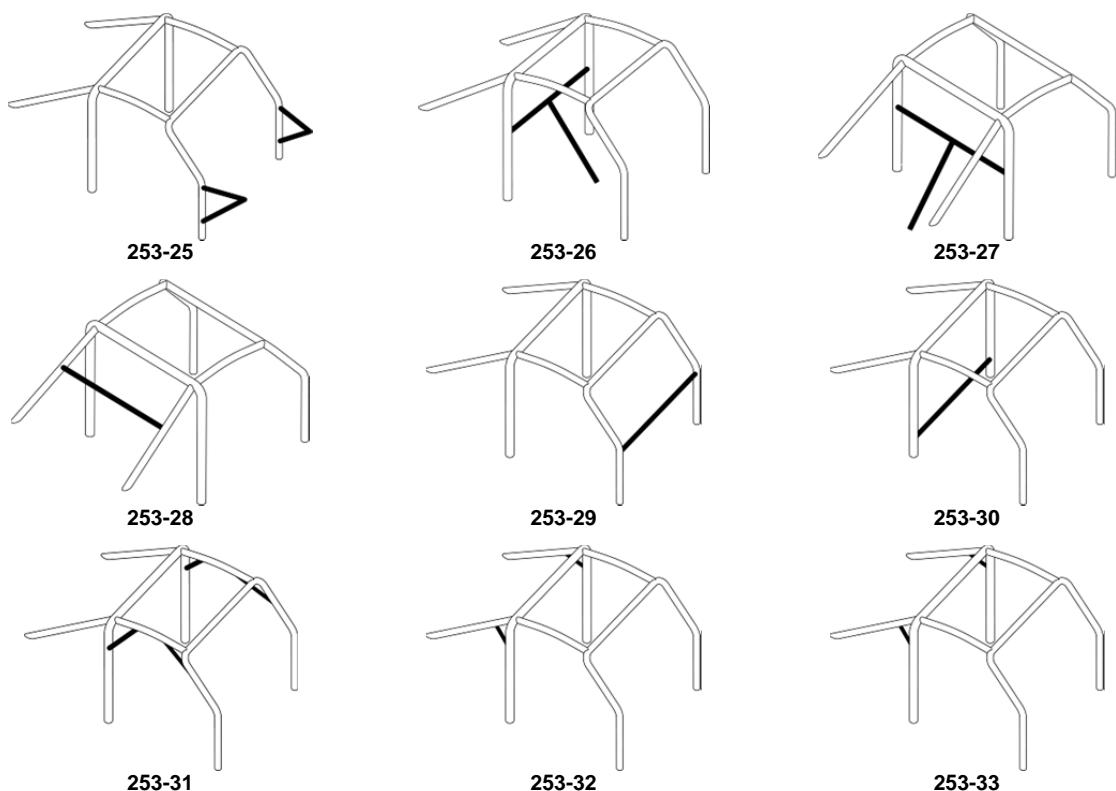
253-22



253-23



253-24



8.3.2.3 Configuration minimale de l'armature de sécurité

La configuration minimale d'une armature de sécurité est définie de la façon suivante :

Voitures homologuées	Avec copilote	Sans copilote
entre le 01.01.2002 et le 31.12.2004	Dessin 253-35A	Dessin 253-36A ou symétrique
entre le 01.01.2005 et le 31.12.2005	Dessin 253-35B	Dessin 253-36B ou symétrique
à partir du 01.01.2006	Dessin 253-35C	Dessin 253-36C ou symétrique

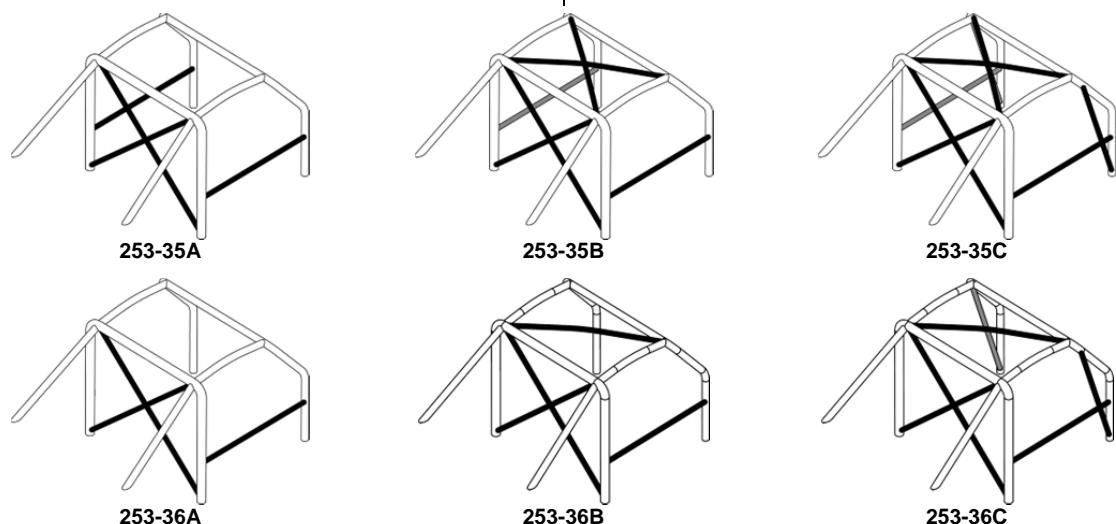
Minimum configuration of the safety cage

The minimum configuration of a safety cage is defined as follows :

Cars homologated	With co-driver	Without co-driver
between 01.01.2002 and 31.12.2004	Drawing 253-35A	Drawing 253-36A or symmetrical
between 01.01.2005 and 31.12.2005	Drawing 253-35B	Drawing 253-36B or symmetrical
as from 01.01.2006	Drawing 253-35C	Drawing 253-36C or symmetrical

Les entretoises de portières et le renfort de toit peuvent différer conformément aux Articles 253-8.3.2.1.2 et 253-8.3.2.1.3.

Doorbars and roof reinforcement may vary according to Articles 253-8.3.2.1.2 and 253-8.3.2.1.3.



8.3.2.4 Entretoises amovibles

Removable members

Au cas où des entretoises amovibles sont utilisées dans la construction de l'armature de sécurité, les connexions démontables utilisées doivent être conformes à un type approuvé par la FIA (Dessins 253-37 à 253-47).

Elles ne peuvent être soudées une fois assemblées.

Les vis et les écrous doivent avoir une qualité minimale de 8.8 (norme ISO).

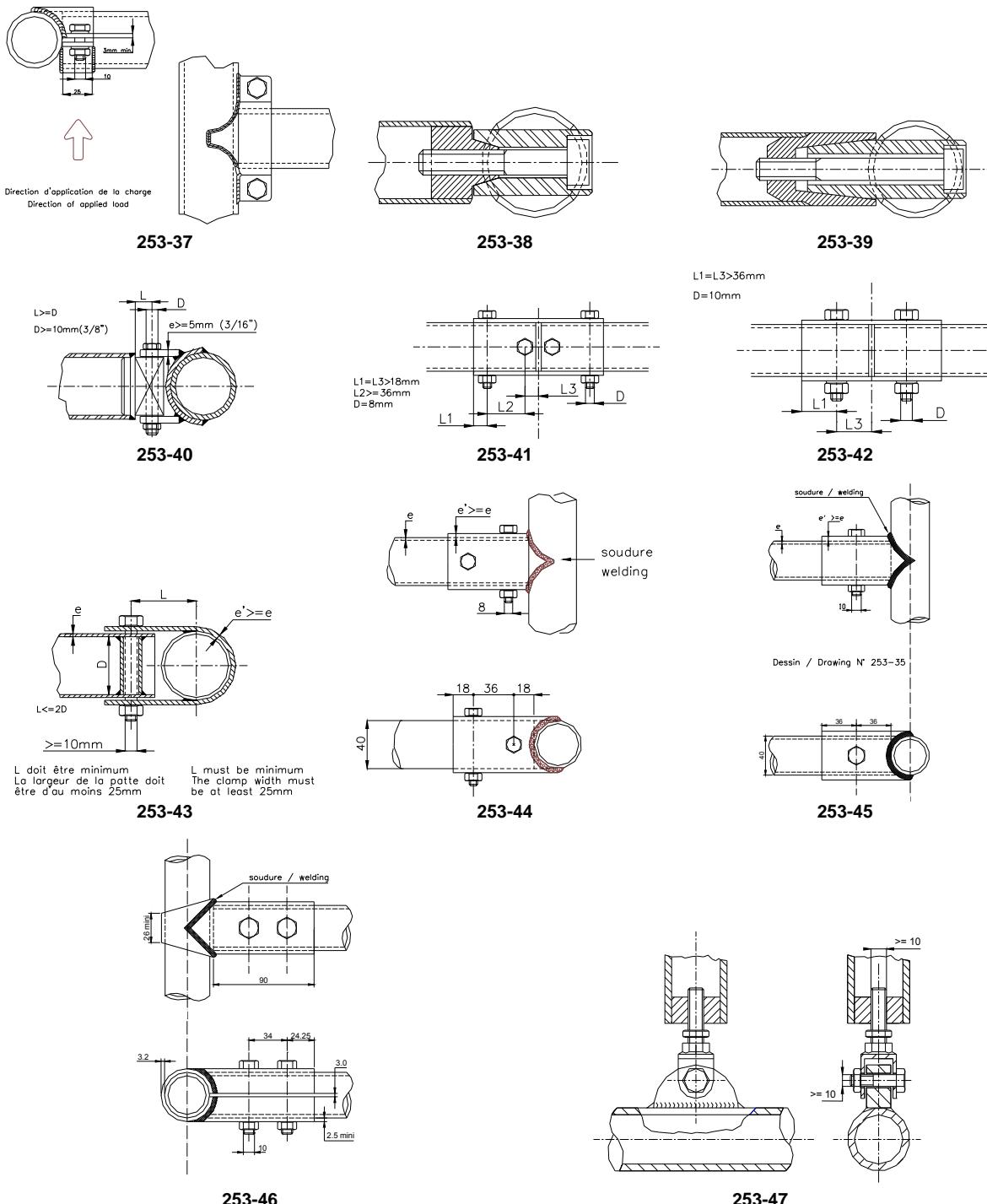
Les connexions démontables conformes aux Dessins 253-37, 253-40, 253-43, 253-46 et 253-47 sont réservées à la fixation des entretoises et des renforts facultatifs décrits à l'Article 253-8.3.2.2 et sont interdites pour relier les parties supérieures de l'arceau principal, de l'arceau avant, des demi-arceaux latéraux et des arceaux latéraux.

Should removable members be used in the construction of a safety cage, the dismountable joints used must comply with a type approved by the FIA (Drawings 253-37 to 253-47).

They must not be welded once assembled.

The screws and bolts must have a minimum quality of 8.8 (ISO standard).

Dismountable joints complying with Drawings 253-37, 253-40, 253-43, 253-46 and 253-47 are solely for attaching optional members and reinforcements described by Article 253-8.3.2.2, and are forbidden for joining the upper parts of the main rollbar, of the front rollbar, of the lateral half-rollbars and of the lateral rollbars.



8.3.2.5 Contraintes supplémentaires

Les cages de sécurité complètes doivent être entièrement comprises, longitudinalement, entre les fixations des éléments de suspension avant et arrière portant les charges verticales (ressorts et amortisseurs).

Des renforts supplémentaires dépassant ces limites sont

Additional constraints

Longitudinally, the safety cage must be entirely contained between the mounting points of the front and rear suspension elements carrying the vertical loads (springs and shock absorbers).

Supplementary reinforcements exceeding these limits are

autorisés entre l'armature de sécurité et les points d'ancrage à la coque/châssis de la barre antiroulis arrière.

Chacun de ces points d'ancrage peut être relié à l'armature de sécurité par un tube unique de dimensions 30 x 1.5 mm.

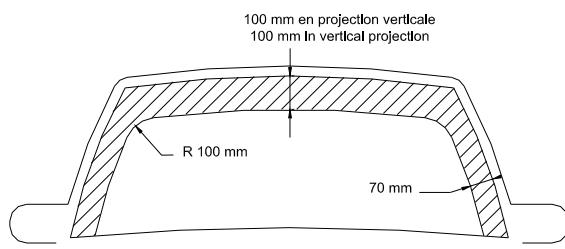
Pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2002 :

En projection frontale, les renforts d'angle et de jonction des angles supérieurs de l'arceau avant doivent être uniquement visibles à travers la surface du pare-brise décrite par le Dessin 253-48.

Pour toutes les armatures de sécurité des voitures "Super 2000" homologuées à partir du 01.01.2000 et pour toutes les armatures de sécurité des voitures de rallye homologuées à partir du 01.01.2001 :

L'emprise des renforts d'armature dans l'ouverture de porte doit respecter les critères suivants (Dessin 253-49) :

- La dimension A doit être de 300 mm minimum
- La dimension B doit être de 250 mm maximum
- La dimension C doit être de 300 mm maximum
- La dimension E ne doit pas être supérieure à la moitié de la hauteur de l'ouverture de porte (H).



253-48

authorised between the safety cage and the anchorage points of the rear anti-roll bars on the bodyshell/chassis. Each of these anchorage points may be connected to the safety cage by a single tube with dimensions of 30 x 1.5mm.

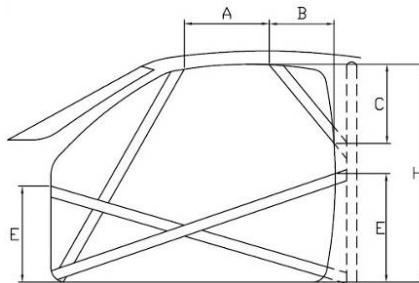
For cars homologated as from 01.01.2002 :

In frontal projection, reinforcements of bends and junctions of the upper corners of the front roll-cage must be only visible through the area of the windscreens described by Drawing 253-48.

For all the safety cages for "Super 2000" cars homologated as from 01.01.2000 and for all the safety cages for rally cars homologated as from 01.01.2001 :

The presence of the cage reinforcements in the door aperture must comply with the following criteria (Drawing 253-49) :

- Dimension A must be a minimum of 300 mm
- Dimension B must be a maximum of 250 mm
- Dimension C must be a maximum of 300 mm
- Dimension E must not be more than half the height of the door aperture (H).



253-49

8.3.2.6 Anchorage of safety cages to the bodyshell/chassis

Les points d'ancrage minimum sont :

- un pour chaque montant de l'arceau avant ;
- un pour chaque montant des arceaux latéraux ou demi-latéraux ;
- un pour chaque montant de l'arceau principal ;
- un pour chaque jambe de force arrière.

Pour parvenir à une fixation efficace sur la coque, la garniture intérieure d'origine peut être modifiée autour des cages de sécurité et de leurs ancrages par découpage ou par déformation.

Cette modification ne permet pas d'enlever des parties complètes de garniture ou de revêtement.

Si nécessaire, la boîte à fusibles peut être déplacée pour permettre le montage d'une cage de sécurité.

Points d'ancrage de l'arceau avant, de l'arceau principal, des arceaux latéraux ou demi-latéraux :

Chaque point d'ancrage doit inclure une plaque de renfort d'une épaisseur minimale de 3 mm.

Chaque pied d'ancrage doit être fixé par au moins 3 boulons sur une plaque de renfort en acier soudée à la coque, d'une épaisseur minimale de 3 mm et d'une surface minimale de 120 cm².

Pour les voitures homologuées à partir du 01.01.2007, la surface de 120 cm² doit être la surface de contact entre la plaque de renfort et la coque.

Exemples suivant les Dessins 253-50 à 253-56.

Pour le Dessin 253-52, la plaque de renfort ne doit pas nécessairement être soudée à la coque.

Dans le cas du Dessin 253-54, les côtés du point d'ancrage peuvent être refermés par une plaque soudée.

Les boulons de fixation doivent avoir au minimum le diamètre M8 et une qualité minimale de 8.8 (norme ISO).

Les fixations doivent être auto-bloquantes ou équipées de rondelles-freins.

L'angle entre 2 boulons (mesuré par rapport à l'axe du tube au niveau du pied cf. Dessin 253-50) ne doit pas être inférieur à 60 degrés.

Mounting of rollcages to the bodyshell/chassis

Minimum mounting points are:

- 1 for each pillar of the front rollbar ;
- 1 for each pillar of the lateral rollbars or lateral half-rollbars;
- 1 for each pillar of the main rollbar ;
- 1 for each backstay.

To achieve an efficient mounting to the bodyshell, the original interior trim may be modified around the safety cages and their mountings by cutting it away or by distorting it.

However, this modification does not permit the removal of complete parts of upholstery or trim.

Where necessary, the fuse box may be moved to enable a rollcage to be fitted.

Mounting points of the front, main, lateral rollbars or lateral half-rollbars:

Each mounting point must include a reinforcement plate at least 3 mm thick.

Each mounting foot must be attached by at least three bolts on a steel reinforcement plate at least 3 mm thick and of at least 120 cm² area which is welded to the bodyshell.

For cars homologated as from 01.01.2007, the area of 120 cm² must be the contact surface between the reinforcement plate and the bodyshell.

Examples according to Drawings 253-50 to 253-56.

For Drawing 253-52, the reinforcement plate need not necessarily be welded to the bodyshell.

In the case of Drawing 253-54, the sides of the mounting point may be closed with a welded plate.

Fixing bolts must have a minimum diameter of M8 and a minimum quality of 8.8 (ISO standard).

Fasteners must be self-locking or fitted with lock washers.

The angle between 2 bolts (measured from the tube axis at the level of the mounting foot cf. Drawing 253-50) must not be less than 60 degrees.

Points d'ancrage des jambes de force arrière :

Chaque jambe de force arrière doit être fixée par un minimum de 2 boulons M8 avec des pieds d'ancrage d'une surface minimale de 60 cm² (Dessin 253-57), ou fixée par un seul boulon en double cisaillement (Dessin 253-58), sous réserve qu'il soit de section et de résistance adéquates et à condition qu'un manchon soit soudé dans la jambe de force.

Ces exigences sont des minima.

En complément, des fixations supplémentaires peuvent être utilisées, les plaques d'appui des pieds d'arceaux peuvent être soudées aux plaques de renfort, l'armature de sécurité (telle que définie par l'Article 253-8.3.1) peut être soudée à la coque/châssis.

Cas particulier :

Pour les coques/châssis d'un matériau autre que l'acier, toute soudure entre l'armature et la coque/châssis est interdite, seul le collage de la plaque de renfort sur la coque/châssis est autorisé.

Mounting points of the backstays:

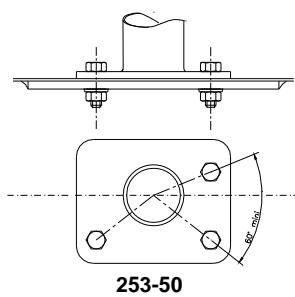
Each backstay must be secured by a minimum of 2 M8 bolts with mounting feet of at least 60 cm² area (Drawing 253-57), or secured by a single bolt in double shear (Drawing 253-58), provided it is of adequate section and strength and provided that a bush is welded into the backstay.

These are minimum requirements.

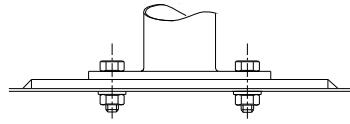
In addition, more fasteners may be used, the support plates of the mounting feet may be welded to reinforcement plates, the safety cage (as defined by Article 253-8.3.1) may be welded to the bodyshell/chassis.

Special case:

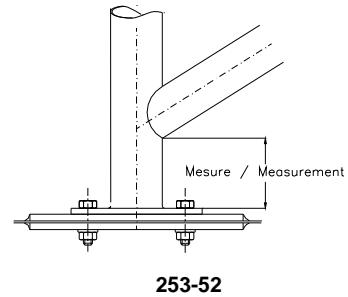
For non steel bodyshells/chassis, any weld between the cage and the bodyshell/chassis is prohibited, only the bonding of the reinforcement plate on the bodyshell/chassis is permitted.



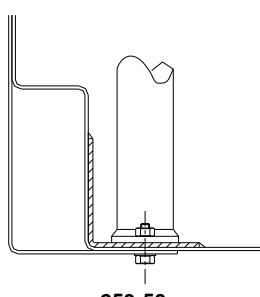
253-50



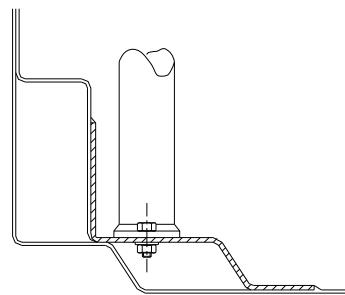
253-51



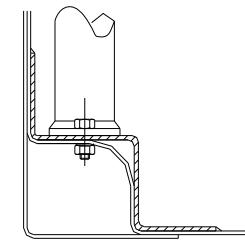
253-52



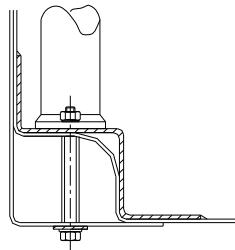
253-53



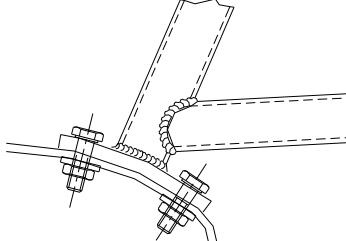
253-54



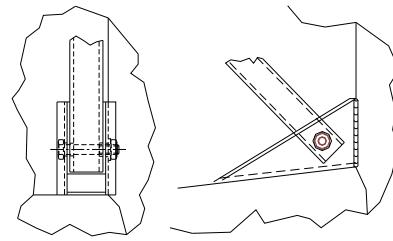
253-55



253-56



253-57



253-58

8.3.3**Spécifications des tubes**

Seuls les tubes de section circulaire sont autorisés.
Spécifications des tubes utilisés :

Tube specifications

Only tubes with a circular section are authorised.
Specifications of the tubes used:

Matériau	Résistance minimale à la traction	Dimensions minimales (mm)	Utilisation	Material	Minimum tensile strength	Minimum dimensions (mm)	Use
Acier au carbone non allié (voir ci-dessous) étiré à froid sans soudure contenant au maximum 0.3 % de carbone	350 N/mm ²	45 x 2.5 (1.75"x0.095") ou 50 x 2.0 (2.0"x0.083") 38 x 2.5 (1.5"x0.095") ou 40 x 2.0 (1.6"x0.083")	Arceau principal (Dessins 253-1 et 253-3) ou Arceaux latéraux et Entretoise transversale arrière (Dessin 253-2) Demi-arceaux latéraux et autres parties de l'armature de sécurité (sauf indications contraires des articles ci-dessus)	Cold drawn seamless unalloyed carbon steel (see below) containing a maximum of 0.3 % of carbon	350 N/mm ²	45 x 2.5 (1.75"x0.095") or 50 x 2.0 (2.0"x0.083") 38 x 2.5 (1.5"x0.095") or 40 x 2.0 (1.6"x0.083")	Main rollbar (Drawings 253-1 and 253-3) or Lateral rollbars and Rear transverse member (Drawing 253-2) Lateral half-rollbars and other parts of the safety cage (unless otherwise indicated in the articles above)

Note :

Pour un acier non allié, la teneur maximale des éléments d'addition doit être de 1.7 % pour le manganèse et de 0.6 % pour les autres éléments.

En choisissant l'acier, il faudra faire attention à obtenir de bonnes qualités d'élongation et une aptitude correcte à la soudure.

Le cintrage doit être effectué à froid avec un rayon de courbure (mesuré à l'axe du tube) d'au moins trois fois le diamètre du tube.

Si le tube est ovalisé pendant cette opération, le rapport entre le petit et le grand diamètre doit être d'au moins 0.9.

La surface au niveau des cintrages doit être uniforme et dépourvue d'ondulations ou de fissures.

8.3.4 Indications pour la soudure

Elles doivent être faites sur tout le périmètre du tube.

Toutes les soudures doivent être de la meilleure qualité possible et d'une pénétration totale (de préférence soudure à l'arc sous gaz protecteur).

Bien qu'une belle apparence extérieure ne soit pas nécessairement une garantie de la qualité des soudures, les soudures de mauvaise apparence ne sont jamais le signe d'un bon travail.

Lors de l'utilisation des aciers traités thermiquement, les indications spéciales des fabricants doivent être respectées (électrodes spéciales, soudure sous gaz protecteur).

8.3.5 Garniture de protection

Aux endroits où le corps des occupants pourrait entrer en contact avec l'armature de sécurité, une garniture ignifugeante doit être utilisée comme protection.

Aux endroits où les casques des occupants pourraient entrer en contact avec l'armature de sécurité, la garniture doit être conforme à la norme FIA 8857-2001 type A (voir liste technique n°23 "Garniture d'arceau de sécurité homologué par la FIA") et être fixée à l'armature de façon permanente.

Application: Pour toutes les catégories.

ART. 9 RETRO-VISION

La vision vers l'arrière doit être assurée au moyen de deux rétroviseurs extérieurs (un côté droit et un côté gauche). Ces rétroviseurs peuvent être ceux de série.

Chaque rétroviseur doit avoir une surface réfléchissante d'au moins 90 cm².

Le rétroviseur intérieur est facultatif.

Application: Groupes N, A, R, Super 2000 Rallyes et WRC. Une découpe sur le corps du rétroviseur (surface de 25 cm² maximum par rétroviseur) est cependant autorisée pour la ventilation de l'habitacle.

Note:

For an unalloyed steel, the maximum content of additives is 1.7 % for manganese and 0.6 % for other elements.

In selecting the steel, attention must be paid to obtaining good elongation properties and adequate weldability.

The tubing must be bent by a cold working process and the centreline bend radius must be at least 3 times the tube diameter.

If the tubing is ovalised during bending, the ratio of minor to major diameter must be 0.9 or greater.

The surface at the level of the bends must be smooth and even, without ripples or cracks.

Guidance on welding

These must be carried out along the whole perimeter of the tube.

All welds must be of the highest possible quality with full penetration and preferably using a gas-shielded arc.

Although good external appearance of a weld does not necessarily guarantee its quality, poor looking welds are never a sign of good workmanship.

When using heat-treated steel the special instructions of the manufacturers must be followed (special electrodes, gas protected welding).

Protective padding

Where the occupants' bodies could come into contact with the safety cage, flame retardant padding must be provided for protection.

Where the occupants' crash helmets could come into contact with the safety cage, the padding must comply with FIA standard 8857-2001, type A (see technical list n°23 "Roll Cage Padding Homologated by the FIA") and must be permanently fixed to the cage.

Application: For all categories.

REAR VIEW

Rearward visibility must be ensured by two external rear-view mirrors (one on the right and one on the left). These rear-view mirrors may be as standard.

Each rear-view mirror must have a reflecting surface of at least 90 cm².

An inside rear-view mirror is optional.

Application: Groups N, A, R, Super 2000 Rallyes and WRC. A cut-out (maximum surface 25 cm² per mirror) is authorised in the rear view mirror housing for cockpit ventilation.

<p>La porte peut être modifiée au niveau de la fixation du rétroviseur pour effectuer une découpe équivalente de 25 cm² maximum.</p> <p><u>Application:</u> en rallye seulement, Groupes N, A, R, Super 2000 Rallyes et WRC.</p>	<p>The door may be modified at the mounting of the rear view mirror to make an equivalent cut-out of 25 cm² maximum.</p> <p><u>Application:</u> only in rallies, Groups N, A, R, Super 2000 Rallyes and WRC.</p>
<p>ART. 10 ANNEAU DE PRISE EN REMORQUE</p> <p>Un anneau de prise en remorque doit être monté à l'avant et à l'arrière des voitures pour toutes les compétitions. Cet anneau ne sera utilisé que dans le cas d'une voiture roulant librement. Cet anneau doit être clairement visible et peint en jaune, rouge ou orange.</p>	<p>TOWING-EYE</p> <p>All cars must be equipped with a rear and front towing-eye for all competitions. This towing-eye will only be used if the car can move freely.</p> <p>It must be clearly visible and painted in yellow, red or orange.</p>
<p>ART. 11 VITRES / FILETS</p> <p>Vitres :</p> <p>Les vitres doivent être certifiées pour utilisation routière, leur marquage faisant foi.</p> <p>Pour les voitures à 4 ou 5 portes, une pièce intermédiaire peut être montée entre la partie supérieure de la vitre et la partie supérieure de l'ouverture de fenêtre de la porte arrière à condition de ne pas avoir d'autre que fonction que de ventiler l'habitacle et de ne pas dépasser de la surface extérieure de la vitre.</p> <p>Le pare-brise doit être constitué de verre feuilleté.</p> <p>Il peut être équipé d'un ou plusieurs films transparents (épaisseur totale maximale de 400 microns) et incolore sur sa surface extérieure, sauf si cela est interdit par la réglementation routière du ou des pays parcourus au cours de la compétition.</p> <p>Une bande pare-soleil est autorisée pour le pare-brise, à condition qu'elle permette aux occupants de voir la signalisation routière (feux, panneaux...).</p> <p>L'utilisation de vitres teintées et/ou de films de sécurité est autorisée pour les vitres latérales et arrière. Dans ce cas, une personne située à une distance de 5 m de la voiture doit pouvoir voir le pilote et ce qui est à l'intérieur de la voiture.</p> <p><u>En rallye seulement:</u></p> <p>Si les films argentés ou fumés ne sont pas utilisés ou si les vitres latérales et la vitre du toit ouvrant ne sont pas en verre feuilleté, l'utilisation de films anti-déflagrants transparents et incolores sur les vitres latérales et la vitre du toit ouvrant est obligatoire.</p> <p>Leur épaisseur ne doit pas être supérieure à 100 microns.</p> <p>L'utilisation de films argentés ou fumés est autorisée, sur les vitres latérales, la vitre arrière et la vitre du toit ouvrant, et aux conditions suivantes :</p> <ul style="list-style-type: none"> - Les films argentés ou teintés utilisés sur les vitres latérales avant et sur les vitres latérales arrière doivent être munis d'une ouverture d'une surface équivalente à la surface d'un cercle de 70mm de diamètre afin de permettre de voir de l'extérieur le pilote, ainsi que le contenu de la voiture. - Mention de l'autorisation doit être faite dans le règlement particulier de la compétition. <p>.....</p> <p>Filets :</p> <p>Pour les compétitions sur circuit, l'utilisation de filets fixés sur la structure anti-tonneau est obligatoire.</p> <p>Ces filets doivent avoir les caractéristiques suivantes :</p> <ul style="list-style-type: none"> - Largeur minimum de bande : 19 mm. - Dimension minimum des ouvertures : 25 x 25 mm. - Dimension maximum des ouvertures : 60 x 60 mm. <p>et recouvrir l'ouverture de la vitre jusqu'au centre du volant.</p>	<p>WINDOWS / NETS</p> <p>Windows:</p> <p>The windows must be certified for road use, their marking standing as proof.</p> <p>For cars with 4 or 5 doors, an intermediate part may be fitted between the upper part of the window and the upper part of the rear door window opening, provided that it has no function other than to ventilate the cockpit and that it does not protrude beyond the exterior surface of the window.</p> <p>The windscreen must be made of laminated glass.</p> <p>It may be fitted with one or several transparent and colourless films (maximum total thickness of 400 microns) on its outer surface, unless this is forbidden by the traffic regulations of the country(ies) through which the competition is run.</p> <p>A sun strip for the windscreen is authorised, on condition that it allows the occupants to see the road signs (traffic lights, traffic signs...).</p> <p>The use of tinted glass and/or safety film is permitted in side and rear windows. In such cases it must be possible for a person situated 5 m from the car to see the driver as well as the contents of the car.</p> <p><u>In rallies only:</u></p> <p>If silvered or tinted films are not used or if the side windows and the glass sunroof are not made from laminated glass, the use of transparent and colourless anti-shatter films on the side windows and the glass sunroof is mandatory.</p> <p>The thickness of these films must not be greater than 100microns.</p> <p>The use of silvered or tinted films is authorised, on the side and rear windows and on the glass sunroof, and on the following conditions:</p> <ul style="list-style-type: none"> - Silvered or tinted films fitted on front side windows and rear side windows must have an opening equivalent to the surface of a circle of 70 mm in diameter so that the driver as well as the contents of the car may be seen from the outside. - This authorisation must be mentioned in the supplementary regulations of the competition. <p>.....</p> <p>Nets:</p> <p>For competitions on circuits, the use of nets affixed to the safety roll-cage is mandatory.</p> <p>These nets must have the following characteristics :</p> <ul style="list-style-type: none"> - Minimum width of the strips : 19 mm - Minimum size of the meshes : 25 x 25 mm. - Maximum size of the meshes : 60 x 60 mm. <p>and must close up the window opening to the centre of the steering wheel.</p>
<p>ART. 12 FIXATIONS DE SECURITE POUR PARE-BRISE</p> <p>De telles fixations peuvent être utilisées librement.</p> <p><u>Application:</u> Groupes N, A.</p>	<p>SAFETY FIXING DEVICES FOR WINDSCREEN</p> <p>Such devices may be used freely.</p> <p><u>Application:</u> Groups N, A.</p>
<p>ART. 13 COUPE-CIRCUIT</p> <p>Le coupe-circuit général doit couper tous les circuits électriques (batterie, alternateur ou dynamo, lumières, avertisseurs, allumage, asservissements électriques, etc.) et doit également arrêter le moteur.</p> <p>Pour les moteurs Diesel ne disposant pas d'injecteurs à</p>	<p>GENERAL CIRCUIT BREAKER</p> <p>The general circuit breaker must cut all electrical circuits, battery, alternator or dynamo, lights, hooters, ignition, electrical controls, etc.) and must also stop the engine.</p> <p>For Diesel engines having no electronically controlled</p>

<p>commande électronique, le coupe-circuit doit être couplé avec un dispositif étouffeur de l'admission du moteur.</p> <p>Ce coupe-circuit doit être d'un modèle antidiéflagrant, et doit pouvoir être manœuvré de l'intérieur et de l'extérieur de la voiture.</p> <p>En ce qui concerne l'extérieur, la commande doit se situer obligatoirement au bas d'un des montants du pare-brise pour les voitures fermées. Elle doit être clairement indiquée par un éclair rouge dans un triangle bleu à bordure blanche d'au moins 12 cm de base.</p> <p>Cette commande extérieure ne concerne que les voitures fermées.</p> <p>Application: Montage obligatoire pour toutes les voitures prenant part à des courses de vitesse sur circuit ou à des courses de côte. Montage recommandé pour les autres compétitions.</p>	<p>injectors, the circuit breaker must be coupled with a device cutting off the intake into the engine.</p> <p>It must be a spark-proof model, and must be accessible from inside and outside the car.</p> <p>As for the outside, the triggering system of the circuit breaker must compulsorily be situated at the lower part of the windscreen mountings for closed cars. It must be marked by a red spark in a white-edged blue triangle with a base of at least 12 cm.</p> <p>This outside triggering system only concerns closed cars.</p> <p>Application: Compulsory fitting for all cars taking part in speed races on circuits or hill-climbs. The fitting is recommended for other competitions.</p>
ART. 14 RESERVOIRS DE SECURITE APPROUVES PAR LA FIA <p>Lorsqu'un concurrent utilise un réservoir de sécurité, celui-ci doit provenir d'un constructeur agréé par la FIA.</p> <p>Afin d'obtenir l'agrément de la FIA, un constructeur doit avoir fait la preuve de la qualité constante de son produit et de sa conformité avec les spécifications approuvées par la FIA.</p> <p>Les constructeurs de réservoirs agréés par la FIA s'engagent à ne livrer à leurs clients que des réservoirs correspondant aux normes approuvées.</p> <p>A cette fin, sur chaque réservoir livré doit être marqué le nom du constructeur, les spécifications précises selon lesquelles ce réservoir a été construit, le numéro d'homologation, la date de fin de validité et le numéro de série.</p> <p>Le processus de marquage doit être indélébile et avoir été préalablement approuvé par la FIA selon la norme en vigueur.</p> <p>14.1 Spécifications techniques</p> <p>La FIA se réserve le droit d'approuver tout autre ensemble de spécifications techniques après étude du dossier fourni par les fabricants intéressés.</p> <p>14.2 Spécifications FT3 1999, FT3.5 ou FT5</p> <p>Les spécifications techniques de ces réservoirs sont disponibles au Secrétariat de la FIA sur simple demande.</p> <p>14.3 Vieillissement des réservoirs</p> <p>Le vieillissement des réservoirs souples entraîne au-delà de cinq ans une diminution notable de leurs propriétés physiques.</p> <p>Aucun réservoir ne doit être utilisé plus de cinq ans après sa date de fabrication, à moins qu'il n'ait été vérifié et re-certifié par le constructeur pour une période supplémentaire d'au plus deux années.</p> <p>Un couvercle étanche, en matériau ininflammable, facilement accessible et démontable uniquement à l'aide d'outils, doit être installé dans la protection des réservoirs FT3 1999, FT3.5 ou FT5 afin de permettre d'en vérifier la date de fin de validité.</p> <p>14.4 Application de ces spécifications</p> <p>Les voitures de Groupe N et de Groupe A peuvent être équipées d'un réservoir de sécurité FT3 1999, FT3.5 ou FT5 si les modifications nécessaires de la voiture ne dépassent pas celles permises par le règlement.</p> <p>L'utilisation de mousse de sécurité dans les réservoirs FT3 1999, FT3.5 ou FT5 est recommandée.</p> <p>14.5 Réservoirs avec goulotte de remplissage, Groupes A et N</p> <p>Toutes les voitures munies d'un réservoir avec une goulotte de remplissage traversant l'habitacle doivent être équipées d'un clapet anti retour homologué par la FIA.</p> <p>Ce clapet de type "clapet à un ou deux battants" doit être installé dans la goulotte de remplissage côté réservoir.</p> <p>La goulotte est définie comme étant le moyen utilisé pour relier l'orifice de remplissage de carburant du véhicule au réservoir de carburant lui-même.</p>	FIA APPROVED SAFETY FUEL TANKS <p>Whenever a competitor uses a safety fuel tank, it must come from a manufacturer approved by the FIA.</p> <p>In order to obtain the FIA's agreement, a manufacturer must have proved the constant quality of its product and its compliance with the specifications approved by the FIA.</p> <p>Safety tank manufacturers recognised by the FIA must undertake to deliver to their customers exclusively tanks complying with the norms approved.</p> <p>To this end, on each tank delivered the name of the manufacturer, the exact specifications according to which this tank has been manufactured, the homologation date the date of the end of validity, and the series number, must be marked.</p> <p>The marking process must be indelible and must have been approved beforehand by the FIA according to the prevailing standard.</p> <p>Technical specifications</p> <p>The FIA reserves the right to approve any other set of technical specifications after study of the dossier submitted by the manufacturers concerned.</p> <p>Specifications FT3 1999, FT3.5 or FT5</p> <p>The technical specifications for these tanks are available, on request, from the FIA Secretariat.</p> <p>Ageing of tanks</p> <p>The ageing of safety tanks entails a considerable reduction in the strength characteristics after approximately five years.</p> <p>No bladder may be used more than 5 years after the date of manufacture, unless inspected and recertified by the manufacturer for a period of up to another two years.</p> <p>A leak-proof cover, made from non-flammable material, easily accessible and removable only with the use of tools, must be installed in the protection for FT3 1999, FT3.5 or FT5 tanks, in order to allow the checking of the validity expiry date.</p> <p>Applications of these specifications</p> <p>Group N and Group A cars may be equipped with an FT3 1999, FT3.5 or FT5 safety fuel tank if the modifications necessary do not exceed those allowed by the regulations.</p> <p>The use of safety foam in FT3 1999, FT3.5 or FT5 tanks is recommended.</p> <p>Fuel tanks with filler necks, Groups A and N</p> <p>All cars fitted with a fuel tank with filler neck passing through the cockpit must be equipped with a non-return valve homologated by the FIA.</p> <p>This valve, of the type "with one or two flaps", must be installed in the filler neck on the tank side."</p> <p>The filler neck is defined as being the means used to connect the fuel filler hole of the vehicle to the fuel tank itself.</p>

ART. 15 PROTECTION CONTRE L'INCENDIE

Un écran de protection efficace doit être placé entre le moteur et le siège des occupants pour éviter la projection directe des flammes en cas d'incendie.

Dans le cas où cet écran serait constitué par les sièges arrière, il est conseillé de les garnir d'un revêtement ignifugé.

ART. 16 SIEGES, ANCRAGES ET SUPPORTS DE SIEGES

Si les fixations ou les supports d'origine sont changés, les nouvelles pièces doivent soit être approuvées pour cette application par le constructeur de sièges, soit être conformes aux spécifications mentionnées ci-dessous :

1) Ancrages pour fixation des supports de sièges

Les supports de sièges doivent être fixés soit :

- sur les ancrages pour fixation de sièges utilisés sur la voiture d'origine
- sur les ancrages pour fixation de sièges homologués par le constructeur en Variante Option (dans ce cas les ancrages d'origine peuvent être supprimés)
- sur des ancrages pour fixation de sièges conformes au Dessin 253-65B.

Les supports de sièges doivent être fixés aux ancrages pour fixation de sièges avec au minimum 4 attaches par siège utilisant des boulons de 8 mm minimum de diamètre.

PROTECTION AGAINST FIRE

An efficient protective screen must be placed between the engine and the occupant's seat, in order to prevent the direct passage of flames in case of fire.

Should this screen be formed by the rear seats, it is advisable to cover them with a flameproof coating.

SEATS, ANCHORAGE POINTS AND SUPPORTS

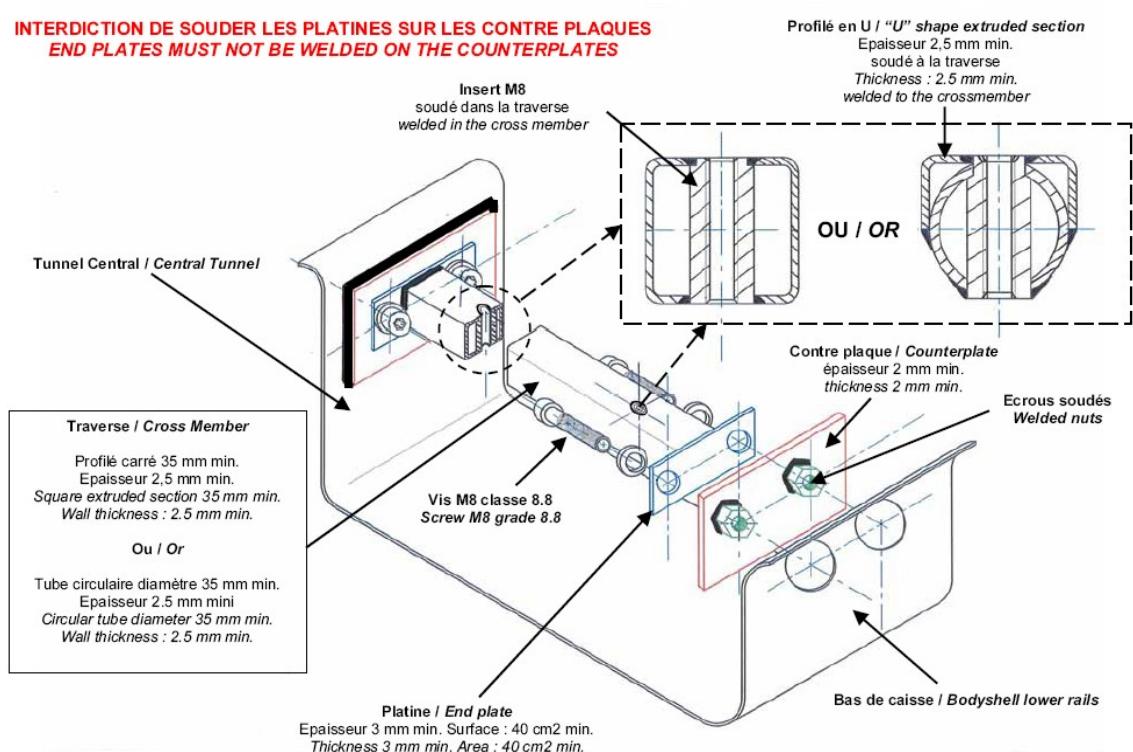
If the original seat attachments or supports are changed, the new parts must either be approved for that application by the seat manufacturer or must comply with the specifications mentioned below :

Anchorage points for fixing the seat supports

The seat supports must be fixed either:

- on the anchorage points for fixing seats used on the original car
- on the anchorage points for fixing seats homologated by the manufacturer as an Option Variant (in which case the original anchorage points may be removed)
- on anchorage points for fixing seats in conformity with Drawing 253-65B.

The seat supports must be fixed to the anchorage points for fixing seats via at least 4 mounting points per seat, using bolts measuring at least 8mm in diameter.

**INTERDICTION DE SOUDER LES PLATINES SUR LES CONTRE PLAQUES
END PLATES MUST NOT BE WELDED ON THE COUNTERPLATES**

253-65B

INSTRUCTIONS DE MONTAGE

- 1- Percer des trous (Diamètre supérieur au périmètre des écrous) dans le bas de caisse et la paroi du tunnel central.
- 2- Souder les écrous sur les contre plaques puis souder celles-ci sur le bas de caisse et la paroi du tunnel central.
- 3- Souder les 2 inserts filetés dans la traverse puis souder les 2 platines aux extrémités de celle-ci.
- 4- Fixer l'ensemble par les 4 vis M8 classe 8.8 qui se visseront sur les écrous soudés.

2) Fixation des supports de sièges directement sur la coque/châssis

Les fixations sur la coque/châssis doivent comporter au minimum 4 attaches par siège utilisant des boulons de 8 mm minimum de diamètre avec contreplaques conformément au Dessin 253-65.

Les surfaces de contact minimales entre support, coque/châssis et contreplaques sont de 40 cm² pour chaque point de fixation.

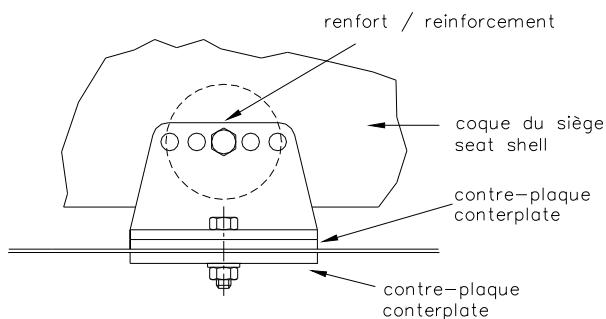
FITTING INSTRUCTIONS

- 1- Drill holes (larger than nut outer diameter) in the bodyshell lower rail and in central tunnel wall.
- 2- Weld the nuts on the counterplates, then weld these on the bodyshell lower rail on the central tunnel wall.
- 3- Weld the 2 threaded inserts in the crossmember, then weld the endplates at each end of the crossmember.
- 4- Fix the assembly through 4 M8screws of 8.8 grade which will be screwed in the welded nuts.

Fixing of the seat supports directly onto the shell/chassis

Supports must be attached to the shell/chassis via at least 4 mounting points per seat using bolts with a minimum diameter of 8 mm and counterplates, according to the Drawing 253-65.

The minimum area of contact between support, shell/chassis and counterplate is 40 cm² for each mounting point.



253-65

- 3) Si des systèmes d'ouverture rapide sont utilisés, ils doivent pouvoir résister à des forces horizontale et verticale de 18000 N, non appliquées simultanément.
Si des rails pour le réglage du siège sont utilisés, ils doivent être ceux fournis à l'origine avec la voiture homologuée ou avec le siège.
- 4) La fixation entre le siège et les supports doit être composée de 4 attaches, 2 à l'avant, 2 sur la partie arrière du siège, utilisant des boulons d'un diamètre minimum de 8 mm et des renforts intégrés aux sièges.
Chaque attache doit pouvoir résister à une charge de 15000 N quelle qu'en soit la direction.
- 5) L'épaisseur minimum des supports et des contreplaques est de 3 mm pour l'acier de 5 mm pour les matériaux en alliage léger.
La dimension longitudinale minimale de chaque support est de 6 cm.
- 6) En cas d'utilisation d'un coussin entre le siège homologué et l'occupant, ce coussin doit être d'une épaisseur maximale de 50mm.
Tous les sièges des occupants doivent être homologués par la FIA (normes 8855/1999 ou 8862/2009), et non modifiés.
- ◆ Sièges conformes à la norme FIA 8855/1999 :
La limite d'utilisation est de 5 ans à partir de la date de fabrication mentionnée sur l'étiquette obligatoire.
Une extension supplémentaire de 2 ans peut être accordée par le fabricant et doit être mentionnée par une étiquette supplémentaire.
 - ◆ Sièges conformes à la norme FIA 8862/2009 :
La limite d'utilisation est de 10 ans à compter de l'année de fabrication.
L'utilisation des supports homologués avec le siège est obligatoire.
Pour les Rallies uniquement, les sièges peuvent être utilisés avec des supports homologués par les constructeurs automobile en variante option.

If quick release systems are used, they must capable of withstanding vertical and horizontal forces of 18000 N, applied non-simultaneously.

If rails for adjusting the seat are used, they must be those originally supplied with the homologated car or with the seat.

The seat must be attached to the supports via 4 mounting points, 2 at the front and 2 at the rear of the seat, using bolts with a minimum diameter of 8 mm and reinforcements integrated into the seat.

Each mounting point must be capable of withstanding a force of 15000 N applied in any direction.

The minimum thickness of the supports and counterplates is 3 mm for steel and 5 mm for light alloy materials.

The minimum longitudinal dimension of each support is 6 cm.

If there is a cushion between the homologated seat and the occupant, the maximum thickness of this cushion is 50 mm.

All the occupants' seats must be homologated by the FIA (8855/1999 or 8862/2009 standards), and not modified.

Seats in compliance with 8855/1999 FIA standard:

The limit for use is 5 years from the date of manufacture indicated on the mandatory label.

An extension of 2 further years may be authorised by the manufacturer and must be indicated by an additional label.

Seats in compliance with 8862/2009 FIA standard:

The limit for use is 10 years from the year of manufacture.

The use of supports homologated with the seat is compulsory.

For Rallies only, seats may be used with supports homologated by the car manufacturers in option variant.

ART. 17 SOUPAPES DE SURPRESSION

Les soupapes de surpression sont interdites sur les roues.

PRESSURE CONTROL VALVES

Pressure control valves on the wheels are forbidden.

ART. 18	EXIGENCES SPECIFIQUES AUX VEHICULES A PROPULSION ELECTRIQUE	SPECIFIC REQUIREMENTS FOR ELECTRICALLY-POWERED VEHICLES
18.1	Sécurité électrique générale	General electrical safety
	a) Il faudra s'assurer qu'une unique défaillance du système électrique ou hybride ne peut être la cause d'un choc électrique mettant en danger la vie de toute personne et que les composants utilisés ne peuvent pas causer de blessures quelles que soient les circonstances et conditions (pluie, etc.), ni lors d'une utilisation normale ni dans le cas de mauvais fonctionnements prévisibles.	It must be ensured that a single point of failure of the electric or hybrid electric system cannot cause an electric shock hazardous to the life of any person and that the components used cannot cause injury under any circumstances or conditions (rain, etc.), whether during normal operation or in unforeseeable cases of malfunction.
	b) Le matériel utilisé pour la protection des personnes ou des objets doit remplir sa fonction de façon sûre pendant une période de temps appropriée.	The components used for protecting persons or objects must reliably fulfil their purpose for an appropriate length of time.
	c) Il ne doit pas y avoir de pièces conductrices actives apparentes dans le système de classe de tension B (2.9).	There must not be any exposed live conductive parts in the voltage class B (2.9) system.
	d) La protection en cas de contact direct doit être assurée par l'un et/ou l'autre des moyens suivants (norme ISO/DIS 6469-3.2:2010) :	Protection against direct contact shall be provided by one or both of the following (from ISO/DIS 6469-3.2:2010):
	- isolation principale des pièces sous tension (2.15) ; - barrières/enveloppes empêchant l'accès aux pièces sous tension.	- basic insulation of the live parts (2.15); - barriers/enclosures, preventing access to the live parts.
	Les barrières/enveloppes peuvent être conductrices ou non-conductrices.	The barriers/enclosures may be electrically conductive or non-conductive.
	e) Dans les cas où la tension du circuit électrique appartient à la classe de tension B (2.9), un symbole avertisseur "Haute Tension" (voir see Figure 1) doit apparaître sur les gaines protectrices de tout l'équipement électrique pouvant être sous haute tension, ou dans leur voisinage. Ce symbole doit représenter une étincelle noire dans un triangle jaune bordé de noir, conformément à la norme ISO 7010. Les côtés du triangle devraient mesurer au moins 12 cm mais peuvent être réduits si ce dernier doit figurer sur des composants de petite taille.	In cases where the voltage of the Power Circuit belongs to voltage class B (2.9), symbols warning of "High Voltage" (see Figure 1) must be displayed on or near the protective covers of all electrical equipment that can run at high voltage. The symbol background shall be yellow and the bordering and the arrow shall be black, in accordance with ISO 7010. Each side of the triangle should measure at least 12 cm, but may be reduced to fit onto small components.
		Dessin 1 / Figure 1 Signalisation des composants et circuits de classe de tension B / Marking of voltage class B components and circuits
	f) Tous les véhicules électriques et électriques hybrides doivent se conformer aux règlements des autorités nationales du pays dans lequel court le véhicule en ce qui concerne la standardisation et le contrôle des installations électriques. La sécurité électrique des véhicules de course électriques et électriques hybrides doit être conforme aux normes les plus élevées appliquées aux voitures routières, comme critère minimal exigé.	All electric and hybrid electric vehicles must comply with the requirements of the national authorities in the country in which the vehicle races in respect of the standardisation and control of electrical installations. The electrical safety for electric and hybrid electric racing vehicles must use the highest standards for road going cars as a minimum electrical safety standard.
18.2	Protection des câbles, canalisations, connecteurs, interrupteurs, équipements électriques	Protection of cables, lines, connectors, switches, electrical equipment
	a) Les câbles et l'équipement électriques doivent être protégés contre tout risque de détérioration mécanique (pierreries, corrosion, panne mécanique, etc.) et contre tout risque d'incendie s'ils sont fixés à l'intérieur de la carrosserie.	Electrical cables and electrical equipment must be protected against any risk of mechanical damage (stones, corrosion, mechanical failure, etc.) as well as any risk of fire and electrical shock.
	b) Les composants et câblages de classe de tension B doivent être conformes aux sections applicables de la norme CEI 60664 en termes de distance d'isolement dans l'air, de ligne de fuite électrique (3.4.2) et d'isolation solide ou respecter la tension de tenue conformément au test de tension de tenue indiqué dans la norme ISO/DIS 6469-3.2:2010.	The voltage class B components and wiring shall comply with the applicable sections of IEC 60664 on clearances, creepage distances (3.4.2) and solid insulation; or meet the withstand voltage capability according to the withstand voltage test given in ISO/DIS 6469-3.2:2010.
	c) Une fiche mâle ne doit physiquement pouvoir s'embroiter qu'avec la prise femelle appropriée parmi les prises disponibles.	A plug must physically only be able to mate with the correct socket of any sockets within reach.
18.3	Protection contre la poussière et l'eau	Protection against dust and water
	Toutes les parties de l'équipement électrique doivent être protégées en utilisant une protection de classe IP (voir par	All parts of the electrical equipment must be protected using an IP class (see e.g. ISO 20653) specified in the respective

	<p>ex. ISO 20653) spécifiée dans la classe de véhicules concernée figurant à l'Annexe J. Cependant, une protection de type IP55 doit être utilisée (complètement à l'épreuve de la poussière et des éclaboussures).</p>	<p>Appendix J vehicle Class. However, IP 55 type protection must be used as a minimum (fully dust-proof and proof against streaming water).</p>
18.4 Système de stockage d'énergie rechargeable (RESS)		Rechargeable Energy Storage System (RESS)
18.4.1 Conception et installation		Design and installation
a) Chaque Groupe répertorié à l'Art. 251 de l'Annexe J, Catégorie I ou Catégorie II utilisant une propulsion électrique, doit spécifier, dans l'article correspondant de l'Annexe J, le poids maximum et/ou le contenu énergétique du RESS.		Each Group listed in Art. 251 of Appendix J, Category I or Category II using an electric drive train must individually specify, in the respective Appendix J, the maximum weight and/or energy content of the RESS.
b) Le RESS devrait être logé à l'intérieur de la cellule de survie du véhicule. Si le RESS n'est pas logé à l'intérieur de la cellule de survie, son emplacement et son montage doivent être conformes aux réglementations en matière de crash-tests et doivent être approuvés par la FIA.		The RESS should be housed within the survival cell of the vehicle. If the RESS is not housed in the survival cell the location and mounting must fulfil crash test requirements and must be approved by the FIA.
c) Un crash-test avec un RESS factice est obligatoire. Ce dernier doit avoir un poids et une rigidité identiques à ceux du RESS original. Il doit inclure tous les composants excepté les éléments de batterie, qui doivent être remplacés par des éléments factices de la même taille et de la même densité que les éléments.		A crash test with a dummy RESS is mandatory. The dummy must have an identical weight and stiffness as the original RESS. It should include all components except the cells, which must be replaced with a dummy of the same size and density as the cells.
d) Le constructeur du véhicule doit prouver, par quelque moyen que ce soit, que le RESS installé dans le véhicule a été conçu de sorte que même en cas d'accident :		The vehicle manufacturer must prove, by whatever means, that the RESS installed in the vehicle has been designed in such a way that even when subjected to a crash:
• la sécurité mécanique et électrique du RESS est garantie et que		• the mechanical and electrical safety of the RESS is secured; and
• ni le RESS ni la fixation elle-même ou ses points d'ancre ne peuvent se détacher.		• neither the RESS nor the fastening device itself nor its anchorage points can come loose.
e) Les conditions du crash-test sont définies dans la classe respective et par la FIA.		Crash test standards are defined in the respective class and by the FIA
f) Le(s) compartiment(s) du RESS doit(vent) être conçu(s) de manière à éviter les courts-circuits des pièces conductrices, en cas de déformation d'un composant ou d'un compartiment du RESS ; tout risque de pénétration de liquides dangereux dans l'habitacle doit être éliminé. Ce(s) compartiment(s) doit(vent) entourer complètement le RESS à l'exception des ouvertures de ventilation donnant vers l'extérieur et doit(vent) être constitué(s) d'un matériau résistant au feu (M1 ; Euroclasse A2s1d1), robuste et étanche aux fluides du RESS.		The RESS compartment(s) must be designed to prevent short circuits of the conductive parts, in the event of a RESS compartment or component deformation; and any risk of harmful liquids entering the cockpit must be eliminated. This compartment must completely surround the RESS with the exception of ventilation openings connected to the outside, and it must be made of a fire-resistant (M1 ; A2s1d1 euroclass), robust and RESS fluid-tight material.
g) Tout compartiment du RESS doit empêcher à l'intérieur la formation d'une concentration gaz/air ou poussière/air inflammable. Un système d'évacuation doit être présent pour évacuer la quantité de gaz pouvant être produite par 3 éléments de batterie en 10 s durant l'emballement thermique (données communiquées par le fournisseur d'éléments). Les gaz doivent être évacués à l'arrière de la voiture.		Any RESS compartment(s) must prevent the build-up of an ignitable gas/air or dust/air concentration inside the compartment(s). Venting system must be present to evacuate the quantity of gas that can be spread by 3 cells in 10s during thermal runaway (data given by the cells supplier). Gas must be evacuated at the rear of the car.
h) Le RESS doit pouvoir être isolé manuellement du circuit électrique par au moins deux systèmes indépendants (par ex. relais, détonateurs, contacteurs, disjoncteur manuel, etc.). Il doit y avoir au moins un système manuel et un système automatique (contrôlé par BMS, ECU,...).		The RESS must be capable of being isolated from the Power Circuit by at least two independent systems (e.g. relays, detonators, contactors, a manually operated Service Switch, etc.). There must be at least one manually operated system and one automatic system (control by BMS, ECU,...).
i) Le RESS doit comprendre deux systèmes indépendants pour éviter la surtension.		The RESS must include two independent systems to prevent overcurrent.
j) Toutes les pièces conductrices apparentes du RESS et des câblages doivent avoir une double isolation.		All accessible conductive parts of the RESS and of the wiring must have double insulation.
k) Sur chaque compartiment du circuit électrique devra apparaître le symbole avertisseur de "Haute Tension" (voir 3.1e).		On each compartment belonging to the Power Circuit the symbols warning of "High Voltage" must be displayed (see 3.1 e).
l) L'isolation des câbles doit avoir une température de service comprise entre -20 °C et +150 °C.		Cable insulation must have a service temperature rating of at least -20 °C to +150 °C.
18.4.2 Distance d'isolement dans l'air et ligne de fuite électrique		Clearance and creepage distance
Cette disposition extraite de la norme ISO 6469-1:2009 porte sur le danger supplémentaire de courant de fuite entre les bornes de connexion d'un RESS, y compris tout raccord conducteur lié à ces dernières et toute pièce conductrice		This sub-clause taken from ISO 6469-1:2009 deals with the additional leakage-current hazard between the connection terminals of a RESS, including any conductive fittings attached to them and any conductive parts (2.16), due to the

(2.16), en raison du risque de fuite de l'électrolyte ou du diélectrique dans des conditions normales de fonctionnement (voir Figure 2).

Cette disposition ne s'applique pas aux tensions de service maximales (2.8) du circuit (2.13) inférieures à 60 V DC.

En l'absence de risque de fuite de l'électrolyte, le RESS doit être conçu conformément à la norme CEI 60664-1. Le degré de pollution devrait être adapté à la plage d'application.

En cas de risque de fuite de l'électrolyte, il est recommandé que la ligne de fuite électrique (2.12) soit comme suit (voir Figure 2) :

- a) Dans le cas d'une ligne de fuite électrique entre deux bornes de connexion du RESS :

$d = 0.25 U + 5$, où :

d est la ligne de fuite électrique mesurée sur le RESS soumis à l'essai, en millimètres (mm) ;

U est la tension de service maximale entre les deux bornes de connexion du RESS, en volts (V).
- b) Dans le cas d'une ligne de fuite électrique entre des pièces sous tension (2.15) et la terre du châssis électrique (2.14) :

$d = 0.125 U + 5$, où :

d est la ligne de fuite électrique entre les pièces sous tension et le châssis électrique, en millimètres (mm) ; U est la tension de service maximale entre les deux bornes de connexion du RESS, en volts (V). La distance d'isolement dans l'air (2.11) entre les surfaces conductrices doit être d'au moins 2,5 mm.

risk of electrolyte or dielectric medium spillage from leakage under normal operating conditions (see Figure 2).

This sub-clause does not apply to maximum working voltages (2.8) of the Power Circuit (2.13) lower than 60 V DC.

If electrolyte leakage cannot occur, the RESS must be designed according to IEC 60664-1. The pollution degree shall be suitable for the range of application.

If electrolyte leakage could occur, it is recommended that the creepage distance (2.12) be as follows (see Figure 2) :

In the case of a creepage distance between two RESS connection terminals:

$d = 0.25 U + 5$, where:

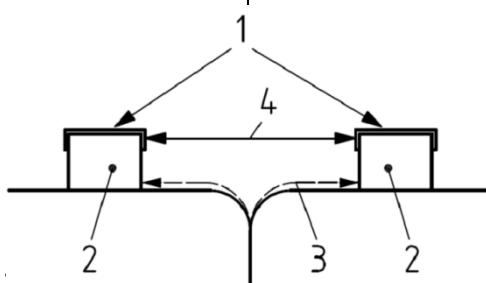
d is the creepage distance measured on the tested RESS, in millimetres (mm);

U is the maximum working voltage between the two RESS connection terminals, in volts (V).

In the case of a creepage distance between live parts (2.15) and the electric chassis ground (2.14):

$d = 0.125 U + 5$, where:

d is the creepage distance between the live part and the electric chassis, in millimetres (mm); U is the maximum working voltage between the two RESS connection terminals, in volts (V). The clearance (2.11) between conductive surfaces shall be a minimum of 2.5 mm.



Dessin 2 / Figure 2

Distance d'isolement dans l'air et ligne de fuite électrique
 1 surface conductrice
 2 borne de connexion (ensemble RESS ou RESS)
 3 ligne de fuite électrique
 4 distance d'isolement dans l'air

Creepage distance and clearance
 1 conductive surface
 2 connector terminal (RESS pack or RESS)
 3 creepage distance
 4 clearance

18.4.3 Montage des batteries et ultra (super) condensateurs

Les éléments de batterie et les condensateurs doivent être correctement montés, afin de pouvoir résister à un crash-test sans subir de déformation mécanique majeure entraînant une défaillance de l'élément.

Mounting of Batteries and Ultra (Super) Capacitors

Cells and capacitors have to be mounted properly, in order to withstand a crash test without major mechanical deformation resulting in cell failure.

18.4.4 Dispositions spécifiques aux batteries

Les éléments de batterie doivent être certifiés conformes aux normes de transport de l'ONU qui sont les exigences minimales en termes de sécurité incendie et toxicité.

Specific provisions for Batteries

Battery cells must be certified to UN transportation standards as a minimum requirement for fire and toxicity safety.

18.4.4.1 Electrochimie

Tout type d'électrochimie est autorisé à condition que la FIA la juge sûre.

Declaration of cell chemistry

Any type of cell chemistry is allowed provided the FIA deems the cell chemistry safe.

- a) Les exigences de base en matière de sécurité et de chimie de la batterie doivent être fournies à la FIA trois mois avant la première compétition lors de laquelle elle doit être utilisée, si sa chimie n'appartient pas à la liste suivante :

The basic chemistry and safety requirements of the battery must be given to the FIA three months in advance of the first competition in which it is to be used, if its chemistry does not belong to the list below:

- Plomb-Acide
- Zinc-Brome
- Hydrure métallique de Nickel
- Lithium (Lithium-Ion et Lithium-Polymère).

- Lead-Acid
- Zinc-Bromium
- Nickel-Metal-Hydride
- Lithium (Lithium-Ion and Lithium-Polymer)

- b) Toute modification d'un élément, d'un module ou d'un châssis de batterie homologué est interdite.

No modification to a battery cell itself or to a homologated module or pack is permitted.

- c) Pour les batteries Plomb-Acide, seuls les types régulés à

For lead-acid batteries, only valve-regulated types (gel-

	<p>l'aide d'une valve (types gel) sont autorisés.</p> <p>d) Les batteries Lithium doivent être équipées d'un système de gestion des batteries. Les dispositions spécifiques sont énoncées à l'Article 3.4.4.2.</p> <p>e) Le concurrent doit fournir les documents remis par le fabricant de l'élément et du châssis de batterie (module) spécifiant les données utiles.</p> <p>f) Le fournisseur de l'élément doit fournir les instructions de sécurité pour l'électrochimie donnée.</p> <p>g) La sécurité de l'élément en combinaison avec un système de gestion des batteries (3.4.4.2) est requise si l'élément doit avoir une certification ONU pour le transport aérien.</p> <p>h) Le concurrent doit fournir un plan d'intervention indiquant comment manier le châssis de batterie en cas de surchauffe (incendie) et de choc.</p>	<p>types) are permitted.</p> <p>Lithium batteries must be equipped with a battery management system. The specific provisions are set out in Article 3.4.4.2.</p> <p>The competitor has to supply documents from the cell and pack (module) producer specifying safety relevant data.</p> <p>The cell supplier must provide the safety instructions for the specific cell chemistry.</p> <p>The safety of the cell in combination with a Battery Management System (3.4.4.2) is required if the cell needs to have a UN certification for air transportation.</p> <p>The competitor has to supply a contingency plan describing how to handle the battery pack in case of overheating (fire) and crash.</p>
18.4.4.2 Système de gestion des batteries		Battery Management System
a)	Le système de gestion des batteries (BMS) est un important système de sécurité intégré au châssis de batterie. Il doit être connecté aux éléments et au châssis de batterie à tout moment excepté pour l'expédition ou lorsqu'il est en veille.	The Battery Management System (BMS) is an important safety system and thus part of the battery pack and must be connected to the cells and the battery pack at all the times except for shipping or when set to rest condition.
b)	Le BMS doit, en général, être approprié à la chimie de la batterie, comme recommandé par le fabricant des éléments de batterie.	The BMS must, in general, be appropriate for the battery chemistry, as recommended by the cell manufacturer.
c)	Pour les éléments sujets à l'emballement thermique, il est strictement interdit de les utiliser (modules) hors des spécifications établies par leur fabricant.	For cells prone to thermal runaway it is strictly prohibited to operate the cells (modules) outside the specifications established by the cell manufacturer.
d)	Le contrôle de la température doit être prévu dans le système de gestion des batteries afin d'empêcher tout emballement thermique lors d'une surcharge ou d'une défaillance des batteries.	Temperature control must be considered in the battery management system to prevent thermal runaway during overload or battery failure.
e)	La génération de chaleur dans toute condition de premier défaut, pouvant représenter un danger pour les personnes, devra être évitée par des mesures appropriées, par ex. surveillance du courant, de la tension ou de la température.	Heat generation under any first-failure condition, which could form a hazard to persons, shall be prevented by appropriate measures, e.g. based on monitoring of current, voltage or temperature.
f)	Le BMS est un système de sécurité ; il doit détecter les défaillances internes et déclencher la réduction de puissance fournie par/à la batterie ou déconnecter la batterie si le fonctionnement de cette dernière est considéré comme non sûr.	The BMS is a security system; it must detect internal faults and has to trigger power reduction delivered from/to the battery or has to switch off the battery if the BMS considers battery operation unsafe.
g)	L'assemblage des éléments de batterie en un châssis de batterie doit être effectué par un fabricant disposant de la technologie appropriée. La spécification du châssis de batterie, des modules et des éléments, ainsi qu'un document dans lequel ledit fabricant atteste de la sécurité du châssis de batterie ainsi produit, doivent être préalablement vérifiés et approuvés par l'ASN.	The assembly of the battery cells in a battery pack must be carried out by a manufacturer with the appropriate technology. The specification of the battery pack, modules and cells, as well as a document from the said manufacturer attesting to the safety of the produced battery pack, must be verified and approved by the ASN in advance.
18.4.5 Dispositions spécifiques aux ultra (super) condensateurs		Specific provisions for Ultra (Super) Capacitors
a)	Le concurrent doit fournir les documents relatifs au type du condensateur.	The competitor has to supply documents about the capacitor type.
b)	Aucune modification du condensateur lui-même ou d'un module ou châssis de batterie homologué n'est autorisée.	No modification to a capacitor itself or to a homologated module or pack is allowed.
c)	Le concurrent doit fournir les documents relatifs à la sécurité remis par le fabricant du condensateur et du châssis de batterie (module).	The competitor has to supply safety related documents from the capacitor and pack (module) producer.
d)	Le concurrent doit fournir un plan d'intervention indiquant comment manier le châssis de batterie en cas de surchauffe (incendie) ou de choc.	The competitor has to supply a contingency plan describing how to handle the pack in case of overheating (fire) or crash.
18.4.6 Dispositions spécifiques aux volants d'inertie		Specific provisions for Flywheel Systems
a)	Il incombe au concurrent de prouver par quelque moyen que ce soit que le compartiment du volant d'inertie est suffisamment solide pour résister à une défaillance du système, par ex. rupture du rotor à vitesse maximale.	It is up to the competitor to prove, by whatever means, that the Flywheel System compartment is strong enough to withstand a system failure, e.g. a rotor crash at full flywheel speed.
b)	La sécurité du pilote (et du copilote) doit être garantie par le concurrent pour toutes les conditions où se trouve le véhicule, même en cas de choc.	Driver (and co-driver) safety has to be guaranteed by the competitor under all vehicle conditions, even if subjected to a crash.

	c) Le concurrent doit fournir les documents relatifs à la sécurité remis par le fabricant du volant d'inertie.	The competitor has to supply safety related documents from the flywheel producer.
18.5	Electronique de puissance L'électronique de puissance (convertisseur, chopper) doit être conçue avec l'équipement nécessaire pour détecter les défaillances majeures, par ex. courts-circuits, sur/sous tension. Elle doit comporter un mécanisme permettant de couper le train d'entraînement électrique si une défaillance grave est détectée.	Power electronics The power electronics (converter, chopper) must be designed with the necessary equipment to detect major faults, e.g. short circuits, over/under voltage, and must have a mechanism to shut down the electric drive train system if a serious fault is detected.
18.6	Moteurs électriques	Electric motors
18.6.1	Couplage capacitif	Capacitive coupling
a)	Les couplages capacitifs entre un potentiel de classe de tension B (2.9) et un châssis électrique (2.14) résultent en général de condensateurs Y, utilisés pour des raisons de CEM, ou de couplages capacitifs parasites. Selon la norme ISO/DIS 6469-3.2:2010 : - pour les courants DC causés par la décharge de ce type de couplages capacitifs lors d'un contact de la haute tension DC, l'énergie de la capacité totale entre toute pièce sous tension de classe de tension B (2.15) et le châssis électrique (2.14) doit être < 0,2 joule à sa tension de service maximale (2.8). La capacité totale devrait être calculée en fonction des valeurs prévues des pièces et composants connexes. - pour les courants AC causés par ces couplages capacitifs lors d'un contact de la haute tension AC, le courant AC dans le corps ne doit pas excéder 5 mA, la mesure étant conforme à la norme CEI 60950-1.	Capacitive couplings between a voltage class B (2.9) potential and electric chassis (2.14) usually result from Y capacitors, used for EMC reasons, or parasitic capacitive couplings. ISO/DIS 6469-3.2:2010 constitutes: - For DC body currents caused by discharge of such capacitive couplings when touching DC high voltage that the energy of the total capacitance between any energized voltage class B live part (2.15) and the electric chassis (2.14) shall be < 0.2 Joule at its maximum working voltage (2.8). Total capacitance should be calculated based on designed values of related parts and components. - For AC body currents caused by such capacitive couplings when touching AC high voltage that the AC body current shall not exceed 5 mA, with the measurement in accordance with IEC 60950-1.
b)	Tout moteur actionné par un convertisseur (chopper, électronique de puissance) présente un couplage capacitif à son carter, etc., à un degré dépendant de sa conception. L'objectif est toujours de minimiser ce phénomène étant donné qu'il entraîne une perte d'énergie mais il n'est pas possible de l'éliminer.	Any motor driven by a converter (chopper, power electronics) will show capacitive coupling to its case, etc., to a degree dependent on its design. There is always a target to minimise this given that it is a waste of energy but it cannot be eliminated.
c)	Le couplage capacitif introduit par des capacités réparties C_C (voir Figure 3.) résulte en un flux de courant alternatif iac entre le circuit électrique et un châssis électrique, carrosserie incluse. Par conséquent, une connexion non galvanique avec un condensateur de liaison C_B entre le circuit électrique et la masse du châssis doit être mise en place, afin de limiter la tension alternative maximale U_{ac} entre la masse du circuit électrique et le châssis à un niveau de tension sûr inférieur à 30 V AC rms. Le condensateur de liaison C_B et les capacités de couplage concentrées C_C représentent un diviseur de tension alternative pour la tension de sortie de l'inverseur U_{INV} . Par conséquent, la tension alternative de la barrière isolante U_{ac} se calcule comme suit :	Capacitive coupling introduced by distributed capacitances C_C (see Figure 3) results in an AC current iac flow between the Power Circuit and an electric chassis, including bodywork. Hence, a non-galvanic connection with a bonding capacitor C_B between the Power Circuit and chassis ground must be introduced, in order to limit the maximum AC voltage U_{ac} between Power Circuit Ground and chassis to a safe voltage level less than 30 V AC rms. The bond capacitor C_B and the lumped coupling capacitances C_C represent an AC voltage divider for the inverter output voltage U_{INV} . Hence, the AC isolation barrier voltage U_{ac} calculates to:
	$U_{ac} = U_{INV} \frac{C_C}{C_B + C_C}$	
	Le calcul ci-dessus donne une estimation de la tension de la barrière isolante U_{ac} car le courant alternatif iac est loin d'être sinusoïdal. Ainsi, les mesures doivent prouver que la tension U_{ac} est réduite par le condensateur de liaison C_B (voir Figure 3, Figure 4 et Figure 5, formule possible : $C_B = C_{B1} + C_{B2}$, voir Figure 6) à un niveau de tension sûr inférieur à 30 V AC rms. Voici un exemple d'estimation approximative de la valeur minimale du condensateur de liaison $C_{B min}$:	The above calculation gives an estimate of the isolation barrier voltage U_{ac} as the AC current iac is far from sinusoidal. Hence, measurements must prove that the voltage U_{ac} is reduced by the bonding capacitor C_B (see Figure 3, Figure 4 and Figure 5, optionally: $C_B = C_{B1} + C_{B2}$, see Figure 6) to a safe voltage level less than 30 V AC rms. An example for a rough estimate of the minimum value of the bonding capacitor $C_{B min}$:
	Si l'on pose : $U_{INV} = 500$ V AC, les capacités de couplage réparties sont $C_C = 3$ nF et la tension maximale autorisée pour la barrière isolante est $U_{ac} = 30$ V rms.	We assume: $U_{INV} = 500$ V AC, the distributed coupling capacitances add up to $C_C = 3$ nF and the maximum permissible isolation barrier voltage $U_{ac} = 30$ V rms.
	Par conséquent, la valeur minimale du condensateur de liaison $C_{B min}$ se calcule ainsi :	Hence, the minimum bond capacitor value $C_{B min}$ calculates to:
	$C_{B min} = C_C \left(\frac{U_{INV}}{U_{ac max}} - 1 \right) = 3 \text{ nF} \left(\frac{500 \text{ V}}{30 \text{ V}} - 1 \right) = 47 \text{ nF}$	

- d) Le condensateur de liaison RB (voir Figure 3, Figure 4 et Figure 5, formule possible :

$$R_B = \frac{R_{B1} \cdot R_{B2}}{R_{B1} + R_{B2}}$$

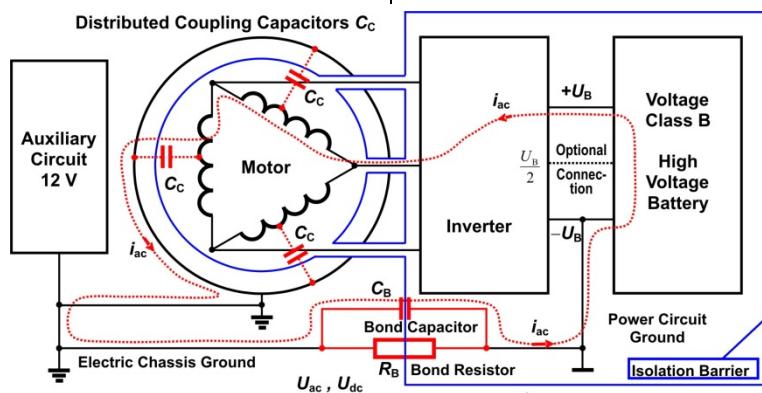
voir Figure 6) limite la tension DC U_{dc} traversant la barrière d'isolation entre le circuit électrique et la masse du châssis. La valeur du condensateur de liaison devrait être d'au moins 500 Ω/V par rapport à la tension de service maximale $+U_B$ du système de classe de tension B (charge). La procédure de mesure pour vérifier la valeur des condensateurs de liaison RB1 et RB2 est indiquée dans l'accord CEE ECE-R 100/01 (WP.29/2010/52), Nov./Déc. 2010, Annexe 4 "Méthode de mesure de la résistance d'isolement" et dans la norme ISO 6469-1:2009(E), Article 6.1 "Résistance d'isolement du RESS".

- e) Le constructeur peut proposer sa propre solution technique qui devra être approuvée par la FIA.

The bond resistor RB (see Figure 3, Figure 4 and Figure 5, optionally:

see Figure Figure 6) limits the DC voltage U_{dc} across the isolation barrier between the Power Circuit and Chassis Ground. The value of the bond resistor should be at least 500 Ω/V referred to the maximum working voltage $+U_B$ of the voltage class B system (charging). The measurement procedure to check the value of the bond resistors RB1 and RB2 is given in the ECE agreement ECE-R 100/01 (WP.29/2010/52), Nov./Dec. 2010, Annex 4 "Isolation Resistance Measurement Method" and in the standard ISO 6469-1:2009(E), Article 6.1 "Isolation Resistance of the RESS".

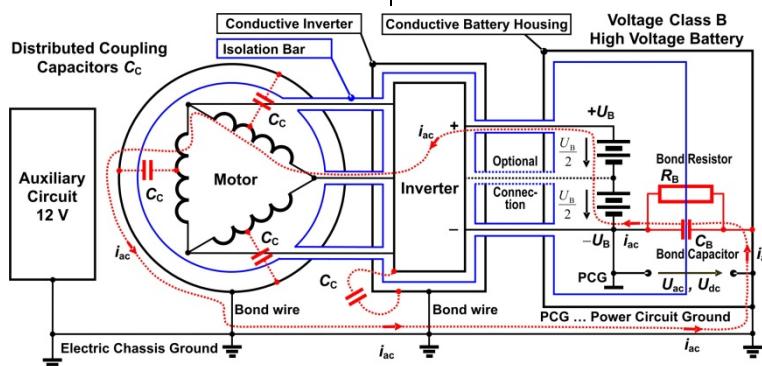
Manufacturer can propose its own technical solution that should be approved by FIA.



Dessin 3 / Figure 3

Boîtier d'inverseur non conducteur et compartiment de batterie. Du fait des capacités réparties entre les enroulements du stator, le rotor et le boîtier, le couplage capacitif résulte en un flux de courant alternatif iac à travers la barrière isolante entre le circuit électrique et le châssis électrique. Un condensateur de liaison C_B de taille adéquate réduit la tension Uac à un niveau de tension sûr. La tension nominale du condensateur de liaison doit être spécifiée pour au moins la tension de sortie maximale de l'inverseur.

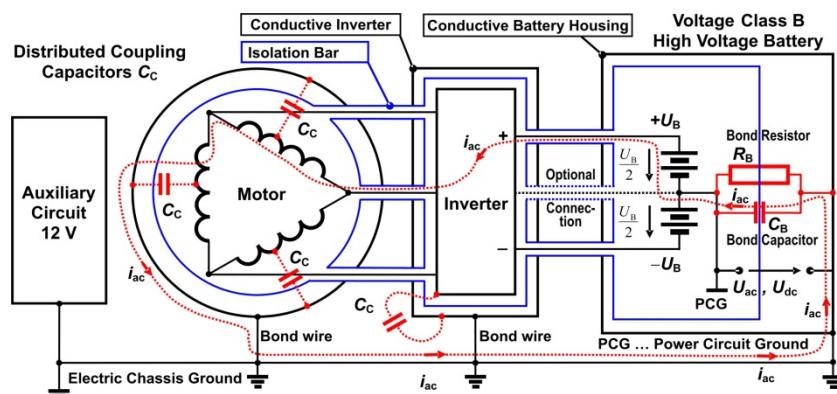
Non-conductive inverter case and battery compartment. Due to distributed capacitances between stator windings, rotor and case capacitive coupling results in an AC current iac flow across the isolation barrier between the Power Circuit and the electric chassis. A bond capacitor C_B of an adequate size reduces the voltage Uac to a safe voltage level. The nominal voltage of the bond capacitor must be specified for at least the maximum output voltage of the inverter.



Dessin 4 / Figure 4

Le boîtier d'inverseur conducteur et le compartiment de batterie sont reliés à la masse du châssis électrique. Le condensateur de liaison RB et le condensateur de liaison C_B sont connectés de la masse du châssis électrique à la masse du circuit électrique, soit dans ce cas batterie moins $-U_B$.

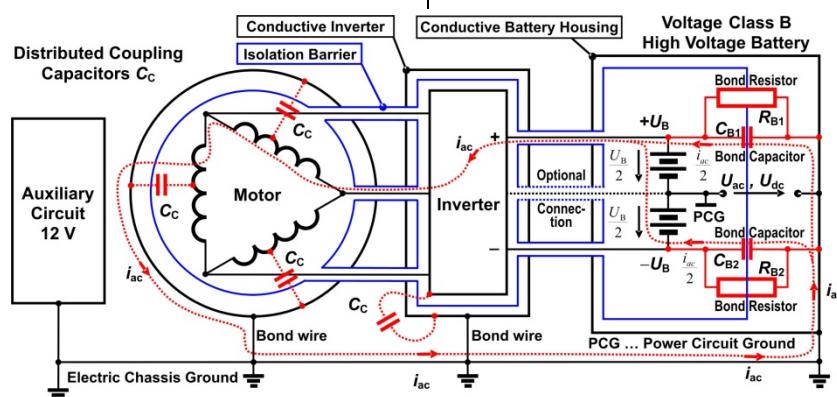
The conductive inverter case and battery compartment is bonded to the Electrical Chassis Ground. The bond resistor RB and capacitor C_B are connected from the Electrical Chassis Ground to the Power Circuit Ground, which is, in this case, the battery minus $-U_B$.



Dessin 5 / Figure 5

Le boîtier d'inverseur conducteur et le compartiment de batterie sont reliés à la masse du châssis électrique. Le condensateur de liaison R_B et le condensateur de liaison C_B sont connectés de la masse du châssis électrique à la masse du circuit électrique, soit dans ce cas 50 % de la tension de la batterie $+U_B$.

The conductive inverter case and battery compartment is bonded to the Electrical Chassis Ground. The bond resistor R_B and capacitor C_B are connected from the Electrical Chassis Ground to the Power Circuit Ground, which is, in this case, 50 % of the battery voltage $+U_B$.



Dessin 6 / Figure 6

Le boîtier d'inverseur conducteur et le compartiment de batterie sont reliés à la masse du châssis électrique. Les condensateurs de liaison R_{B1} et R_{B2} et les condensateurs de liaison C_{B1} et C_{B2} sont connectés de la masse du châssis électrique aux bornes de la batterie $+U_B$ et $-U_B$ entraînant une masse du circuit électrique à 50% de la tension de la batterie $+U_B$.

The conductive inverter case and battery compartment is bonded to the Electrical Chassis Ground. The bond resistors R_{B1} and R_{B2} and the bond capacitors C_{B1} and C_{B2} are connected from the Electrical Chassis Ground to the battery terminals $+U_B$ and $-U_B$ resulting in a Power Circuit Ground at 50 % of the battery voltage $+U_B$.

18.7 Protection contre les chocs électriques

- Aucune partie de l'équipement électrique ne devra avoir de tension supérieure aux limites de la classe de tension B (2.9).
- Norme ISO/DIS 6469-3.2:2010 : En règle générale, les pièces conductrices apparentes d'un équipement électrique de classe de tension B, barrières/enveloppes conductrices apparentes y compris, doivent être liées au châssis électrique pour une égalisation du potentiel conformément aux exigences suivantes :
 - Tous les composants formant le chemin du courant d'équilibrage de tension (conducteurs, connexions) doivent résister au courant maximal en cas de défaillance unique.
 - La résistance du chemin d'équilibrage de tension entre deux pièces conductrices apparentes du circuit électrique de classe de tension B, pouvant être touchées simultanément par une personne, ne doit pas être supérieure à $0,1 \Omega$.
- Aucune partie du châssis ou de la carrosserie ne devrait être utilisée comme chemin de retour du courant excepté pour les courants de défaut.
- Entre la masse du circuit électrique et le châssis (carrosserie) du véhicule, un maximum de 60 V DC ou 30 V AC respectivement est autorisé.
- Un système électronique de contrôle doit en permanence contrôler le niveau de tension entre la masse du châssis (=

Protection against electrical shock

In no part of the electrical equipment may there be voltage exceeding voltage class B (2.9) limits.

ISO/DIS 6469-3.2:2010 constitutes: As a general rule, exposed conductive parts of voltage class B electric equipment, including exposed conductive barriers/enclosures, shall be bonded to the electric chassis for potential equalization according to the following requirements:

- All components forming the potential equalization current path (conductors, connections) shall withstand the maximum current in a single failure situation.
- The resistance of the potential equalization path between any two exposed conductive parts of the voltage class B electric circuit, which can be touched simultaneously by a person, shall not exceed 0.1Ω .

No part of the chassis or bodywork should be used as a current return path except for fault currents.

Between the Power Circuit Ground and the chassis (body) of the vehicle, no more than 60 V DC or 30 V AC respectively are allowed.

An electronic monitoring system must continuously check the voltage level between Chassis Ground (= Auxiliary

masse de puissance auxiliaire) et la masse du circuit électrique. Si le système de contrôle détecte une tension DC ou AC de plus de 60 V DC ou 30 V AC, avec une fréquence inférieure à 300 kHz, le circuit de contrôle doit réagir immédiatement (dans les 50 ms) et déclencher les actions à spécifier pour chaque classe de véhicules.

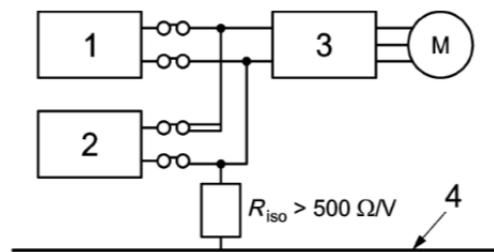
18.8 Liaison équipotentielle

- a) Pour limiter les effets du mode de défaillance dans lequel une haute tension est couplée en AC sur le système basse tension de la voiture, il est impératif que toutes les principales pièces conductrices de la carrosserie aient une liaison équipotentielle au châssis de la voiture via des câbles ou des pièces conductrices de dimensions appropriées.
- b) Une liaison est requise pour tout composant auquel se connecte, ou à proximité duquel passe, un fil, un câble ou un harnais, qui peut conduire un courant par un simple point de défaut d'isolation et qui est en outre susceptible d'être touché par le pilote assis dans la voiture, par un mécanicien lors d'un arrêt aux stands ou encore par des commissaires de piste ou du personnel médical lors d'opérations de secours.
- c) Tous les composants nécessitant une liaison équipotentielle seront connectés au point principal de masse (2.14.1) avec une résistance permettant d'éviter une tension de contact dangereuse (30 V AC) en cas de défaillance de couplage AC à un certain niveau de capacité parasite.
- d) Le point principal de masse (2.14.1) doit être spécifié au cas par cas pour chaque classe de véhicules à propulsion électrique dans l'article correspondant de l'Annexe J.

18.9 Exigences relatives à la résistance d'isolement

Norme ISO/DIS 6469-3.2:2010 : si les mesures de protection choisies requièrent une résistance d'isolement minimale, elle sera d'au moins 100 Ω/V pour les circuits DC et d'au moins 500 Ω/V pour les circuits AC. La référence sera la tension de service maximale (2.8).

NOTE : Un risque de choc électrique survient lorsqu'un courant électrique, en fonction de sa valeur et de sa durée, traverse le corps humain. Les effets nuisibles peuvent être évités si le courant se trouve dans la zone DC-2 à la Figure 22 en DC ou dans la zone AC-2 à la Figure 20 en AC respectivement (norme CEI/TS 60479-1, 2005). La relation entre les courants dangereux traversant le corps et d'autres formes d'onde et fréquences est décrite dans la norme CEI/TS 60479-2. Les résistances d'isolement de 100 Ω/V en DC ou de 500 Ω/V en AC permettent le passage dans le corps de courants de 10 mA et 2 mA respectivement.



- 1 Système de pile à combustible / Fuel cell system,
- 2 Batterie de traction / Traction battery,
- 3 Inverseur / Inverter,
- 4 Châssis Véhicule Electrique / Vehicle electric chassis,
- A Circuit AC / AC circuit

Dessin 7 / Figure 7

Exigences en matière de résistance d'isolement pour les systèmes de classe de tension B avec circuits AC et DC connectés électriquement.

NOTE : La figure prend pour exemple un véhicule hybride électrique à pile à combustible (FCHEV).

Afin de respecter l'exigence ci-dessus pour l'intégralité du circuit, il est nécessaire que chaque composant ait une résistance d'isolement plus élevée, en fonction du nombre

Power Ground) and Power Circuit Ground. If the monitoring system detects a DC or an AC voltage with a voltage level of more than 60 V DC or 30 V AC, at a frequency below 300 kHz the monitoring circuit must respond (within less than 50 ms) and trigger the actions to be specified in the respective vehicle Class.

Equipotential bonding

To mitigate the failure mode where a high voltage is AC coupled onto the car's low voltage system it is mandatory that all major conductive parts of the body are equipotential bonded to the car chassis with wires or conductive parts of an appropriate dimension.

Bonding is required for any component to which a wire, cable or harness connects, or passes in close proximity, and which is able to conduct current by means of a single point of insulation failure and, furthermore, is capable of being touched by the driver whilst seated in the car or by mechanics during a pit stop or by marshals and medical staff during rescue operations.

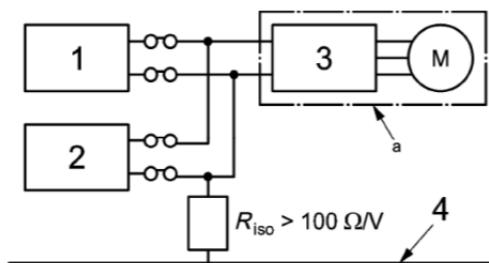
Any components that require equipotential bonding will be connected to the Main Ground Point (2.14.1) with a resistance to prevent a dangerous touch voltage (30 V AC) given an AC coupling fault at a certain level of parasitic capacitance.

The Main Ground Point (2.14.1) has to be specified individually for each vehicle Class using an electric drive train in the respective Appendix J Article.

Isolation resistance requirements

ISO/DIS 6469-3.2:2010 constitutes: If the protection measures chosen require a minimum isolation resistance, it shall be at least 100 Ω/V for DC circuits and at least 500 Ω/V for AC circuits. The reference shall be the maximum working voltage (2.8).

NOTE: A hazard of electric shock occurs when electric currents, depending on value and duration, pass through the human body. Harmful effects can be avoided if the current is within zone DC-2 in Figure 22 for DC or zone AC-2 in Figure 20 for AC respectively of IEC/TS 60479-1, 2005. The relation of harmful body currents and other wave forms and frequencies is described in IEC/TS 60479-2. The isolation resistance requirements of 100 Ω/V for DC or 500 Ω/V for AC allow body currents of 10 mA and 2 mA respectively.



Isolation resistance requirements for voltage class B systems with conductively connected AC and DC circuits.

NOTE: The figure is based on FCHEV as an example. To meet the above requirement for the entire circuit it is necessary to have a higher isolation resistance for each component, depending on the number of the components and the structure of the circuit to which they belong. If DC

de composants et de la structure du circuit auquel ils appartiennent. Si des circuits électriques DC et AC de classe de tension B sont connectés électriquement (voir Figure 7), l'une des deux options suivantes devra être respectée :

- Option 1 : être conforme au moins à la valeur de $500 \Omega/V$ requise pour le circuit combiné ; ou
- Option 2 : être conforme au moins à la valeur de $100 \Omega/V$ requise pour le circuit connecté électriquement, si au moins une des mesures de protection supplémentaires définies en 3.9.1 est appliquée au circuit AC.

18.9.1 Mesures de protection supplémentaires pour le circuit AC

Les mesures suivantes, prises isolément ou combinées, en complément ou à la place des mesures de protection élémentaires décrites en (3.1), doivent être appliquées pour assurer une protection en cas de défaillance du système destiné à traiter les défaillances (norme ISO/DIS 6469-3.2:2010) :

- Ajout d'une ou plusieurs couches d'isolant, barrières et/ou enveloppes.
- Isolation double ou renforcée au lieu de l'isolation principale.
- Barrières/enveloppes rigides d'une solidité et d'une durabilité mécaniques suffisantes, tout au long de la durée de vie du véhicule.

NOTE : Les barrières/enveloppes rigides comprennent (notamment) des enveloppes de régulation de puissance, carters de moteur, gaines et boîtiers de connecteur, etc. Elles peuvent être utilisées comme une mesure unique à la place des barrières/enveloppes de base afin de respecter les exigences de protection contre les défaillances uniques.

18.10 Surveillance de l'isolation entre le châssis et le circuit électrique

- a) Un système de surveillance de l'isolation doit être utilisé pour contrôler le statut de la barrière d'isolation entre le système de classe de tension B (2.9) et le châssis.
- b) Ce système de surveillance doit mesurer la résistance d'isolement DC Riso entre les pièces conductrices du châssis (carrosserie) et le circuit de classe de tension B connecté électriquement. La résistance d'isolement minimale Riso est donnée au paragraphe 3.9. La réaction du système dans le cas où un défaut d'isolation est détecté sera spécifiée au cas par cas pour chaque classe de véhicules à l'Annexe J du CSI et doit être conforme aux dispositions de la norme ISO/DIS 6469-3.2:2010.
- c) La procédure de mesure indiquée dans la norme ISO 6469-1:2009 doit être appliquée pour vérifier et calibrer le système embarqué de surveillance de l'isolation. Deux valeurs distinctes de résistance d'isolement doivent être vérifiées :
 - la résistance d'isolement Riso du système de classe de tension B connecté électriquement par rapport au châssis électrique ;
 - la résistance d'isolement Riso du RESS lorsqu'il est déconnecté du circuit électrique.

18.11 Circuit électrique

Dans les cas où la tension du circuit électrique (2.13) appartient à la classe de tension B (2.9), ce circuit doit être séparé électriquement du châssis (carrosserie) et du circuit de bord par des isolants appropriés.

18.12 Bus de puissance

Les tensions traversant les condensateurs appartenant au bus de puissance doivent tomber en dessous de 60 V dans les 2 secondes qui suivent la déconnexion de toutes les sources d'énergie (générateur, RESS et unité de charge) du bus de puissance.

18.13 Câblage du circuit électrique

- a) Tous les câbles et fils connectant les composants électriques (par ex. moteur, générateur, inverseur et RESS) avec une intensité admissible de plus de 30 mA doivent

and AC voltage class B electric circuits are conductively connected (see Figure 7) one of the following two options shall be fulfilled:

- Option 1: meet at least the $500 \Omega/V$ requirement for the combined circuit; or
- Option 2: meet at least the $100 \Omega/V$ requirements for the entire conductively connected circuit, if at least one of the additional protection measures as defined in 3.9.1 is applied to the AC circuit.

Additional protection measures for the AC circuit

One or a combination of the following measures, in addition to or instead of the basic protection measures as described in (3.1), shall be applied to provide protection against single failures to address the failures, for which it is intended (from ISO/DIS 6469-3.2:2010):

- Addition of one or more layers of insulation, barriers, and/or enclosures.
- Double or reinforced insulation instead of basic insulation.
- Rigid barriers/enclosures with sufficient mechanical robustness and durability, over the vehicle service life.

NOTE: The rigid barriers/enclosures include (but are not limited to) power control enclosures, motor housings, connector casings and housings, etc. They may be used as a single measure instead of basic barriers/enclosures to meet both basic and single failure protection requirements.

Isolation surveillance between chassis and Power Circuit

An isolation surveillance system must be used to monitor the status of the isolation barrier between the voltage class B (2.9) system and the chassis.

The surveillance system must measure the DC insulation resistance Riso between the conductive parts of the chassis (body) and the entire conductively connected voltage class B circuit. The minimum insulation resistance Riso is given in paragraph 3.9.

The reaction of the system in case an isolation defect is detected will be specified individually for each vehicle class in Appendix J of the ISC and must follow the provisions specified in ISO/DIS 6469-3.2:2010.

The measurement procedure given in ISO 6469-1:2009 must be used to check and calibrate the on-board isolation surveillance system. Two separate isolation resistance values must be checked:

- the isolation resistance Riso of the entire conductively connected voltage class B system referred to the electric chassis;
- the isolation resistance Riso of the RESS when disconnected from the Power Circuit.

Power Circuit

In cases where the voltage of the Power Circuit (2.13) belongs to voltage class B (2.9), this Power Circuit must be electrically separated from the chassis (body) and from the Auxiliary Circuit by adequate insulators.

Power Bus

Voltage across capacitors belonging to the Power Bus must fall below 60 Volt within 2 seconds after disconnection of all energy sources (generator, RESS and charging unit) from the Power Bus.

Power Circuit wiring

All cables and wires connecting electrical power components (e.g. motor, generator, inverter and RESS) with an ampacity of more than 30 mA must have an additional built-in sense

	<p>avoir un fil de lecture intégré supplémentaire ou une protection conductrice coaxiale isolé(e) du circuit électrique. Le fil de lecture permet la détection des défauts d'isolation ou des ruptures du conducteur. En cas de défaut d'isolation ou de rupture du conducteur, un système électronique de contrôle doit détecter le défaut d'isolation. La réaction du système, si un défaut d'isolation est détecté, sera spécifiée au cas par cas pour chaque classe de véhicules répertoriée à l'Annexe J.</p> <p>b) Le blindage du fil de lecture ou du câblage du circuit électrique doit être connecté à la masse du châssis. Dans ce cas, le système de surveillance de l'isolation (3.10) servira de dispositif de déclenchement en cas de défaut d'isolation.</p> <p>c) La gaine extérieure des câbles et harnais pour les circuits de classe de tension B (2.9), non protégés par des enveloppes ou des barrières, doit être marquée en orange.</p> <p>NOTE 1 : Les connecteurs de classe de tension B peuvent être identifiés par les harnais auxquels ils sont fixés.</p> <p>NOTE 2 : Les spécifications relatives à la couleur orange figurent notamment dans les normes ISO/DIS 14572:2010, 8.75R5.75/12.5 (Etats-Unis) et 8.8R5.8/12.5 (Japon) conformément au nuancier de Munsell.</p> <p>d) Les câbles du circuit électrique exposés à une contrainte (par ex. mécanique, thermique, vibrations, etc.) doivent être protégés par des guides appropriés, des enveloppes et des conduits isolants.</p>	<p>wire or coaxial conductive shield that is insulated from the Power Circuit. The sense wire allows the detection of insulation faults or broken power wires. If there is an insulation failure or a broken power wire, an electronic monitoring system must detect the isolation defect. The reaction of the system should an isolation defect be detected will be specified individually for each vehicle Class listed in Appendix J.</p> <p>The sense wire or Power Circuit wire shielding must be connected to chassis ground. In such a case, the isolation surveillance system (3.10) will serve as trigger device for an isolation fault.</p> <p>The outer covering of cables and harness for voltage class B (2.9) circuits, not within enclosures or behind barriers shall be marked in orange.</p> <p>NOTE 1: Voltage class B connectors may be identified by the harnesses to which the connector is attached.</p> <p>NOTE 2: Specifications of orange colour are given e.g. in ISO/DIS 14572:2010, in US (8.75R5.75/12.5) and in Japan (8.8R5.8/12.5) according to the Munsell colour system.</p> <p>Power Circuit wires exposed to stress (e.g. mechanical, thermal, vibration, etc.) must be secured within proper cable guides, enclosures and insulating conduits.</p>
18.14	<p>Connecteurs du circuit électrique, contacts avancés, déconnexion automatique, etc.</p> <p>a) Les connecteurs du circuit électrique ne doivent pas avoir de contacts sous tension sur la fiche ou la prise sauf s'ils sont correctement couplés. Un système automatique doit pouvoir détecter si un connecteur du circuit électrique est découpé, par exemple avec des contacts d'alarme plus courts à l'intérieur du même connecteur, et invalider/supprimer la haute tension sur la fiche et sur la prise. Si le connecteur était sous tension lorsqu'il a été découpé, la haute tension doit être déconnectée immédiatement et toute tension résiduelle sur les contacts de la fiche et de la prise être déchargée à un niveau sûr dans les 2 secondes sauf indication contraire pour la classe de véhicules. Il n'est pas permis de protéger les bornes sous tension uniquement au moyen d'un couvercle de connecteur amovible.</p> <p>b) L'étanchéité du connecteur fermé doit correspondre à la norme IP 67.</p> <p>c) L'étanchéité du connecteur ouvert doit correspondre à la norme IP 66 de sa face de contact jusqu'à l'assemblage avec le câble.</p> <p>d) Le diélectrique du connecteur doit résister au minimum à 1,5 kV à 98% d'humidité relative (pour les environnements à humidité élevée).</p> <p>e) Le diélectrique du connecteur doit résister au minimum à 5 kV à 40% d'humidité relative.</p> <p>f) Si des contacts de sécurité entièrement protégés sont requis sur les connecteurs à fiche et prise et les connecteurs mâles et femelles, ceci sera spécifié dans la classe de véhicules.</p> <p>g) La classe de courant du connecteur doit correspondre au courant moyen effectif et NON au courant maximum en service, par ex. dans une phase de court-circuit.</p> <p>h) La coque du connecteur doit pouvoir résister à des niveaux élevés de vibration.</p> <p>i) Le connecteur doit avoir une température de service comprise entre -20 °C et +150 °C ou plus et être adapté au transport aérien et au fonctionnement sur piste.</p> <p>j) Il faudra prévoir un mécanisme pour le détensionnement et l'étanchéité de l'assemblage au câble.</p> <p>k) En cas d'accident, la déconnexion doit se faire sans dommage à la coque du connecteur, susceptible de</p>	<p>Power Circuit connectors, leading contacts, automatic disconnection, etc.</p> <p>Power Circuit connectors must not have live contacts on either the plug or the receptacle unless they are correctly mated. An automatic system must detect if a Power Circuit connector is de-mated, for example with shorter alarm contacts within the same connector, and inhibit/remove High Voltage from both the plug and the receptacle. If the connector was live when de-mated, the high voltage must be switched off immediately and any residual voltage on the contacts of both the plug and the receptacle discharged to a safe level within 2 seconds unless otherwise specified in the Vehicle Class. It is not permitted to have live terminals protected only by a removable connector cap.</p> <p>Connector environmental sealing to IP 67 in the mated condition.</p> <p>Connector environmental sealing to IP 66 from the contact face to cable assy in the de-mated condition.</p> <p>Connector minimum dielectric withstands 1.5 kV at 98% relative humidity (RH) (to cater for environments with high humidity).</p> <p>Connector minimum dielectric withstands 5 kV at 40% RH.</p> <p>If fully shrouded "touchproof" contacts on both pin and socket, plug and receptacle connectors are required, it must be specified in the vehicle Class.</p> <p>Minimum connector service current rating suitable for the average effective current, NOT maximum expected current in service. E.g. during a phase short circuit event.</p> <p>Connector shell able to withstand high levels of vibration.</p> <p>Connector in service temperature rating of -20°C to +150°C or greater to cater for air transportation and on-track running.</p> <p>Provide mechanism for provisioning strain relief and sealing to cable assembly.</p> <p>Provide "snatch free" disconnection in case of accident, without damage to connector shell, which could expose high</p>

<p>soumettre la fiche ou la prise à une tension élevée. Le connecteur doit se séparer avant que le câble ne soit endommagé.</p> <p>18.15 Résistance d'isolement des câbles</p> <ul style="list-style-type: none"> a) Toutes les pièces sous tension devront être protégées contre tout contact accidentel. Les isolants n'ayant pas une résistance mécanique suffisante, c'est-à-dire une couche de peinture, de l'émail, des oxydes, un revêtement de fibres (imprégnées ou non), ou des rubans isolants ne sont pas acceptés. b) Chaque câble électrique doit être adapté au courant du circuit concerné et être correctement isolé. c) Tous les câbles électriques devront être protégés des surtensions en fonction de la capacité des conducteurs individuels. d) Toute partie de l'équipement électrique, fils et câbles y compris, doit avoir une résistance d'isolement minimum entre tous les composants actifs et la carrosserie. <ul style="list-style-type: none"> • Avec un équipement appartenant au système de classe de tension B, la résistance d'isolement par rapport au châssis doit être d'au moins 500 Ω/V (ISO/DIS 6469-3.2:2010). • Cette mesure de la résistance d'isolement devra être établie en utilisant une tension DC d'au moins 100 volts. Des tests doivent être réalisés pour valider et quantifier la résistance d'isolement du véhicule par temps de pluie. <p>18.16 Coupe-circuit général du pilote</p> <p>Tous les véhicules de course doivent être équipés d'un coupe-circuit général du pilote.</p> <ul style="list-style-type: none"> • Le coupe-circuit général du pilote doit pouvoir être actionné par le pilote lorsque ce dernier est assis en position de conduite, les ceintures de sécurité attachées et le volant en place. • Le coupe-circuit général du pilote doit être distinct du coupe-circuit général. <p>18.17 Coupe-circuit général</p> <ul style="list-style-type: none"> a) Tous les véhicules doivent être équipés d'un coupe-circuit général (2.13.3) d'une capacité suffisante. Il faut toutefois veiller à ce que le coupe-circuit soit installé de sorte que le circuit électrique principal ne soit pas situé près du pilote. b) S'il est actionné, le coupe-circuit général DOIT instantanément : <ul style="list-style-type: none"> - isoler les pôles positif et négatif de chaque châssis de batterie du RESS du restant du circuit électrique (RESS aux charges comme l'électronique de puissance et le moteur électrique) ; - désactiver toute production de couple de tout moteur électrique ; - permettre l'activation des circuits de décharge à l'intérieur du circuit électrique ; - isoler la batterie auxiliaire du circuit de bord (batterie auxiliaire et éventuellement l'alternateur aux charges telles que feux, klaxons, allumage, commandes électriques, etc.), et - arrêter immédiatement le moteur à combustion interne dans un véhicule hybride. c) L'emplacement et le marquage du coupe-circuit général doivent être spécifiés dans la classe de véhicules. d) Si un système automatique de détection d'un choc est spécifié pour une classe de véhicules donnée, il doit automatiquement activer le coupe-circuit général. e) Chaque dispositif du coupe-circuit général utilisé pour isoler les pôles positif et négatif de chaque châssis de batterie doit faire partie de ce châssis de batterie. f) Les unités électroniques (ECU, BMS,...) qui contrôlent le coupe-circuit général doivent rester sous tension au moins 15 minutes après toute ouverture du coupe-circuit général. 	<p>voltage on either plug or receptacle. The connector must part before the cable is damaged.</p> <p>Insulation strength of cables</p> <p>All electrically live parts must be protected against accidental contact. Insulating material not having sufficient mechanical resistance, i.e. paint coating, enamel, oxides, fibre coatings (impregnated or not) or insulating tapes, are not allowed.</p> <p>Each electrical cable must be rated for the respective circuit current and must be insulated adequately.</p> <p>All electrical cables must be protected from overcurrent faults according to the capacity of the individual conductors.</p> <p>Every part of the electrical equipment, including wires and cables, must have a minimum insulation resistance between all live components and the bodywork.</p> <ul style="list-style-type: none"> • For equipment belonging to the voltage class B system, the insulation resistance to the chassis must be at least 500 Ω/V (ISO/DIS 6469-3.2:2010). • The measurement of the insulation resistance must be carried out using a DC voltage of at least 100 volts. Tests must be carried out to validate and quantify the insulation resistance of the vehicle in wet conditions. <p>Driver Master Switch</p> <p>All racing vehicles must be equipped with a Driver Master Switch (DMS).</p> <ul style="list-style-type: none"> • The DMS must be capable of being operated by the driver when seated in the driving position with the safety belts fastened and the steering wheel in place. • The DMS must be separate from the General Circuit Breaker. <p>General Circuit Breaker</p> <p>All vehicles must be equipped with a General Circuit Breaker (2.13.3) of a sufficient capacity. Care must be taken, however, that the installation of the circuit breaker does not result in the main electrical circuit being located close to the driver.</p> <p>If actuated the General Circuit Breaker MUST instantaneously:</p> <ul style="list-style-type: none"> - isolate both + Ve and – Ve poles of each battery pack of the RESS from the remainder of the Power Circuit (RESS to the loads such as the power electronics and the electric motor), - disable any torque production from any electric motor, - enable the active discharge circuits within the Power Circuit, - isolate the Auxiliary battery from the Auxiliary Circuit (Auxiliary battery and possibly the alternator from the loads such as lights, hooters, ignition, electrical controls, etc.), and - immediately stop the internal combustion engine in a hybrid vehicle. <p>The location and marking of the General Circuit Breaker must be specified in the vehicle Class.</p> <p>If an automatic system for detecting a crash is specified in a vehicle Class it must automatically actuate the General Circuit Breaker.</p> <p>Each device of the General Circuit Breaker used to isolate +Ve and –Ve poles of each battery pack must be part of this battery pack.</p> <p>The electronics units (ECU,BMS,...) which control the General Circuit Breaker must stay alive at least 15 minutes after any opening of the General Circuit Breaker.</p>
--	--

<p>18.18 Boutons "Arrêt d'Urgence"</p> <ul style="list-style-type: none"> a) Un bouton d'arrêt d'urgence (2.13.4) doit pouvoir être facilement actionné par le pilote lorsque ce dernier est assis en position de conduite, les ceintures de sécurité attachées et le volant en place. 	<p>Emergency Stop Switches</p> <p>One Emergency Stop Switch (2.13.4) must be easily operable by the driver when seated normally in the vehicle with belts fitted and the steering wheel in place;</p>
<ul style="list-style-type: none"> b) Au moins un bouton d'arrêt d'urgence doit pouvoir être actionné depuis l'extérieur du véhicule pour les voitures fermées. c) Les boutons d'arrêt d'urgence NE peuvent PAS être utilisés en tant que coupe-circuit général du pilote. d) Si la classe de véhicules le requiert, un bouton d'arrêt d'urgence peut également actionner les extincteurs. 	<p>At least one Emergency Stop Switch must be operable from outside the vehicle for closed cars.</p> <p>The Emergency Stop Switches may NOT be used as the Driver Master Switch.</p> <p>If required by the Vehicle Class, an Emergency Stop Switch may also operate the fire extinguishers.</p>
<p>18.19 Protection de surintensité (fusibles)</p> <ul style="list-style-type: none"> a) Le RESS doit être équipé d'un fusible ou équivalent pour faire face à un court-circuit interne à l'enveloppe de la batterie ou du super (ultra) condensateur. Ce fusible doit être testé et validé dans des conditions de charge réalistes. 	<p>Overcurrent trip (fuses)</p> <p>The RESS must be equipped with a fuse or equivalent to handle the situation where a short circuit internal to the battery or Super (Ultra) Capacitor enclosure occurs. Any such fuse must be tested and demonstrated to work in a realistic load case.</p>
<ul style="list-style-type: none"> b) Les fusibles et les coupe-circuits (fusible électromécanique réinitialisable) sont des circuits de surtension acceptables. Des fusibles électroniques rapides et des fusibles rapides supplémentaires sont des types appropriés. c) Un dispositif limiteur de courant (fusible) doit être installé à l'intérieur du compartiment du RESS ainsi qu'en un emplacement approprié dans chaque circuit électrique. d) Les circuits de surtension ne devront en aucun cas remplacer le coupe-circuit général (bouton d'arrêt d'urgence). 	<p>Fuses and circuit breakers (resettable electromechanical fuse) are acceptable overcurrent trips. Extra-fast electronic circuit fuses and fast fuses are appropriate types.</p> <p>A current-limiting device like a fuse must be fitted inside the RESS compartment and also in an adequate location in each electric Power Circuit.</p> <p>Overcurrent trips must, under no circumstances, replace the General Circuit Breaker (emergency stop switch).</p>
<p>18.20 Unités de Charge</p> <ul style="list-style-type: none"> a) L'unité de charge isolée galvaniquement du secteur (chargeur) pour les véhicules électriques ou les véhicules hybrides rechargeables (voir Art. 2.2.2) doit répondre à tous les critères de sécurité figurant dans la réglementation applicable du pays dans lequel la compétition en question a lieu. 	<p>Charging units (off board)</p> <p>The mains galvanically isolated charging unit (charger) for electric or plug-in hybrid electric vehicles (see Art. 2.2.2) has to fulfil all safety provisions set out in the applicable rules in the country in which the respective competition takes place.</p>
<ul style="list-style-type: none"> b) Le chargeur doit être équipé d'un ou plusieurs fusibles pour protéger le(s) câble(s) de charge. c) Le connecteur à une extrémité du câble de charge doit se séparer avant que le câble ne soit endommagé. (Par exemple, en utilisant un type de connecteur non-verrouillant/bloquant.) d) Le déplacement de la voiture doit être automatiquement inhibé lorsqu'elle est connectée au réseau électrique. e) Le(s) connecteur(s) des câbles de charge à courant continu doit(vent) être polarisé(s) et disposé(s) de sorte que toute connexion polaire incorrecte soit impossible. f) L'interrupteur principal du chargeur doit déconnecter TOUS les conducteurs de courant. g) Les défauts de mise à la terre du système de traction du véhicule doivent être contrôlés avant que le processus de charge ne commence. h) Le système de traction du véhicule ne doit pas être alimenté lorsque la batterie est sous charge. i) Le chargement doit toujours être effectué sous la supervision du BMS (2.6.8). 	<p>The charger must have a fuse (fuses) to protect the charging cable(s).</p> <p>The connector at one end of the charging cable must part before the cable is damaged. (For example by using a non-latching/locking type of connector).</p> <p>Movement of the car must be automatically inhibited while connected to the grid.</p> <p>DC charging cable connector(s) must be polarized and arranged so that incorrect polarity connection is impossible.</p> <p>The charger main switch must disconnect ALL power current-carrying supply conductors.</p> <p>The vehicle traction system must be checked for ground faults before charging commences.</p> <p>The vehicle traction system must not be energized while the battery is under charge.</p> <p>Charging must always be done under the supervision of the BMS (2.6.8).</p>
<p>18.21 Batterie auxiliaire</p> <ul style="list-style-type: none"> a) La batterie auxiliaire ne doit jamais être utilisée pour recharger la batterie de traction. Pendant toute la durée de la compétition, la batterie alimentant le circuit électrique auxiliaire doit avoir une tension faible inférieure à 60 V. b) Si un convertisseur DC-DC alimenté par la batterie de traction (2.6.3) est utilisé en remplacement de la batterie auxiliaire, une réserve d'énergie adéquate doit être conservée à tout moment dans la batterie de traction lorsqu'un système d'éclairage est requis pour la classe de 	<p>Auxiliary battery</p> <p>The auxiliary battery must never be used to recharge the traction battery. Throughout the duration of the competition, the battery supplying the auxiliary electrical circuit must have a voltage below 60 V.</p> <p>If a DC to DC converter powered by the traction battery (2.6.3) is used as a substitute for the auxiliary battery, an adequate energy reserve in the traction battery must be maintained at all times if a lighting system is required for the vehicle class (to meet National and/or International</p>

	véhicules (pour répondre aux normes et réglementations nationales et/ou internationales).	Standards or requirements).
18.22	Indicateurs de sécurité	Safety Indicators
a)	Les indicateurs de sécurité permettent d'avertir si le véhicule présente un danger et sont obligatoires pour toutes les classes de véhicules.	Safety indicators warn if the vehicle is in a hazardous state and are required for all vehicle Classes.
b)	Les exigences en matière de couleur, d'emplacement, de fonction et de connexion sont spécifiées dans la classe de véhicules. Les dispositions ci-après doivent être respectées, à moins qu'un autre système ne soit en place.	The colour, location, function and connection requirements are specified in the vehicle Class, and must fulfil the following requirements, unless another system is in place.
c)	Ces "voyants" indicateurs doivent être très fiables, par exemple diode, sémafore, ou semblable, et doivent être de couleur rouge et montés de manière à ne pas être confondus avec des feux de pluie ou des feux de freinage.	These indicator 'lamps' must use a high reliability device, for example LED, semaphore, or similar, and the colour must be red and mounted not to be confused with rain light or brake light.
d)	Ils doivent être appropriés aux conditions d'éclairage prévisibles ; par exemple, ils doivent être visibles sous la lumière directe du soleil.	They must be suitable for the expected lighting conditions; for example, they must be visible in direct sunlight.
e)	Les voyants doivent avertir le pilote et le personnel que le circuit électrique est sous tension et que le véhicule peut donc se déplacer à l'improviste. Ils doivent être visibles du pilote lorsqu'il est assis en position de conduite normale, volant de direction en place, et être également visibles du personnel intervenant sur le véhicule depuis l'extérieur.	The indicators must warn the driver and personnel that the Power Circuit is on and the vehicle might move unexpectedly. They must be visible to the driver when seated normally with the steering wheel fitted and also visible to personnel attending the vehicle from the outside.
f)	Si la classe de véhicules le requiert, une méthode visant à empêcher tout déplacement accidentel du véhicule lorsque le pilote n'est pas assis doit être prévue.	If required by the Vehicle Class, a method of preventing the accidental driving of the vehicle when the driver is not seated must be provided.
g)	Les voyants doivent indiquer lorsque le circuit électrique comporte une tension supérieure à 60 V DC (ou une tension suffisante pour déplacer le véhicule, la moins élevée étant retenue).	The indications must show when there is a voltage on the Power Circuit above 60 V DC (or a voltage sufficient to move the vehicle, whichever is the lesser).
h)	Les voyants doivent être à sécurité intégrée, dotés d'au moins deux circuits indépendants montés de sorte qu'ils ne puissent pas être endommagés en cas d'accident.	The indication must be fail-safe, using at least two independent circuits which are routed so that they are unlikely to both be damaged in the event of a crash.
i)	Les voyants doivent être alimentés par des sources isolées indépendantes (convertisseurs DC-DC) reliées directement au bus de puissance ; ou peuvent avoir des sources d'alimentation indépendantes (batteries rechargeables).	The indicators must be powered from independent isolated power supplies (DC-to-DC converters) running directly on the Power Bus; or may have independent power supplies (rechargeable batteries).
j)	Si la classe de véhicules le requiert, des voyants supplémentaires doivent indiquer lorsqu'il y a un défaut d'isolation. Ceci impliquera que les voyants fonctionnent une fois le circuit électrique éteint. Une source d'alimentation indépendante sera donc nécessaire pour les voyants ainsi qu'une procédure bien établie pour arrêter le véhicule.	If required by the Vehicle Class, additional indicators must show when there is an isolation fault. This will require the indications to operate after the Power Circuit is switched off and so will require an independent supply for the indications and a defined procedure for shutting down the vehicle.
18.23	Extincteurs	Fire extinguisher
a)	Les extincteurs sont obligatoires pour les compétitions de vitesse et doivent être conformes à l'Annexe J applicable à la classe concernée.	Fire extinguishers are compulsory at speed competitions and must be in compliance with Appendix J according to the relevant Class.
b)	Seuls des types d'extincteurs ABC utilisables pour l'extinction du carburant, compatibles avec la chimie du RESS installé et spécifiés pour la tension du bus de puissance, sont autorisés.	Only ABC extinguisher types usable for fuel extinction, compatible with the chemistry of the installed RESS and specified for the voltage level of the Power Bus, are allowed.
c)	Plusieurs types d'extincteurs peuvent être nécessaires pour faire face aux différents types de composants inflammables.	More than one type of fire extinguisher may be necessary to cope with the different types of flammable components.
18.24	Mesures d'urgence concernant le traitement / l'élimination chimique / électrique en cas de collision / incendie	Emergency Measures on Electrical/Chemical Disposal/Treatment in the Event of Collision/Fire
	Les dispositions extraites du document "Fire Fighter Safety and Emergency Response for Electric Drive and Hybrid Electric Vehicles" peuvent être utilisées.	Provisions taken from the document "Fire Fighter Safety and Emergency Response for Electric Drive and Hybrid Electric Vehicles" may be used.

ANEXO 2



FIAM CIA.
LTDA.
SIDERURGICA - FUNDICIONES - ACEROS INDUSTRIALES
MEJIA VILLAVICENCIO

Dir: Turuhuaico 2-93/2-94/2-95 y Calle Vieja
Telfs.: 4089010 / 4088831 / 4088862
Telefax: 4088837 / 4088904
Suc.: Ricaurte - Barrio El Ejecutivo - Telf.: 4089011
Cuenca - Ecuador

COTIZACIÓN DE MATERIALES

FECHA: 12/02/2015
CLIENTE: LUIS CÁRDENAS.

Código	Descripción	CANT	Merc	Precio	IVA	PVP	TOTAL
TUB-SP53BPE	TUB AC CEDULA 40 1 1/4" E ≈2.6 mm S/C	13	DIPAC	\$ 2,86	\$ 0,39	\$ 3,25	\$ 42,25
EL-PHP-800/B	ELECTRODO 6010 X/C KG T	5,00	ESAB	\$ 4,53	\$ 0,62	\$ 5,15	\$ 25,74
SHWIL467	ANTICORROSIVO SHERWIN WILLIAMS AMARILLO	2,00	SHERWIN WILLIAMS	\$ 3,96	\$ 0,54	\$ 4,50	\$ 9,00
DC-156789	DISCO DE CORTE 14"x3/32"x1" TIPO 1	2,00	DEWALT	\$ 5,50	\$ 0,75	\$ 6,25	\$ 12,50
					TOTAL		\$ 89,49

ANEXO 3



**JOSÉ ROSENDO
MEJÍA VILLAVICENCIO**
PLANCHAS – CORTES – DOBLECES – ROLADOS

Dir: Turuhuaico 2-93/2-94/2-95 y Calle Vieja
Telfs.: 4089010 / 4088831 / 4088862
Telex: 4088837 / 4088904
Suc.: Ricaurte - Barrio El Ejecutivo - Telf.: 4089011
Cuenca - Ecuador

COTIZACIÓN DE MANO DE OBRA

FECHA: 12/02/2015

CLIENTE: LUIS CÁRDENAS.

DESCRIPCION DE SERVICIO	VALOR
CORTE DE TUBERIA	\$ 48
DOBLADO DE LA TUBERIA	\$ 200
SOLDADOR	\$ 270
PINTADO DE LA JAULA	\$ 23
INSTALACION EN EL VEHICULO	\$ 220
VALOR TOTAL DE MANO DE OBRA	\$ 761

ANEXO 4

[Click Here For Old Site](#) | [Help Center](#) | [Transact](#) | [WishList](#) | [My Account](#)
[Logout](#) | [Register](#)
1-877-4SPRUCE
 1-877-477-7823
[LookUp](#) | [Contact Us](#)

[Aircraft Parts](#) | [Pilot Supplies](#) | [Avionics & Instruments](#) | [Building Materials & Kits](#) | [Engine Parts](#) | [Flight Training](#)

Search: Enter a Keyword, Phrase, Part Number, etc. Cart 0 items | \$0.00

[Home](#) - [Metals & Plastics](#) - [Acero](#) - [4130 Tubería redonda](#)

Building Materials & Kits

Metals y Plásticos

Aceo

- [Información del Acero](#)
- [4130 Barra redonda](#)
- [4130 Hoja](#)
- [4130 cuadrados y rectangulares Tubos](#)
- [4130 Strandline](#)

Plásticos

3/8 pulgadas Pipe

Chamfer

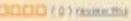
Vellón de acero inoxidable / Tubing



(Click image for a larger view)

See Below for Parts, Pricing, and Ordering

From \$1.96 to \$27.00

 0 reviews [Write a review](#)

Current Sub-total: \$0.00

O.D. (In.)	Wall Thickness	I.D. (In.)	Wt./Ft.	PN	Price	Length	Buy	Sub-Total
3/16	.035	0.118	0.039	03-00183	\$4.45	▼		
1/4	.028	0.194	0.067	03-00250	\$6.50	▼		
1-3/8	.188	0.999	2.383	03-00700	\$13.00	▼		
1-1/2	.030	1.430	0.548	03-08000	\$5.93	▼		
1-3/2	.049	1.402	0.759	03-08000	\$5.70	▼		

You Might Also Be Interested In:

- [4130 STEEL ROD COLD FINISHED \\$0.00](#)
- [\\$120 STEEL STRIPS \\$10.95](#)
- [502015 BARE ALUMINUM \\$40.75](#)