



## UNIVERSIDAD DE VALLADOLID ESCUELA DE INGENIERIAS INDUSTRIALES

Grado en Ingeniería en Diseño Industrial y Desarrollo de Producto

# Diseño de un utillaje progresivo para la conformación de chapa

**Autor:** 

Sáez Ortega, Diego

**Tutor:** 

López Ruiz, Roberto

Departamento:

CMeIM/EGI/ICGF/IM/IPF

Valladolid, Junio y 2017.



#### **RESUMEN**

Dentro de la industria automovilística una gran parte de las piezas se fabrican mediante estampado en frío de chapa, mediante troqueles progresivos. Debido a eso, este proyecto tiene como objetivo realizar el diseño de un utillaje para la fabricación de una pieza estándar del sector del automóvil, una cerradura. En el proyecto se desarrollara toda la documentación necesaria para la fabricación del utillaje de conformado, desde que se recibe por parte del cliente la petición de una oferta, hasta el diseño del utillaje. Realizando por el camino un análisis del presupuesto necesario y una oferta para el cliente. Como resultado de este proyecto se dispondrá de toda la información necesaria para la realización del utillaje y su puesta en funcionamiento, con las homologaciones pertinentes necesarias.

Palabras clave: Troquel, Progresivo, Chapa, Estampación, Diseño.

#### **SUMMARY**

Within the automotive industry a large portion of the parts are manufactured by cold stamping sheet through progressive dies. Because of that, this project aims to make the design of a tool for making a standard part of the automotive industry, a car lock. In the project, we have all the necessary documentation necessary for the manufacture of forming tool, from we received requested by the customer, to design tooling. Making on the way an analysis the necessary budget and an offer for the customer. As a result of this project you will have all the information necessary for carrying out the tools and setting up, with relevant approvals necessary.

Keywords: Die, Progressive, Sheet, Cold-forming, Design.

#### **AGRADECIMIENTOS**

A la universidad de Valladolid.		

A la Escuela de Ingenieros Industriales

A mi tutor de Prácticas Curriculares y del Trabajo de Fin de Grado, D. Roberto López, por su apoyo durante el desarrollo de las prácticas y del trabajo.

A todos los profesores por los conocimientos aprendidos y las experiencias trasmitidas.

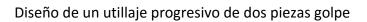
A la empresa Casple y a todos mis compañeros por el apoyo y los conocimientos que me han trasmitido, en especial D. Juan José Plasencia y D. Javier Pérez.

A todos los compañeros de Universidad.



### **INDICE**

1.	INTRODUCCIÓN	5
	1.1. Objetivo principal	5
	1.2. Objetivos secundarios	6
2.	FABRICACION DE PIEZAS MEDIANTE TROQUELES	8
	2.1. Conocimientos teóricos	. 11
	2.2. Componentes	. 24
	2.1.1. Base superior	. 24
	2.1.2. Portamachos.	. 24
	2.1.3. Machos	. 25
	2.1.4. Placa pisadora	. 26
	2.1.5. Tapetas	. 26
	2.1.6. Portamatrices	. 26
	2.1.7. Matrices	. 27
	2.1.8. Sufrideras	. 27
	2.1.9. Base inferior.	. 28
	2.1.10. Guiado de banda.	. 28
	2.1.11. Elevación	. 28
	2.1.12. Unidades punzonadoras	. 29
3.	DISEÑO UTILLAJE PARA LA REALIZACIÓN DE UNA PIEZA DE CHAPA	. 30
	3.1. Fases del proyecto	. 30
	3.2. Valoración de la pieza	. 30
	3.2.1. Recopilación y lectura de la documentación.	. 31
	3.2.2. Plazos de entrega. Diagramas de Gantt	. 36
	3.3. Anteproyecto	. 39
	3.3.1. Realización de la primera banda	. 39
	3.3.2. Realización de la oferta	. 47
	3.4. Proyecto	. 55
	3.4.1. Paso a paso	. 55
	3.4.2. Lista de materiales.	. 72
	3.4.3. Elementos comerciales.	. 77





#### Universidad de Valladolid

4. RESULTADOS Y CONCLUSIONES.	80
5. LINEAS FUTURAS	81
6. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS	82
ANEXO I. Documentación	83
1. Plano pieza	85
2. Plano prensa	86
3. Plano banda	87
ANEXO II. Elementos comerciales.	88
Punzones TIPCO.	89
Matrices TIPCO	90
Columnas STRACK.	91
Casquillo STRACK.	92
Muelle verde STRACK	93
Muelle amarillo STRACK	94
Muelle piano STRACK	95
Tornillos guías STRACK	96
Cáncamos STRACK.	97
Cilindro pisador TECAPRESS	98
Cilindro elevador TECAPRESS	99
Insertador PSM INTERNATIONAL	. 100
Matriz insertador PSM INTERNATIONAL.	. 102
Detector TELEMECANIQUE.	. 102
ANEXO III. Planos de troquel	. 103



#### 1. INTRODUCCIÓN.

La idea de la realización de un utillaje progresivo surge de la colaboración durante 6 meses con una empresa burgalesa llamada Casple.S.A.

Casple se fundó en el año 1985 en Burgos. Pertenece al sector siderometalúrgico y actualmente dispone de dos plantas de producción, en C/ Alcalde Martín Cobos y el polígono Villalonquejar. Está especializada en estampación de piezas metálicas, mediante sistemas progresivos y convencionales, y últimamente troqueles transferizados, soldadura por hilo y resistencia, montaje de conjuntos y subconjuntos y recubrimientos de cataforesis y esmaltado.

Para lo cual dispone de una amplia gama de prensas mecánicas e hidráulicas, desde 125 t hasta 2000 t, esta última adquirida hace poco, con líneas de alimentación de hasta 1600 mm, células de soldadura robotizadas y una sección de matricería donde fabricar utillajes a emplear en la estampación, soldadura y montaje. Además de varios centros de acabado de pieza, como lijado, rectificado, etc.

Durante el tiempo que pasé trabajando junto a la empresa realicé trabajos en el departamento técnico de diseño ayudando con trabajos de diseño, coingenieria y delineación para la empresa, generalmente de utillajes que después se llevarían a cabo y sobre los que habría que hacer un seguimiento.

Hay que destacar que este proyecto es totalmente teórico y no se llevará a cabo, por lo que muchos aspectos del troquel, en especial la parte de doblado y pisado, deberían ser modificadas una vez hechas las primeras pruebas o IODS, piezas cortadas por láser y dobladas por troquel que suelen entregarse a medida que se construye el troquel.

#### 1.1. Objetivo principal.

El objetivo de este proyecto es el desarrollo de las especificaciones técnicas y de fabricación necesarias para la fabricación de la pieza de chapa, perteneciente a una cerradura de maletero, indicada a continuación:

- Pieza de espesor 2mm, Dual Phase 600 según norma europea HCT590X.
- Tratamiento superficial de electro-imprimación min 480H. Cataforesis.
- Matar bordes, adecuado para la cataforesis.
- Debe llevar dos tuercas M8 y una varilla en forma de L.
- Tolerancias según norma UNE 1121-1:1991.



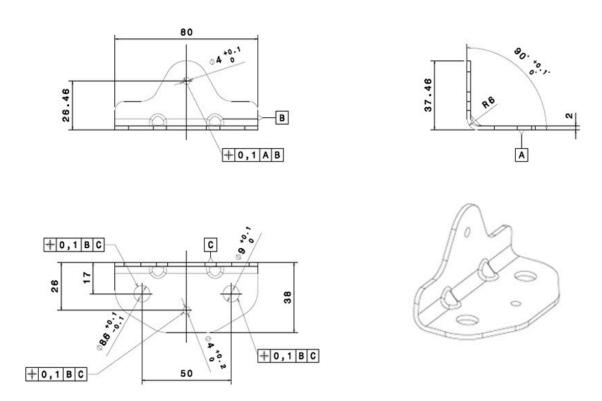


Fig.1.1. Medidas acorde plano.

En la figura 1.1. se pueden apreciar las medidas y especificaciones acordes al plano adjuntado en anexos, además de una vista en perspectiva para ver el volumen de la pieza a fabricar.

Según especificaciones y el sistema de fabricación elegido puede haber dos posibles soluciones, prefiriendo el cliente la segunda:

- La primera: conformado en frio de la pieza mediante troquel progresivo, soldadura de las tuercas y tratamiento de cataforesis.
- La segunda: conformado en frio de la pieza mediante troquel progresivo con insertado de tuercas y tratamiento de cataforesis.

En capítulos posteriores se estudiará más a fondo la pieza para poder fabricarla acorde a las especificaciones requeridas por el cliente.

#### 1.2. Objetivos secundarios.

Para poder cumplir el objetivo principal antes marcado son necesarios unos conocimientos o habilidades que se pretenden adquirir mediante los siguientes objetivos secundarios.

Este tipo de proyecto no sería posible si no se obtienen conocimientos sobre el mundo de la estampación en chapa. Ya se tenía una base solida gracias a las asignaturas impartidas en la carrera, pero se han conseguido ampliar estos conocimientos gracias a



la colaboración de los compañeros de la empresa y de la documentación encontrada en diversos libros y textos. Por lo que el primer objetivo secundario era ampliar la visión e información sobre el mundo de la matricería y troquelería.

Una vez aprendidos los conocimientos necesarios es importante conocer unas herramientas para poder realizar el utillaje. Por ello, a parte de los conocimientos en programas como Catia y AutoCAD, unos objetivos secundarios son el aprendizaje de estas otras herramientas. Los programas aprendidos a utilizar son:

- El programa Microsoft Project, para la planificación del proyecto, así como el diagrama de Gantt.
- El programa Pro ENGENIEER, para la realización del diseño 3D del utillaje progresivo.

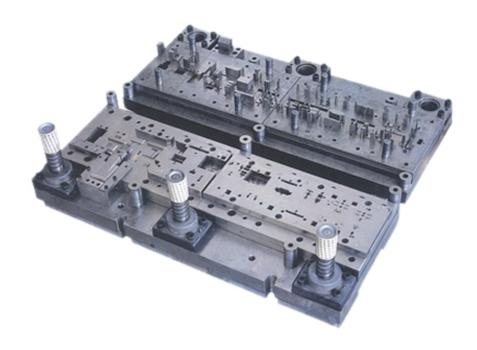
Además se debieron ampliar los conocimientos previos sobre Catia, aprendiendo el modulo Sheet Metal para sacar el desarrollo de la pieza, y sobre AutoCAD, para poder realizar unos planos adecuados para la fabricación.

#### Resumen de objetivos.

- 1. Desarrollo de las especificaciones técnicas y de fabricación necesarias para la fabricación de la pieza de chapa.
- 2. Desarrollo de un urilla de estampación.
- 3. Formación teórica-practica en troquelería.
- 4. Formación teórica-practica en software de sieño 3D.



#### 2. FABRICACION DE PIEZAS MEDIANTE TROQUELES.



2.1. Distintos elementos de un troquel.

En este apartado se van a explicar de manera breve los distintos componentes que forman un troquel progresivo.

Se define utillaje como un conjunto de instrumentos y herramientas que sirven para optimizar la realización de un proceso de fabricación, mediante el posicionamiento y sujeción de las piezas, para que se puedan ejecutar las diversas operaciones. En el caso estudiado de un utillaje progresivo para el uso en prensa, el posicionamiento en cada una de las fases o pasos es muy importante, como ya veremos adelante.

Para conseguir un buen utillaje, es decir, tenga un buen funcionamiento, una alta durabilidad y realizar piezas con la calidad especificada, se han de tener en cuenta varios factores; diseño de los componentes, materiales de construcción y tratamientos térmicos, fabricación y el mantenimiento. De estos aspectos, los dos últimos no podemos entrar a considerar en el trabajo, debido a que forman parte de la etapa de seguimiento del proyecto.

En cuanto al diseño de los componentes es importante el dimensionamiento de las piezas, debido al gran desgaste e impacto que sufren algunas piezas. Además son importantes las tolerancias de ajuste y acabado, que influirán en el resultado final de la pieza.

Los materiales, acabados y tratamientos térmicos se han de tener muy en cuenta desde un principio para conseguir unos buenos resultados y sobre todo para alargar la



vida del útil. Además hay que tener siempre presente a la hora de realizar un utillaje los elementos normalizados.

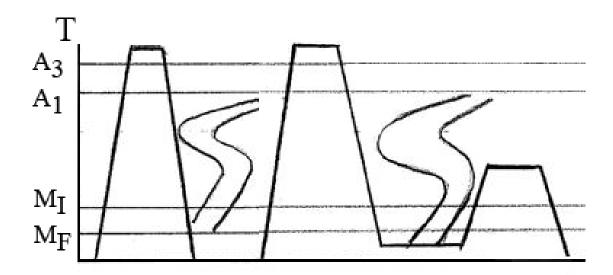
Antes de empezar con los distintos componentes conviene explicar mejor uno de los aspectos importantes, los materiales.

El material más usado en todos los componentes del troquel es el metal duro. El metal duro es un producto pluvimetalúrgico, generalmente formado por una mezcla de carburos de distinta dureza, carburo de tungsteno, titanio, tántalo y niobio son los más usados. Otros materiales que reúnen características también validas son los metales sinterizados, la fundición con grafito laminar, los aceros cementados (con protección BALANIT C) y el acero de nitruración ISO 1.8550.

Algunos componentes necesitan tratamientos térmicos, ya sea para aumentar su vida de uso o su efectividad durante el uso. Los más usados son el temple, el revenido y el tratamiento termoquímico carbonitruración.

El temple es un tratamiento térmico que tiene como objetivo endurecer y aumentar la resistencia de los aceros. Básicamente consiste en calentar el metal y enfriarlo rápidamente, para así afinar el grano. Refinando el grano conseguimos; aumentar la resistencia de rotura, disminuir el alargamiento, aumentar el límite elástico, disminuir la tenacidad y aumentar la dureza.

El revenido es un tratamiento térmico complementario al temple cuya finalidad es reducir las tensiones internas producidas durante el enfriamiento brusco del metal. Esto se consigue calentando el metal de nuevo, pero a una temperatura inferior. Con este proceso disminuimos la dureza pero aumentamos la tenacidad y el alargamiento. Hay que tener en cuenta al realizar un temple y revenido, que en piezas muy alargadas y finas la geometría inicial puede modificarse al realizar estos tratamientos.



2.2. Tabla de temple (izda.) y temple + revenido (dcha.).



La carbonitruración es un tratamiento termoquímico que se aplica a los aceros para aumentar la dureza superficial, mediante la aplicación de un compuesto realizado a base de sales de cianuro. El endurecimiento se produce por la acción combinada del carbono, del nitrógeno y algún otro elemento añadido. Estas piezas deberán ser templadas y revenidas con posterioridad. Esta capa que conseguimos es muy fina y además nos aporta mayor tenacidad, propiedades lubricantes y disminuye la adherencia entre punzón y pepita, por ello es recomendable que los punzones más pequeños tengan este tratamiento.

#### Los recubrimientos más usados son:

- BALANIT A (TiN): es un recubrimiento estándar para cargas bajas y medias, que protege contra la soldadura en frio.
- BALANIT FUTURA (TiAIN): Para cargas altas con materiales de alto límite elástico.

En la siguiente imagen podemos apreciar los punzones que llevan recubrimiento de los que no, puesto que los punzones con recubrimiento adquieren un tono dorado en la zona del recubrimiento.



2.3. Punzones con y sin recubrimiento.



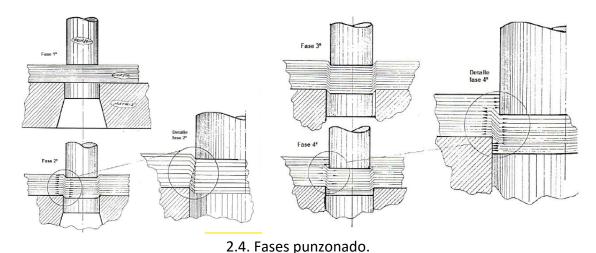
#### 2.1. Conocimientos teóricos.

En este apartado se explicaran los aspectos básicos del troquel.

#### Franquicias de corte.

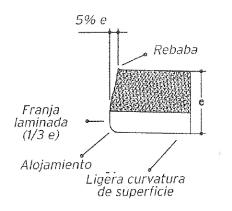
La franquicia de corte es algo importante en el diseño del troquel, se define como la holgura que hay entre el punzón y la matriz. Para entender mejor la holgura que hay que dejar entre uno y otro es necesario explicar las fases del punzonado:

- 1. Posición de partida del punzón y matriz respecto a la chapa.
- 2. Las fibras empiezan una deformación elástica plástica por acción del punzón.
- 3. Se lleva a cabo una penetración en el material una vez llegados a un límite.
- 4. Una vez rebasado el límite y debido a la acción de los filos cortantes se lleva a cabo el corte.

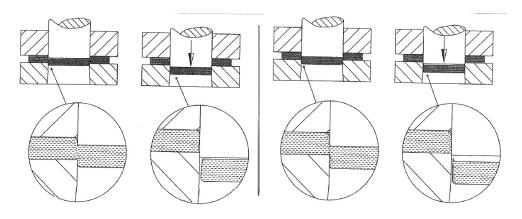


Debido a esta deformación se producen rebabas, tanto en la pieza punzonada como en la chapa.

Además debido al efecto de corte y como se produce, se puede observar en una pieza punzonada que el tercio de arriba de la chapa, aproximadamente, es un corte limpio y brillante, mientras que la otra parte restante es un desgarro, además se producirá un pequeño redondeo. Esta información es útil a la hora de ver si la franquicia está bien o mal; si se ve mucho desgarro es que hay poca, además se formaran más rebabas, en cambio si se ve mucha parte brillante habrá poca franquicia, el corte será más limpio, pero esto aumenta la fuerza de corte y el desgaste de los punzones.



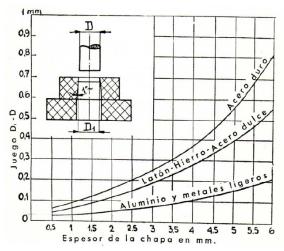
#### 2.5. Detalle corte por punzonado.



2.6. Diferencia franquicia buena (izda.) y mala (dcha.).

Otro apartado importante en relación a la franquicia es la fuerza de corte necesaria, si la franquicia es poca, esto producirá un aumento de la fuerza de corte y además si la matriz no es suficientemente robusta, podría generar grietas y roturas en la matriz.

Existen tablas tabuladas en función del espesor de la chapa y del material, pero por lo general se puede aplicar la sencilla regla de entre un 7% y 10% para matrices de corte, de forma radial.

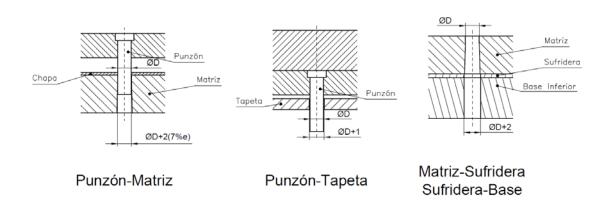


2.7. Tabla franquicia de corte.



Aparte de la franquicia hay otras holguras o desfases de perfil de corte que también son importantes para que el funcionamiento del troquel sea adecuado. Cuando decimos macho nos referimos al perímetro de corte de macho, con la matriz igual, con la tapeta nos referimos al mecanizado realizado para que pase el macho y con sufridera y base nos referimos a la salida de pepita. Las siguientes holguras son las más habituales, y las aplicadas en este caso, de forma radial.

- Macho-tapeta: 0,5 mm será suficiente para que la tapeta pise toda la chapa sin que haya rozamiento, además al hacerse los cortes por hilo queda una tolerancia buena de fabricación.
- Matriz-sufridera: el contorno de la salida de pieza en la tapeta es más o menos 1 mm del perímetro de corte, o el perímetro simplificado para reducción de tiempo de mecanizado. Con este desfase se consigue que la salida de pepita sea mayor en este caso, al tener la vida de 5 mm con un ángulo de 1,5-2 grados.
- Sufridera-base: aquí si se quiere se puede dar algo de desfase de salida de pepita en la base respecto al de la sufridera, si se estima que puede atascarse por piezas con perímetros complejos. Pero en este caso se ha dejado a cero, que es lo más habitual.

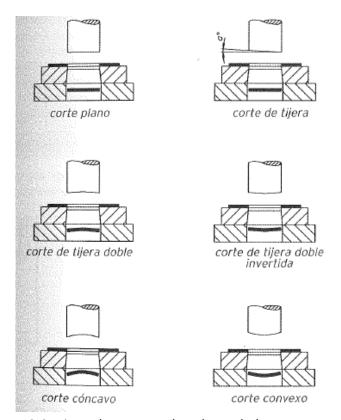


2.8. Holguras en un troquel



#### Corte en punzones.

Hay veces que es necesario disminuir la fuerza de corte de un troquel, evidentemente sin que se quiten punzones y perímetro de corte, porque no se dispone de otra prensa de mayor tonelaje. Para ello lo más habitual es dar un corte a la cabeza de los punzones, para que corten progresivamente y no de golpe. En la siguiente imagen podemos ver algún ejemplo.



2.9. Tipos de corte en la cabeza de los punzones.

Además, es también muy habitual escalonar los punzones, es decir, que unos tengan 80 mm de altura y otros 79 mm. Esto sirve para disminuir hasta un 50% o 33% la fuerza de corte, según cuantos escalones hagamos. El escalonado no debe superar el espesor de la pieza, más o menos entre un 25% y 75% del espesor. Esto también es muy habitual en troqueles que van en prensas con mucho tonelaje. Este efecto se aprecia mucho en el ruido producido por el troquel, el ruido servirá para comprobar un buen escalonado puesto que si el escalonado es demasiado grande se escucharan los golpes separado, como una metralleta, y se deberá revisar.

Básicamente realizaremos un corte en la cabeza si queremos disminuir la presión de corte en la matriz y escalonaremos algunos punzones para disminuir la fuerza de corte del total en conjunto.

En nuestro caso de estudio no se ha realizado ninguna de las dos acciones en un principio. Pero en el apartado de fabricación y seguimiento del troquel, según



recomendación de los matriceros y una vez construido el troquel, se deberían estudiar estas opciones si se estima oportuno.

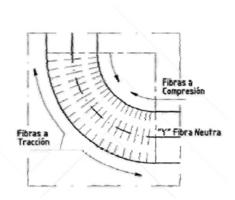
#### Radios de doblado.

Los doblados son un punto crítico en un troquel, puesto que dependiendo del material de la chapa y del espesor hay doblados que serían muy dificultosos e incluso imposibles. Como dato es importante recordar que para obtener una deformación permanente es importante superar el límite elástico y para que no se lleve a cabo una rotura el estiramiento no puede superar el valor de alargamiento del material. El valor del radio interior mínimo se pude calcular aproximadamente con la siguiente formula. Se usa el radio interior puesto que el exterior sufre mucha deformación y podría llevar a error.

$$r_{min} = K \cdot e$$

Siendo (K) un coeficiente de mínima curvatura y (e) el espesor de la chapa en mm. Algunos valores de K más usados son; acero de 0,5 a 0,8, aluminio recocido 0,7, aluminio semiduro 1,4 y aluminio duro 4.

Un concepto importante, aunque ya en desuso debido a los programas que calculan los desarrollos teóricos de la pieza, es la fibra neutra. La fibra neutra es la fibra de pieza que al estirarse la pieza no sufre variación en su longitud ni superficie, esto es importante a la hora de calcular el desarrollo de manera manual, puesto que a partir de los datos de entrada de la pieza especificados en el plano calcularemos estos mismos valores en la línea neutra y ya podremos sacar el desarrollo teórico más aproximado.



2.10. Línea neutra.

Como podemos ver en la imagen anterior tenemos fibras a compresión hacia el radio interior y a tracción hacia el radio exterior. Para calcular la posición de la fibra neutra, en mm y **desde el radio interior**, se pueden usar dos sistemas, según una relación radio/espesor en una tabla tabulada, y mediante un cálculo rápido, este último es el más usado:



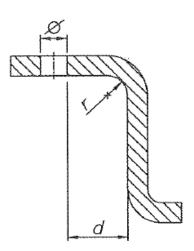
- Espesor hasta 2 mm:  $x = \frac{1}{2} \cdot e$ 

- Espesor hasta 4 mm:  $x = \frac{3}{7} \cdot e$ 

- Espesor de más de 4 mm:  $x = \frac{1}{3} \cdot e$ 

Un aspecto importante a la hora de realizar doblados en la chapa son los punzonados previos que se encuentren cercanos a la chapa de doblado, puesto que éstos pueden sufrir deformaciones en su geometría y posición. Por ello hay que calcular una distancia mínima aproximada del borde del punzonado a la cara interior del doblado, y si ésta es superior a la del diseño, estudiar realizar el punzonado posteriormente o incluso con carros si es en un lateral.

$$d = r + 2 \cdot e$$



2.11. Distancia mínima en punzonado y doblado.

#### Recuperación de los doblados.

Uno de los grandes problemas al realizar un doblado es la recuperación elástica que viene provocada por la elasticidad de los metales. Básicamente si no se sobrepasa el límite elástico del material, éste recuperará su forma inicial una vez se deje de aplicar la fuerza, sin embargo, si se supera el límite elástico el material no recuperara la forma inicial una vez deje de aplicarse la fuerza.

No obstante, los materiales aún siguen guardando algo de elasticidad a pesar de superar el límite, por lo que los materiales recuperaran ligeramente su forma inicial.

La elasticidad de un material dependerá de:

- La acritud del material, si el material está recocido el límite elástico disminuirá frente a su estado en crudo, es decir, mayor facilidad de doblado.
- Cuanto mayor sea el espesor (e) de la chapa, ésta tendrá mayor resistencia a la deformación, o sea menor será el ángulo de recuperación elástica (β).



- El radio de doblado (r) también influye, cuanto mayor radio, mayor ángulo de recuperación elástica.
- Cuanto más agudo sea el ángulo de doblado ( $\alpha$ ), menor será el ángulo de recuperación elástica.

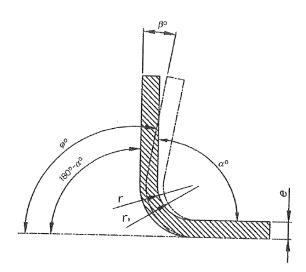
Lo más habitual a la hora de realizar un doblado no es intentar evitar esta recuperación, si no que hay que corregirla. Esto se consigue aplicando un doblado mayor, a través de un factor de corrección, que coincide con la recuperación elástica. Para ello usaremos las siguientes formulas.

$$X = \frac{r}{e}$$

$$\phi = \frac{180 - \alpha}{K}$$

$$r_1 = K\left(r + \frac{r}{e}\right) - \frac{e}{2}$$

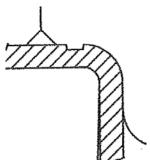
$$\beta = \phi - (180 - \alpha)$$



2.12. Recuperación elástica.

Por ello si queremos doblar, por ejemplo, a 90 grados una chapa, la matriz haremos que tenga menos ángulo. Adicionalmente el radio de la matriz que en principio debería ser el mismo que el radio interior de la pieza, le haremos menor, así lo que conseguimos es aplastar el material en esa zona, rompiendo las fibras, y así evitando la recuperación.

Otra solución que se suele aplicar es el de añadir un matafibras, o en la matriz o en el punzón, la función es la misma que al disminuir el redondeo, romper las fibras para evitar la recuperación.



2.13. Matafibras.

El último elemento para evitar esta recuperación elástica es añadir al diseño de la pieza unos nervios de refuerzo, que además añaden rigidez a la pieza por si fuera necesario.

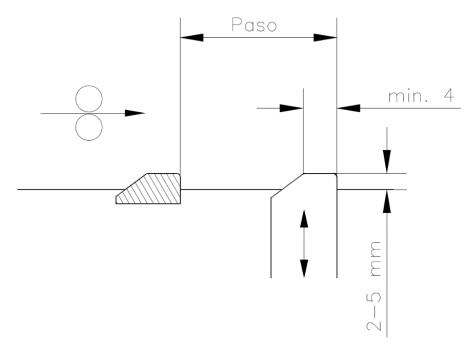
En nuestro caso hemos realizado un ángulo menor a 90 grados en la matriz y un radio menor, que sumado a los nervios de la pieza, evitarán que ésta recupere su forma original, a pesar de ser un material con alta recuperación.

#### Detección de banda.

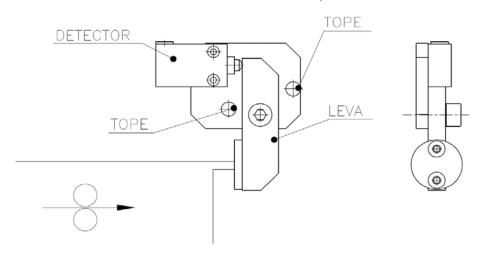
Además de la necesidad de un correcto guiado también es muy necesario controlar que la banda está bien colocada antes de dar el golpe. Para ello se suelen colocar detectores de banda, del tipo inductivo. Lo más recomendable es que lleven un detector de paso y un detector de fin de banda, este ultimo obligatorio siempre. Para que se controle toda la banda, si no se detectan correctamente en los dos sitios, la prensa no pega golpe. En algunos troqueles, como en éste, la detección de paso es imposible o difícil, por lo que ésta se puede obviar, pero será necesario un mejor guiado en esa zona.

Los troqueles deben disponer de una caja de conexiones, donde estará todo el cableado necesario para los detectores, siempre que se pueda en el frente de prensa. Los cables de conexión deberán llevarse en el troquel según las conexiones marcadas en el plano de la prensa principal.





#### 2.14. Detalle de detección de paso.



2.15. Detalle de detección de fin de banda.

Para este troquel se han usado los distintos elementos comerciales:

- Interruptor de posición: Telemecanique ZCMD21.
- Terminal: Telemecanique 019079-ZCE11.
- Cable de conexión: Telemecanique ZCMC21L2.

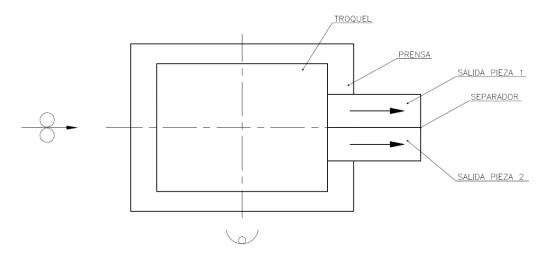


2.16. Elementos de detección comerciales.



#### Salida de chatarra y de pieza.

La salida de pieza deberá llevar unas rampas como en el croquis siguiente.



2.17. Salida de pieza.

La salida de chatarra se debe hacer por medio de rampas que la saquen de la mesa de la prensa hacia las caídas de chatarra marcadas en el plano de prensa. Siempre que se pueda, la chatarra debe salir por el frente de prensa. Se debe intentar dar la máxima caída a las rampas de salida de chatarra para evitar el atasco de las mismas.

Las rampas de salida de chatarra deben ser abatibles para que no sobresalgan en el transporte y almacenaje del troquel.

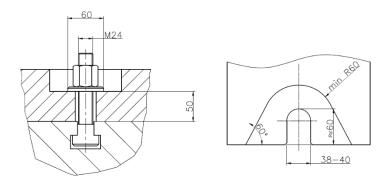


2.18. Rampas de salida.

#### Amarre a prensa.

Las placas de amarre superior e inferior de la prensa deben ir provistas de ranuras de amarre coincidentes con las ranuras de la/s prensa/s para las que hayan sido diseñadas.

Las placas de amarre deben ser de 50mm de espesor. En caso que la placa sea de mayor espesor, deberá rebajarse a 50mm en la zona de amarre.



2.19. Amarre a prensa.

#### Elementos de descanso.

Para cuando el troquel está almacenado es habitual incorporar unos tacos de nylon que se conectan con una cadena a la parte inferior. Estos únicamente tienen la función de soportar el troquel sin que ningún elemento contacte, y por lo tanto, se desgaste.

Los tacos deben copiar la forma de los limitadores de altura y deben estar provistos de uno o varios tornillos para centrar con su cabeza en el limitador inferior. La altura del taco debe ser la mínima necesaria para que la parte superior del troquel descanse sobre ellos evitando que trabaje ningún elemento de compresión.

#### Limitadores de altura.

Los limitadores son dos elementos, generalmente rectangulares o cilíndricos, que se posicionan tanto en la parte superior como inferior. La función de los limitadores es evitar que el troquel baje más de lo necesario. Estos elementos suelen usarse junto con los elementos de descanso para almacenar el troquel.

Algunas veces el limitador suprior es eliminado y es la garra del pisador la que hace esa función doble.

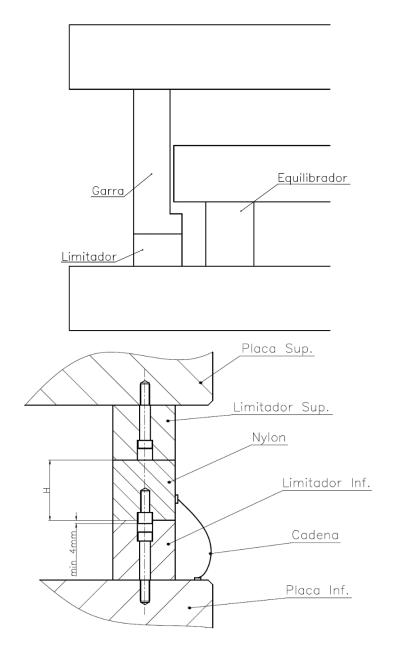
#### Equilibradores.

Los equilibradores son elementos que se colocan en la parte inferior del troquel, generalmente cilíndricos. Su función es equilibrar el pisador en los primeros golpes, debido que al introducir la banda en los primeros pasos si hay material, mientras que en los últimos no, y la placa pisadora tendera a contrapuntarse.

#### Garra del pisador.

Las garras son unos elementos que se atornillan a la base superior y que sirven como topes de recorrido del pisador al subir. Pueden llevar en la zona de apoyo con el pisador unos amortiguadores (placas de adipren, teflón, nylon o similar) para disminuir el ruido.





2.20. Diferentes elementos.

#### Colores troquel final.

Cuando el troquel está construido y finalizado se suelen pintar algunos elementos de colores particulares.

- Las partes del troquel en las que se puede sufrir un atrapamiento se pintarán de rojo.
- Las partes móviles del troquel (pisadoras y elevadoras) se pintarán con rayas anchas amarillas y negras a 45º.
- Las bases superiores e inferiores se suelen pintar según un codigo de colores interno a la empresa según el cliente o propietario del troquel.



#### Colores de mecanizado.

Es habitual que cuando se diseña en archivos 3d este tipo de utillaje se asignen unos colores dependiendo del tipo de mecanizado de la pieza. La siguiente tabla muestra la normalización más generalizada a la hora de asignar colores.

Color (Valor RGB)	Descripción	Rugosidad Ra	Tolerancia mm
Ninguno (210,210,255)	Bruto		
Verde oscuro (000,128,000)	Bruto		
Marronrojizo (095,000,000)	Mecanizado de desbastado	Ra6,3	±0,1
Verde limon (000,255,000)	Mecanizado de acabado	Ra3,2	±0,1
Rosa (255,175,175)	Mecanizado de acabado	Ra1,6	±0,02
Marfil (255,255,175)	Mecanizado de microacabado (rectificado)	Ra0,4	±0,02
Lila (223,175,255)	Superficie de contacto entre metales o elementos de corte	Ra0,4	±0,02
Caqui (175,175,95)	Guías o superficies complementarias	Ra0,4	±0,02
Azul (000,000,255)	Superficies H7	Ra1,6	±0,02
Cian (000,175,175)	Agujeros simples y ciegos	Ra6,3	±0,1
Magenta (255,000,255)	Combinacion de agujeros	Ra6,3	±0,1
Amarillo (255,255,000)	Roscas metricas según DIN e ISO (derecha)	Ra6,3	±0,1
Gris oscuro (095,095,095)	Roscas en pulgadas		±0,1
Naranja claro (255,175,000)	Roscas metricos según DIN e ISO (izquierda)		±0,1
Verde oliva (175,255,175)	Formas superficies y contornos exteriores. De corte ±0,02	Ra0,4	±0,05 De corte ±0,02
Blanco (255,255,255)	Proceso en montaje		
Marrón claro (210,175,128)	Otros procesos		
Amarillo miel (255,190,070)	Zonas de control	Ra6,3	±0,02
Azul claro (000,127,255)	Zonas con cambio (transparentes)		
Azul oscuro (000,000,095)	Superficies H6	Ra1,6	±0,02
Granate (095,000,095)	Superficies H8	Ra1,6	±0,02
Morado (095,095,175)	Superficies H11	Ra1,6	±0,02
Naranja (255,095,000)	Roscas especiales		±0,1

2.21. Colores de mecanizado.



Nota: En el archivo .stp vienen todas las piezas con el nombre dado en la hoja de materiales en color gris. En los otros dos archivos (.ct y .igs) se pueden apreciar las piezas con los distintos colores de mecanizado indicados en la memoria, pero con los nombres cambiados debido a la exportación.

#### 2.2. Componentes.

A continuación se explicará brevemente los distintos elementos que se suelen encontrar en la mayoría de los troqueles, progresivos, convencionales o transferizados. También se comentará brevemente los tipos de materiales y tratamientos habituales de los distintos elementos.

#### 2.1.1. Base superior.

Función: La base superior de un troquel es la parte móvil del utillaje por lo que va sujeta a la parte superior o maza de la prensa. Su función principal es la de servir de base de amarre a todos los punzones y portapunzones, además de centrarlos correctamente en el útil. Generalmente los agujeros de los pasadores se dan después del montaje y puesta a punto del troquel, para que quede centrado totalmente, evitando pequeñas desviaciones de mecanizado.

Dimensionado: El dimensionado de la base superior generalmente se calcula en el diseño de la banda, donde conseguiremos el largo y ancho aproximado. La altura dependerá de la altura de troquel cerrado y de si se puede o no poner un bastidor. Si la base no es de fundición generalmente se hará con oxicorte y con un repaso a fresa.

Material: Los materiales aconsejados para estos elementos son:

- Acero al carbono, para temple y revenido de usos generales F114.
- Acero de construcción St52.
- Para troqueles grandes: Fundición especial con aleaciones de 3% C, 2% Si y 0,75% Mg.

#### 2.1.2. Portamachos.

Función: La función del portamachos o portapunzones es la de alojar, fijar y colocar correctamente a los punzones a la parte superior. Esto se realiza mediante tornillos y pasadores. Estos tornillos van de abajo a arriba, es decir, la parte roscada va en la placa superior, esto es así para facilitar la extracción, tanto en máquina como con el troquel abierto. La cantidad de los tornillos y pasadores debe asegurar el correcto amarre, aunque el número será determinado por el proyectista en función a su experiencia.

Dimensionado: Lo mejor es crear un portapunzones por cada punzón, o grupo de punzones, para poder realizar recambios con mayor facilidad. La altura hay que intentar que sea inferior a números redondos (20,30...) debido a que se suministran



con esas medidas y a la hora de rebajarles se pierde menos material y tiempo, que significa dinero, esta premisa se usará con todos los elementos.

Material: Los materiales más usados son:

- Acero al carbono, para temple y revenido de usos generales F114.
- Acero de construcción St52.

#### 2.1.3. Machos.

Función: Los machos junto con las matrices son los elementos de corte, doblado y embutición. Estos elementos nos permiten dar forma a la chapa y conseguir la geometría de la pieza a fabricar.

En cuanto a punzones podemos hablar de punzones comerciales y no comerciales. Por lo general para cortes pequeños y sencillos, como círculos, colisos, cuadrados y demás formas sencillas, se aconseja el uso de punzones comerciales, con valona (corte plano para permitir la posición del punzón) de doble cuello y con extractor de pepita, de todos los tipos de punzones que hay (ver imagen 2.4). Estos machos comerciales generalmente van con ajuste en el portapunzones.

Los punzones no comerciales por lo general se harán por corte con hilo y fresa, si son de corte y doblado, y si son de embutición mediante fresado CNC.

	Según Anclaje	Sin Valona Con Valona Fijación con bola	
Tipos de Punzones Comerciales	Según Forma	Circulo Coliso Cuadrado Hexagono Especiales	
	Según	Sin Expulsor	
	Expulsión	Con Expulsor	, yyvvvvvvvvvvvvv
	Según	Simple Cuerpo	
	Cuerpo	Doble Cuerpo	



2.22. Tabla de tipos de punzones comerciales.

Dimensionado: El dimensionado de los machos vendrá por el espacio disponible y sobre todo por las dimensiones de la pieza y la posición de la banda.

Material: Para los elementos no comerciales se usan:

- Acero de trabajo en frío Thy 2379 templado y revenido de 58 a 62 HRc, si son de doblado cuanto mayor mejor.
- Acero alto en carbono F550A.

#### 2.1.4. Placa pisadora.

Función: La función de la placa pisadora es la de servir de amarre a los componentes de pisado, las tapetas. Esta parte también es una de las partes móviles del troquel, y donde más peligro de atrapamiento hay, por eso generalmente va pintado de un color característico, franjas amarillas y negras a 45°.

Dimensionado: El espesor de esta pieza tiene gran importancia, pues debe tener el suficiente para que no se combe ni doble al realizar el esfuerzo de pisado. El ancho y largo puede sacarse aproximado del estudio de banda.

Material: Los materiales aconsejados para estos elementos son:

- Acero al carbono, para temple y revenido de usos generales F114.
- Acero de construcción St52.

#### 2.1.5. Tapetas.

Función: Las tapetas son los elementos que van amarrados a la placa pisadora. Estos sirven para pisar la banda y que ésta al sufrir cortes, y sobre todo, doblados y embuticiones, no se deslice, creando así imperfecciones y deformaciones en la pieza.

Dimensionado: Al igual que con los portamachos se aconseja el uso de una tapeta por punzón, o grupo de punzones. Además toda la banda debe quedar pisada en las cercanías de donde se realice una operación de corte o doblado.

Material: Para los elementos no comerciales se usan:

- Acero de trabajo en frío Thy 2379 templado y revenido de 58 a 62 HRc, si son de doblado cuanto mayor mejor.
- Acero alto en carbono F550A.

#### 2.1.6. Portamatrices.

Función: Las portamatrices tienen la misma función que los portamachos, amarrar y colocar las matrices en la base inferior. Con la diferencia que en el caso de las



portamatrices solo se ponen en los elementos comerciales, mientras que los portamachos se usan con comerciales y no comerciales.

Dimensionado: Como con los portamachos se aconseja, siempre dentro de lo posible, que se use un portamatriz por grupo de matrices comerciales.

Material: Los materiales más usados son:

- Acero al carbono, para temple y revenido de usos generales F114.
- Acero de construcción St52.

#### 2.1.7. Matrices.

Función: En los cortes que no se usan elementos comerciales se realiza una matriz mediante mecanizado por fresa y corte por hilo para el punzón complementario.

El uso del corte por hilo es extremadamente eficaz, pues permite realizar cortes precisos en el interior de la pieza, además desalineando los cabezales del hilo se pueden crear cortes en ángulo, para poder dar la vida a la matriz (unos 5mm normalmente) y el ángulo de salida de la pepita (de 1º a 3º)

Dimensionado: El dimensionado de las matrices es un tema problemático, debido a que se debe dejar bastante espacio entre el perfil de corte y los bordes, así como los alojamientos de los tornillos y pasadores. En un troquel medio (como el de estudio) podemos estimar de 6mm a 10mm.

Material: Para los elementos no comerciales se usan:

- Acero de trabajo en frío Thy 2379 templado y revenido de 58 a 62 HRc, si son de doblado cuanto mayor mejor.
- Acero alto en carbono F550A.

#### 2.1.8. Sufrideras

Función: Estos elementos están presentes entre los portamachos y la base inferior y los portamatrices y la base inferior. Su función es la de absorber los impactos que se producen al realizar el corte y doblado en la chapa.

Dimensionado: Las sufrideras tendrán el mismo perímetro que los portamatrices, matrices y portapunzones. Teniendo en cuenta que la pepita tiene que salir por la parte inferior. El espesor de la chapa generalmente será de 9 mm, debido a que las chapas comerciales vienen a 10 mm. La fabricación se realiza mediante corte por laser.

Material: Los materiales de las sufrideras deben de ser muy tenaces, para lo que se recurre a materiales templados o muy tenaces. Como el F552 o generalmente chapa azul.



#### 2.1.9. Base inferior.

Función: En la base inferior del troquel es donde irán amarrados todos los demás componentes como matrices, portamatrices, carros, elevación de banda, etc. Al igual que en la parte superior también tiene la función de centrar los distintos componentes, aunque en la parte inferior, si se realizan los pasadores antes del montaje.

Dimensionado: Las medidas exteriores de la base inferior se calculan igual que la base superior, del cálculo de la banda. El alto dependerá también de la altura de troquel cerrado y si se puede poner bastidor o no.

Material: Los materiales aconsejados para estos elementos son:

- Acero al carbono, para temple y revenido de usos generales F114.
- Acero de construcción St52.
- Para troqueles grandes: Fundición especial con aleaciones de 3% C, 2% Si y 0,75% Mg.

#### 2.1.10. Guiado de banda.

Función: La función de las guías de banda es evitar que la banda sufra desviaciones y por lo tanto realice los cortes y doblados de manera incorrecta.

A parte de las guías se suelen incluir en este apartado los buscadores, que son elementos que se colocan en las tapetas y que con un taladro realizado en el primer paso o en uno anterior sirve para que la banda no se gire.

Dimensionado: Por lo general la banda debe de estar guiada lo máximo posible en su recorrido. La altura será dada por la altura de elevación, y por lo general se deberán hacer unos rebajes en el pisador, a no ser que sea una parrilla elevadora.

Material: Las guías generalmente serán de St52, o similar, con un flameado para conseguir un temple superficial en la zona de rozamiento con la banda. Los buscadores serán de Thy 2379 templado.

#### 2.1.11. Elevación.

Función: Estos elementos permiten elevar la banda para que avance sin ningún contacto ni interferencia, lo que podría dañar la banda, y por ende, el troquel. Es importante que el elevado de la banda sea superior al ala o embutición mayor de la pieza.

Dimensionado: Al igual que en el guiado la altura viene definido por la geometría de la pieza. La altura debe ser la mínima que permita librar la geometría de la pieza al avanzar la banda. Además es aconsejable que exista la mayor cantidad de elevadores a



lo largo de la banda, sobre todo al principio. Los elevadores del final también es aconsejable que si es necesario empujen la pieza hacia las rampas de salida de pieza.

Material: Para los elementos no comerciales se usan:

- Acero de trabajo en frío Thy 2379 templado y revenido de 60 a 62 HRc.
- Acero alto en carbono F550A.

#### 2.1.12. Unidades punzonadoras.

Función: La unidad punzonadoras o carros son unos conjuntos deslizantes que se colocan en la parte inferior, y que mediante a unos movimientos combinados puede punzonar desde lateral o con un ángulo.

En el mercado se pueden encontrar diversos tipos de carros comerciales, aunque, los de accionamiento mediante levas están totalmente desaconsejados, debido a la fragilidad de los patines de accionamiento. Dependiendo del matricero o proyectista se tomará la opción, como en este proyecto, de realizar el carro desde cero, esto es aconsejable cuando el espacio entre pasos o por algún otro elemento es pequeño.

Dimensionado: Como ya hemos indicado anteriormente el dimensionado es uno de los problemas, debido a interferencias con otros elementos. Por lo general es necesario realizar rebajes en la base inferior y pisador para que no interfieran ninguna de las partes.

Un aspecto importante también es la accesibilidad al carro y su fácil desmontaje, de todo el conjunto a la vez. Esto cobra gran importancia debido al poco espacio existente.

Material: Los materiales son diversos, elementos de bronce generalmente donde se va a producir fricción entre los elementos y por lo general acero templado en los demás elementos, aunque no sea estrictamente necesario por no existir contacto entre piezas, para aumentar su durabilidad.



#### 3. DISEÑO UTILLAJE PARA LA REALIZACIÓN DE UNA PIEZA DE CHAPA.

A continuación se explicará el proceso de diseño de un utillaje, según el método de trabajo aprendido durante los meses que colaboré con la empresa Casple.S.A., desde que se recibe la oferta y el plano de la pieza de parte del cliente hasta que se lanzan los planos del útil al matricero para su fabricación.

#### 3.1. Fases del proyecto.

El proyecto está dividido en dos grandes bloques:

- Bloque teórico en el que se explican a grandes rasgos los aspectos más importantes de este sistema de fabricación.
- Bloque de diseño del utillaje para la pieza indicada.

Este segundo bloque se descompone en tres pequeños bloques o fases, acordes a la manera de proceder aprendida en el trabajo.

- Valoración del plano de la pieza. En este apartado se estudiará toda la documentación concerniente a la pieza. Además del desarrollo de la planificación del proyecto.
- Anteproyecto. Este apartado es realizado generalmente por otra persona diferente al diseñador del utillaje. En él se diseña una primera banda, donde se elige la disposición, piezas por golpe, etc. Para poder realizar una primera oferta en la subasta de piezas realizada por los clientes.
- Proyecto. Una vez adjudicada por parte del cliente una pieza ya se empieza a hacer todo lo que es la parte de diseño, tomando como base la primera banda del anteproyecto, que puede estar sujeta a modificaciones, y se diseña el utillaje. Después se realiza un despiece de materiales y junto con el departamento de comercial y el almacén se pide al proveedor los materiales, para lanzar la orden de fabricación a la sección de matricería. El último paso, muy importante, es el del seguimiento día a día de la fabricación del troquel, sobretodo en estos troqueles de doblado. Estos dos últimos apartados como ya hemos indicado no se podrá llevar a cabo en este trabajo. Esta es la parte que más he desarrollado junto con la empresa y aquí es donde se ponen en funcionamiento los conocimientos indicados en la parte teórica.

#### 3.2. Valoración de la pieza.

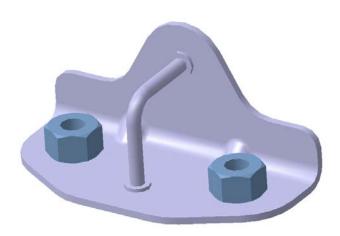
La primera fase consiste en la recopilación de toda documentación necesaria relacionada con la pieza, generalmente aportada por el cliente. Además se realizara una planificación de las tareas a realizar.



#### 3.2.1. Recopilación y lectura de la documentación.

Lo primero, es en función de la documentación ofrecida por el cliente estudiar la factibilidad de la pieza. A partir de los planos y de las conversaciones con los clientes es importante sacar la siguiente información:

- Tamaño.
- Geometría.
- Material.
- Tolerancias.
- Acabado.
- Cantidad de piezas a realizar.

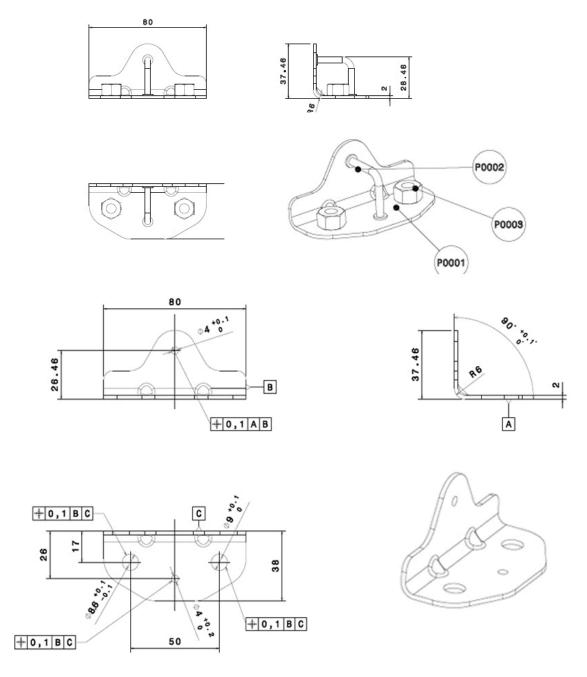


3.1. Imagen de la pieza.

Observando el plano de la pieza, adjuntado en Anexo I, podemos sacar toda la información necesaria, también se pueden observar en la imagen 3.2.

- Pieza dimensionalmente pequeña.
- Pieza de chapa con doblado y con una embutición de nervio, que se pueden realizar a la vez.
- La pieza a entregar debe tener dos tuercas M8, soldadas o insertadas.
- La pieza debe llevar una varilla en forma de L soldada.
- Chapa de espesor 2mm del material HTC590X.
- Pieza simétrica.
- Tratamiento superficial de electro-imprimación min 480H. Cataforesis.
- Matar bordes, adecuado para la cataforesis.
- Tolerancias según norma UNE 1121-1:1991.





3.2. Imagen de la especificación de la pieza.

Como podemos observar tenemos dos vías de proceder en cuanto al apartado de las tuercas se refiere; mediante tuercas insertadas y mediante tuercas soldadas.

En el anteproyecto se tomara la decisión en función de la oferta y del estudio de banda, pero de momento es necesario recoger la información para las dos opciones.

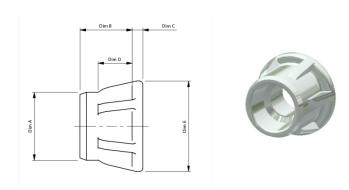
Las tuercas soldadas están normalizas según la norma DIN 928-Tuercas cuadradas con cuatro protuberancias en las esquinas. (Imagen 3.3)





#### 3.3. Tuerca de soldar cuadrada DIN 928.

Las tuercas para insertar de tipo Flageform serian de la empresa PSM International. Realizada con el material BS3692 Grade 8. La rosca es acorde a la norma UNE 17709 (Imagen 3.4 y 3.5). Esta tuerca puede ser insertada mediante la matriz y punzón de las imágenes 3.6 y 3.7.



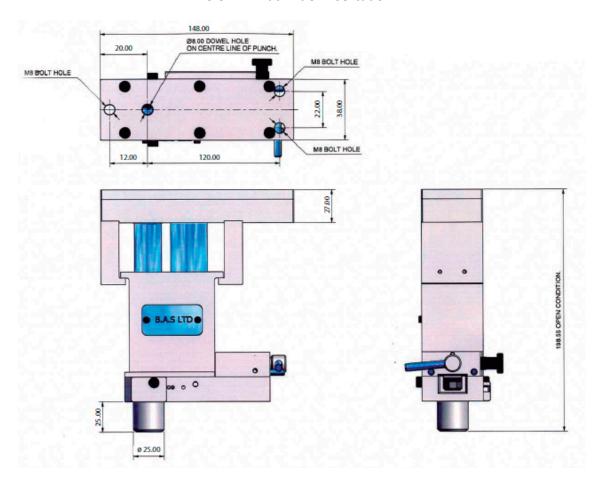
Thread S	ize	Can Dia.	Overall Height	Spline Length	Flange Dia.	Material Thickness	Hole Size	Tonnage
Unified	Met- ric	А	В	D	E	mm	Typical	Typical
						0.7	6.9	5
						1	6.9	5
						1.2	8	5.5
5/16	M8	13.29	10.85	5.65	17.6	1.5	8	7.5
						2	8.5	8
						2.5	8.6	9.5
						3	8.9	10

#### 3.4. Tuerca de insertar Flageform.



Size	Height A	Dia meter B	Groove Centre C	Dim B
M4	20.70 / 20.80	15.989 / 16.000	8	
M5	27.55 / 27.65	18.989 / 19.000	8	
M6	32.00/32.10	21.963 / 21.975	12.5	
M8	38.00/38.10	28.463 / 28.475	12.5	Y mg
M10	54.00/54.10	37.963 / 37.975	12.5	
M12	66.10 / 66.00	44.980 / 45.000	21	

#### 3.5. Matriz del insertador.



3.6. Punzón del insertador.

Otro dato importante que debe dar el cliente es el número de piezas anuales a fabricar. Dependiendo de la cantidad se decidirá hacer un troquel progresivo, si la producción es alta, o buscar otra manera de realizar la pieza, si la producción es baja. Además también influirá en la prensa en dónde se fabricara la pieza, según su tasa y sus golpes por minuto, aunque en esta elección influyen otros elementos como ya veremos en el anteproyecto.

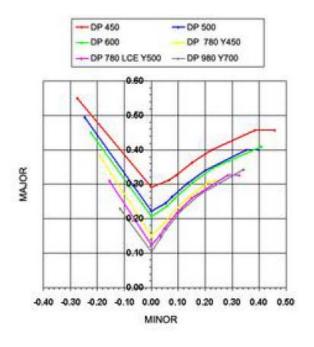


En el caso del estudio que nos corresponde el cliente especifica que se necesitan 230.000 piezas anuales, lo que corresponde a una producción alta, por lo que sí es aconsejable la fabricación de un útil progresivo.

También es importante tener la documentación acorde al material de la pieza. En este caso el material es un material de alta resistencia conocido como Dual-Phase steels (DPS), de AcelorMittal, el DualPhase600, según euronorma HTC590X (Imagen 3.7). Los Dual-Phase son aceros de alta resistencia con microestructuras de ferrita y martensita, la estructura consiste en una matriz de ferrita con islas de martensita como segunda fase. Gracias a esta combinación tienen un alto límite de elasticidad final (por la martensita) y un bajo límite de elasticidad inicial (por la ferrita), siendo uno de los inconvenientes su alta recuperación elástica (Imagen 3.8).

		Mechani	cal Propeties			
	YS (MPa)	UTS (MPa)	e (%) L=80mm th<3mm	n	BH (MPa)	Direction
DualPhase600	330-410	600-700	>21	0,14	30	Rolling dir.
		Chemical C	omposition (%	5)		
DualPhase600	<b>C</b> <b>Max</b> 0,14		Mn Max 2,1		Si Max 0,4	

3.7. Propiedades mecánicas y composición del DualPhase600/HTC590X.



3.8. Grafica de la recuperación elástica.



#### 3.2.2. Plazos de entrega. Diagramas de Gantt.

A continuación se ha realizado la programación de todo el proceso mediante un diagrama de Gantt para exponer el tiempo objetivo para cada tarea, desde el anteproyecto hasta su fabricación y homologación. Este documento se suele presentar junto a la oferta para que el cliente conozca el tiempo estimado para la fabricación del troquel y de las piezas ofertadas.

La parte del anteproyecto también está presente, a pesar de presentarse junto a la oferta, puesto que este diagrama se comienza a realizar una vez se inicia el proceso de petición de ofertas y contratación por parte del cliente.

Como podemos observar en el diagrama tenemos 7 grupos o etapas; valoración de la pieza, anteproyecto, proyecto, acopio de material, mecanizados, remontaje y montaje final. Las tres primeras etapas ya hemos explicado brevemente en qué consisten al inicio y se desarrollarán en los apartados posteriores. Los restantes no se desarrollarán debido a la incapacidad de fabricar y de realizar un seguimiento al troquel, pero se hará un resumen de los aspectos más importantes.

El acopio de material es la etapa siguiente al proyecto. Una vez realizada la lista de materiales, se le pasará al departamento comercial y éste consultara con matricería el material existente y realizarán el pedido correspondiente. Lo más importante es tener los oxicortes, o fundidos en útiles más grandes, cuanto antes, pues son los elementos más grandes y que llevan más tiempo. Pero se ha de tener en cuenta que una vez mandados a fabricar será difícil cambiar su geometría, a no ser que se trate de realizar mecanizado a mayores. Como se puede observar los materiales comerciales se piden a posteriori, esto facilita el cambio de geometría en algunas piezas, como aumento o disminución del diámetro en un círculo o cambio de un círculo a un coliso, hecho que suele ocurrir bastante a menudo.

La etapa del mecanizado es en la que mayores retrasos se pueden producir, aunque se represente de esta manera tan simplificada. Lo más adecuado es empezar con el mecanizado de las bases, puesto que son las que mayor tiempo llevan. A continuación, o incluso en paralelo se deben realizar las piezas que llevaran tratamiento de temple, puesto que es un tiempo extra y en algunas ocasiones es necesario repasar la pieza. En el apartado de machos y matrices, se realizará mediante corte por hilo la geometría de corte de la pieza, teniendo en cuenta que ésta puede variar según las pruebas realizadas, las piezas de corte por hilo deben estar templadas anteriormente, para evitar deformaciones.

En el pre montaje una vez montadas todas las piezas necesarias para las pruebas de corte y doblado se realizan dichas pruebas, y se llevará al departamento de calidad para la comprobación de la geometría resultantes. Según los resultados de calidad se realizarán mecanizados de ajuste en las piezas necesarias. En este apartado se suelen



omitir piezas como los detectores de paso, algún tope limitador y piezas no estrictamente necesarias. Al final de este pre montaje, el troquel aún no está preparado al cien por cien. Generalmente será necesario cambiar contornos de corte o ángulos de doblado, estos ángulos se cambiarán lo primero y se cortará por laser el desarrollo de la pieza, para doblar estos desarrollos con el troquel. Estas piezas cortadas por láser y dobladas a troquel se conocen como IODs.

En otros troqueles estos dos últimos grupos, mecanizado y pre montaje, varían, y se superpone el pre montaje al mecanizado. Se suelen mandar a mecanizar primero la parte de doblado y separación de la pieza, junto con las bases, para así realizar con una banda en la que se ha cortado por láser los contornos de corte anteriores al doblado, que junto con la segunda parte del troquel realizan las piezas. Con este método de actuar conseguimos adelantar el troquel, pues adelantamos las pruebas de doblado, y conocemos la geometría a cortar antes de realizar ninguno de sus mecanizados. Este tipo de piezas también se consideran IODs.

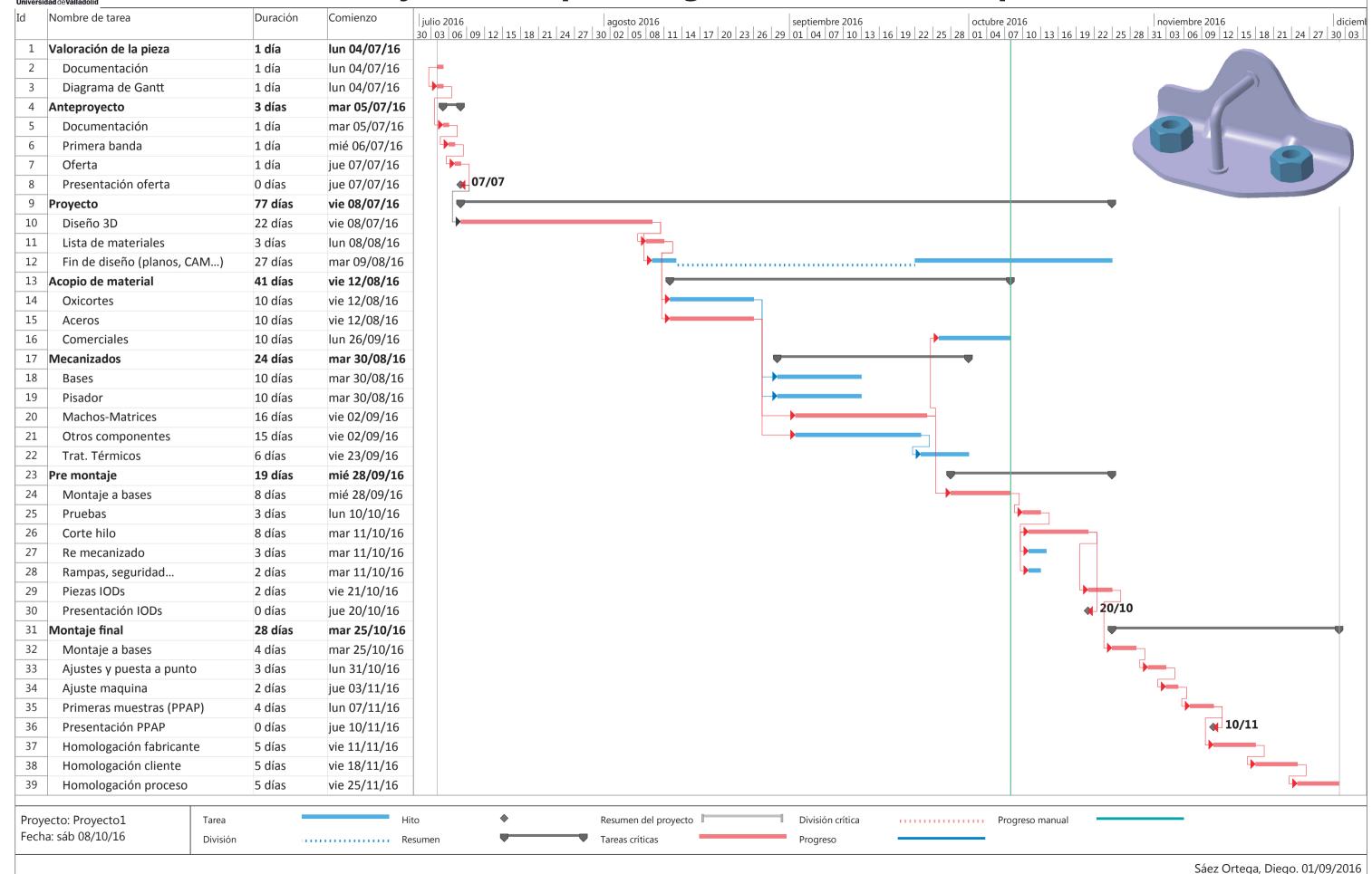
Por último, cuando ya se han hecho las pruebas pertinentes y se obtiene una pieza dentro de tolerancias y adecuada se lleva a cabo el montaje de todos los elementos. Cuando ya se ha colocado el troquel en la prensa y ésta está completamente ajustada se realizan las primeras muestras realizadas enteramente en troquel, conocidas como PPAP. Por último solo quedará que tanto la empresa fabricante del troquel y del cliente realicen la homologación del proceso y del utillaje.

En el diagrama de Gantt podemos apreciar que hay varias tareas que aparecen en rojo, éstas son las conocidas como tareas críticas, es decir las que fijan la duración del proyecto, si una de éstas se retrasa un día, el proyecto se retrasara un día, a no ser que otra tarea crítica se cumpla en menor tiempo.

También podemos apreciar tres tareas que no tienen barra, si no que están representadas con un rombo; presentación oferta, presentación IODs y presentación PPAP. Esto son lo que se conocen como hitos, tareas que no tienen duración, pero que son un punto de inflexión en el proyecto. Suelen ser exigidas por el cliente.



# **Proyecto Troquel Progresivo 2 Piezas Golpe**





#### 3.3. Anteproyecto.

Como hemos indicado al inicio en esta parte se estudiarán las posibles bandas necesarias para poder realizar las ofertas y poder entrar a la subasta de las piezas. Esta etapa comienza con la subasta de una pieza de parte de un cliente.

## 3.3.1. Realización de la primera banda.

La banda es la columna vertebral en un utillaje progresivo, con ella definimos:

- La cantidad de material que se usa, y el aprovechamiento, que se puede traducir como costes.
- El número de piezas por golpe.
- El número de pasos.
- El ancho y paso de la banda.
- De estos dos últimos puntos sacamos las dimensiones aproximadas del troquel, necesarias para elegir la prensa.
- La disposición de algunos elementos.

Aunque cabe decir que esta banda será la banda inicial, hecha para definir la oferta, por lo que una vez aprobada ésta podrá recibir pequeñas variaciones, siempre que éstas no afecten al precio de la pieza. Por ejemplo, no se podrá cambiar el ancho ni paso de la pieza si este cambia el aprovechamiento del material. Pero si podremos añadir un paso si este aumento de dimensiones está dentro del máximo de la prensa elegida.

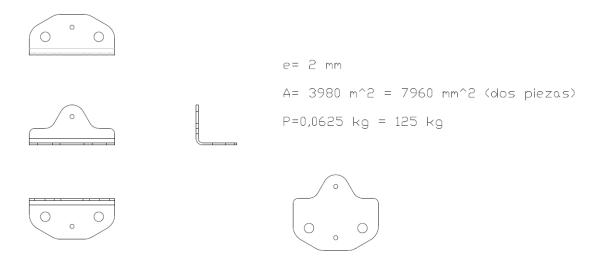
A la hora de realizar el estudio de banda nos hemos ayudado del programa AutoCAD 2016, aunque valdría cualquier programa de dibujo 2D.

Para la primera banda es necesario el desarrollo de la pieza, en pieza plan, esto generalmente viene dado por el cliente. Aunque si no es así, se puede sacar el desarrollo con otros programas, generalmente todos los programas de diseño 3D en chapa tienen un modulo para desplegar la chapa, como Catia y Pro ENGINEER. En nuestro caso ha sido realizado con el modulo de chapa de Catia, al igual que la pieza.

En este caso el cliente nos indica que estudiemos y ofertemos las dos posibles soluciones:

- La primera: conformado en frio de la pieza mediante troquel progresivo, soldadura de las tuercas y tratamiento de cataforesis.
- La segunda: conformado en frio de la pieza mediante troquel progresivo con insertado de tuercas y tratamiento de cataforesis.





3.9. Parámetros de la pieza.

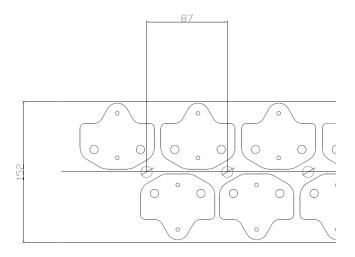
Además el cliente nos indica que debemos dar algo más de prioridad a la segunda solución, al tener solo un proceso interno de útil progresivo. Debido a ésto estudiaremos solo la disposición de la banda con las tuercas insertadas y a la hora de realizar la oferta quitaremos un paso, el del insertado de la tuerca. El cliente también nos indica que si es posible, se realicen dos piezas por golpe. Esto como ventaja tiene el aumento de la producción.

Lo primero de todo es estudiar las distintas disposiciones de la pieza. Debido a la geometría de la pieza lo más recomendable es que la zona donde van las tuercas sea la parte que va siempre horizontal, si las tuercas van mediante soldadura, debido a la necesidad de las tolerancias del agujero, y si va insertada, a causa del propio utillaje de insertar. Además también es preferible que el ala vaya hacia fuera del troquel, así si se produce algún defecto o hay algún problema, se podrá ver mejor durante el golpe del troquel, y con el troquel abierto.

Antes de empezar con la bandas hay que especificar la separación mínima entre piezas y con los bordes. La separación entre piezas es un 15-20% el espesor de la chapa y con los bordes es de 10% el espesor de la chapa, es decir 3-4 mm y 2 mm respectivamente. Además definiremos el diámetro del buscador, que será de 10 mm, suficiente para poder centrar la banda.

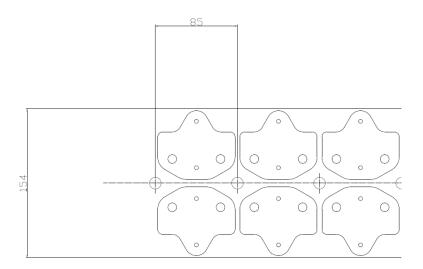
Con estas especificaciones en mente se han estudiado dos posibles disposiciones, que aparte de ser las más sencillas, son las que más aprovechamiento de material tienen.





3.10. Disposición 1.

La primera disposición es a tresbolillo, es decir, una mano adelantada respecto a la otra. Con esta disposición lo que conseguimos es una disminución del ancho de banda pero un aumento del paso. Además esta disposición lo que hace es aumentar las dimensiones del troquel, al retrasar un paso. Con esta disposición a tresbolillo tenemos: de paso 87 mm, ancho 152 mm, área de 13224  $mm^2$  y un aprovechamiento del 60%.



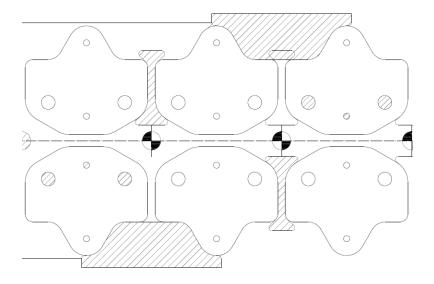
3.11. Disposición 2.

La segunda disposición es una cuadriculada típica. Respecto a la anterior, tenemos un ancho de banda mayor pero disminuimos el paso de banda. Los datos de esta disposición cuadriculada son: paso 85 mm, ancho 154 mm, área 13090  $mm^2$  y un aprovechamiento del 61%. Podemos compararla con la primera disposición, viendo las dos, concluimos que la mejor disposición es la segunda, la cuadriculada.

Una vez elegida la disposición de la pieza, hay que elegir los pasos y su disposición, para a partir de una bobina sacar la pieza. Antes de empezar con las distintas bandas



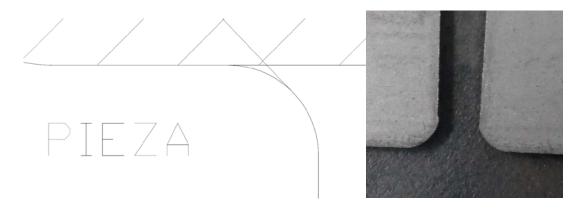
hay un puntos a tener en cuenta que suele repetirse en muchas bandas cuadriculadas, los punzones simétricos es mejor hacer el pasos intercambiados, como se puede ver en la banda.



3.12. Intercambio punzones simétricos.

Otro punto importante es en algunos punzones, donde debido a la geometría de la pieza hay que dividirles, y para que en el punto de unión no se produzcan mordidos en la chapa, hay que realizar unas geometrías especiales en los punzones.

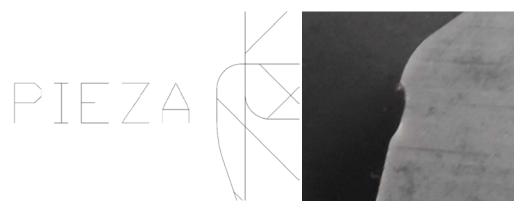
Si la unión se produce en un redondeo, lo que se suele hacer es salir con tangente (unos 10-15 grados). Esto lo que genera es un pico en la pieza, que tendrá que ser estudiado y medido en calidad para ver que cumple las tolerancias especificadas en el plano.



3.13. Salida por tangente.

Si la unión de punzones se produce en un borde recto, lo que se suele hacer es que un punzón sea normal, y que el otro tenga como una pepita que penetre en la pieza, lo que se conoce como destaje, evitando así el mordido.

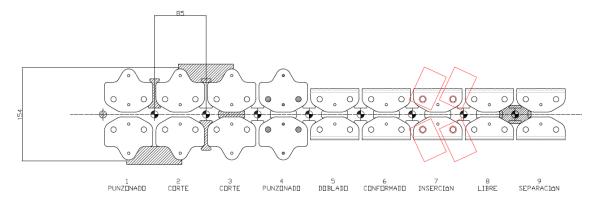




3.14. Destaje.

Una vez definidos estos conceptos pasemos a explicar las tres posibles bandas.

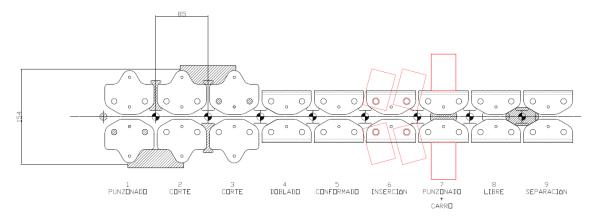
En la primera realizaremos todos los punzones de la pieza en un mismo paso. Esto nos facilita una mejor posición entre centros, al principio, gracias al ser en el mismo paso. Pero el círculo del ala sufrirá deformaciones al estirar la chapa en el doblado, tanto en posición como en forma. Como positivo, que será común en todas las posibles bandas, es que no es necesario un carro de conformado, debido al tipo de material y sobre todo a los refuerzos que tiene la pieza por diseño, pero esta banda dispone de un paso libre por si fuera necesario alguna modificación.



3.15. Primera banda.

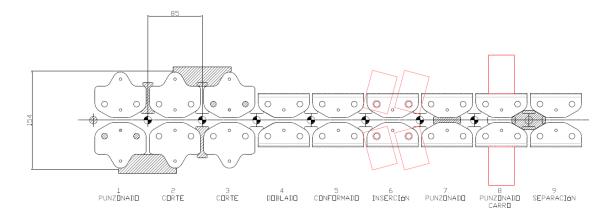
En la segunda banda separamos el punzonado del agujero del ala de los demás, esto nos da la sensación de una peor posición entre centros de los agujeros al hacerse en un paso diferente. Pero así evitamos la deformación en el doblado, lo que haría que la posición fuera mucho peor, sumando la deformación en forma. Además como en el anterior tenemos un paso libre por si fuera necesario un conformado. Como punto negativo es que en el paso 7 tenemos un punzonado con carros y otro con punzones, lo que podría debilitar mucho las matrices, por el espacio disponible.





3.16. Segunda banda.

En la última banda, y la seleccionada, vemos que tenemos separados los agujeros como en el anterior. Además solucionamos el problema de realizar tres punzonados en un mismo paso. Pero perdemos el paso libre y la posibilidad de meter un conformado, consideraremos esto un mal menor debido al diseño de la pieza y de sus nervios como refuerzos.



3.17. Tercera banda y definitiva.

Una vez elegida la banda, hay calcular la fuerza necesaria para realizar estas piezas, para así asignar el útil a una prensa y comenzar con la oferta.

Sacaremos la longitud de corte con cualquier programa, mismamente AutoCAD, para así poder medir todos los punzones y no solo el perímetro. En este paso lo mejor es siempre redondear hacia arriba, porque si nos pasamos este incremento ira de seguridad, evitando así problemas si hay atascos de pepitas y demás problemas que aumentan el esfuerzo de la prensa.

Para las dimensiones del troquel multiplicaremos el número de pasos por el paso y añadimos algo, unos 200-400mm, para seguridad, al igual que añadimos al ancho de banda.



Las formulas usadas para dar con la fuerza total de corte son:

$$F_{corte} = espesor \cdot coeficiente \cdot L_{corte}$$
  
 $F_{doblado} = espesor \cdot coeficiente \cdot L_{doblado}$ 

Una vez sacadas las fuerzas principales las sumamos y aumentamos un 30% por elevación, pisado, y extracción.

$$F_{TOTAL} = (F_{corte} + F_{doblado}) \cdot 1.3$$

Con los siguientes datos que vemos en la imagen calculamos que la fuerza total es de 174,2 Tm.

FUERZA TOTAL 
$$(+30\%) = 174,2$$
 Tm

#### 3.18. Cálculos para fuerza total.

Dejando un margen de seguridad a la prensa, es decir, no hay que usar más del 65-70%. La prensa ha de ser como mínimo de 268 t, por lo que tenemos que elegir a una prensa de mayor tonelaje, de 400 t. Además, es el tipo de tonelaje más común alrededor de estas cifras, si no habría que subir a 600 t o bajar a 250 t, aunque existen algunas prensas de 385 t.

Por lo que en resumen:

3.19. Fuerza total.

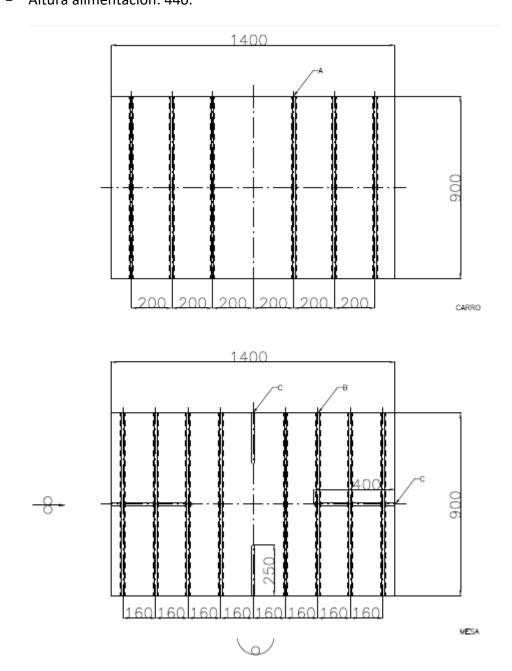


Una vez calculada la fuerza total del útil, hay que asignarle una prensa. Los datos más importantes de la Prensa 1 son (cotas en mm):

Dimensiones de la mesa: 1400x900.Dimensiones del carro: 1400x900.

- Curso fijo: 300.

Altura troquel cerrado: 590.Altura alimentación: 440.



3.20. Prensa.

Tanto la banda final como el plano de la prensa se pueden ver mas en detalle en el Anexo II.



#### 3.3.2. Realización de la oferta.

Una vez diseñada la banda y sacadas las dimensiones del troquel calcularemos el precio de la pieza y del utillaje, tanto para el caso de tuercas insertadas como en el de soldadas.

Como hemos indicado anteriormente realizaremos dos ofertas distintas, una para las tuercas soldadas y otra para las insertadas. El estudio de banda es válido para las dos ofertas puesto que las bandas serian idénticas quitando el paso de insertado de tuercas.

En las dos ofertas seguiremos el mismo método.

- En la primera página calcularemos el precio de la pieza que sacaremos del troquel, es decir, en el caso de las tuercas soldadas será solo la chapa doblada y en el de tuercas insertadas será la chapa doblada mas las dos tuercas. Con el formato de esta hoja empezamos calculando el precio del material y le descontamos el precio de la chatarra. A continuación añadimos el precio de los consumibles y los componentes. Por último, puesto que no tenemos trabajos externos ni embalaje, se sumara el precio de los procesos internos, que dependerá de la máquina que se use.
- En la segunda página se calculará el precio de la pieza ya final, que se ha de entregar al cliente, es decir, la chapa doblada, las dos tuercas y la L tubular.
- En la tercera página se calcula el precio del utillaje, se comienza añadiendo las dimensiones del troquel, y la densidad del acero (redondeada a 8 g/cm^3), y calculamos el peso del troquel. Para la mano de obra estimaremos el número de horas de mecanizado 2D-3D, unas 450 horas en este caso, y lo multiplicaremos por 35€/h. Los Pequeños mecanizados y montaje y ajuste se calculan en funciones de los Mec. 2D-·d, un 10% y 20% respectivamente. En la puesta a punto en la maquina influyen la tasa del operario, de la máquina y el tiempo estimado. Los materiales estándar suelen ser entre un 5 y un 9 el peso del troquel, según el tamaño de éste, y los normalizados un 20% del estándar. Para tratamientos térmicos tendremos en cuenta el número de machos y los multiplicaremos por entre 120€ y 200€. Para la erosión por hilo calcularemos la longitud a cortar por hilo y en función de la velocidad de la maquina tendremos el tiempo estimado, que junto con la tasa de maquina más operario nos da el coste de erosión. El valor del proyecto y progresión es un porcentaje, variable según el tamaño del troquel, del subtotal (con Proy+Progr con valor 0). Además también se incluyen otros elementos comerciales especiales, como los insertadores. Y también es importante el útil de control, que han de tener todos los troqueles, generalmente en forma de hucha o pasa-no pasa.



Primero podemos apreciar la oferta realizada teniendo en cuenta a las tuercas insertadas.

		A	NAL	ISIS	3 DI	E C	OST	os	Nº OF	ERTA		REFERE	NCIA	CLI	ENTE	FECHA
Universidad	d de Valladolid				Y				NIVEL:		D	ENOMIN	IACIÓN	PIF7AS A	FABRICAR	HOJA
Oliversidad	u de Vallaudilu		Αl	_TE	RN	ΑT	IVAS		FECHA:			LIVOIVIII	AOIOI		0.000	1
MATER	RIALES:							ı	PIEZA D	E CHAP	Α					
	іро		Forma	ato	=		Peso	Prec./kg	T.Mater.		En	nbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
	C780X P/G	154,0	85,0	2,00	7,8		0,204	0.6500	0.0000					0.0000	0.0005	0.072
21	P/G	SUBTOT	AL(1)		<u></u>		0,102	0,6500	0,0663					0,0033	0,0035 0,0035	0,073 <b>0,073</b>
CHATA	DDA.		(-,				P. Bruto	P. Neto	Kg. Chata.	Dto. Rec.	Dto	Morma	Kg.N. Chat.		Costo Merm.	TOTAL
UIIAIA	ikiva.	SUBTOT	AL (2):				0,102	0,063	0,039	0,004		0,002	0,034	0,3500	0,0019	0,011
CONSU	JMIBLES					Giro	Log. Sold.	Tiem/seg.	Kg ó Litr.	Precio/U		OTAL		Ges.% 5		TOTAL
HILO DE	E 1,2 mm.	Hilo:	0,14	12	Janos	GIIO	Log. Joid.	Helli/seg.	Ng o Ela.	1,3000		OTAL		Ge3.70 3	Bell. 70 0	TOTAL
	AS Repaso)	Gas: Aire:	0,2 L/S							0,0023						
		SUBTOTA	AL (3):													
COMPC	ONENTES															
	D	esignació	n		Ca	nt.	Peso	Prec/unid.	Observ	aciones	En	nbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
Tuerca					2	,		0,0503						0,0050	0,0053	0,110
					-											
					$\vdash$											
					1											
					$\vdash$											
		SUBTOTA	AL (4):		$\vdash$									0,0050	0,0053	0,110
PROCE	SO INTE	BNO.	1				LOTE:	21165		Periodo:				1		
ROOL		ración			Desig			Tiem/seg	Tasa/Seg	Total	% F	Eficacia	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.%	TOTAL
10	Prep.	E111(	1)C/A	Progre	sivo 2p	/g		0,128	0,0149	0,0019	5	0,0001		0,0003	0,0003	0,002
	Ejec.	2111(	1,0/1					2,1	0,0149	0,0313	10	0,0031		0,0052	0,0047	0,044
	Prep.	-									5					
	Ejec. Prep.										10 5					
	Ejec.	1									10					
	Prep.										_					
	Ejec.			1							5					
	Prep.										10					
	Fice	-									10 5					
	Ejec. Prep.										10 5 10					
	Ejec. Prep. Ejec.										10 5					
	Prep. Ejec. Prep.										10 5 10 5 10 5					
	Prep. Ejec. Prep. Ejec.										10 5 10 5 10 5 10					
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.										10 5 10 5 10 5 10 5					
	Prep. Ejec. Prep. Ejec.			SUBTO	)TAL(5	5)				0,0332	10 5 10 5 10 5 10	0,0032		0.0055	0,0050	0.046
TRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.			SUBTO	_					0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0032		0,0055		
FRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	ERNOS:	n	SUBTO	OTAL(5		Peso	Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0032 nbalaje	Porte	0,0055 Ges.%	0,0050	0,046 TOTAL
TRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.		n	SUBTO	_			Pre/piez	TOTAL	0.0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte			
FRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.		n	SUBTO	_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte			
ΓRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.		n	SUBTO	_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte			
FRABA	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte			
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte			
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drop. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte		Ben.%	
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drop. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte	Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB	Ben.%	TOTAL
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drop. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0.0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte	Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS:	Ben.%  ERIOR	TOTAL
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drop. Ejec.	esignació			_			Pre/piez	TOTAL	0,0332	10 5 10 5 10 5 10 5 10		Porte	Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB	Ben.%  ERIOR	TOTAL
DBSER	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drop. Ejec.	esignació			Car	nt.	Peso	Pre/piez			10 5 10 5 10 5 10 5 10	nbalaje		PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS TRANSPORT OTROS:	ERIOR:	TOTAL 0,219
OBSER P103-1, a) Para	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Rev. 3	SUBTOTA	AL(6) 10-1-12 es: 5 piez	* VEF	Cal	nt.	Peso  de concepte gresivos: 16		rios de casilla	is	10 5 10 5 10 5 10 5 10	nbalaje	Productivid	PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT OTROS:	ERIOR: ALAJE:  E %:	0,0469 TOTAL 0,2191



#### Universidad de Valladolid

		_							Nº OF	ERTA		REFERE	NCIA	CLI	ENTE	FECHA
	À	Α	NAL	.ISIS	S D	E	COST	os			Н			02.		1 2017
	9				Υ						L		,			
Universidad de Va	alladolid		Αl	LTE	RN	ΑT	IVAS		NIVEL:			ENOMIN	IACION		FABRICAR	НОЈА <b>1</b>
									FECHA:	THE HA	느			230	0.000	1
MATERIAL Tipo			Forma	ato			Peso	Prec./kg	T.Mater.	JNJUNI	_	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
HTC780	$\overline{}$	154,0	85.0	2,00	7,8		0,204	F160./kg	T.Mater.		-	induitaje	rone	G63.70	DC11.70	TOTAL
2 P/G	$\overline{}$		ĺ				0,102									
		SUBTOTA	AL(1)			_										
CHATARR						_	P. Bruto	P. Neto	Kg. Chata.	Dto. Rec.	Dto	o. Merma	Kg.N. Chat	P.V. / Kg.	Costo Merm.	TOTAL
		SUBTOTA	AL (2):													
CONSUMIE HILO DE 1,2			V.Salid. 0,14	V.Des.	Saltos	Giro	Log. Sold.	Tiem/seg.	Kg ó Litr.	Precio/U 1,3000	,	TOTAL		Ges.% 5	Ben.% 5	TOTAL
GAS AIRE (Rep		Gas: Aire:	0,2 L/S							0,0023						
AIRE (Rep	-	SUBTOTA	AL (3):													
COMPONE								•			_			•		
	De	esignació	n		Ca	nt.	Peso	Prec/unid.	Observ	aciones	Er	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
L doblada					1	Ι,		0,1250						0,0063	0,0066	0,137
Pieza chap	a (sin	embalaie)				i,		0,1987						0,0099	0,0104	0,219
ozu onap	(UIII					,		5,1007						0,0000	5,0104	0,219
					-											
					-											
					-											
		SUBTOTA	AL (4):								_					
			( -,											0,0162	0,0170	0,356
<b>PROCESO</b>	INTE				_		LOTE:	21165		Periodo:				0,0162	0,0170	0,356
PROCESO					Desi	gnac	LOTE:	21165 Tiem/seg	Tasa/Seg	Periodo: Total	%	Eficacia	R.P.P.(a)		0,0170 Ben.%	0,356
10 P	Oper Prep.	RNO:		Soldad		gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P	Oper Prep. Ejec.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg	_	Total	5 10		R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.%	TOTAL 0,000
10 P	Oper Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P	Oper Prep. Ejec.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E P P E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E E P E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E P E P	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 E P E P E P E P E P E P P E P P E P P	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E P E P E P E P E P E E P E E P E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Ejec. Ejec.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P E P E P E P E P E P E P P E P P E P P	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P P E P E P E P E P E P E P E P E P	Oper Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración				gnac		Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000
10 P E P P E P E P E P E P E P E P E P E P	Oper Prep. Ejec. Prep.	RNO: ración		Soldad	lura L		ión	Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E E P P E E P P E E E E E E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec.	RNO: ración 80°			lura L		ión	Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.% 0,0000	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E E P P E E P P E E E E E E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Frep. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec.	RNO: ración 80°	1	Soldad	lura L	5)	ión	Tiem/seg 0,028	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	R.P.P.(a)	Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E E P P E E P P E E E E E E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Frep. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec.	RNO: ración 80°	1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E P P E E P P E E P P E E E P P E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Frep. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec.	RNO: ración 80°	1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E E P P E E P P E E E E E E E	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Frep. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec. Ejec. Sigc. Ejec.	RNO: ración 80°	1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P P E E P P E E E E E E E	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 PEPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPP	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 P E P E P E P E P E P E P E P E P E P E	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097	Ben.% 0,0000 0,0089	TOTAL 0,000 0,083
10 PEPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPP	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097  0,0097  Ges.%  PRECIO ANT	Ben.% 0,0000 0,0089 0,0089 0,0089	0,000 0,083 0,083 TOTAL
10 PEPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPP	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.%  0,0000  0,0097  0,0097  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS:	0,0000 0,0089 0,0089 0,0089	0,000 0,083 0,083 TOTAL
10 PEPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPP	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°	1 1	Soldad	OTAL(:	5)	ión	Tiem/seg 0,028 10,	0,0059	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		Mt.Uti.% 0,0000 0,0097  0,0097  Ges.%  PRECIO ANT	0,0000 0,0089 0,0089 0,0089	0,000 0,083 0,083 TOTAL
10 PEPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPPP	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	RNO: ración 80°: ERNOS: esignación SUBTOTA ES: Fecha:	n 10-1-12	Subtro	OTAL(:	5)	Peso	Tiem/seg 0,028 10, Pre/piez	0,0059 0,0059 TOTAL	Total 0,0002 0,0588	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	Mt.Uti.%  0,0000  0,0097  0,0097  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT OTROS: TOTAL PIEZ	Ben.%  0,0000 0,0089  0,0089  Ben.%  ERIOR:  ALAJE:	0,000 0,083 0,083 TOTAL
10 P E P P E P E P P E P E P E P E P E P E	Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper Oper	ERNOS: esignación  SUBTOTA  Fecha: nvencionala	10-1-12 es: 5 piezes: 5 piezes	Subtro	DTAL(:  Ca  R defini	5)	Peso  de conceptugresivos: 16	Tiem/seg 0,028 10,	TOTAL  rios de casilla lo chapa).	Total 0,0002 0,0588 0,0588 0,0589 0	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0059  0,0059	Porte	Mt.Uti.%  0,0000  0,0097  0,0097  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT OTROS:	Ben.%  0,0000  0,0089  0,0089  0,0089  Ben.%  ERIOR:  EE%:	0,000



#### Universidad de Valladolid

	OS UTIL	_~	JE	-=!\	<u> </u>	ALA		CHIVE	or UK			ERTA:			FEC				HOJA: <b>1</b>
										С		S	T C						NIVEL:
REFERENCIA	DESCRIPCION		MEDI			PESO	<u> </u>		Obra		^	lateriales	5	Tratam	ientos	Ero-	Proy.		FECHA:
		АР	ROXII	MADA	s		Mec. 2D-3D	Peq. Mec.	Mont Ajus.	P.P. Maq	Stad.	Norma	Mo+Fu	Temp.	Espe.	siòn	+ Progr	Otros	TOTAL
rogresivo 2p/g		900	580	590	8	1478,304	16.840,	2.020,8	3.704,8	400,	10.348,2	2.956,8		2.217,5		1.620,7	6.016,4		46.125
Togresive 2p/g		000		000		1470,004	10.040,	2.020,0	0.704,0	400,	10.040,2	2.000,0		2.217,0		1.020,7	0.010,4		40.120
nsertadores x4	3.000 €/u				Н													12.000,	12.000
Itil control																		2.600,	2.600
					Н														
					Н														
					Н														
					H														
					Н														
					Н														
					Н														
					Н														
					Н														
	TOTALES:						16.840,		3.704,8		10.348,2	2.956,8		2.217,5		1.620,7	6.016,4	14.600,	60.725
JTILLAJE - COM	MPROBACION DE						1	С	apitulo C	OTROS:	Control o	le calidad	+ otros	imprevis	tos				
	TO	TALES	S:																
	ECONOMICA DE																		
OPCION 1	DENOMI	NAC	ION		Pie	z./3 años	€./Pieza	€./U	tillaje	T. Pr	oyecto		ONCI	LUSIC	NES	(Se ace	pta la ope	cion mas	s barata)
2																			
DESCRIPCIÓN I	DEL LITULATE.																		
JESCKIFCION I	DEL UTILLAJE.																		
	EMB	ALA	JE:					СО	STO				TRAN	NSPOR	TE:				COSTO
										I									



A continuación tenemos la segunda oferta realizada, la correspondiente a las tuercas soldadas.

												DEE:-	NO:		-NITE 1	
	73	Α	NAL	ISIS	S D	E (	COST	os	N° OF	ERTA	$\vdash$	REFERE	NCIA	CLI	ENTE	FECHA
(4)					Υ						1					
Universidad	ideValladolid		A 1	TE	•	<b>^</b> T	11/40		NIVEL:			DENOMIN	IACIÓN	PIEZAS A	FABRICAR	HOJA
			Al		KIN.	ΑI	IVAS		FECHA:					230	0.000	1
MATER	IALES:								PIEZA D	E CHAP	Α					
	po		Forma	_			Peso	Prec./kg	T.Mater.		Er	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
	780X P/G	154,0	85,0	2,00	7,8		0,204	0,6500	0,0663					0,0033	0,0035	0,0731
	,,,	SUBTOTA	AL(1)				0,102	0,0300	0,0663					0,0033	0,0035	0,0731
СНАТА	RRA:						P. Bruto	P. Neto	Kg. Chata.	Dto. Rec.	Dto	o. Merma	Kg.N. Chat.	P.V. / Kg.	Costo Merm.	TOTAL
		SUBTOTA	AL (2):				0,102	0,063	0,039	0,004	_	0,002	0,034	0,3500	0,0019	0,0118
CONSU	MIBLES	(b):	V.Salid.	V.Des.	Saltos	Giro	Log. Sold.	Tiem/seg.	Kg ó Litr.	Precio/U	1	TOTAL		Ges.% 5	Ben.% 5	TOTAL
HILO DE	E 1,2 mm. AS	Hilo:	0,14	12				g		1,3000						
		Gas: Aire:	0,2 L/S							0,0023						
		SUBTOTA	AL (3):													
COMPO	NENTES				_		_		-		_					
	D	esignació	n		Ca	nt.	Peso	Prec/unid.	Observ	aciones	E	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
					-											
		SUBTOTA	AL (4):													
PROCE	SO INTE	RNO:	]				LOTE:	21165	7	Periodo:				1		4.9
PROCE		RNO: ración			Desi	gnaci		21165 Tiem/seg	Tasa/Seg	Periodo: Total	%	Eficacia	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.%	TOTAL
PROCE 10	Ope Prep.		1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Ope Prep. Ejec.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg	Tasa/Seg	Total	5 10	0,0001 0,0031	R.P.P.(a)			
	Ope Prep. Ejec. Prep.	ración	1)C/A	Progre		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Ope Prep. Ejec.	ración	1)C/A	Progre		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Ope Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Open Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Oper Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	ración	11)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5 10 5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Prep. Ejec.	ración	11)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Prep. Ejec. Prep.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Prep. Ejec.	ración	1)C/A	Progres		_		Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026
	Opei Prep. Ejec.	ración	1)C/A		sivo 2p	ob/g	ón	Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	E111(	1)C/A	Progree	sivo 2p	ob/g	ón	Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	E111(			sivo 2p	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	R.P.P.(a)	0,0003	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	ETITIC			DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	ETITIC			DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	ETITIC			DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003	0,0026 0,0443
10	Opei Prep. Ejec.	ETITIC			DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003	0,0026 0,0443
TRABA.	Opei Prep. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec.	ERNOS: esignació	n	SUBTO	DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003	0,0026 0,0443
TRABA.	Opei Prep. Ejec.	ERNOS: esignació	n	SUBTO	DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052 0,0055 0,0055	0,0003 0,0047	0,0026 0,0443
TRABA.	Opei Prep. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec.	ERNOS: esignació	n	SUBTO	DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052	0,0003 0,0047 0,0047 0,0050 Ben.%	0,0026 0,0443
TRABA.	Opei Prep. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec.	ERNOS: esignació	n	SUBTO	DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052 0,0055 Ges.%	0,0003 0,0047 0,0047 0,0050 Ben.%	0,0026 0,0443
TRABA.	Opei Prep. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec.	ERNOS: esignació	n	SUBTO	DTAL(	55)	ón	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052  0,0055  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT	0,0003 0,0047 0,0047 0,0050 Ben.%	0,0026 0,0443 0,0469
TRABA.	Opei Prep. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec. Prop. Ejec.	ERNOS: esignació	n AL(6)	SUBTO	DTAL(	55)nt.	Peso	Tiem/seg 0,128 2,1	Tasa/Seg 0,0149 0,0149	Total 0,0019 0,0313 0,0332	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001		0,0003 0,0052  0,0055  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT OTROS:	0,0003 0,0047 0,0047 0,0050 Ben.%	0,0026 0,0443 0,0469 TOTAL 0,1082
TRABA.  OBSER	Opei Prep. Ejec.	E111( E111( E111( EERNOS: EESIGNACIÓ	n AL(6)	SUBTO	DTAL(:	o/g  55)  nt.	Peso de concepte	Tiem/seg 0,128 2,1  Pre/piez	Tasa/Seg 0,0149 0,0149 TOTAL	Total 0,0019 0,0313 0,0332	5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0001	Porte	0,0003 0,0052  0,0055  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT	0,0003 0,0047 0,0047 0,0050 Ben.%	0,0443 0,0443 0,0469



#### Universidad de Valladolid

		Δ	ΝΔΙ	ISIS	וח ז	F	COST	os	Nº OF	ERTA		REFERE	NCIA	CLI	ENTE	FECHA
0		^			Y	_ `										
Universidad	de <b>Valladolid</b>			TE	-	<b>.</b> T	11/40		NIVEL:			DENOMIN	IACIÓN	PIEZAS A	FABRICAR	HOJA
			AL	-16	KN	<u> </u>	IVAS		FECHA:					230	0.000	1
//ATERI									PIEZA CO	DNJUNT	_					
Tip HTC7		154,0	Forma 85.0	2,00	7,8		Peso 0,204	Prec./kg	T.Mater.		E	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
2 P		154,0	65,0	2,00	7,0		0,102									
		SUBTOT	AL(1)													
HATAF	RRA:						P. Bruto	P. Neto	Kg. Chata.	Dto. Rec.	Dte	o. Merma	Kg.N. Chat	. P.V. / Kg.	Costo Merm.	TOTAL
		SUBTOT	AL (2):													
	MIBLES 1,2 mm.		V.Salid. 0,14	V.Des.	Saltos	Giro	Log. Sold.	Tiem/seg.	Kg ó Litr.	Precio/U 1,3000	_	TOTAL		Ges.% 5	Ben.% 5	TOTAL
GA AIRE (R	AS	Gas: Aire:	0,2 L/S							0,0023						
,		SUBTOT	AL (3):													
OMPO	NENTE	S:													-	
	D	esignació	n		Ca	nt.	Peso	Prec/unid.	Observ	aciones	E	mbalaje	Porte	Ges.%	Ben.%	TOTAL
doblada	la				1	,		0,1250						0,0063	0,0066	0,13
Pieza ch	apa (sin	embalaje)			1	,		0,0981						0,0049	0,0052	0,10
uerca					2	,		0,0496						0,0050	0,0052	0,10
		SUBTOT	AL (4):											0,0161	0,0169	0,35
PROCES	SO INTE	RNO:					LOTE:	21165	i	Periodo:				]		
	Ope	ración			Desi	gnaci	ión	Tiem/seg	Tasa/Seg	Total	%	Eficacia	R.P.P.(a)	Mt.Uti.%	Ben.%	TOTAL
10	Prep.	80	1	Soldad	ura L			0,028	0,0059	0,0002	5	0,0000		0,0000	0.0000	0.00
				ı				10	0.0050			0.0050			0,0000	
	Ejec. Prep.	-		Soldad	ura tue	ercas		10, 0,024	0,0059	0,0588	10 5			0,0097	0,0000	0,08
20	Prep. Ejec.	- 81		Soldad	ura tue	ercas				0,0588	10 5 10	0,0000 0,0055		0,0097	0,0089	0,08
20	Prep. Ejec. Prep.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5	0,0000 0,0055		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10	0,0000 0,0055		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Ejec.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep.	- 81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5	0,000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec.	81		Soldad	ura tue	ercas		0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089 0,0000	0,08
20	Prep. Ejec.	81						0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000		0,0097	0,0089	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.	- 81		Soldad				0,024	0,0055	0,0588	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 5	0,0000		0,0097 0,0000	0,0089	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.		9			5)	Peso	0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097	0,0089	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.		9		DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.		9		DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.		9		DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083	0,08 0,00 0,07
	Prep. Ejec.	FERNOS:	9 n	SUBTO	DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083	0,08 0,00 0,07
RABAJ	Prep. Ejec.	FERNOS:	9 n	SUBTO	DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083	0,08
·	Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drep. Ejec.	FERNOS:	9 n	SUBTO	DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090 0,0090 0,0188	0,0089 0,0000 0,0083 0,00173 0,0173	0,08
RABAJ	Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drep. Ejec.	FERNOS:	9 n	SUBTO	DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090 0,0090	0,0089 0,0000 0,0083 0,0083 0,0173 Ben.%	0,08 0,00 0,07 0,07
RABAJ	Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drep. Ejec.	FERNOS:	9 n	SUBTO	DTAL(S	5)		0,024	0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090 0,0090 0,0188 Ges.% PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT	0,0089 0,0000 0,0083 0,0083 0,0083 0,0073 Ben.%	0,08 0,00 0,07 0,07
RABAJ	Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Prep. Ejec. Drep. Ejec. Drep. Ejec.	FERNOS: Designació	n AL(6)	SUBTO	DTAL(\$	Σ)	Peso	0,024 10,	0,0055 0,0055	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000	Porte	0,0097 0,0000 0,0090  0,0090  0,0188  Ges.%  PRECIO ANT EXWORKS: TRANSPORT OTROS:	0,0089 0,0000 0,0083  0,00173  Ben.%	0,08 0,00 0,07 0,07
P103-1,	Prep. Ejec. Rey. 3	FERNOS:  SUBTOT.  ES:	9 AL(6)	SUBTO	DTAL(\$\frac{1}{2}\) Car	nt.	Peso	0,024 10,	0,0055 0,0055 TOTAL	0,0588 0,0001 0,0546	10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10 5 10	0,0000 0,0055		0,0097 0,0000 0,0090  0,0188  Ges.%  PRECIO ANT COSTO EMB EXWORKS: TRANSPORT	0,0089 0,0000 0,0083  0,00173  Ben.%  ERIOR:  ALAJE:	0,00 0,08 0,00 0,07



COST	OS UTIL	LA	JE	-EN	ΙB	ALAJ	JE-TF	RANS	POR	TE	N° OF	ERTA:			FEC	HA:			HOJA:	1
										С	0	S	T C	S					NIVEL:	
REFERENCIA	DESCRIPCION		MEDI	DAS		PESO		М. С	Obra		٨	lateriales	5	Tratan	nientos	Ero-	Proy.		FECHA:	
		AP	ROXIN	MADA	S		Mec. 2D-3D	Peq. Mec.	Mont Ajus.	P.P. Maq	Stad.	Norma	Mo+Fu	Temp.	Espe.	siòn	+ Progr	Otros	тот	AL
Progresivo 2p/g		900	580	590	8	1478,304	16.840,	2.020,8	3.704,8	400,	10.348,2	2.956,8		2.217,5		1.620,7	6.016,4		- 4	46.125
Itil soldadura																		5.600,		5.600
Jtil control																		2.600,		2.600
					Н															
					Н															_
					Н															
					Н															
					Н															
					Н															
					Н															
					Н															
					Н															
	TOTALES:				Ц		16.840,		3.704,8		10 249 2	2.956,8		2.217,5		1.620,7	6.016,4	8.200,	5/	4.325
T							10.040,	С		TROS:		le calidad	+ otros		tos	1.020,7	0.010,4	0.200,		7.020
JIILLAJE - CON	IPROBACION DE	RESU	LIAD	05:																
	TO	TALES	ì		Щ															_
COMPARACION	ECONOMICA DE					ic.	1													
OPCION							€./Pieza	€./U	tillaje	T. Pr	oyecto	C	ONC	LUSIC	NES	(Se ace	pta la ope	ción mas	barata)	
1 2																				
3																				
ESCRIPCIÓN D	DEL UTILLAJE:																			
	EMB	ALA	JE:					СО	STO				TRAI	NSPOR	TE:				cos	то
			TOT	ΛI ·											TOT	'ΛΙ ·				



	Tipo de	e oferta
	T. Soldada	T. Insertada
Precio chapa doblada	0,1082€	0,2191€
Precio pieza final	0,5164€	0,4404 €
Precio utillaje	54.325 €	60.725 €

# 3.21. Comparación ofertas.

Comparando las dos ofertas podemos apreciar que el precio final de la pieza es inferior con las tuercas insertadas, pero el precio del utillaje es mayor, debido al precio de los insertadores y a su mayor tamaño. A pesar de esto, el precio de las tuercas insertadas es más competitivo, al ser el volumen de piezas tan grande (230.000 piezas). Además nos quitamos un proceso interno, lo que facilita su fabricación y disminuye las plantillas de soldadura a fabricación.

Por lo que la oferta elegida y la que se seguirá desarrollando el utillaje es la las tuercas insertadas.



#### 3.4. Proyecto.

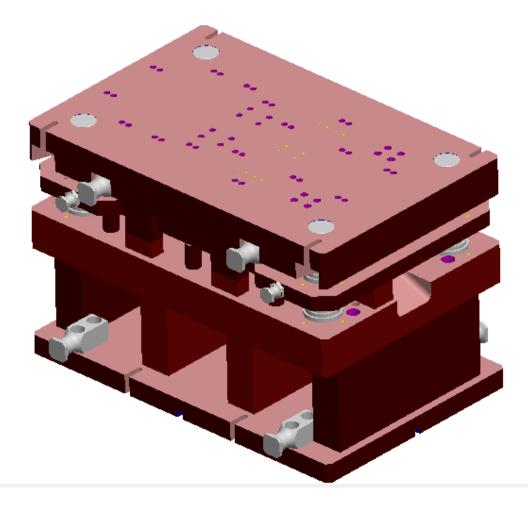
En esta fase del proyecto es donde se desarrolló todo el utillaje necesario para la realización de la pieza, a partir de la banda inicial que hemos desarrollado en el anteproyecto, aunque esta banda puede estar sujeta a cambios en la fase inicial de este apartado. El diseño de este utillaje se realizará teniendo en cuenta todos los conceptos teóricos explicados en apartados anteriores.

Una vez realizado el utillaje se llevará a cabo una lista de materiales para que el departamento comercial, en contacto con el almacén de matricería, pueda pedir los materiales necesarios a los distintos proveedores.

Por último, y no menos importante, se deberá llevar a cabo un seguimiento de la fabricación y montaje del utillaje y producción de la pieza.

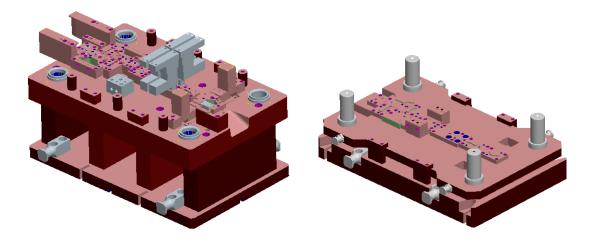
#### 3.4.1. Paso a paso.

En este último apartado se va a explicar el troquel paso a paso viendo sus peculiaridades además de cómo es troquel finalmente.

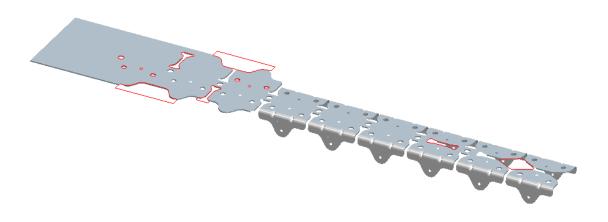


3.21. Troquel cerrado.





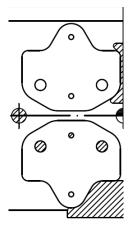
3.22. Parte inferior del troquel (fija) y parte superior del troquel (móvil).



3.23. Banda.

Nota: a partir del paso sexto debería estar incrustada la tuerca, pero por facilidades a la hora de la fabricación del troquel se ha omitido su representación en la banda en 3d.

Paso 1.

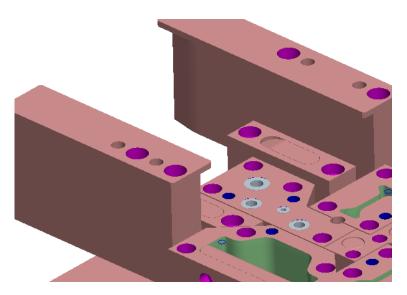


3.24. Paso 1.

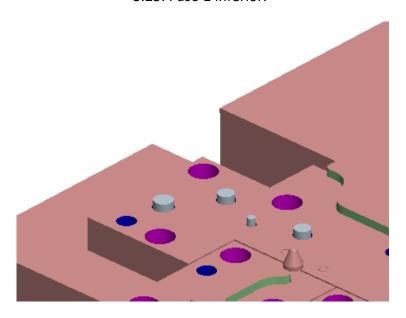


En el primer paso se realiza el punzonado de varios círculos.

- Circulo ø10,2 mm que nos servirá para buscar y centrar la banda en pasos posteriores.
- Circulo ø4,1 mm correspondiente a donde se soldará la L de la cerradura. Al ser la tolerancia inferior cero haremos el agujero a la mitad de la tolerancia superior.
- 2x Circulo ø8,6 mm correspondientes a los dos taladros necesarios para el alojamiento para insertar las tuercas. Al ser tolerancias simétricas lo haremos a la medida nominal.

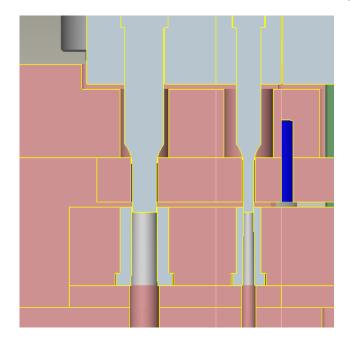


3.25. Paso 1 inferior.



3.26. Paso 1 superior.

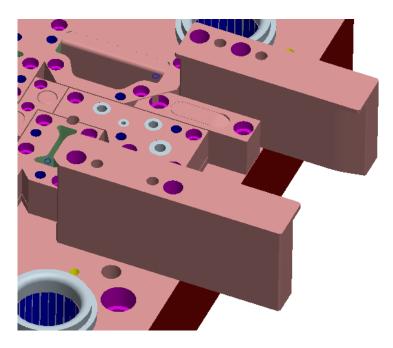




3.27. Paso 1 sección.

Además como podemos apreciar en este primer paso debemos tener las guías de banda que nos servirán para centrar la banda al inicio de la bobina, por ello sobresalen de la base.

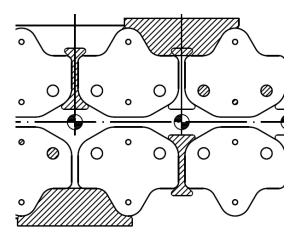
También podemos apreciar la existencia de dos elevadores de banda que nos ayudarán a elevar la banda al inicio.



3.28. Detalle guías de banda.



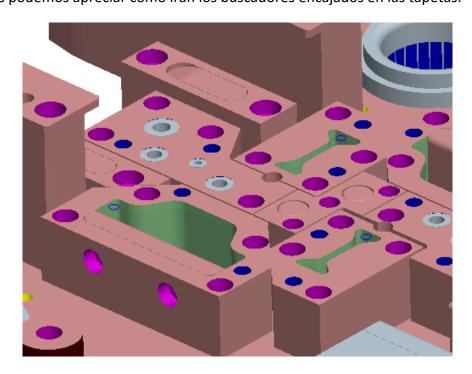
# Paso 2 y 3.



3.29. Paso 2 y 3.

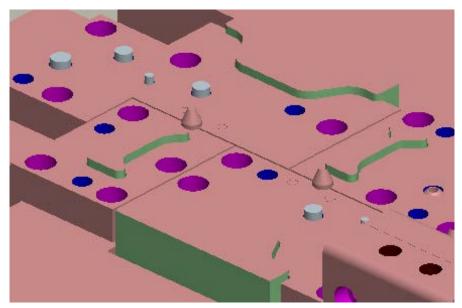
El segundo paso es también de punzonado al igual que el tercero, como podemos ver los cortes son los mismos solo que simétricos. La razón de hacerles simétricos, es decir primero el borde de abajo con el medio de arriba (la I) en el segundo paso y en el tercero a la inversa, es porque si les hiciéramos primero los extremos y luego los del medio las matrices quedarían muy debilitadas con poco espesor. Siempre es mejor hacer este tipo de cortes simétricos cruzados para tener las matrices separadas con la mayor pared posible.

Además podemos apreciar como irán los buscadores encajados en las tapetas.

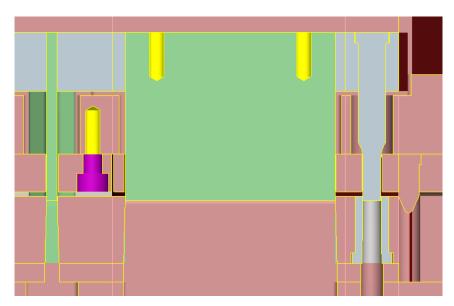


3.30. Paso 2 y 3 inferior.





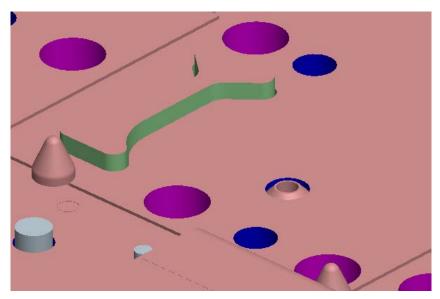
3.31. Paso 2 y 3 superior.



3.32. Paso 2 y 3 sección.

Un detalle importante del tercer paso es que podemos ver que en la parte superior, en la tapeta se encuentra un piloto que marcará la pieza con un círculo muy leve. Esto es muy importante hacerlo en los troqueles que realizan varias piezas iguales por golpe, porque a la hora de realizar las mediciones se medirán el mismo número de piezas de una mano que de otra, y si una está mal se sabrá sin error a duda que mano está fuera de tolerancia.



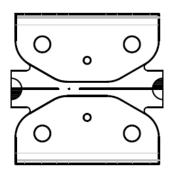


3.33. Marcador mano.

Además en el paso 3 se realizarán los taladros correspondientes a la otra mano realizados en el paso 1; uno de ø4,1 mm y otro de ø8,6 mm.

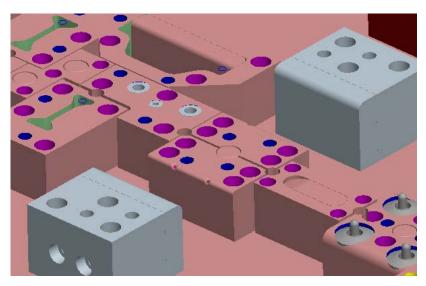
Vemos también que entre el paso 2 y 3 tenemos dos elevadores de banda circulares.

#### Paso 4.

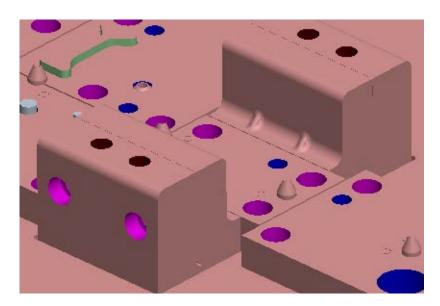


3.34. Paso 4.

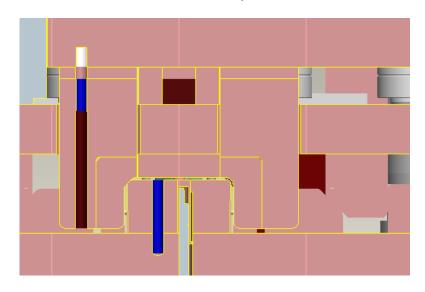
El paso cuatro es donde realizaremos el doblado de las alas. Como ya hemos explicado en puntos anteriores el ángulo de la pared de la matriz de doblado no es de 90 grados, si no que está algo inclinada para matar el radio. Además este radio interior es inferior al que debería ser, según plano es de 4 mm y en la matriz es de 3mm, ésto tiene la misma función, matar el radio para evitar la recuperación.



3.35. Paso 4 inferior.



3.36. Paso 4 superior.



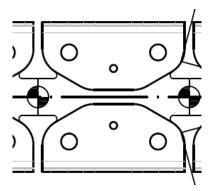
3.37. Paso 4 sección.



En este paso también nos encontramos con otro elevador circular.

Si nos fijamos en los machos, vemos que el anclaje de las pastillas de doblado al portamachos se realiza por detrás. Esto tiene su fundamento en que si fuera necesario calzar el macho se podría, si ancláramos desde abajo esto cambiaría la posición de los taladros de los tornillos.

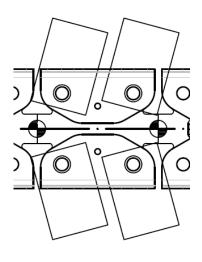
#### Paso 5.



3.38. Paso 5.

El paso cinco esta libre por dos razones; si fuera necesario se podría hacer algún conformado, aunque como ya vimos en el estudio de banda no hay necesidad de ello, y la otra razón es el espacio debido al gran volumen de los insertadores del paso 6.

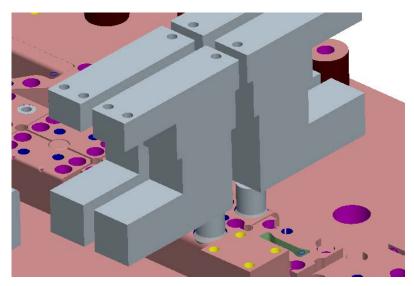
#### Paso 6.



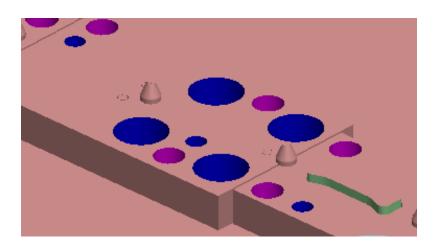
3.39. Paso 6.

El paso sexto es el paso menos común de ver en troqueles actualmente, aunque cada vez menos, es el paso en el que se realiza una inserción de una tuerca.

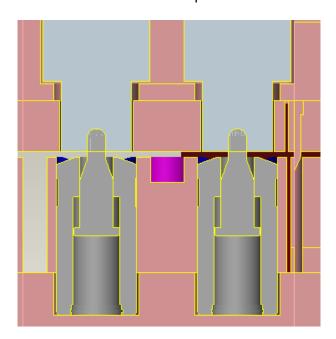




3.40. Paso 6 inferior.



3.41. Paso 6 superior.



3.42. Paso 6 sección.



Estas tuercas o tornillos son unos elementos preparados para esta función, suelen tener crestas para agarrar la chapa.

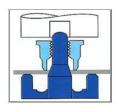


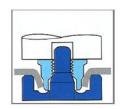
3.43. Distintos tipos de tuercas y tornillos insertados.

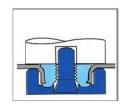
Básicamente existen dos tipos de tuercas para insertar:

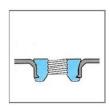
- El primer tipo de tuercas disponen de un borde afilado, el cual hará la función de punzón cortando la chapa, consiguiendo así el alojamiento. Esto consigue que la chapa al recuperar se cierre un poco sobre la tuerca. Este tipo no necesita de un agujero hecho con anterioridad, pues ella misma realiza el punzonado del alojamiento. Éstas necesitan de una mayor fuerza de prensa, para cortar y para realizar la deformación plástica.
- El segundo tipo de tuercas no corta la chapa, por lo que necesita de un punzonado previo a una medida establecida según la métrica. El método para fijar la tuerca consiste en una deformación plástica de una protuberancia circular, algo mayor que la métrica, que abra la chapa. La fuerza necesaria es menor, pues solo ha de deformar la tuerca para que esta agarre a la chapa

En este casos se han elegido las segundas, debido a su precio inferior, tanto del equipo como de las tuercas, y al factor de que necesitan menos fuerza en esa parte, por lo que las posibilidades de rotura en esa zona es menor.









3.44. Diagrama de inserción de tuerca seleccionada (PSM International).

Podemos apreciar, a partir de la siguiente tabla del catalogo, que estas tuercas tienen buena resistencia de distintas cargas.

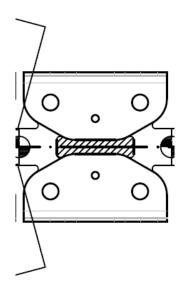


#### Performance Data

	Material	Co	ld Rolled Mild S	teel
t Size	Thickness	Push-out	Pull-out	Torque-out
	mm	Kn	Kn	Nm
	0.7	3	4	9
M5	1	7	7	9
	1.5	9	10	9
	0.7	3.9	4.7	19
M6	1	7.3	7.4	19
IVIO	1.5	11.9	11	19
	2	14	11.5	19
	0.7	4.8	4.5	
	1	6.5	9.7	36
M8	1.5	13.1	16	36
l	2	17	16	36
l	2.5	27.9	18	36
	1	7.3	9.6	
	1.5	10.8	15.2	80
M10	2	16.7	20	81
	2.5	28	20	84
	3	29	20	86
	1.5	26	18	100
M12	2	44	24	114
IVIIZ	2.5	44	28	140
- 1	3	45	31	140

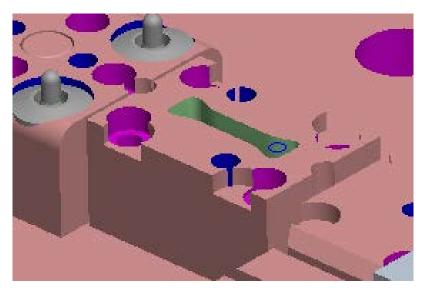
3.45. Valores de resistencia de la tuerca seleccionada.

Paso 7.



3.46. Paso 7.

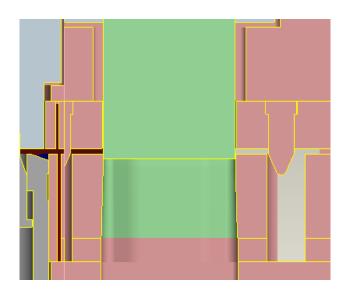
El séptimo paso es un punzonado donde empezamos a cortar la "columna vertebral de la banda", la unión de piezas, pero sin eliminar el taladro del buscador. Además hay que ver que la pieza dispone de cuatro rebajes para dejar paso a las tuercas insertadas



3.47. Paso 7 inferior.



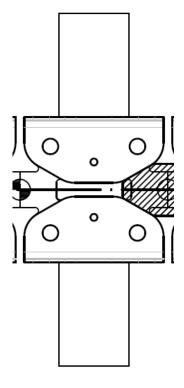
3.48. Paso 7 superior.



3.49. Paso 7 sección.

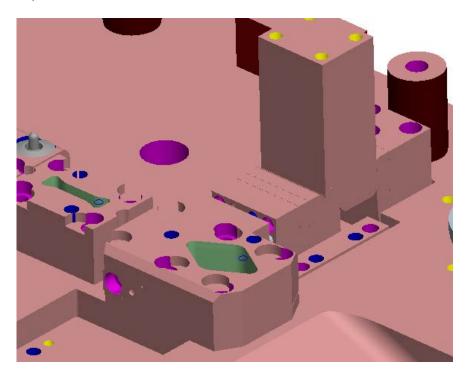


# Paso 8.

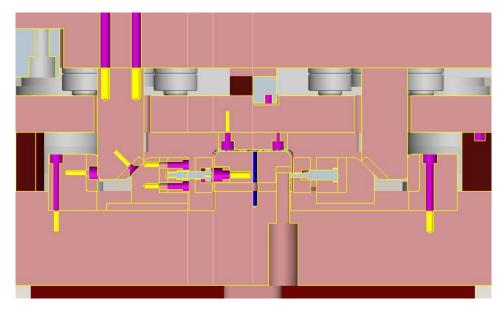


3.50. Paso 8.

En el octavo paso se realiza mediante el uso de dos carros laterales, el punzonado del otro taladro para la L soldada.



3.51. Paso 8 inferior.

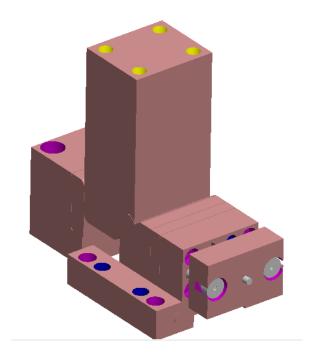


3.52. Paso 8 sección.

Nota: la imagen superior ser ha omitido por ser muy poco significativa.

Como se puede observar las matrices de los carros están atornilladas en el lateral de la matriz del último paso, el noveno. Esto es un problema, lo ideal sería que se dispusieran aparte, pero debido al poco espacio disponible se debe hacer así.

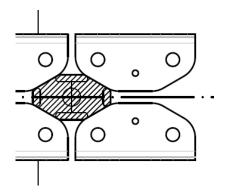
En las siguientes imágenes podemos observar mejor como es el carro. Podemos ver que la unión de las pastillas de bronce, tanto a la cuña que baja, como a la reacción, están unidas de manera que permitan la posición de calzos, como en el paso de doblado.



3.53. Carro.

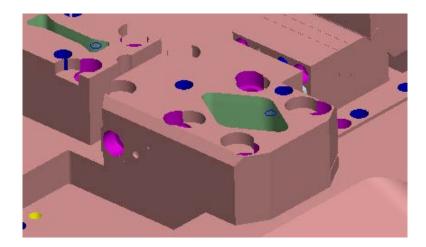


## Paso 9.

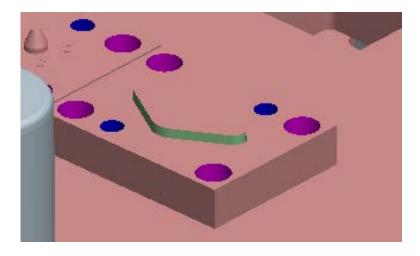


3.54. Paso 9.

El noveno y último paso es de la separación de la pieza. Como se puede apreciar las dos piezas salen por delante, al ser la misma pieza no será necesario incluir una pared separadora, pues las dos pueden ir al mismo cajón, aunque si se separan tampoco pasaría nada, para distinguir entre una mano u otra. Esto dependerá totalmente del operario y de los cajones y rampas disponibles.

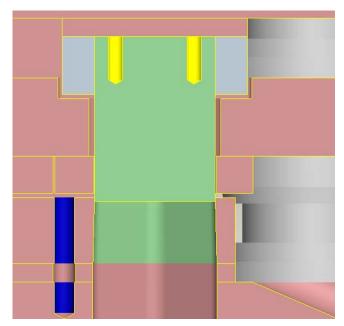


3.55. Paso 9 inferior.



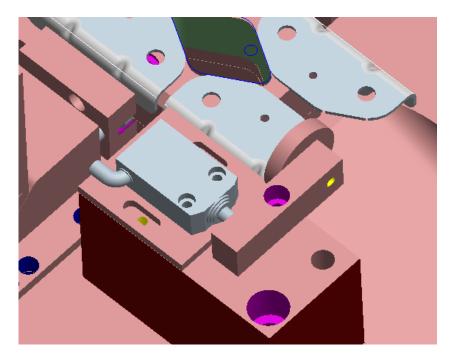
3.56. Paso 9 superior.





3.57. Paso 9 sección.

Como último elemento significativo podemos apreciar el detector de banda, que evitará que el troquel baje si no se ha avanzado completamente el paso. Hay muchas formas de realizar estos detectores, en este caso, se ha decidido hacer con una seta de detección, que pivota sobre un eje si la pieza contacta a la seta, y da la señal eléctrica a la prensa de que la banda avanzó correctamente.

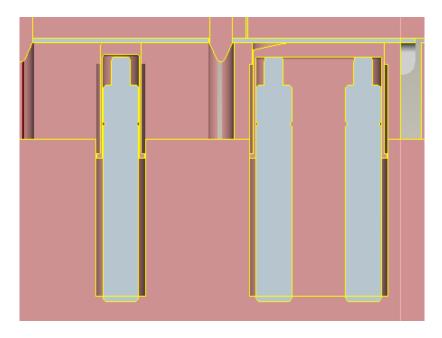


3.58.Detalle elementos detectores.

En la matriz de este paso podemos ver 6 taladros para dejar espacio a las tuercas insertadas. Además se han realizado dos chaflanes para liberar los nervios.



Por último podemos apreciar en la siguiente imagen un detalle de los dos tipos de elevadores de banda que tenemos, uno circular y otro en forma de coliso, junto con los cilindros de gas necesarios.



3.59. Detalle elevadores.

#### 3.4.2. Lista de materiales.

La lista de materiales es un documento importante pues a través de ella se piden todos los elementos necesarios para la fabricación del troquel.

Por lo general, el diseñador del utillaje redactará la lista de materiales una vez ha acabado de diseñar todos los elementos del troquel. Ésta será transmitida al Departamento Comercial, el cual se pondrá en contacto con la sección de matricería para comprobar los materiales existentes en el almacén, para poder pedir los necesarios.

En algunos casos de diseño de utillajes es posible pedir los materiales necesarios sin que esté totalmente definido el troquel. Esto suele pasar con piezas con complicadas embuticiones, donde primero se generaran todos los elementos necesarios para la parte de embutición y doblado, para así generar piezas IODs mediante chapa cortada por laser. Con esto se consigue determinar el desarrollo de la pieza, no solo de manera teórica mediante programas o cálculos, si no también mediante la práctica, observando en las piezas IODs donde estira y contrae más el material.



l	IST	A DE	REFEREN	CIA	P0001	FECHA	05/09/20	16 HOJA: 1 / 1				
MA	ATEF	RIALES	UTIL	TP_2PG	O.F.:		MAQUINA	AS Prensa 1				
MARCA	CANTIDAD	DENOMI	NACION	DIM	ENSIONES	MATE TRATAN		OBSERVACIONES				
001	2	Punzón				-						
002	2	Punzón				-						
003	1	Punzón				-	-,					
004	1	Punzón				-	-					
005	2	Doblador		82	2x55x32	Thy	2379	T y Rx2 56-58				
006	1	Taco macho	os 1	20	2x98x80	Thy		T y R 56-58				
101	2	Portamacho	S	12	9x67x28	St	52					
102	2	Portamacho	S	84	1x70x28	St	52					
103	1	Portamacho	S	80	)x48x28	St	52					
104	1	Portamacho	S	90	)x50x28	St	52					
105	1	Portamacho	S	12	1x68x28	St	52					
106	1	Portamacho	S	84	4x40x28	St	52					
107	2	Portamacho	S	11	5x82x60	St	52					
201	1	Sufridera		12	29x67x9	Chapa		Laser				
202	1	Sufridera		8	4x70x9	Chapa	Azul	Laser				
203	1	Sufridera		8	0x48x9	Chapa	. Azul	Laser				
204	1	Sufridera		9	0x50x9	Chapa	. Azul	Laser				
205	1	Sufridera		13	6x121x9	Chapa	. Azul	Laser				
206	1	Sufridera		8	4x40x9	Chapa	Azul	Laser				
207	1	Sufridera		8	2x60x9	Chapa	Azul	Laser				
301	1	Tapeta			5x63x18	Thy		T y R HRC 56-58				
302	1	Tapeta			0x78x18	Thy		T y R HRC 56-58				
303	1	Tapeta			5x72x18	Thy		T y R HRC 56-58				
304	1	Tapeta			0x82x18	Thy		T y R HRC 56-58				
305	1	Tapeta			6x86x18	Thy		T y R HRC 56-58				
306	1	Tapeta			1x66x18	Thy		T y R HRC 56-58				
307	1	Tapeta			7x111x18	Thy		T y R HRC 56-58				
308	1	Tapeta			8x90x18	Thy		T y R HRC 56-58				
309	7	Buscador			Ø12x28	Thy		T y R HRC 56-58				
310	13	Expulsor			Ø9x18	Thy	2379	T y R HRC 56-58				
311	2	Pisador bloo	que	82	2x29x18	St						
312	1	Marcador m	nano	Q	ð10x16	Thy	2379	T y R HRC 56-58				
		9,700-2					0.0	el aconio de material				



l	IST	A DE	REFERENC	IA	P0001	FECHA	05/09/20	)16	HOJA: 1 / 1		
MA	ATEF	RIALES	UTIL T	P_2PG	0.F.:		MAQUIN	AS	Prensa 1		
MARCA	CANTIDAD	DENOMI	NACION	DIME	NSIONES	MATE TRATAN		ОВ	SERVACIONES		
401	2	Matriz		137	x79x32	Thy	2379	Ту	R 58-60		
402	1	Matriz		862	x64x32	Thy	2379	Ту	R 58-60		
403	1	Portamatriz		135	x66x32	St	52				
404	1	Portamatriz		102	x54x32	St	52				
405	1	Matriz		823	x56x32	Thy	2379	Ту	R 58-60		
406	1	Matriz		115	x80x32	Thy	2379	Ту	R 58-60		
407	2	Matriz dobl	ado	823	x41x40	Thy	2379	Ту	R 58-60		
408	1	Portaelevad	.or	110	x41x30	St	52				
409	1	Portaelevad	.or	107	x41x30	St	52				
410	1	Portamatriz		853	x80x41	St	52				
411	1	Portaelevad	.or	762	x47x41	Thy	2379	Ту	R 58-60		
412	1	Portaelevad	or	823	x41x40	Thy	2379	Ту	R 58-60		
413	1	Matriz		862	x64x32	Thy	2379	Ту	R 58-60		
414	2	Resbalón		100	x32x15	Bro	nce				
501	1	Sufridera		135	5x66x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
502	1	Sufridera		86	x64x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
503	1	Sufridera		137	7x79x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
504	1	Sufridera		102	2x54x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
505	1	Sufridera		82	x56x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
506	1	Sufridera		115	5x80x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
507	1	Sufridera		86	x64x9	Chapa	ı Azul	Las	er		
601	2	Portapunzo	nes	56)	x36x22	St	52	-			
602	2	Sufridera	1103		x36x9	Chapa		Laser			
603	2	Carro			47x47	Thy			R 56-58		
604	2	Cuña			x56x48	Thy			R 56-58		
605	4	Pastilla guía	a		x28x8		nce	1 9	10000		
606	4	Guía	•		x19x12	Thy		Τv	R 56-58		
607	2	Pastilla reac	eción		38x12	Bro		1 9			
608	2	Reacción			x56x50		52	t			
609	2	Pastilla cuñ	<u></u> а		x35x8		nce	t			
610	2	Pisador cari			36x18	Thy		T y R 56-58			
611	1	Matriz 1			x16x16	<del></del>	2379	T y R 58-60			
612	1	Matriz 2			x16x16	<del></del>	2379	-	R 58-60		
	<u> </u>			557		1119		1			
			do nioza aca		·		56/07		8 0 0 0 0		



I	IST	A DE	REFERENC	IA	P0001	FECHA	05/09/20	16	HOJA: 1 / 1
MA	ATEF	RIALES	UTIL TF	P_2PG	O.F.:		MAQUIN	AS	Prensa 1
MARCA	CANTIDAD	DENOMI	NACION	DIMEN	NSIONES	MATE TRATAN		OE	SERVACIONES
701	1	Guía		180x	95x45	Thy 2	2379	_	R 56-58
702	1	Guía		2182	x95x45	Thy 2		Ту	R 56-58
703	4	Elevador		Ø2	1x49	Thy 2			R 56-58
704	3	Elevador		59x	49x21	Thy 2		Ту	R 56-58
801	1	Elevador de	etector	1202	x68x60	St	52		
802	1	Plaquita det	ector	652	x60x5	Chapa	Azul	Las	er
803	1	Dedo detect	tor	70x	20x16	St	52		
804	1	Seta detecto	or	Ø.	38x8	Thy 2	2379	Ту	R 56-58
901	1	Placa super		900x	580x92	St		Oxi	corte
902	1	Placa pisado			580x38	St	22.33.676	_	corte
903	1	Placa inferi	or		580x98	St	2307.27	_	corte
904	1	Bastidor			580x48	St		Oxi	corte
905	2	Paralela			223x80	St	17.416		
906	1	Paralela			223x80	St			
907	1	Paralela			223x80	St			
908	4	Garra			80x38	St			
909	4	Apoyo garra			40x38	St			
910	6	Cilindro top	oe		8x61	St			
911	2	Pastilla			55x12	Bro			
912	2	Recuesto		82x	55x55	St	52		
								_	



l	IST	A DE	REFERENC	IA	P0001	FECHA	05/09/20	16	HOJA: 1 / 1
MA	ATEF	RIALES	UTIL T	P_2PG	O.F.:		MAQUINA	AS	Prensa 1
MARCA	CANTIDAD	DENOMII	NACION	DIME	NSIONES	MATE TRATAN		OB	SERVACIONES
C01	1	PUNZÓN BU	ISCADOR		C-16-80-10- 19-TIN	Tip	CO		
C02	2	PUNZÓN L			EC-10-80- u19-TIN	Tip	CO		
C03	4	PUNZÓN TU		8,6-L	EC-13-80- u19-TIN	Tip			
C04	1	MATRIZ BUS			HC-20-32- 10,2	Tip	CO		
C05	4	MATRIZ TUE	RCAS		HC-16-32- 8,8	Tip			
C06	2	MATRIZ L			HC-10-32- 4,3	Tip			
C07	4	COLUMNAS			0-60-300	Stra			
C08	8	CASQUILLO	S		725-60	Stra			
C09	32	GARRAS		SN	1710	Stra	ack		
C10	13	MUELLE VE	RDE	SN 25	20-10-25	Stra	ack		
C11	8	CÁNCAMO E	BASES	SN 1	1591-40	Stra	ack		
C12	4	CÁNCAMO F	PISADOR	SN 1	590-M24	Stra	ack		
C13	16	CILINDRO P	ISADOR	MICR	O 45x45	Teca	press		
C14	10	CILINDRO E			O 15x50	Teca	press		
C15	1	DETECTOR		XCMI	D2110L2	Teleme	canique		
C16	4	INSERTADO	R	FS	-5608	PSM Inte	rnational		
C17	4	MATRIZ INS	ERTADOR	10-N	108-HW	PSM Inte			
C18	1	TORNILLO D		Z14	8-6-10	Stra	ack		
C19	1	MUELLE PIA			00-10-40	Stra	ack	Cort	ar a medida
C20	2	PUNZÓN L (	CARRO		EC-10-50- u19-TIN	Tip	CO		
C21	4	TORNILLO (	SUIA	Z14	8-8-25	Stra	ack		
C22	4	MUELLE CA	RRO	SN 25	80-10-25	Stra	ack		

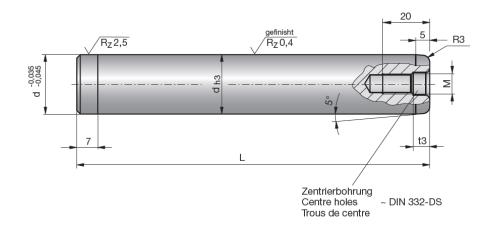


#### 3.4.3. Elementos comerciales.

A continuación se expondrán todos los elementos comerciales usados en el utillaje, y el por qué de su elección.

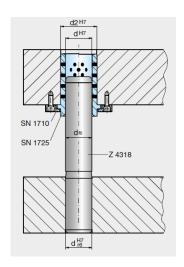
Para el guiado del troquel se han elegido una columna y un casquillo de Strack.

La columna Z4310 es una columna del tipo ajuste, es decir, en la parte de arriba (o abajo en otros casos) se coloca la columna a presión, para ello la rugosidad en esa parte es mayor, para así conseguir una adherencia. En vez de una columna de ajuste se podría haber usado una con valona, es decir con un anillo al rededor que se usa para amarrar, pero debido al poco espacio disponible se desestimo esta 2ª opción.



3.60. Columna.

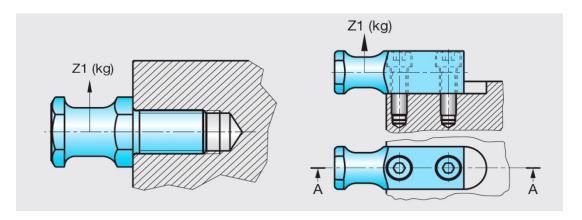
El casquillo SN-1725 es uno de los tipos más usado de casquillos, con valona y auto lubricantes. Este tipo de casquillos son los más adecuados gracias a su poco mantenimiento al ser auto lubricantes y además aguantan bien las velocidades medias, si fueran más altas habría que usar uno de bolas, y gracias a la valona ofrecen alta seguridad.



3.61. Casquillo



Los cáncamos, que se usarán para poder levantar, voltear y mover el troquel mediante gruas, SN-1590 y SN-1591 también son de Strack, sonde dos tipos, el primero se usa para la placa pisadora, puesto que pesa menos, y las otras que soportan mas cargas son adecuadas para las bases y el troquel.



3.62. Cáncamos SN-1590(izda.) y SN-1591(dcha.).

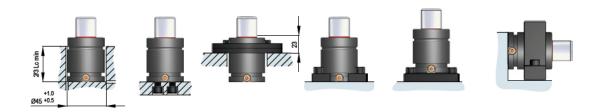
Para la elevación y para el pisado del troquel se ha decidido optar por cilindros de gas frente a muelles. Se han usado los modelos MICRO 45x45 y MICRO 15x50 de Tecapress. Las ventajas que ofrecen los cilindros frente a los muelles son:

- Mayor fuerza en menos espacio.
- Menor espacio de instalación con la misma fuerza y recorrido de trabajo.
- Los muelles en su estado inicial (estirados) tienen fuerza nula, mientras que los cilindros sí que nos ofrecen fuerza inicial.
- Misma fuerza en todos los puntos de contacto, lo que evita que se ladee o pandee las placas.
- Fuerza constante durante toda su vida.



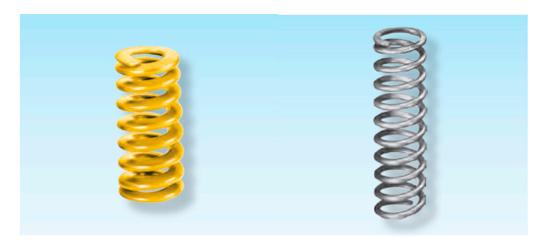


# 3.63. Cilindros usados.



3.64. Distintas posibilidades de anclaje.

Aparte de los cilindros de gas se han usado otros elementos de resortes, muelles de carga alta amarillos para los expulsores de los buscadores, referencia SN-2520, y un muelle de piano para el detector de banda, referencia SN-2500, ambos de Strack.



3.65. Muelle amarillo y de piano.



#### 4. RESULTADOS Y CONCLUSIONES.

Gracias al haber trabajado junto con el personal de la compañía, tanto operarios de producción como personal de mantenimiento, ingeniero de diseño y comerciales, me han explicado la metodología de diseño, así como los procedimientos de montaje, operación y mantenimiento de utillajes de este tipo se ha conseguido un gran conocimiento sobre el mundo de la matricería.

Con los conocimientos obtenidos en este tiempo se ha pretendido realizar este trabajo con la intención de ser una herramienta más para el aprendizaje a la hora de diseñar un utillaje progresivo. Por ello podemos apreciar dos grandes bloques en el trabajo, uno primero de consideraciones teóricas, y otro segundo donde se siguen los conocimientos teóricos obtenidos y se desarrolla un troquel progresivo, a modo de ejemplo.

Tras esto podemos concluir que este proyecto cumple la función de ser una herramienta más de consulta a tener en cuenta a la hora de diseñar un útil progresivo de estampado en chapa.



#### **5. LINEAS FUTURAS.**

Una vez diseñado el utillaje progresivo y realizada toda la documentación necesaria para la fabricación, lista de materiales y planos, se debe proceder con la fabricación del utillaje.

Como hemos explicado con anterioridad este apartado comienza con la comunicación entre el departamento de diseño, el de comercial y con matricería. El departamento de diseño enviará al de comercial la lista de materiales, para que junto con matricería realicen el acopio de material necesario para la fabricación. Es importante que durante el diseñador del troquel esté realizando el seguimiento de la fabricación, puesto que siempre surgen complicaciones, que junto con el matricero pueden ser rápidamente solventadas.

Además si se ha tomado la opción de realizar el troquel por partes, es decir, primero la parte de doblado y embutido y después la de corte, como explicamos en el diagrama de Gantt, el diseñador puede ver con sus propios ojos el proceso perfectamente, y apreciar si se debe modificar la geometría de corte. Este aspecto también influye en la realización de las piezas PAPP, no solo de las IODs.

Por ello una vez acabado el diseño será necesario llevar a cabo un seguimiento del troquel desde su fabricación hasta su homologación, incluso después de la vida el diseñador deberá estar al tanto de los problemas del útil y de su mantenimiento.



### 6. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS.

Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1º edición). Barcelona: Tecnofisis.

Angel Peña, J.(2014). Apuntes Diseño de Moldes y Matrices de la Universidad de Valladolid.

Raya, J.(2014). Apuntes Procesos Industriales de la Universidad de Valladolid.

#### Catálogos.

Arcelor Mittral (2016). Catálogo Dual Phase.

PSM International (2016). Catálogo Flageform.

Strack Normalien (2016). Catálogo general.

Tecapress (2016). Catálogo general.

Telemecanique (2016). Documentación XCMD2110L2.

Tipco Standard (2016). Catálogo general.

#### Listado de imágenes.

- 2.1.http://es.made-in-china.com/co\_hjmould/product\_Stamping-Die-High-Precision-Progressive-Tooling\_usysenosn.html
- 2.2. Raya, J.(2014). Apuntes Procesos Industriales de la Universidad de Valladolid.
- 2.3. http://www.salapunzoni.com/es/punzones/
- 2.4. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1ª edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.5. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1º edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.6. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1º edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.7. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1º edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.9. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1º edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.10. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería( (1ª edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.11. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1ª edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.12. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1ª edición). Barcelona: Tecnofisis.
- 2.13. Florit, A. (2008). Tratado de Matricería ((1ª edición). Barcelona: Tecnofisis.



- 3.3.http://www.panamafasteners.com/newsite/index.php?id\_product=197&controller =product&id lang=1
- 3.4. PSM International (2016). Catálogo Flageform.
- 3.5. PSM International (2016). Catálogo Flageform.
- 3.6. PSM International (2016). Catálogo Flageform.
- 3.8. Arcelor Mittral (2016). Catálogo Dual Phase.
- 3.43. http://www.psminternational.com/en/product/product.aspx?typeid=3
- 3.44. http://www.uni-bis.com/en/aktualnosci/64
- 3.45. PSM International (2016). Catálogo Flageform.
- 3.60. Strack Normalien (2016). Catálogo general.
- 3.61. Strack Normalien (2016). Catálogo general.
- 3.62. Tecapress (2016). Catálogo general.
- 3.63. Tecapress (2016). Catálogo general.
- 3.64. Strack Normalien (2016). Catálogo general.
- 3.65. Strack Normalien (2016). Catálogo general.

#### Normativa

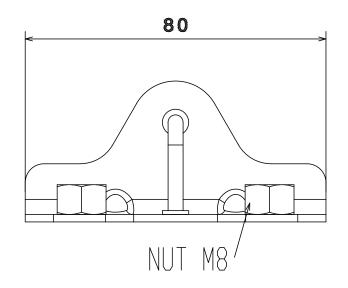
- -AENOR (1991). Dibujos técnicos. Tolerancias geométricas. Tolerancias de forma, orientación, posición y oscilación. Generalidades, definiciones, símbolos e indicaciones en los dibujos. UNE 1121-1:1991. Madrid: AENOR.
- -DIN (2000). Tuercas de soldadura cuadradas. DIN 928. Berlín: DIN.
- -AENOR (2002). Rosca métrica ISO para usos generales. Tolerancias. Diferencias para perfiles de roscas. UNE 17709:2002. Madrid: AENOR.
- -AENOR (2005). Tornillos de cabeza cilíndrica con hueco hexagonal. UNE-EN ISO 4762:2005. Madrid: AENOR.
- -AENOR (2005). Tornillos de cabeza avellanada con hueco hexagonal. UNE-EN ISO 10642:2005. Madrid: AENOR.
- AENOR (1998). Pasadores cilíndricos con orificio interior roscado, de acero templado y acero inoxidable martensítico. UNE-EN ISO 8735:1998. Madrid: AENOR.

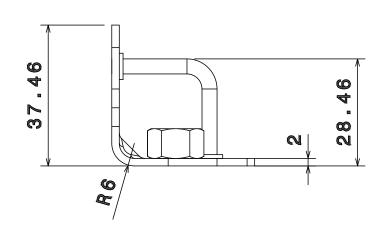


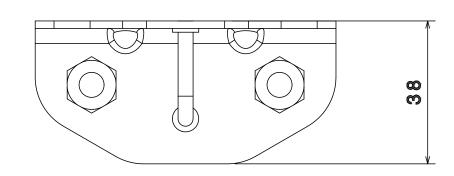
# **ANEXO I. Documentación.**

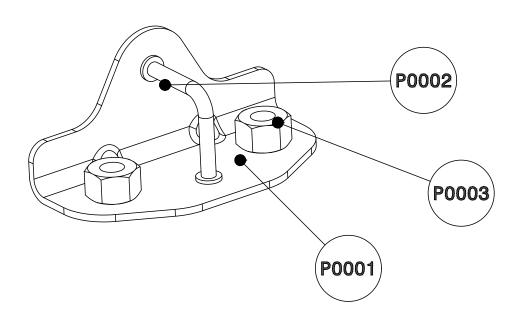
- 1. Plano pieza.
- 2. Plano prensa.
- 3. Plano banda.

		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



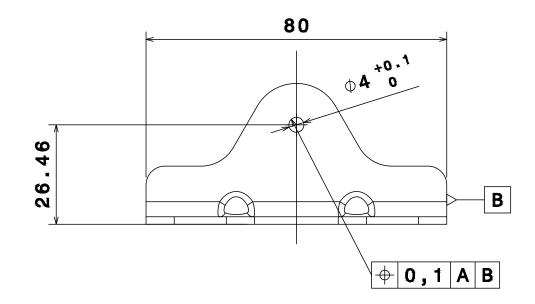


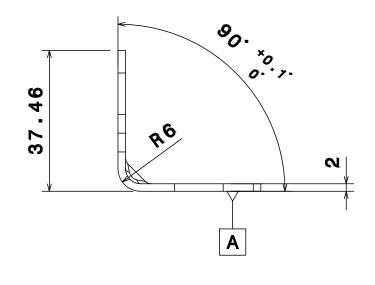


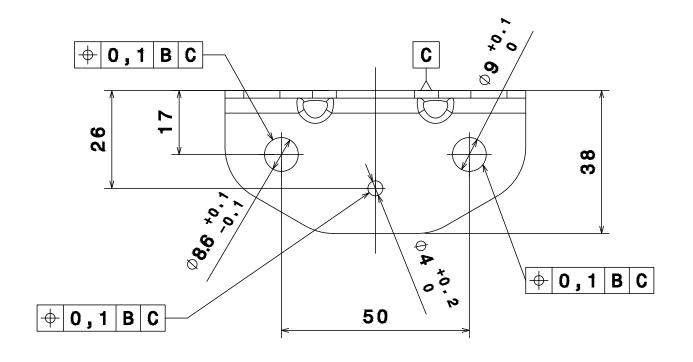


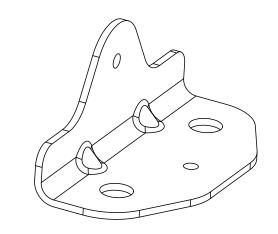
M: 30	TOLERAN GENERA			ROYECTO oquel Progresiv	o 2 Piezas	s/Golpe	<u> </u>  F,-		
	LINEAL: COTAS ENCUADRADAS:	± 0.1 ± 0.02	ERIAL	Calidad   Norma	Espesor	Fecha 10-08	1–16 Calculado	Dibujado Diego Sáez CLIENTI UVA	-
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	⊥∀W	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FO	RMATO A3	HDJA ģ
$\bigcirc \bigoplus$	DENOMINACION Conjunto p				REFERENCIA TP.2PG		·	MARCA C0001	CANTIDAD 230,000

		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					
-						

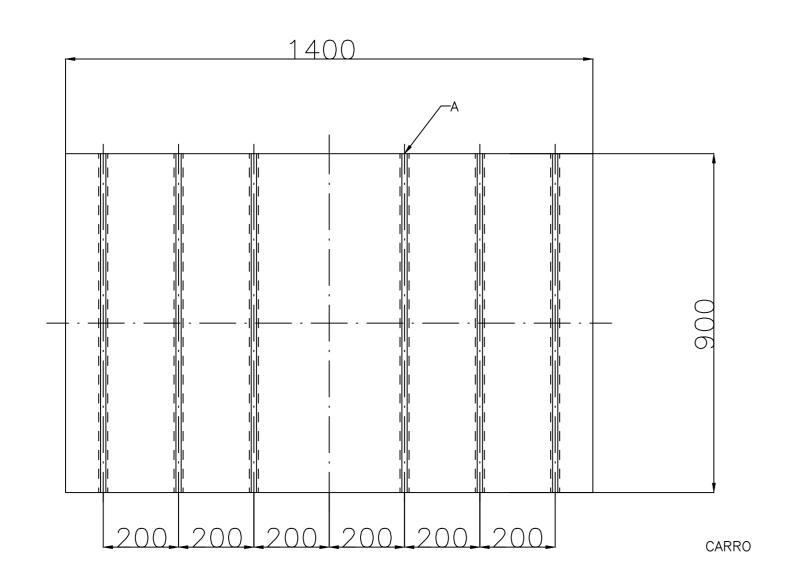


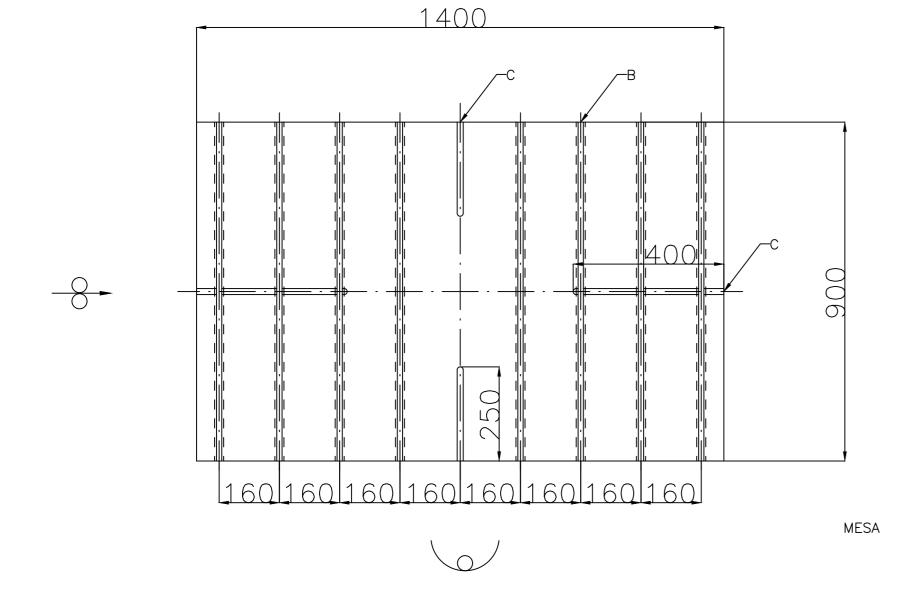


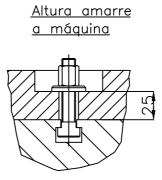


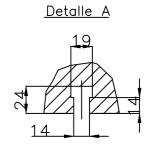


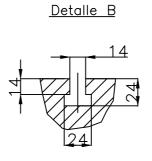
	TOLERAN	CIAS		ROYECTO				ПГ		
+ 30	GENERA	LES	Tr	oquel Progresivo	2 Piezas	/G	olpe	<u> </u>		
	LINEAL:	± 0.1	<u>_</u>	Calidad   HTC 590X	Espesor 2mm	DISENI	Fecha 10-08	3-16	<b>Dibu jado</b> Diego Sáez	
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	ERIAL	Norma		PESI	Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENT UVA	E
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MATI	Tratamiento/Acabado superficial			CALA		RMATO	H□JA
							1:1		A3	1 de 1
	DENOMINACION	1			REFERENCIA		·	·	MARCA	CANTIDAD
🕁 🏵	Pieza chap	۵			TP.2PG				P0001	230.000











LINEAL:

Universidad de Valladolid ANGULAR

ENCUADRADAS:

DENOMINACION

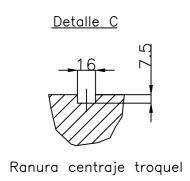
PRENSA 1

+-0.1

+-0.02

+-10′

TRATAMIENTO



Dime	ensiones d	e la mesa	1400×900								
Dime	ensiones d	el carro	1400×900								
Curs	so Fijo		300								
Altur	ra troquel	cerrado	590								
Altur	a de alim	entación	440								
Anch	no mínimo	— máximo de banda	50 a 350								
Espe	esor mínim	no — máximo de banda	0,5 a 4								
Golp	es/minuto	15 — 30									
	TOLERANCIAS PROYECTO GENERALES Troquel Progresivo 2G/P P0001										

REFERENCIA

DIBUJADO

ESCALA

1:20

MARCA

D.Sáez

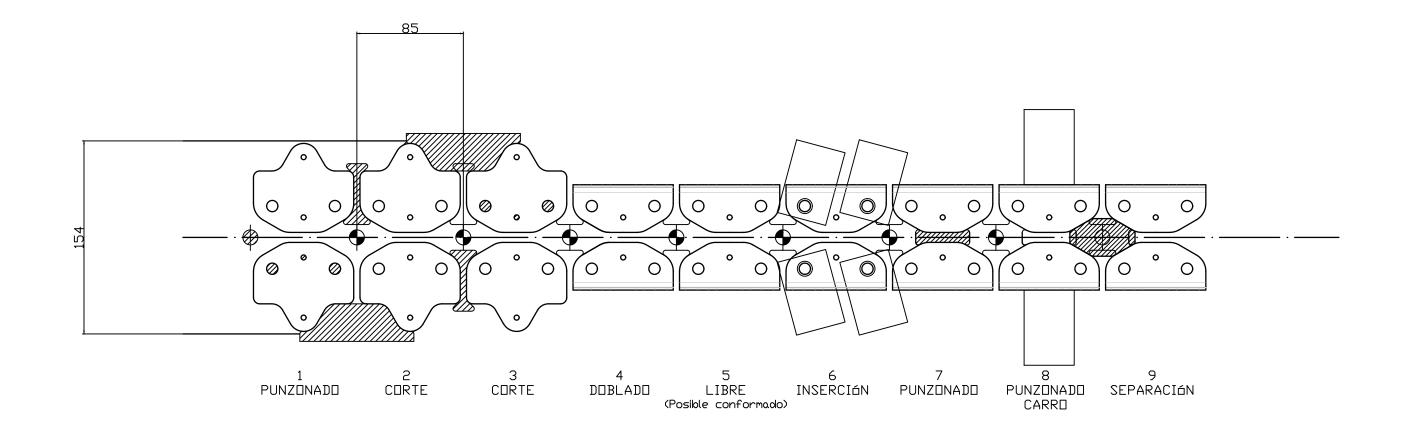
FORMATO

A2

HOJA

1/1

CANTIDAD



Dimensiones Troquel 900x580x590

Fuerza corte: 122 Tm aprox. Fuerza doblado: 12 Tm aprox. Fuerza pisado: 18 Tm aprox. Fuerza Total: 174,2 Tm aprox. Prensa: 400 Tm

	I IULERANCIAS	PROYECTO Troquel Pro	ogresivo 2G/P P0001		
	LINEAL: +-0.1	MATERIAL		DIBUJADO	FORMATO
		HTC 590 X		D.Sáez	A3
		TRATAMIENTO		ESCALA	H□JA
Universidad de Valladolid	ANGULAR +-10			1:3	1/1
1	DENOMINACION		REFERENCIA	MARCA	CANTIDAD
	Estudio de	banda	TP_2PG		



#### **ANEXO II. Elementos comerciales.**

A continuación podemos ver los extractos de los catálogos de los distintos proveedores que necesitamos para la realización de este troquel progresivo.

Los distintos tornillos de cabeza ALLEN, ya sean de la norma DIN-912 (DIN EN ISO 4762) o DIN-7991 (ISO 10642), avellanados, no se piden, sea cual sea su medida, puesto que siempre se hace uso de ellos, por lo que en matricería se dispone de una gran cantidad de ellos y se van usando hasta que se hace otro pedido de gran cantidad. Es decir, no se piden según se vaya necesitando por utillajes, si no que se pide cada cierto tiempo una gran cantidad, así sale más económico. El proveedor seria STRACK.

Con los pasadores de norma EN ISO 8735 pasa lo mismo. También los provee STRACK.



# **Punzones TIPCO.**

MES MEC MEO MER MEL MEF MI    A					a 43.	pagina	zar ver	de localizar ver pagina 43		otros me	* Para claves y otros metodos	*					19	Lu 2 Lu19	L P 80 x 16,2	D × 8		0	Qty.: Mat. 24 M2	۵۱		Page 6
MERICEJECION  MEB MEC MEO MER MEL MEF MI  WAS P=+y-0.07  Lu  Lu  MEB MEC MEO MER MEL MEF MI  WAS P=+y-0.07  MEB MEC MEO MER MER MINIMAX MINIMA			ω	Seite 4:	43. 1, siehe	e page rungen	ods, ser hsiche	y metho Verdre	locating hen und	nd other ıgsflaecl ɔaclisatio	or key-flats an uer Arretierur lethodes de k	* * * Z T T			ne:	lo Orde	ander:	comm	Pour	λίτ.	g spec	orderin	When o	m <		
MEB MEC MEO MER MEL MEF ME  LU  LU  LU  LU  LU  LU  LU  LU  LU  L	99	31,99	9 10,0		99 10,0	,0 31,		),0 31,				32,0		×	×	×	×	×	×		×		×	o	35,0	32,0
MEB MEC MEO MER MEL MEF ME  TO STAND THE CENTER OF THE CEN	99	24,99	9 10,0		99 10,0	,0 24,		),0 24,			16,5-24,99	25,0		×	×	×	×	×	×		×		×	°O	28,0	25,0
MERICEJECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF ME  MEL MEF ME  MEL MEF ME  MEL MEF ME  MER MEL MEF ME  MER MEL MEF ME  MES MEC MEO MER MIN MAX MIN MIN MAX	99	19,99										20,0		×	×	×	×	×	×	×	×		×	0	23,0	20,0
MEINCEJECION  MEB MEC MEO MER MEL MEF ME  Lu  Lu  Lu  Lu  Lu  Lu  Lu  Lu  Lu  L	99	15,99									8,0-15,99	16,0		×	×	×	×	×	×	×	×		×	ŏ	19,0	16,0
MEB MEC MEO  Tagoria 25,0 min.	9	12,99									5,0-12,99	13,0		×	×	×	×	×	×	×	×		×	,0	16,0	13,0
MEB MEC MEO MER MEL MEF  13.0 R  14.0 S  15.0 R  15.0 R  15.0 R  15.0 R  16.0 R  17.0 R  18.0	_	9,99	_								4,0-9,99	10,0		×	×	×	×	×	×	×	×		×	ő	13,0	10,0
MEB MEC MED  13,0 R  13,0 R  13,0 R  13,0 R  14,0 25,0 min.	•										3,0-7,99	8,0		×	×	×	×	×	×	×			×	×	11,0	8,0
MEB MEC MEO  13,0 R  14,00  15,0 0,00  16,00  17,00  18,				_	_						2,5-5,99	6,0		×	×	×	×	×	×	×			×	×	9,0	6,0
MEIRICEJECIOR  MEB MEC MEO  13,0 R  13,0 R  14,0 25,0 + 0,025  13,0 25,0 min.  14,10 25,0 min.  15,0 + 0,025  16,0 + 0,025  17,0 25,0 min.  18,0 90 100  MEB MEC MEO  MED  MED  MED  MED  MED  MED  MED	•		_					_			2,0-4,99	5,0			×	×	×	×	×	×			×	×	8,0	5,0
MERIC EJECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF  13,0 R  14,0 25,0 0.03	_^	G MA	× × × ×	PA	× ×	V MA	× ≤≥	V N G M		₹ Z		D		100	90	80	71	63		50			13	2 7	D <sub>2</sub>	0
MEIRICEJECION  MEB MEC MEO MER MEL MEF  13,0 R  14,10,0 25,0 min.		Ę	3	(EF		MEL		MER		MEC	MEC	MEB					_			Н		E				
METRICEJECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF  13,0 R  1,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,0,					- 0,01	P = +/	W&																			
METRICESECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF  13,0 R  13,0 R  13,0 R  13,0 R  13,0 R  14,0 25,0 + 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5 0.5																						53-65	RC:	M2 - RC: 60-62 PS (available) - R	M2 - PS (av	Mat.:
METRICEJECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF	<u> </u>	<b>\$</b>		× D-		v v	H-0-H	W	¥ + 0 +		P	D <sub>m5</sub>					-0-1 E:+1		0,10 0,25 25,0 mir	-5,0+ L-0-	1 1 L	200				
METRICEJECTOR  MEB MEC MEO MER MEL MEF						R=0.5		G								D	13,0		3	<u> </u>					3	<b>ME</b>
		亞	3	Ē	2	MEL		MER		MEC	MEC	MEB												INC.		
			1		-		+		-				OR	IEC.I	CE	T K	N								X	

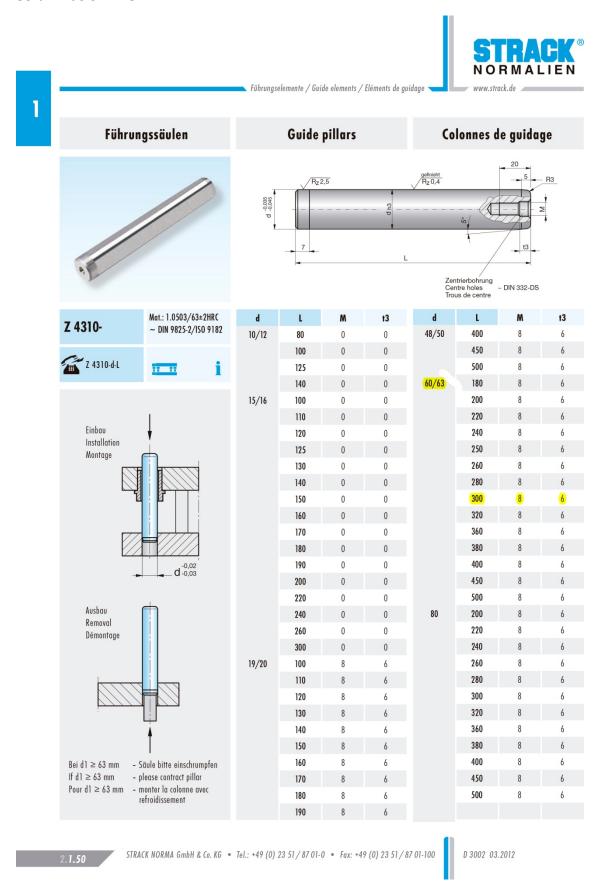


# Matrices TIPCO.

Page 12													RC: 60-62	Mat.: M2		die	MFH	=	Į.
	40,0	32,0	25,0	20,0	16,0	13,0	10,0	8,0	6,0	D			62	12			1	INC.	
Whe Best Otty::	43,0	35,0	28,0	23,0	19,0	16,0	13,0	11,0	9,0	D <sub>2</sub>									
When ordering Bestellbeispiel: Qty.: Mat. Car	×	×	×	×	×	×	×	×	×	20			g	<b>₩</b>	D- 0,25				
speci	×	×	×	×	×	×	×	×	×	25			0,00	0,10	0				
×	×	×	×	×	×	×	×	×		30	г		L+ 0,5	1					
Pour commander: Especifique Cuan L W 32 x 5,0 SF 45°	×	×	×	×	×	×	×	×		32				-3,0				HEA	ME1
Pour commander: Especifique Cuando Ordene: L W 32 x 5,0 SF 45°*	×	×	×	×	×	×	×			35								<u>H</u> EAD-TYPE	RIC EL
ine:																		""	METRIC ELEXIBLE
* For * Fue * Mett	18,0-27,0	16,0-22,0	12,0-17,0	9,4-13,6	7,4-10,8	5,4-8,8	3,2-6,8	2,4-5,4	1,6-3,9	Ъ	MFHC		P-0	+ 0,01			MFTC		
key-flat r Arretie hodes d	4,0	4,0	4,0	3,0	3,0	2,0	2,0	1,6	1,6	≤₹	3		i	Co			3		
* For key-flats and other locating methods, see page 43. * Fuer Arretierungsflaechen und Verdrehsicherungen, s * Methodes de loaclisation voir page 43. * Para claves y otros metodos de localizar ver pagina 43.	27,0	22,0	17,0	13,6	10,8	8,8	6,8	5,4	3,9	PAX	MFHO		*				N T T		
her loca lechen u ation vo metodo	4,0	4,0	4,0	3,0	3,0	2,0	2,0	1,6	1,6	PM V	MFHR	W	į			<b>√ G</b>	3		
ting met ind Verd bir page s de loc	27,0	22,0	17,0	13,6	10,8	8,8	6,8	5,4	3,9	G G X	퓨	W & P = +/- 0,01	*	4			N 1		
methods, see page 43. ferdrehsicherungen, si ige 43. localizar ver pagina 43.	4,0	4,0	4,0	3,0	3,0	2,0	2,0	1,6	1,6	₹₹	MFHF	- 0,01	±				N 7		
ee page erungei er pagin:	27,0	22,0	17,0	13,6	10,8	8,8	6,8	5,4	3,9	MAX	Ħ		*				3		
43. n, siehe a 43.	4,0	4,0	4,0	3,0	3,0	2,0	2,0	1,6	1,6	₹¥	MFHH		±				3		
* For key-flats and other locating methods, see page 43. * Fuer Arretierungsflaechen und Verdrehsicherungen, siehe Seite 43. * Methodes de loaclisation voir page 43. * Para claves y otros metodos de localizar ver pagina 43.	27,0	22,0	17,0	13,6	10,8	8,8	6,8	5,4	3,9	MAX	主		<b>T</b>	6	G		=		
Page 13	40,0	32,0	25,0	20,0	16,0	13,0	10,0	8,0	6,0	D									



#### Columnas STRACK.



# Casquillo STRACK.



Führungselemente / Guide elements / Eléments de guidage

# Gleitführungsbuchsen mit Bund, selbstschmierend

#### Guide bushes with collar, self-lubricating

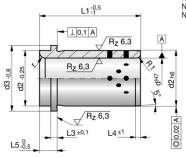
#### Bagues à collerette à brider, autolubrificantes



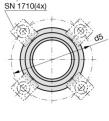




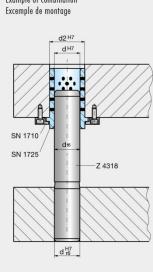




Nicht im Lieferumfang enthalten Not included in the extent of delivery Non compris dans le volume de livraison



Kombinatio	nsbeispiel
Example of	combination



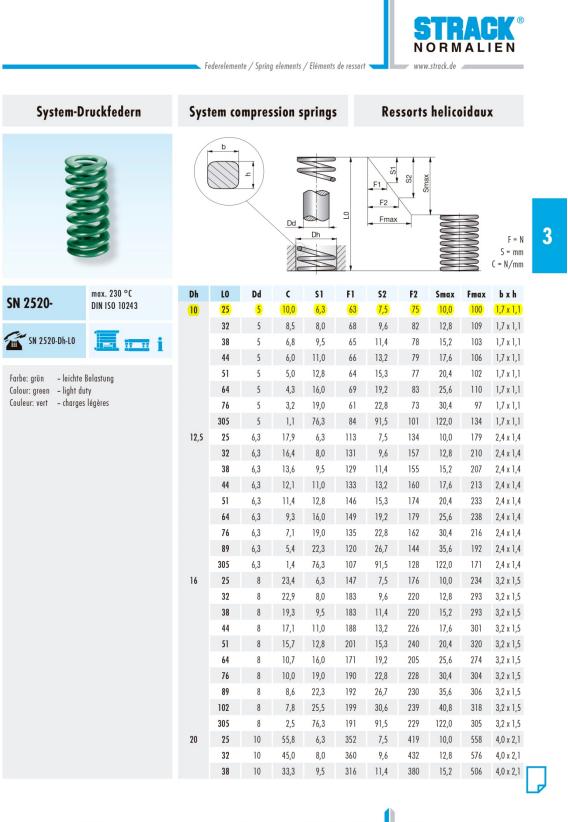
d	d2	d3	d5	LI	L3	L4	L5	r
19	28	34	54	30	6,3	2,5	15	2
20	28	34	54	30	6,3	2,5	15	2
24	32	40	58	40	6,3	3,0	10	3
25	32	40	58	40	6,3	3,0	10	3
30	40	50	66	50	6,3	4,0	12	3
32	40	50	66	50	6,3	4,0	12	3
38	50	63	79	63	6,3	5,0	15	3
40	50	63	79	63	6,3	5,0	15	3
48	63	71	89	71	6,3	6,3	17	5
50	63	71	89	71	6,3	6,3	17	5
60	80	90	123	80	10	8,0	19	6
63	80	90	123	80	10	8,0	19	6
80	100	112	143	100	10	10,0	22	8
100	125	140	168	125	10	12,5	21	10
125	160	180	203	160	10	16,0	30	12
160	200	220	243	200	10	16,0	32	18

STRACK NORMA GmbH & Co. KG • Tel.: +49 (0) 23 51/87 01-0 • Fax: +49 (0) 23 51/87 01-100

D 3002 03.2012



#### Muelle verde STRACK.



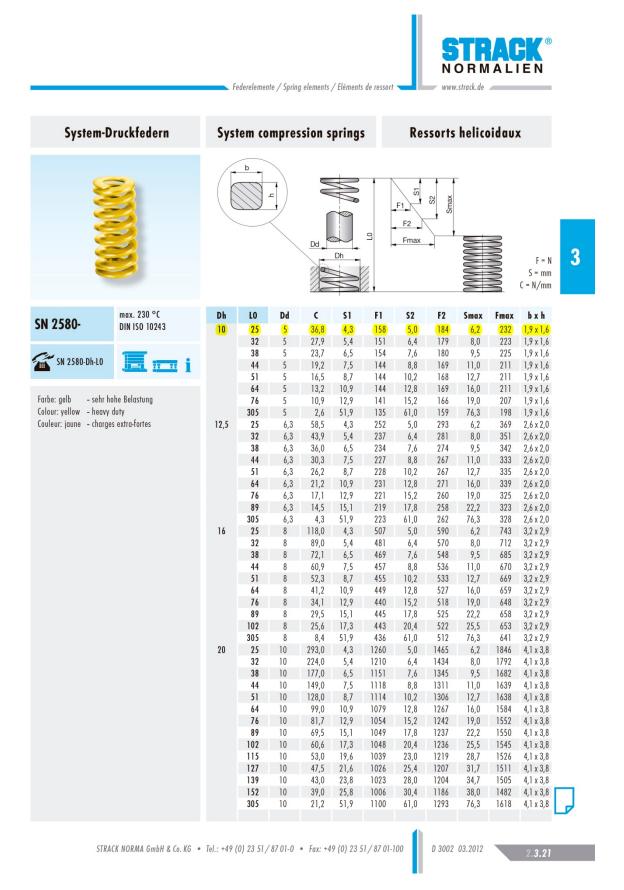
STRACK NORMA GmbH & Co. KG • Tel.: +49 (0) 23 51 / 87 01-0 • Fax: +49 (0) 23 51 / 87 01-100

D 3002 03.2012

2.3.13



#### Muelle amarillo STRACK.





#### Muelle piano STRACK.

Federelemente / Spring elements / Eléments de ressort Druckfedern **Coil springs** Ressorts helicoidaux S Fn ٦ LBI 3 Mat.: 17.223/ Da LO Di d S Ln LBL Fn SN 2500-~DIN 2095m 10 40 7,0 1,5 18,9 148 21,1 18,0 12 55 9,0 1,5 30,0 103 25,0 22,0 SN 2500-Da-L0 14 40 2,0 19,1 243 20,9 18,0 10,0 50 2,0 24,0 228 26,0 23,0 14 10,0 15 40 11,0 2,0 19,5 221 20,5 16,0 15 100 11,0 2,0 58,5 245 41,5 39,0 17 85 12,5 2,25 41,0 265 44,0 32,0 45 422 17,5 11,5 3,0 13,0 32,0 30,0 17,5 50 11,5 3,0 15,0 434 35,0 33,0 18 83 10,0 4,0 18,0 1198 65,0 62,0 19 11,0 4,0 5,0 697 30,0 28,0 19 90 10,0 4,5 17,0 1669 73,0 70,0 35 21,0 19,0 19,5 14,5 2,5 14,0 186 19,5 40 13,5 3,0 14,0 398 26,0 24,0 20,5 95 2,5 54,0 262 41,0 39,0 15,5 11,0 1148 29,0 27,0 21 40 13,0 4,0 21,5 45 15,5 3,0 20,0 25,0 23,0 21,5 50 13,5 4,0 15,0 1099 35,0 32,0 22 45 19,5 16,0 3,0 21,7 387 23,3 22 70 16,0 3,0 29,4 387 40,6 28,5 40,5 22 100 16,0 3,0 38,7 387 61,3 23 130 16,0 3,5 43,4 579 86,6 59,5 23 16,0 54,6 579 105,4 73,3 23 3,5 579 125,2 190 16,0 64,8 86,0 4,0 765 157,6 112,0 24 220 16,0 62,4 24 250 16,0 4,0 71,6 765 178,4 128,0

STRACK NORMA GmbH & Co. KG • Tel.: +49 (0) 23 51/87 01-0 • Fax: +49 (0) 23 51/87 01-100

24

70

70

150

25

27,8

30

D 3002 03.2012

790

3014

739

3142

17,0

62,0

37,5

116,0

231

16,0

62,0

32,0

107,0

17,0

13,8

22,0

17,0

4,0

7,0

4,0

6,5

7,0

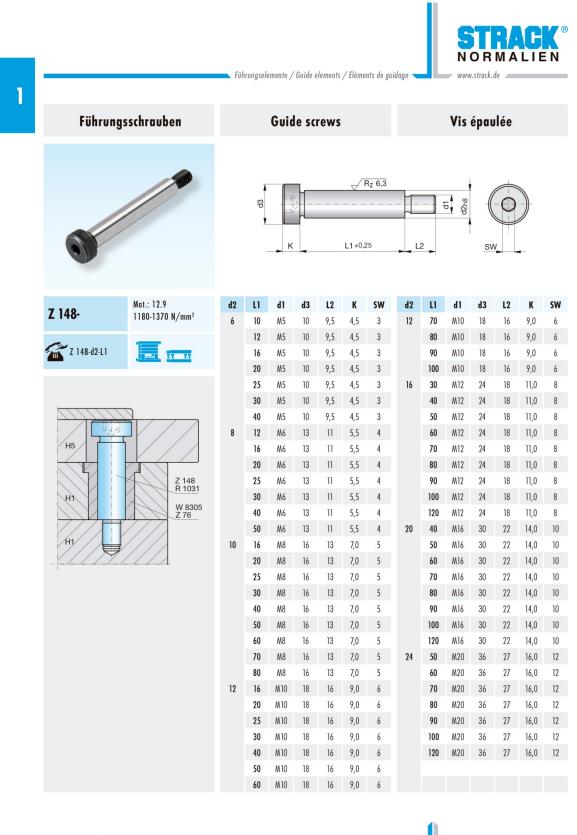
8,0

32,5

34,0



# Tornillos guías STRACK.

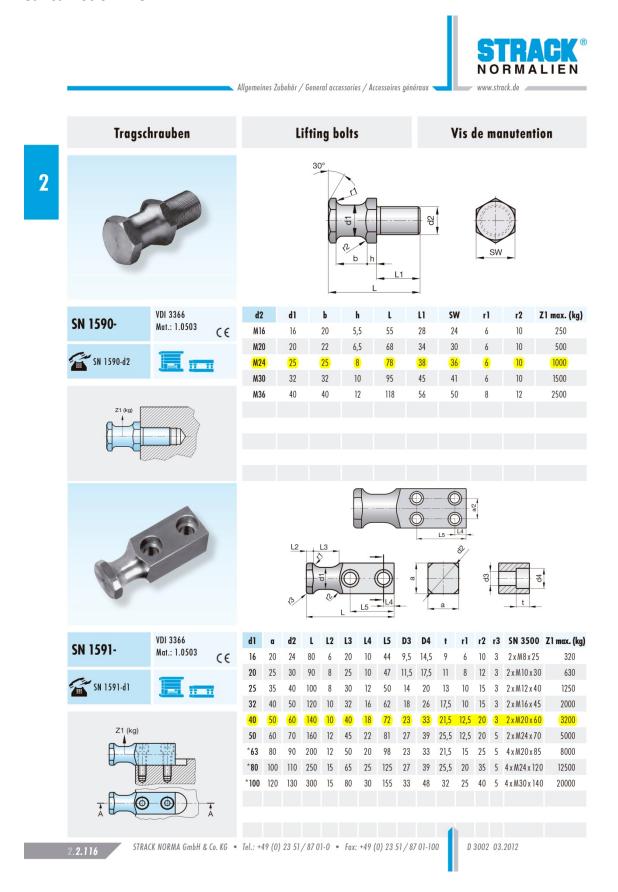


STRACK NORMA GmbH & Co. KG • Tel.: +49 (0) 23 51 / 87 01-0 • Fax: +49 (0) 23 51 / 87 01-100

D 3002 03.2012

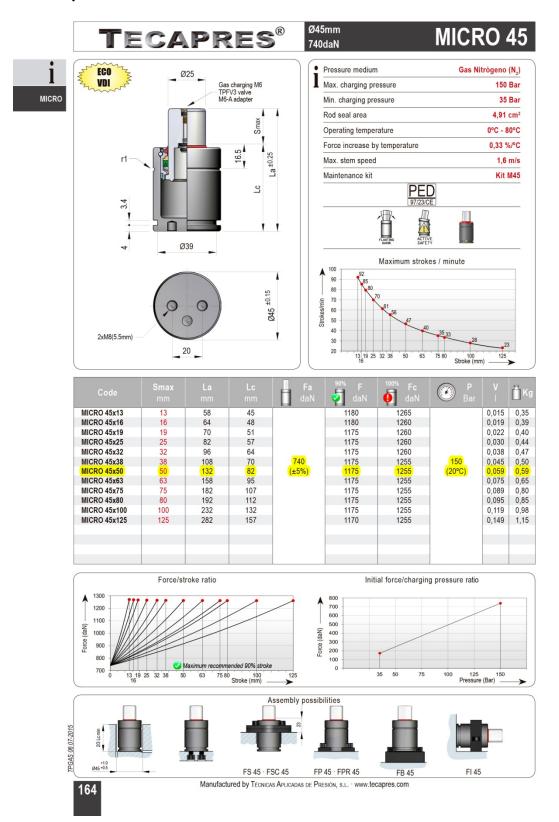


#### Cáncamos STRACK.



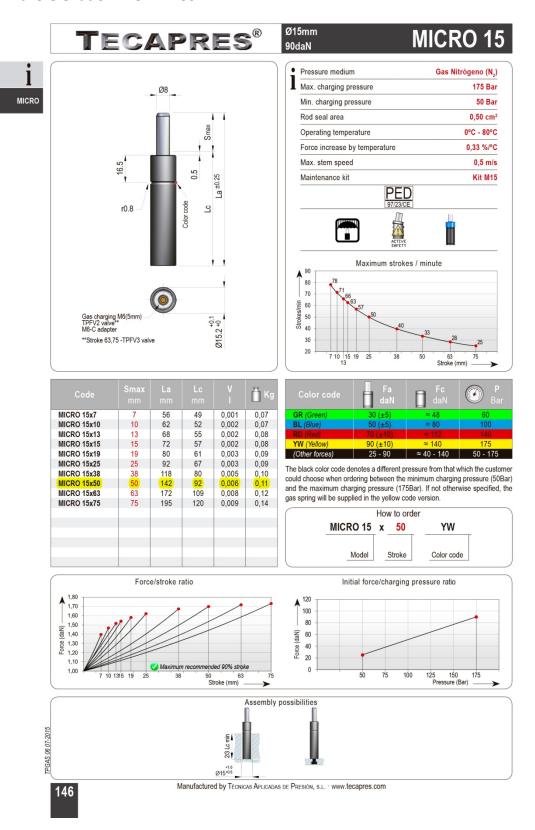


# Cilindro pisador TECAPRESS.



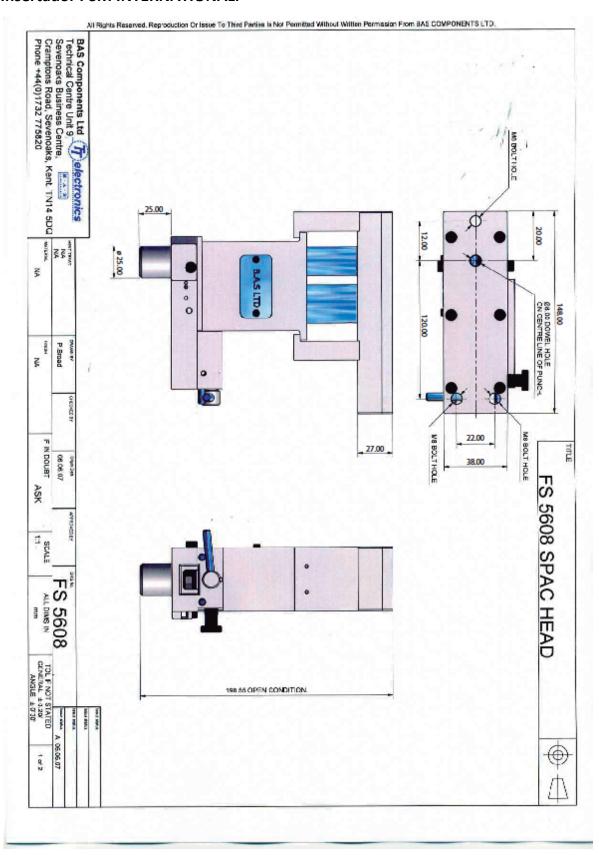


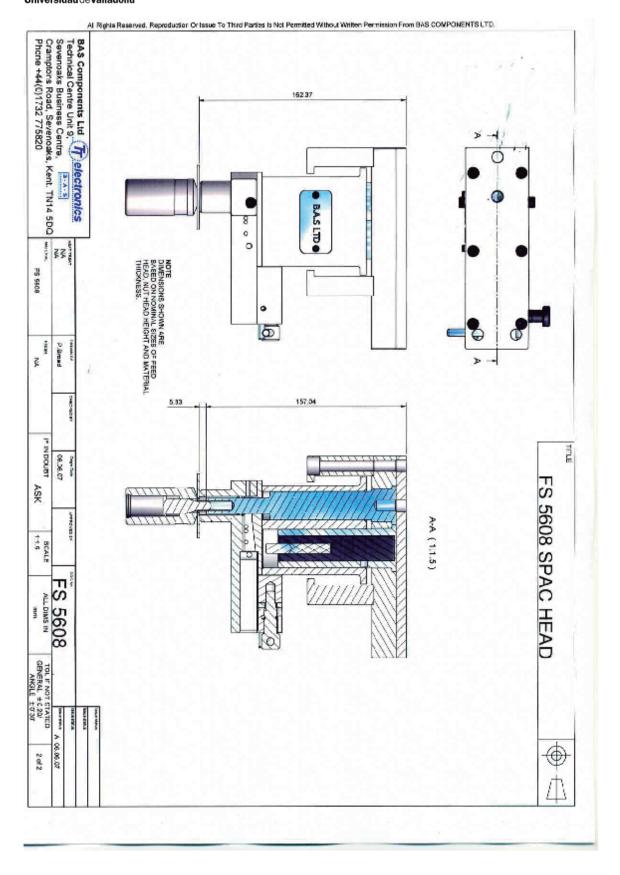
#### Cilindro elevador TECAPRESS.





#### **Insertador PSM INTERNATIONAL.**





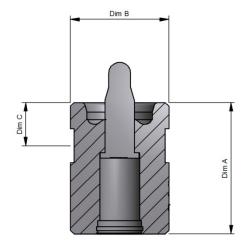


#### Matriz insertador PSM INTERNATIONAL.

#### MINI DIE INSERTION TOOL DIMENSIONS

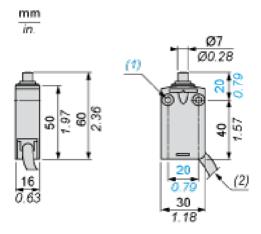
Mini-die tools are specific for each metric / imperial size of Flangeform nut and material thickness. This data is required to choose the correct mini-die for the application.

Size	Height	Diameter	Groove Centre		
	A	В	С		
M4	20.70 / 20.80	15.989 / 16.000	8		
M5	27.55 / 27.65	18.989 / 19.000	8		
M6	32.00/32.10	21.963 / 21.975	12.5		
M8	38.00/38.10	28.463 / 28.475	12.5		
M10	54.00/54.10	37.963 / 37.975	12.5		
M12	66.10 / 66.00	44.980 / 45.000	21		



# **Detector TELEMECANIQUE.**

# **Dimensions**



- (1) 2 fixing holes Ø 4.2 mm, counterbored Ø 8 mm by 4 mm deep.
- (2) External diameter of cable 7.5 mm.



#### ANEXO III. Planos de troquel.

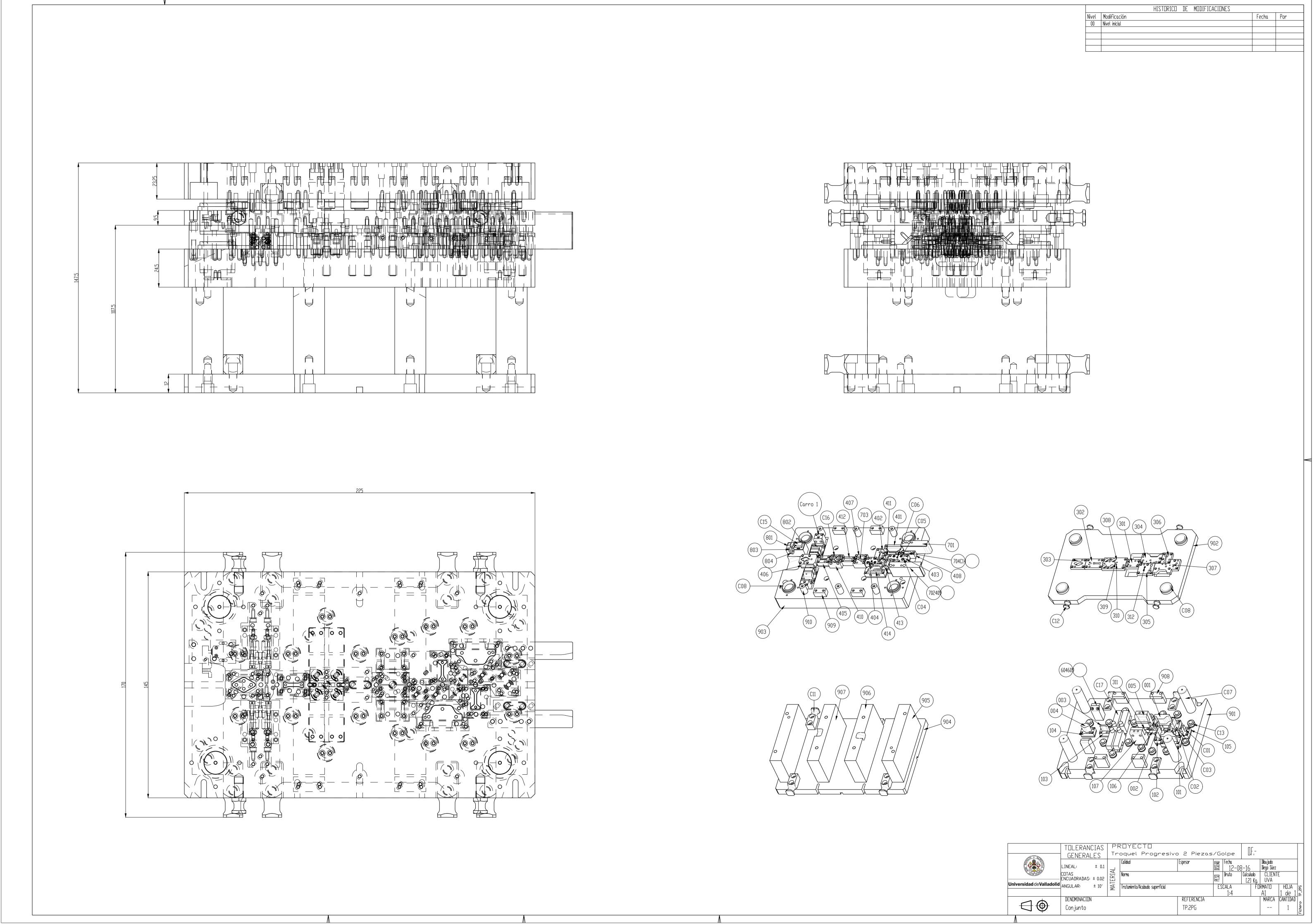
Es importe recalcar que las piezas que se realizarán mediante láser, las marcas 201-207, 501-507, 602 y 802, no tienen plano en pdf, puesto que éstas se envían al fabricante del láser en formato dwg para que pueda sacar el contorno a partir de unas polilíneas.

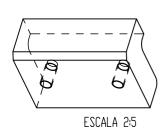
Lo mismo pasa con los archivos que tienen geometría con hilo, el matricero lo que necesita es un archivo en dwg para sacar el recorrido, no cotas en un plano.

Por último, las placas bases, 901,902,903 y 904, primero se realizan a oxicorte, mediante un archivo dwg, y posteriormente se realizan los demás mecanizados. Hay que tener en cuenta que los taladros donde van alojadas las columnas o los casquillos se realizan con un diámetro menor para después poder repasarlos en la fresadora, puesto que el acabado del oxicorte es muy basto.

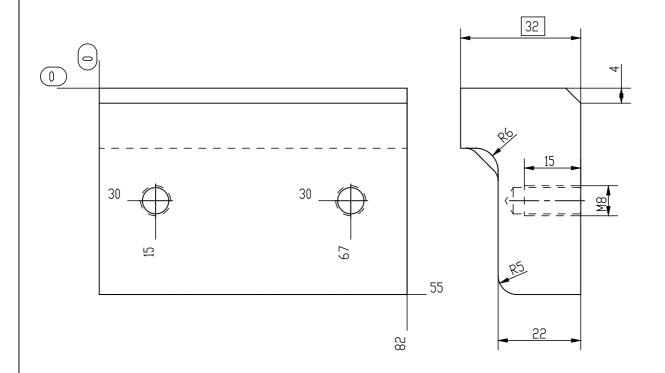
Todos estos archivos se encuentran en el CD, en el apartado de troquel.

El plano llamado Bastidor es necesario puesto que para la correcta fabricación del bastidor primero se realizara la base (904) y se colocaran en ella las paralelas, sin realizarse los pasadores de la parte superior, y una vez bien colocada en la fresadora se realizan estos pasadores superiores. Así conseguimos un alineamiento más preciso que realizándolos por separado.

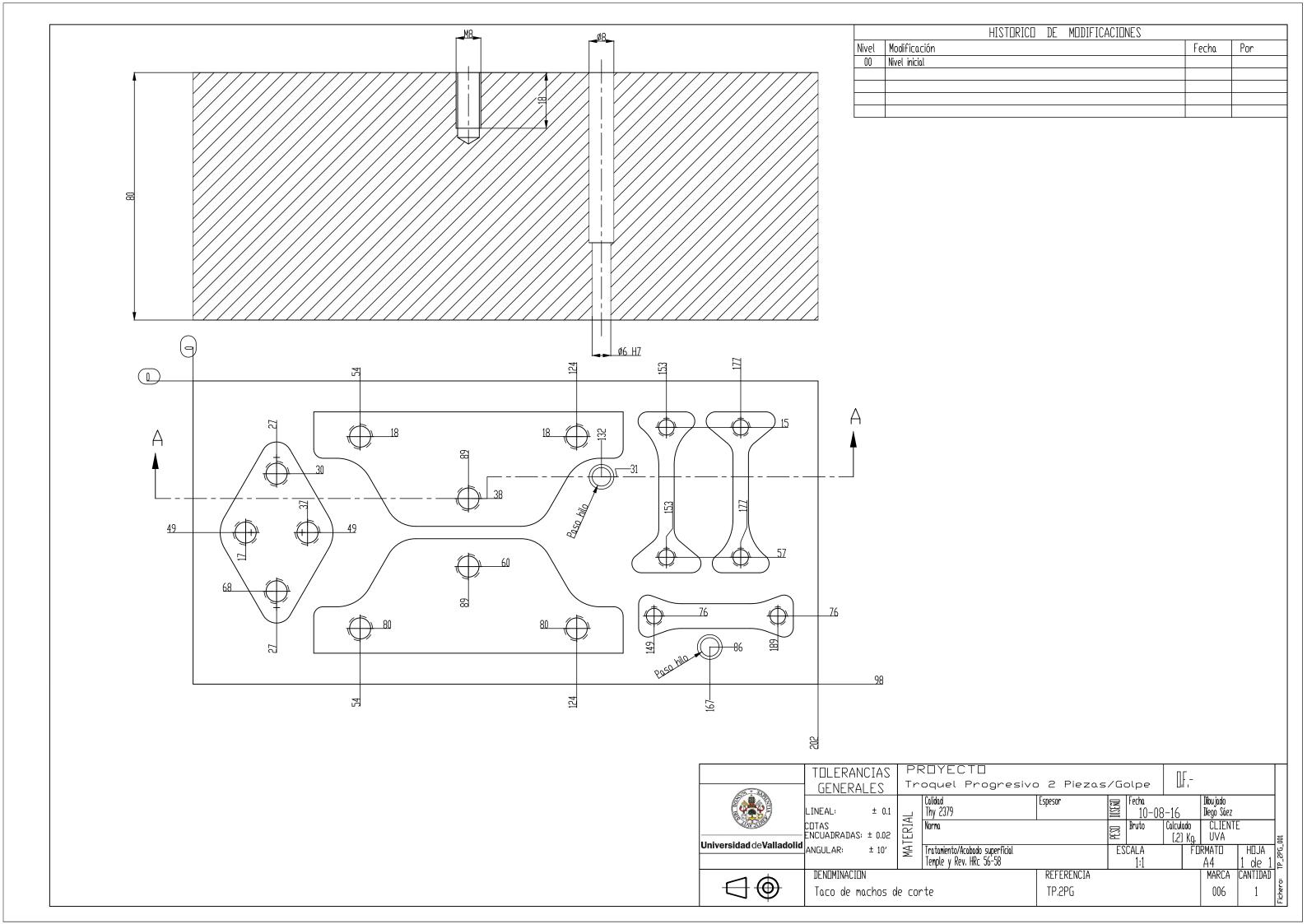


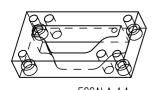


HISTORICO D	E	MODIFICACIONES		
Modificación			Fecha	Por
Nivel inicial				
	Modificación	Modificación		Modificación Fecha



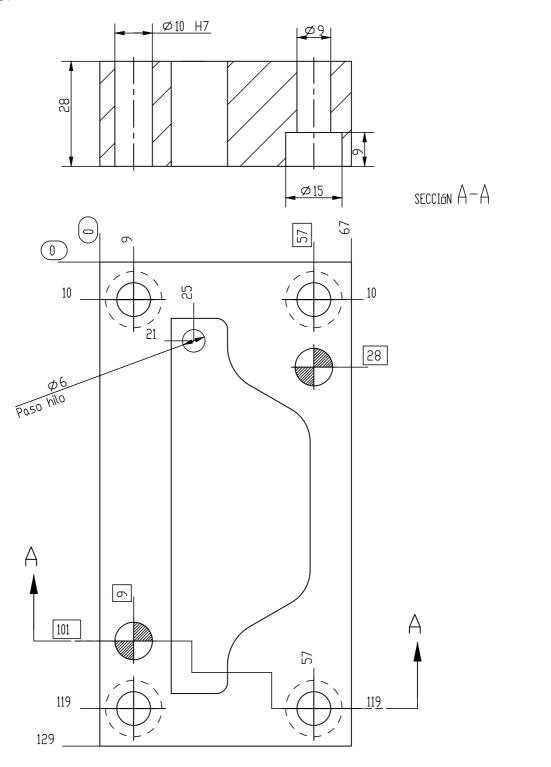
m ± 3	TOLERAN GENERAI		PF Tr	RDYECTD oquel Progresiv	o 2 Pieza	s/Golpe	[]F,-			
	LINEAL:	± 0.1	RIAL	Calidad Thy 2379 Norma	Espesor	Fecha 10-08	-16 Calculado	Dibujado Diego Sáez CLIENT	<u>-</u>	-
Universidad deValladolid	ENCHADDADAS	± 0.02 ± 10'	MATER	Tratamiento/Acabado superficial Doble Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA	[.2] Kg.	UVA RMATO	HOJA 4	_2PG_005
	DENOMINACION Macho de a			power temptery new time so so	REFERENCIA TP.2PG	1.1	<b>.</b>	MARCA 005	CANTIDAD 2	Fichero: TF



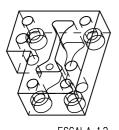


		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



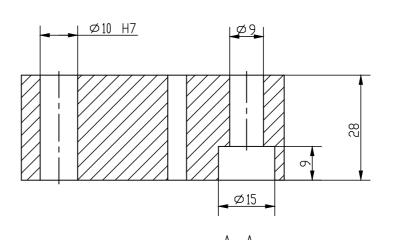


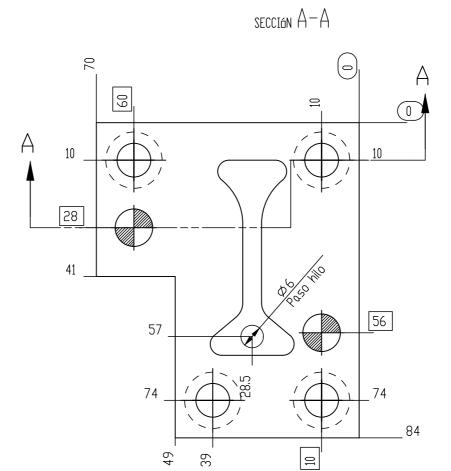
m± 57	TOLERAN GENERAI			R□YECT□ oquel Progresivo	o 2 Piezas	s/Go	olpe	<u>]</u> F,-			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	DISEÑO	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
Universidad de Valladolid	COTAS ENCUADRADAS:		TERI	Norma		F.J.		Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		
		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		FZ	CALA 1:1	FU	RMATO A4	1 de 1	TP_2PG
	DENOMINACION	1			REFERENCIA				MARCA	CANTIDAD	
₩	Portamacho	)S			TP.2PG				101	2	icher



FSCAL	Α	1:3

	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		

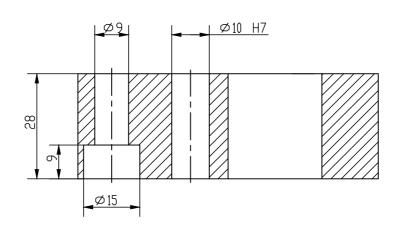




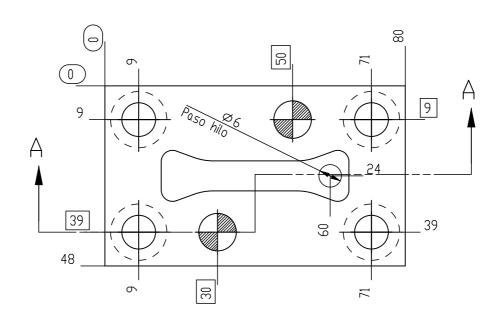
m÷ sa	TOLERAN GENERAL		PF Tr	oquel Progresivo	o 2 Piezas	s/Gol;	pe [[;	-		
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor		cha 10-08-16	Dibujado Diego Sáez	<del>-</del>	
Universidad de Valladolid	COTAS ENCUADRADAS:		ATERI	Norma		PES	uto Calculado [,2] K	g, UVA		5_102
		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCAL 2	1:1	FORMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG
$\ominus \oplus$	DENOMINACION Portamacho				REFERENCIA TP.2PG			MARCA 102	CANTIDAD 2	Fichero



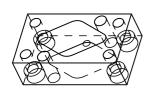
HISTORIC	O DE	MODIFICACIONES		
Modificación			Fecha	Por
Nivel inicial				
	HISTORIC  Modificación  Nivel inicial	Modificación		Modificación Fecha



SECCIÓN A-A

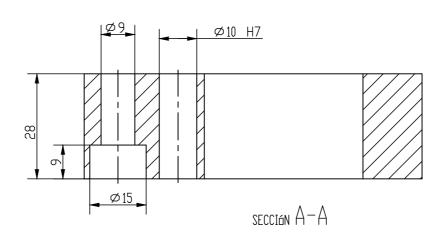


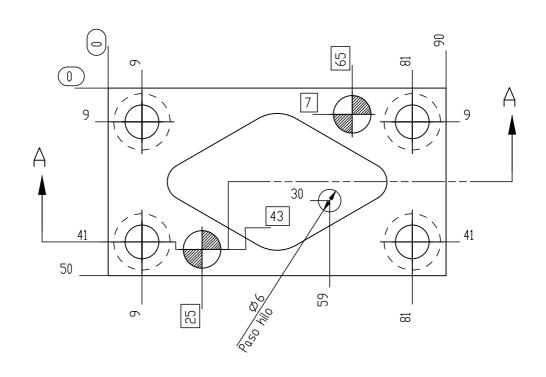
	•									
65+30	TOLERANI GENERAL			R□YECT□ oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe				
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TER14	Norma		Bruto Bruto	Calculado [,2] Kg.	CLIENTE UVA		103
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FOR	RMATO A4	HDJA 1 de 1	rP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA	•		MARCA	CANTIDAD	]   
	Portamacho	)S			TP.2PG			103	1	Fichero



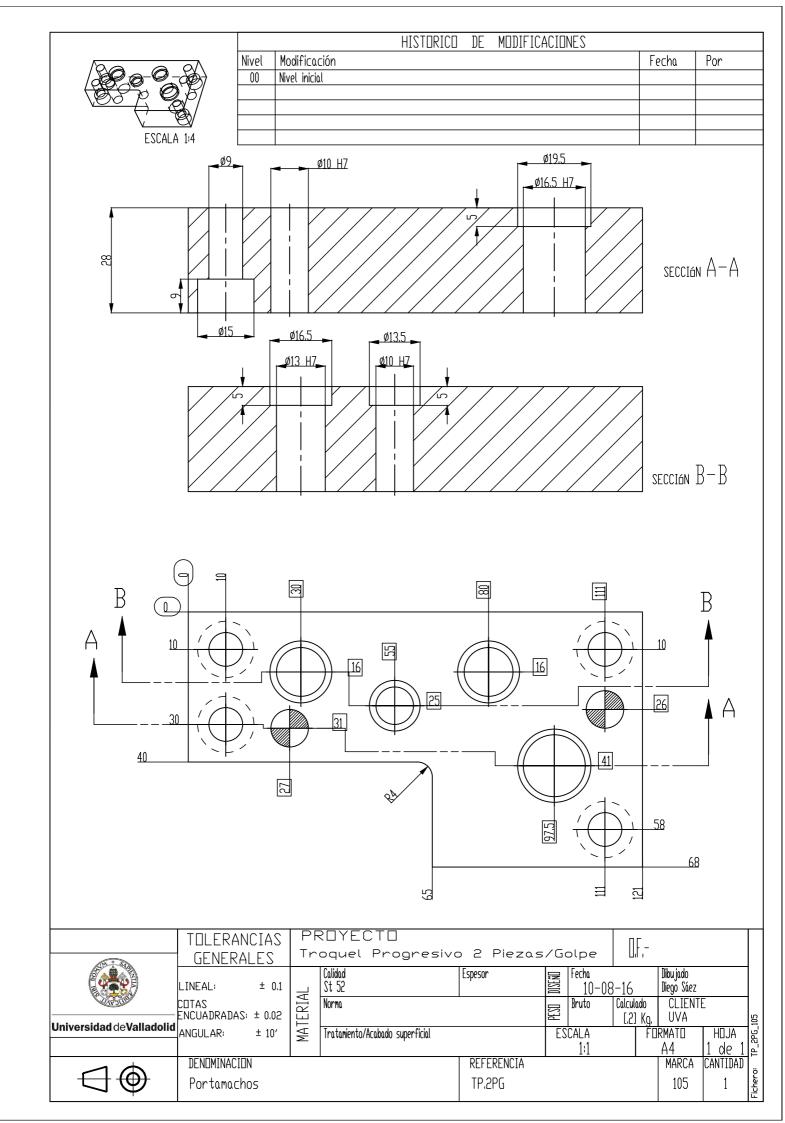
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					
				·		

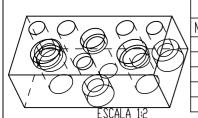
ESCALA 1:3



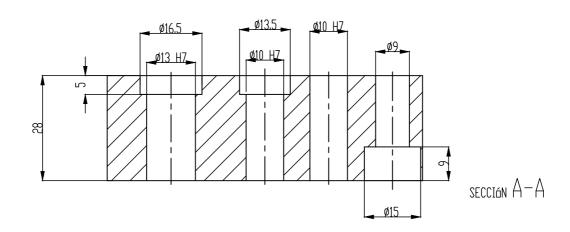


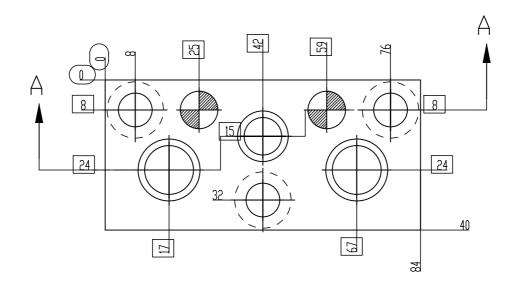
	TOLERAN		PF	ROYECTO oquel Progresiva	n 2 Piezn	s/Golne	NF		
	GENERAI	<u> ± 0.1</u>		Calidad   St 52	Espesor	Fecha 10-08		ibujado iego Sáez	
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERIAL	Norma	1		Calculado [,2] Kg,	ČLIENTE UVA	2
Universidad de Valladolid		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FORM A	44   [	HDJA k 1 de 1 e
$\ominus \oplus$	DENOMINACION Portamacho				REFERENCIA TP.2PG			MARCA C 104	CANTIDAD   S
									i i



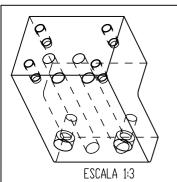


		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

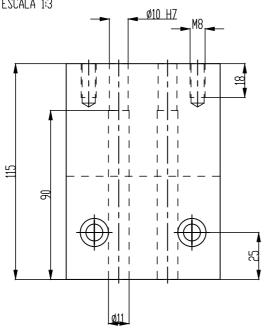


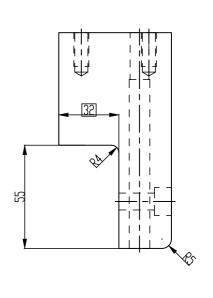


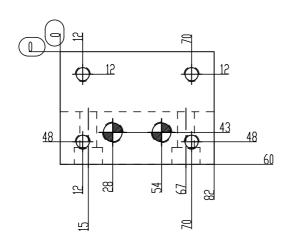
	TOLERAN	CIAS		ROYECTO			ПГ			П
m + 30	GENERAI	LES	Tr	oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe	∏'L'			.
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08	-16	Dibu jado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	+ 0.05	ERIAI	Norma		Bruto	Calculado	CLIENTE UVA		
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	MAT[	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	[.2] Kg.     FDF	RMATO		2PG_106
				'		1:1		Α4	1 de 1	15   15
	DENOMINACION	1	•	_	REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	ö
	Portamacho	)S			TP.2PG			106	1	Ficher



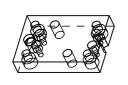
	HISTORIC	J DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación			Fecha	Por
00	Nivel inicial				





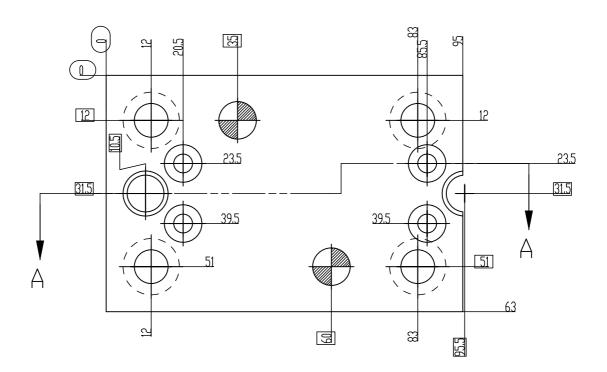


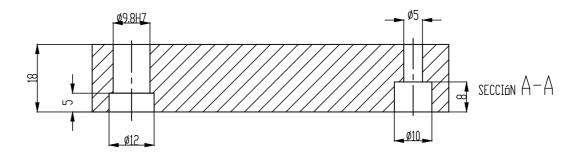
	TOLERAN	CIAS	PF				ПГ_		
m + 30	GENERA	LES	Tr	oquel Progresiv	o 2 Pieza:	s/Golpe	U.F		
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad   St 52	Espesor	Fecha 10-08	Dibujad 3—16 Diego S	o áez	
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	ER14	Norma		Bruto	Calculado	ENTE	
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	MATI	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	FORMATO		2PG_107
						1:2	A4	1 de 1	] [ [
	DENOMINACION	1			REFERENCIA		MAR	CA CANTIDAD	
🔰 🏵	Portamacho	)5			TP.2PG		107	7 2	Ficher

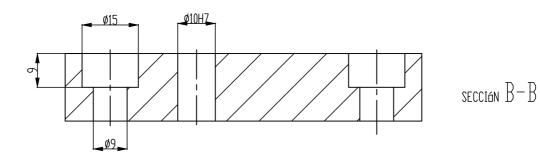


	HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Modificación				Fecha	Por
Nivel inicial					
	·		·		
		Modificación	Modificación		Modificación Fecha

ESCALA 1:4



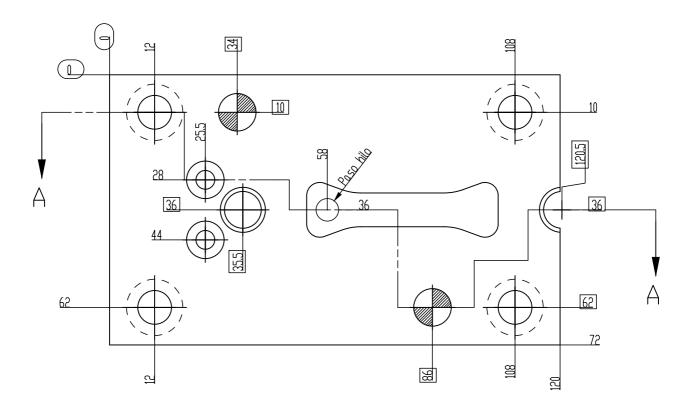


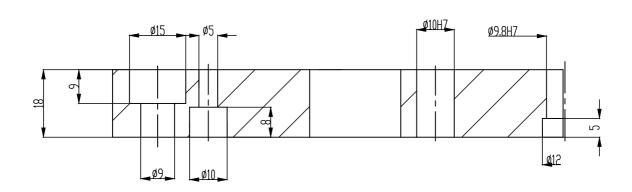


	TOLERAN GENERAI			ROYECTO oquel Progresivo	o 2 Piezas	s/Go	olpe	<u> </u>			
( <b>Q</b>	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad   Thy 2379	Espesor	DISEÑO	Fecha 10-08	3-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERI	Norma		PESI	Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		301
Universidad de Valladolid		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ES	CALA 1:1	FD	RMATO A4	l de l	TP_2PG_
	DENOMINACION	١			REFERENCIA				MARCA	CANTIDAD	ö
₩	Tapeta				TP.2PG				301	1	ichero



	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		



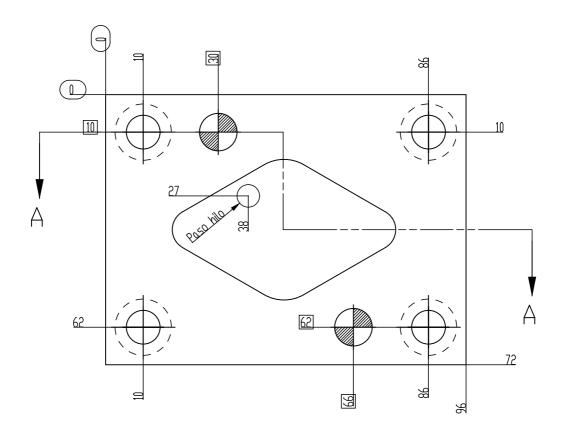


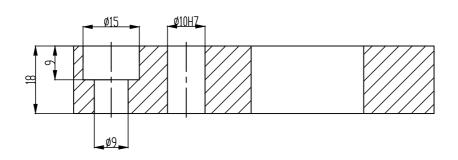
SECCIÓN A-A

M: 350	TOLERANC GENERAL			RDYECTD oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe [	F		
	LINEAL:	± 0.1	<b>1</b> F	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08-16			
	COTAS ENCUADRADAS: ±	£ 0.02	TERIAI	Norma			lado CLIENTE ] Kg. UVA		302
Universidad de Valladolid	ANGULAR: :	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRC 56-58		ESCALA 1:1	FORMATO A4	1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA		MARCA	CANTIDAD	ö
	Tapeta				TP.2PG		302	1	Fichero



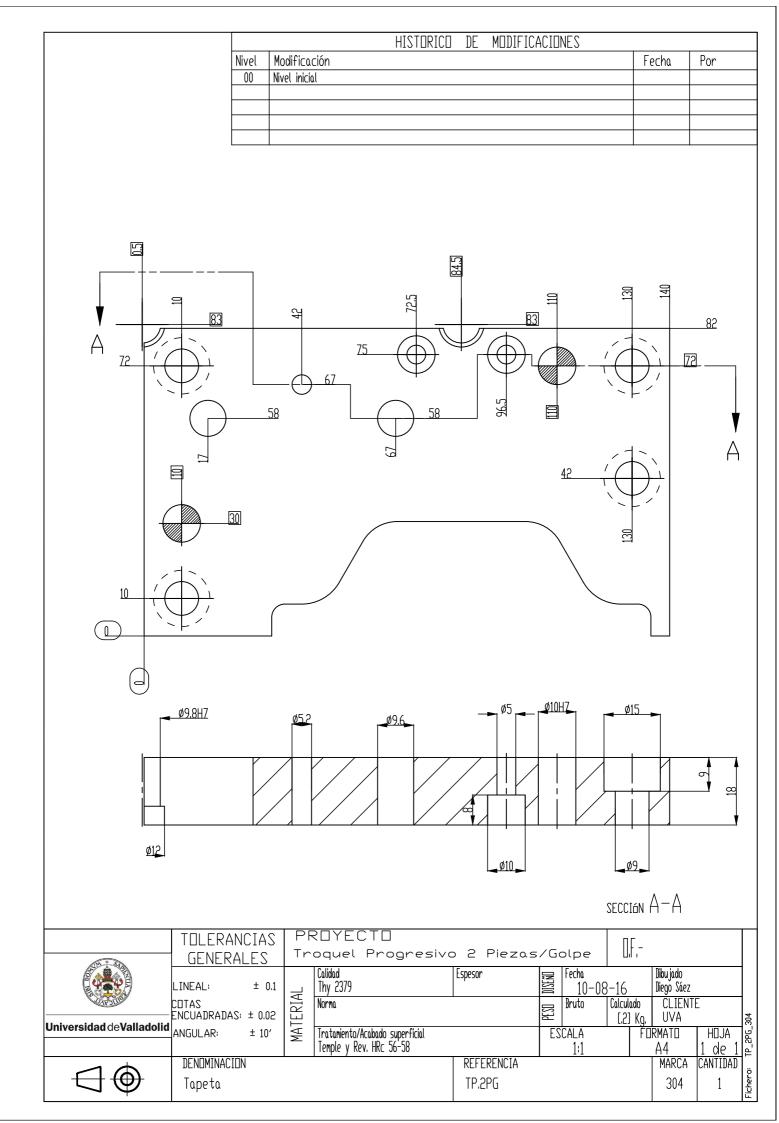
	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		





 $_{\text{SECCIÓN}} \, \triangle - \triangle$ 

	TOLERAN		PF	R□YECT□ oquel Progresiva	. 2 Bloza	- /Colpo	NF-		
W + 35	GENERAL	_F2	1 r	oquet Frogresive	J Z FIEZU:	s, gorbe	ו וונו		
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08-	-16 Di	bujado Jego Sáez	
WAY DILICAND	COTAS		RIA	Norma		Bruto (	Calculado	CLIENTE	
	ENCUADRADAS:	± 0.02					[.2] Kg.	UVA	303
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	₩	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	F DRM	1AT TAN	HDJA , g
				Temple y Rev. HRc 56-58		1:1	A	4   1	. de 1 🖺
	DENOMINACION				REFERENCIA	•		MARCA C	ANTIDAD .
	Tapeta				TP.2PG			303	1 Fichers





	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		

iha 10-08-16 Calculado CL. [.2] Kg, UVA FURMATU A4 MAF

Fecha

Bruto

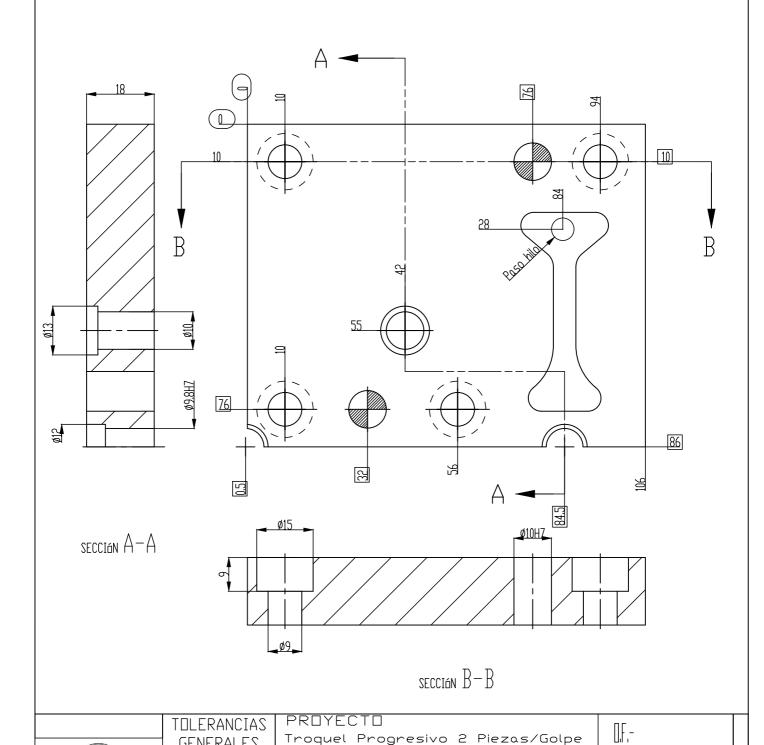
ESCALA

Dibujado Diego Sáez CLIENTE UVA

MARCA

305

HDJA 1 de 1 CANTIDAD



Troquel Progresivo 2 Piezas/Golpe

Espesor

REFERENCIA

TP.2PG

GENERALES

COTAS ENCUADRADAS: ± 0.02

DENOMINACION

Tapeta

± 0.1

LINEAL:

ANGULAR:

Universidad de Valladolid

Calidad

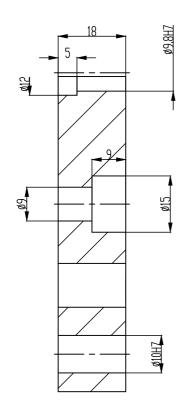
Norma

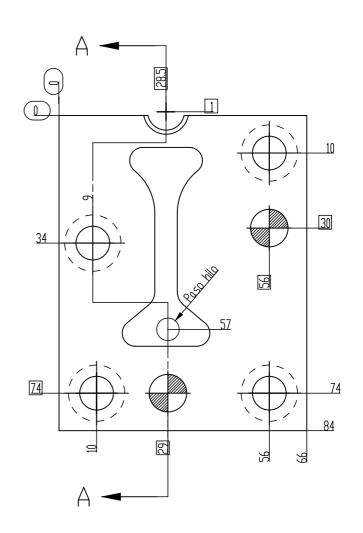
Thy 2379

Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58



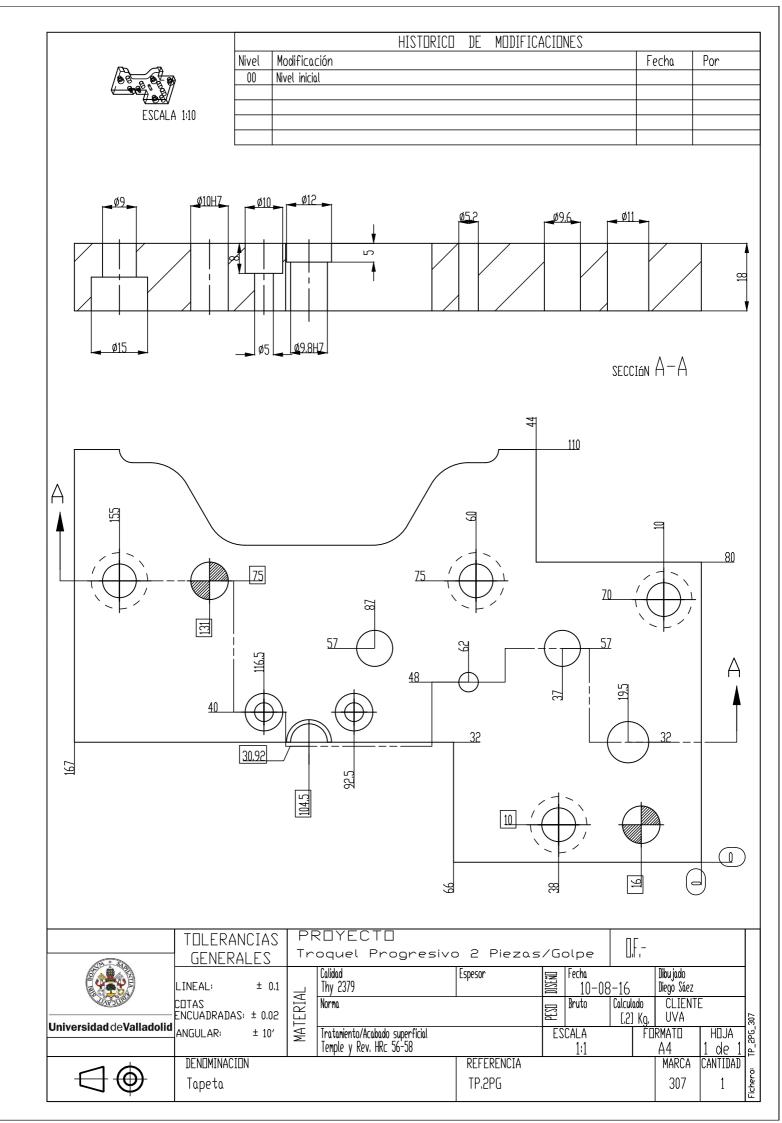
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

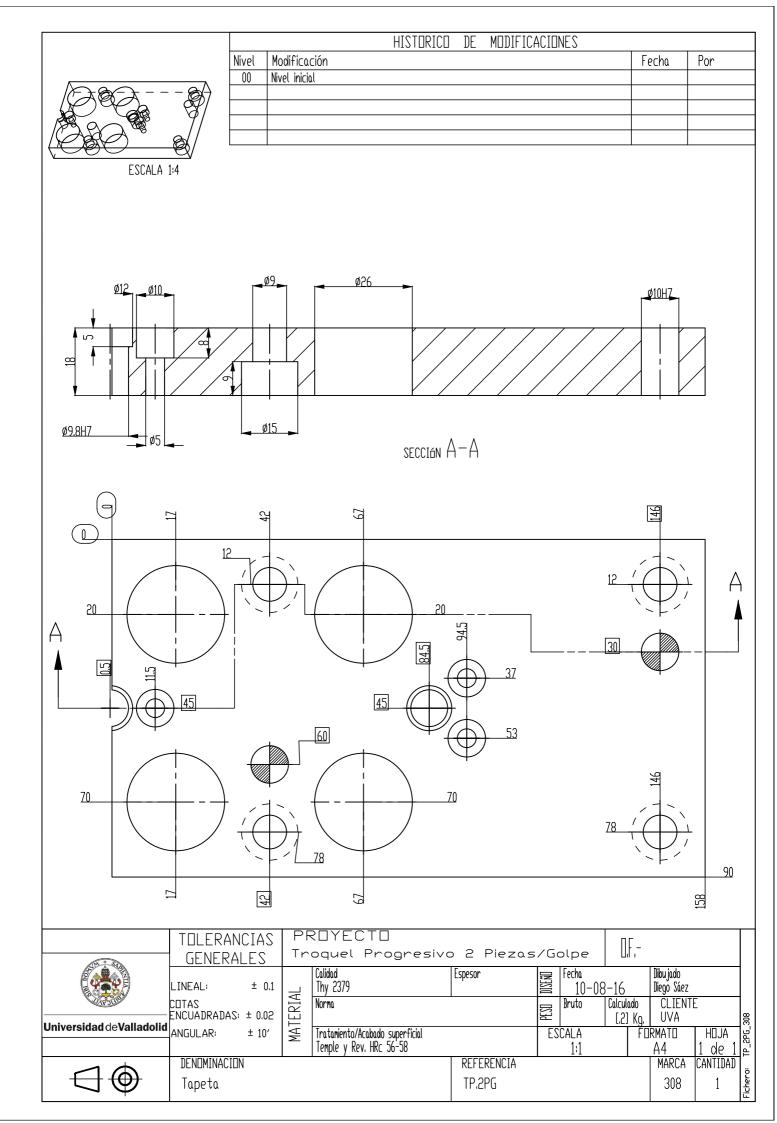


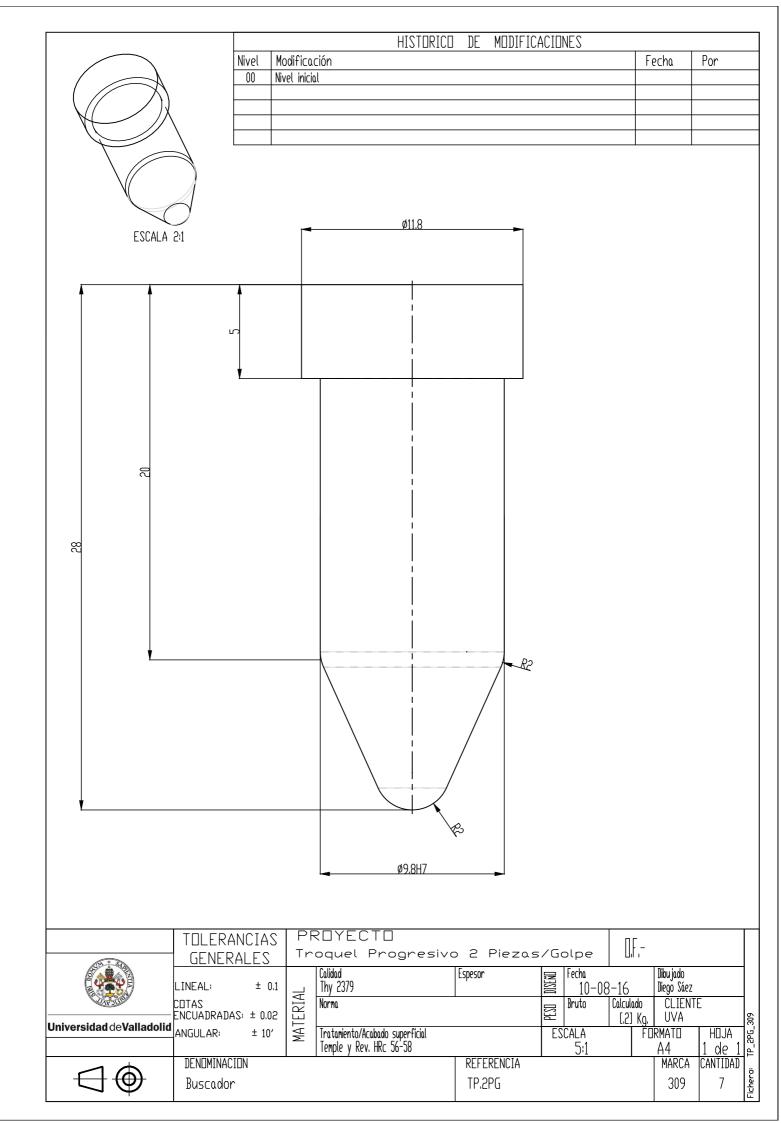


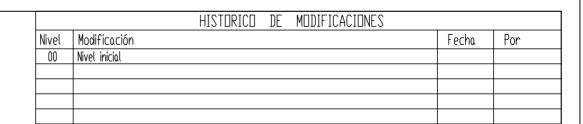
 $\sec \cot \Delta - A$ 

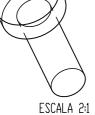
	TOLERAN GENERAI			R_YECT  oquel Progresiva	o 2 Pieza	s/Golpe	<u> </u>			
THE THE PARTY OF T	UENERAL	LE?		Calidad	Espesor	1 15	1	Dibu iada		-
	LINEAL:	± 0.1	<u> </u>	Thy 2379	Lspesur		-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	+ 0.02	RIA	Norma		E Bruto	Calculado	CLIENTI		].,
Universidad de Valladolid	FINCOADKADA2:	± 10'	4TE	Treatements/Acabada cupanficial		ESCALA	[,2] Kg,	UVA RMATO	HDJA	306
	IANGULAK:	± 10	MA	Tratamiento/Acabado superficial   Temple y Rev. HRC 56-58		1:1		Α4	1 de 1	TP_2PG
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	] 
	Tapeta				TP.2PG			306	1	Fichero

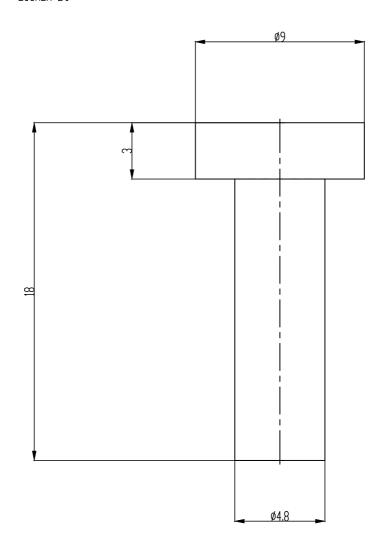






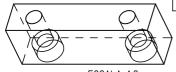




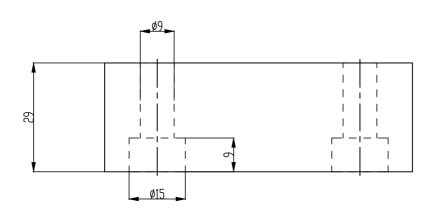


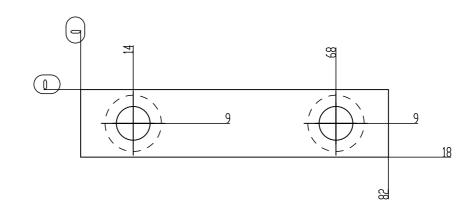
M: 30	TOLERANO GENERAL			R  YECT   oquel Progresiv	o 2 Pieza:	s/Golpe	[]F,-			
	LINEAL:	± 0.1	RIAL	Calidad Thy 2379 Norma	Espesor	Fecha 10-08	Calculado	Dibujado Diego Sáez CLIENTI	-	-
Universidad de Valladolid		± 10′	MATE	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA 5:1	[,2] Kg, FD	UVA IRMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG_310
$\ominus \oplus$	DENOMINACION Expulsor				REFERENCIA TP.2PG			MARCA 310	CANTIDAD 13	Fichero

	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		



ESCALA 1:2

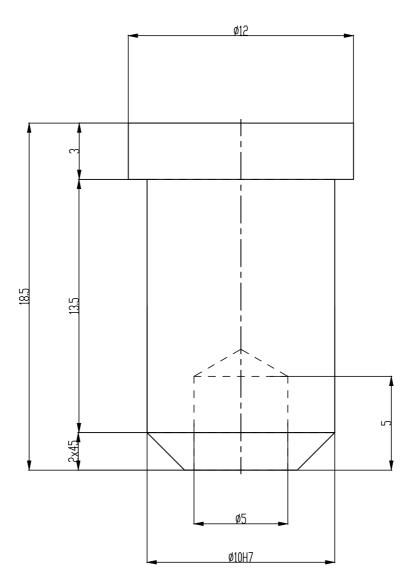




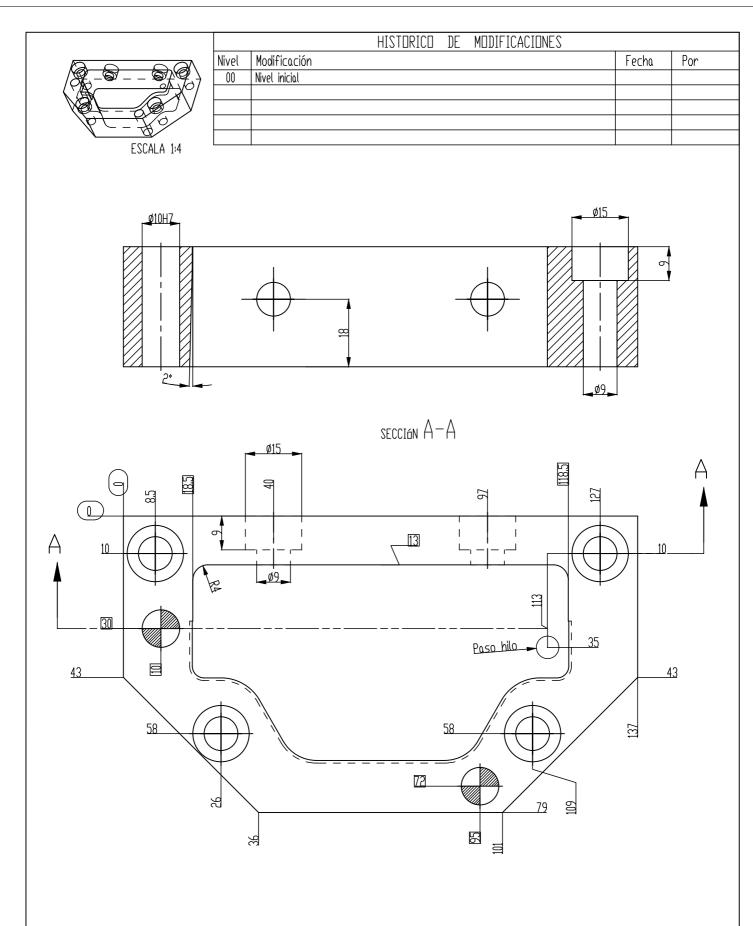
m ± 31	TOLERAN GENERAL			ROYECTO oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe	[]F,-		
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08-	10 0	Sáez	
- Victor	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	IERI,	Norma		Bruto   C		.IENTE /A	311
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FORMAT A4	D HOJA 1 de	1 - SPG_1
	DENOMINACION				REFERENCIA	•	. MAI	RCA CANTIDAI	֓֞֟֟֟֟֝֟֟֟֟֟
	Pisador Blo	que			TP.2PG		3	211 2	Fichero



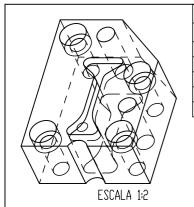
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



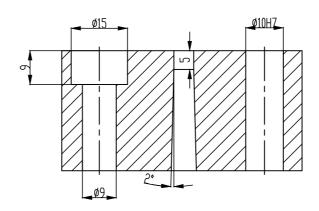
	TOLERAN GENERAL			R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u> </u>			
Q Q	LINEAL:	± 0.1		Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08	3-16	Dibujado Diego Sáez		
	CDTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERIAL	Norma		Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENT UVA		312
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA 5:1	FO	RMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	اۃ
	Marcador o	de mano			TP.2PG			312	1	Fichero



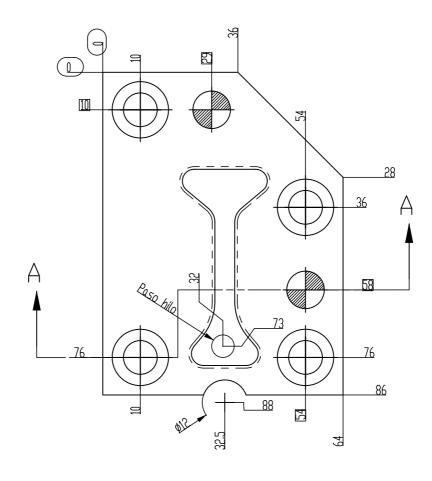
₩÷\$\	TOLERAN GENERAL		PF Tr	oquel Progresivo	o 2 Pieza	s/Golpe	]F		
	LINEAL: COTAS	± 0.1	RIAL	Calidad Thy 2379 Norma	Espesor	Fecha 10-08- Bruto C	10 0	ado Sáez _IENTE	-
Universidad de Valladolid	ENCUADRADAS: ANGULAR:	± 0.02 ± 10'	MATER	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. 58-60		ESCALA 1:1	[,2] Kg, U\   FORMAT   A4	VA TO HOJA 1 de 1	P_2PG_401
$\bigcirc \bigcirc$	DENOMINACION Matriz	١	•		REFERENCIA TP.2PG			RCA CANTIDAD 101 2	Fichero: 1



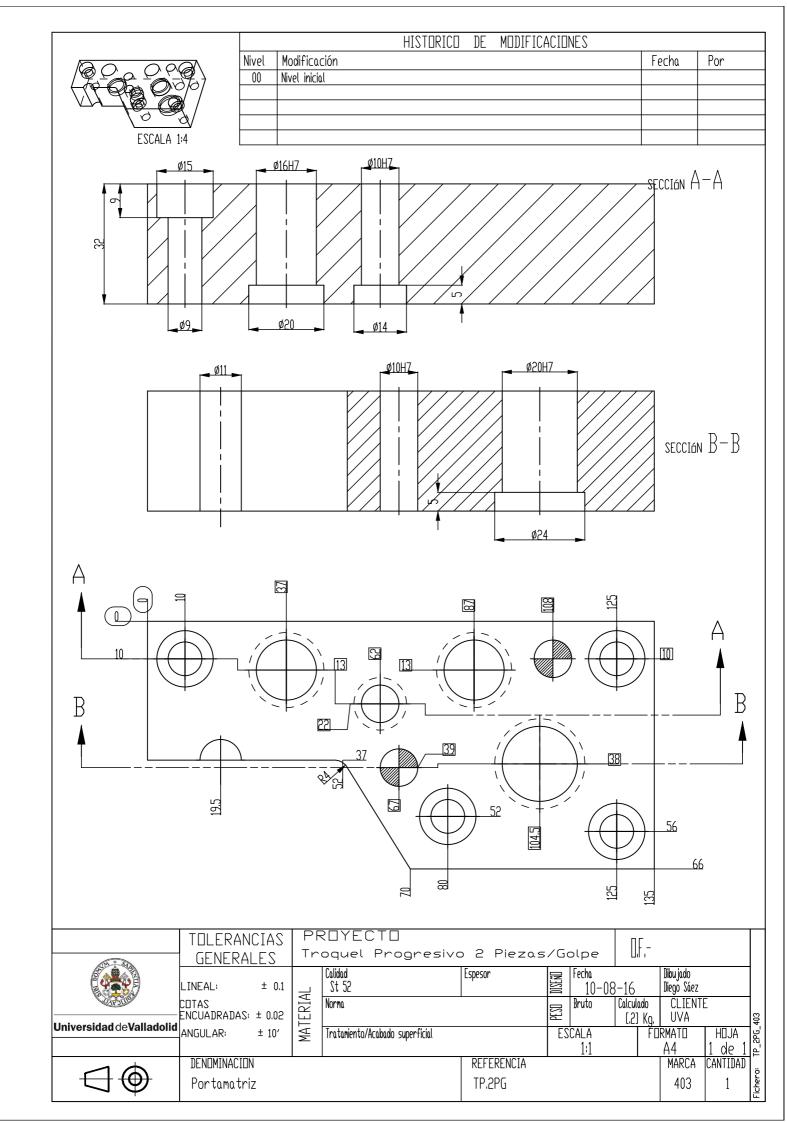
	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Vivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		



 $\operatorname{SECCI\'{o}N} \triangle - \triangle$ 

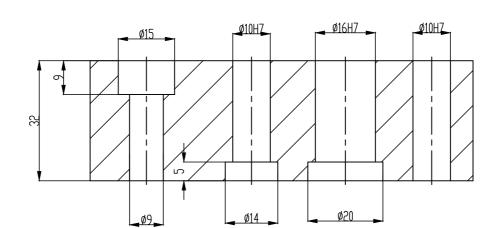


	TOLEDANI	CIAC	PF	ROYECTO						$\vdash$
	TOLERAN			oquel Progresivo	n 2 Piezos	=/Golne	I ∏F			
N + 40	GENERAL	<u>-F2</u>	' '		T.e	37 dotpe	UII 1	I		1
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor		8-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	+ 0.02	RI	Norma		Bruto	Calculado	CLIENTE		
Universidad de Valladolid	ENCOADRADAS:		]  -  -	T			[.2] Kg.	UVA		_ <sub>40</sub> _
	IANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial   Temple y Rev. 58-60		ESCALA 1:1		IRMATO A4	HOJA 1 de 1	TP_2PG
	DENOMINACION	l			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	]
	Matriz				TP.2PG			402	1	Fichero

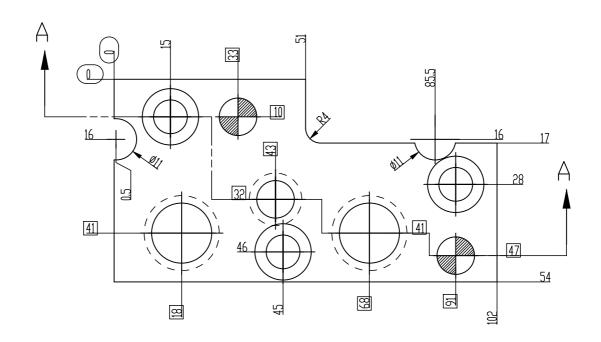




		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



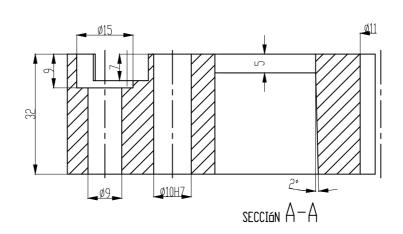
SECCIÓN A-A

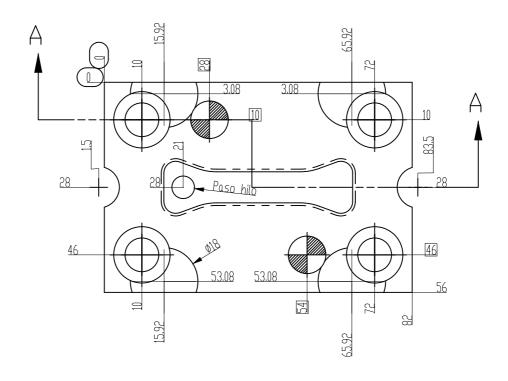


	TOLERAN GENERAI			ROYECTO oquel Progresiva	o 2 Piezas	s/Golpe	<u> </u>			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-0		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:		TERI	Norma		Bruto Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		404
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FOI	RMATO   A4	1 de 1	TP_2PG_
$\Box$	DENOMINACION	١			REFERENCIA				CANTIDAD	ۃ
	Portamatri	Z			TP.2PG			404	1	Ficher



		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

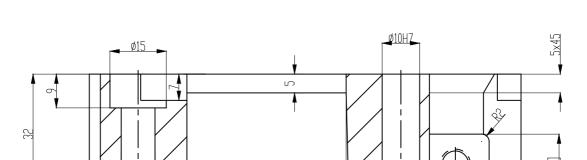




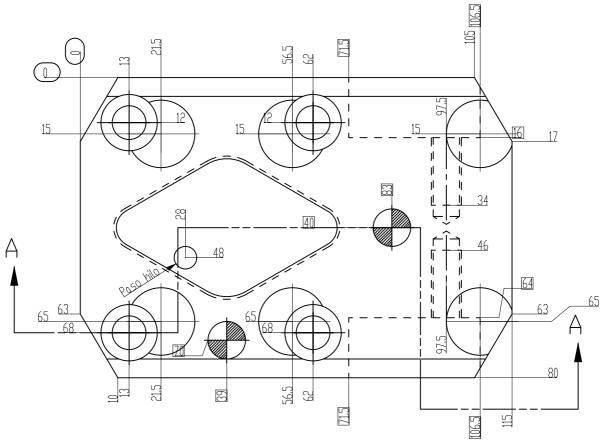
	TOLERAN			ROYECTO	- 0 0:	- /C -	NF-			
M + 10	GENERAL	_ES	1 ' '	oquel Progresiv	o z Pieza:	s/Gotpe	""			ı
	LINEAL:	± 0.1	ᆛ	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08		<b>Dibu jado</b> Diego Sáez		
	COTAS		RIAL	Norma		Bruto	Calculado	CLIENT		
Hologopide dela Velle de lid	ENCUADRADAS:	± 0.02	1			光	[.2] Kg.	UVA		405
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	₩	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	FO	RMATO	H□JA	2PG_
				Temple y Rev. 58-60		1:1		Α4	1 de 1	F.
	DENOMINACION				REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	
₩	Matriz				TP.2PG			405	1	Fichero
<u>'</u>										4



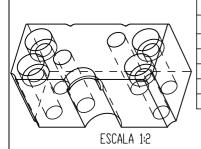
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



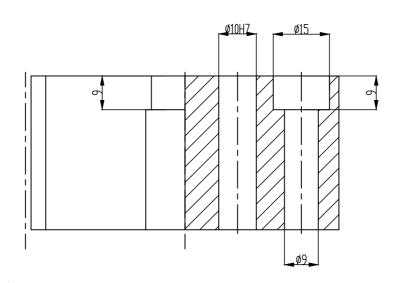
 $_{\text{SECCIÓN}} \; A - A$ 

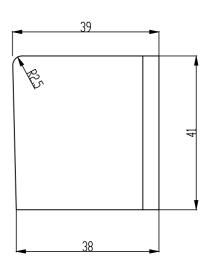


											- 1
	TOLERAN	CIAS	PF	ROYECTO				пг			П
# * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	GENERAI	LES	Tr	oquel Progresivo	o 2 Piezas	5/G	olpe				
	LINEAL:	± 0.1	J.	Calidad Thy 2379	Espesor	DISEÑO	Fecha   10-08		<b>Dibu jado</b> Diego Sáez		
	COTAS	+ 0.00	RIA	Norma		PESI	Bruto	Calculado	CLIENTI	-	
Universidad de Valladelid	ENCUADRADAS:		1					[.2] Kg.	UVA		\$
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	¥	Tratamiento/Acabado superficial		ES	CALA	FO.	RMATO	H□JA	โล๊
				Temple y Rev. 58-60			1:1		Α4	1 de 1	<u> </u>
1 4	DENOMINACION	1			REFERENCIA				MARCA	CANTIDAD	ä
🕁 🗡	Matriz				TP.2PG				406	1	Ficher

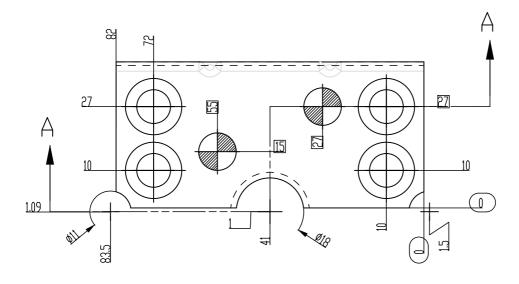


	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		

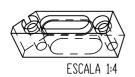




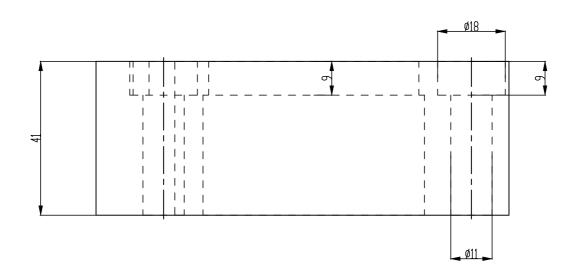
sección A-A

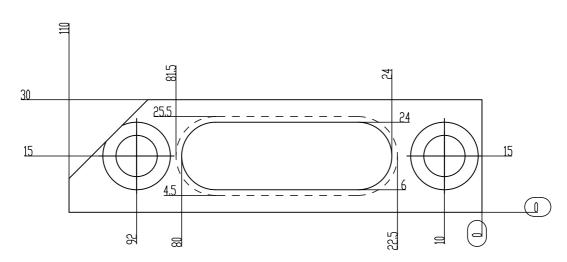


M + 80	TOLERAN GENERAI		1 .	R_YECT_ oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u> </u>			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez	_	
Universidad de Valladolid	COTAS ENCUADRADAS:		TERI	Norma		PES	Calculado [,2] Kg.	CLIENTE UVA		407
Oniversidad de vandaona		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial   Temple y Rev. 58-60		ESCALA 1:1	FO	RMATO A4	HOJA 1 de 1	TP_2PG
	DENOMINACION	1			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	ΙöΙ
🔰 🏵	Matriz Dobl	lado			TP.2PG			407	5	Ficher

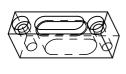


	HISTORICO DE MODIFICAC	TONES
Nivel	Modificación	Fecha Por
00	Nivel inicial	



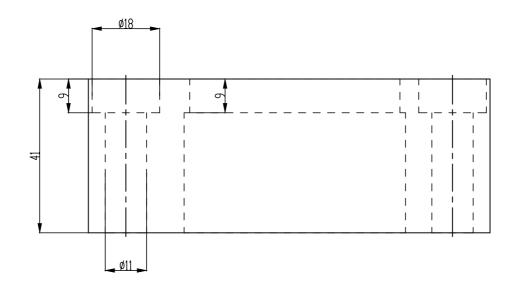


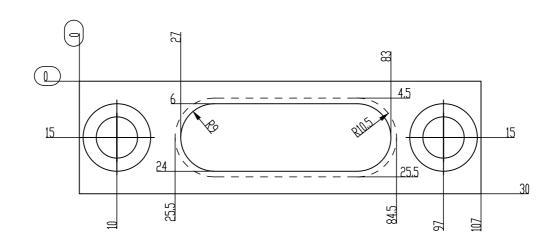
M + SD	TOLERANO GENERAL			R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u> </u>	
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08-		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	ER1	Norma		Bruto Co	alculado   CLIENTE [,2] Ka,   UVA	408
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FORMATO A4	HDJA
	DENOMINACION				REFERENCIA	•	MARCA	CANTIDAD 5
	Portaelevad	rok			TP.2PG		408	1 Fichero



ESCALA 1:4

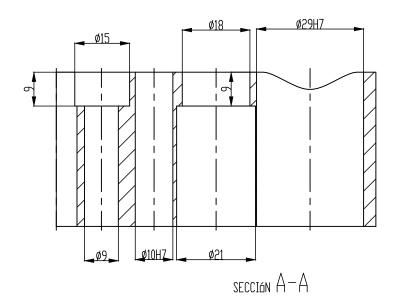
	HIS	TORICO DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación			Fecha	Por
00	Nivel inicial				

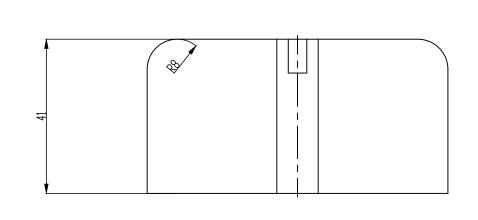


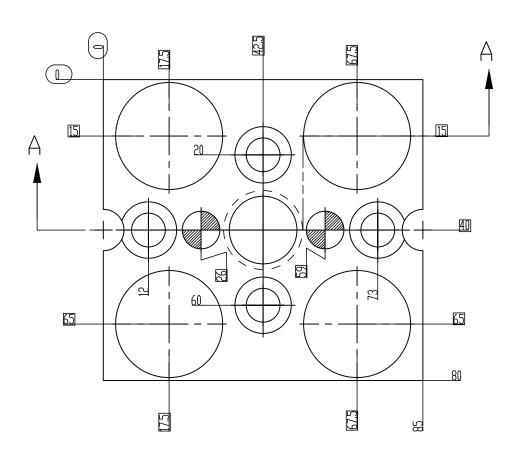


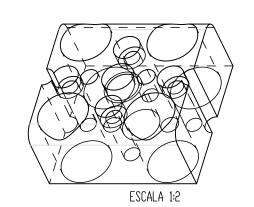
	TOLERAN GENERAI		PF Tr	ROYECTO oquel Progresiva	o 2 Pieza	s/Golpe	<u></u>	
	LINEAL:	± 0.1	RIAL	Calidad St 52 Norma	Espesor	Fecha 10-08-	Dibu jado 16 Diego Sáez alculado CLIENT	
Universidad de Valladolid	ENCUADRADAS: ANGULAR:	± 0.02 ± 10'	MATER	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	[,2] Kg, UVA FORMATO A4	1 de
$\bigcirc \bigoplus$	DENOMINACION Portaeleva				REFERENCIA TP.2PG		MARCA 409	CANTIDAD in charge in the control of

		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

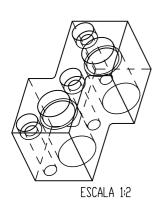




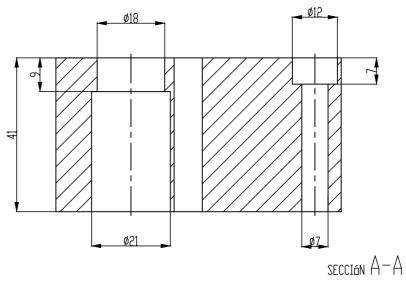


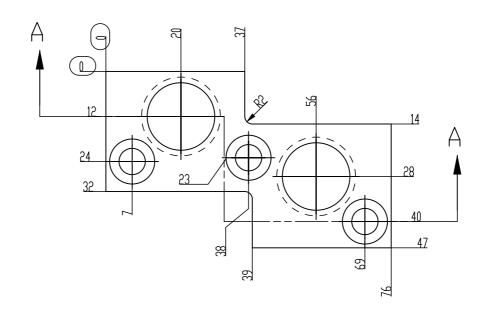


	TOLERANCIAS	PF	ROYECTO			ПГ			
# # S	GENERALES	Tr	oquel Progresiv	o 2 Pieza	s/Golpe	<u> </u>			
	LINEAL: ± 0.1		Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08	-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS: ± 0.02	MATERIAI	Norma		Pruto	Calculado [,2] Ka.	CLIENTE UVA	-	410
Universidad deValladolid	ANGULAR: ± 10'	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	Ĭ ĔŪ	RMATO	HDJA	_2PG_4
	DENGMENT OF THE			T DEEEDENOTA			<u>A3</u>	<u>1 de 1</u>	<b>-</b>   ₽'
	DENOMINACION			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	ö
	Portamatriz			TP.2PG			410	1	Ficher

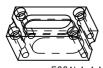


		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Vivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



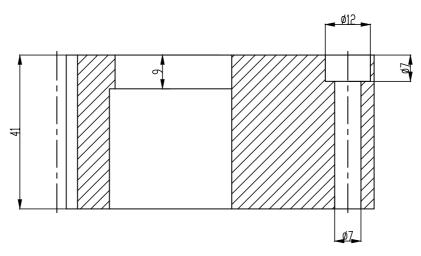


	TOLERAN		1 .	R_YECT_ oquel Progresiv	o 2 Piozo	c/Golpo	NF			
m + 37	GENERAL	_F <i>2</i> ;	' r	oquet i rogresiv	0 L 1162U	s, dothe	וווט			1 1
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08	-16	Dibujado Diego Sáez		
A POLICE AND	COTAS		RI4	Norma		Bruto │	Calculado	CLIENTE		1
	ENCUADRADAS:	± 0.02	Ϊ́				[.2] Ka.	UVA		∄
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA		RMATO	HDJA	3PG_1
			_	Temple y Rev. 58-60		1:1		Α4	1 de 1	15- 1-2
	DENOMINACION	1	•		REFERENCIA	•	•	MARCA (	CANTIDAD	ا "
	Portaeleva	dor			TP.2PG			411	1	Fichero

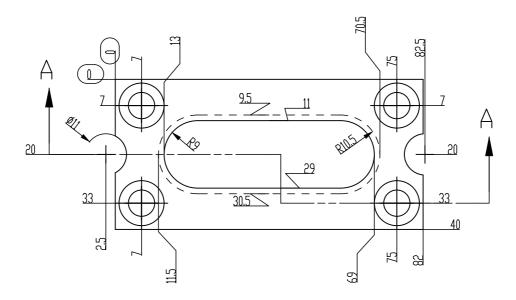


		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

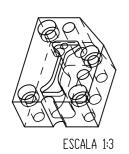
ESCALA 1:4



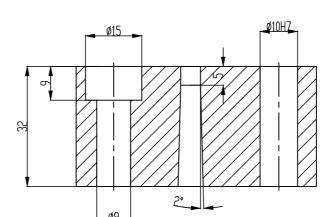
 $\operatorname{SECCION} A - A$ 



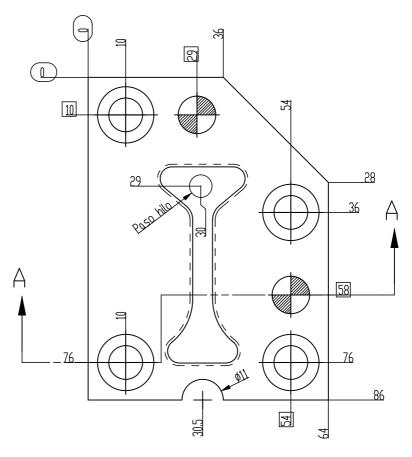
	TOLERAN	CIAS		ROYECTO			ПГ			
# # S	GENERAI	LES	Tr	oquel Progresiv	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u>'</u>			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08	-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	+ 0.02	ER14	Norma		Bruto	Calculado	CLIENTE UVA	-	]
Universidad de Valladolid	ANGUL AR:	± 10'	MATE	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	[,2] Kg.   Fn	RMATO I	HOJA	2PG_412
			2	Temple y Rev. 58-60		1:1		A4	1 de 1	.   ⊵'
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	]
	Portaeleva	dor			TP.2PG			412	1	Fichero



		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					
	1					



 $_{\text{SECCIÓN}} \; A - A$ 

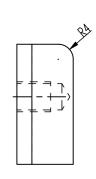


M + 3	TOLERANI GENERAL		1 .	R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe				
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08-	-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	IERI4	Norma		Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		413
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. 58-60		ESCALA 1:1	FOR	RMATO A4	1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	] <sub></sub>
	Matriz				TP.2PG			413	1	Fichero

		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

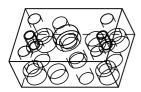


	100	<b></b>
	78.5	<u> </u>
	21.5	
35		



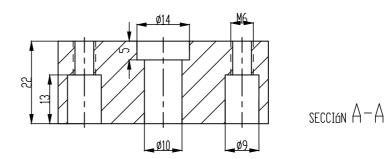


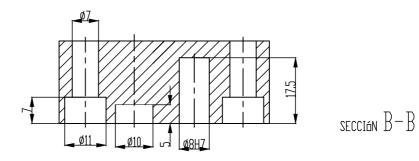
	TOLERAN	CIAS	PF				ПГ_			
m+37	GENERAI	LES	Tr	oquel Progresivo	2 Piezas	s/Golpe	U'L'			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Bronce	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	ER14	Norma		Bruto	Calculado [,2] Ka.	CLIENTE UVA		414
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA		RMATO		2PG_4
	75.15.15.1					1:1		A4	I de I	≏
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	<sub>ö</sub>
	Resbalón				TP.2PG			414	2	Ficher

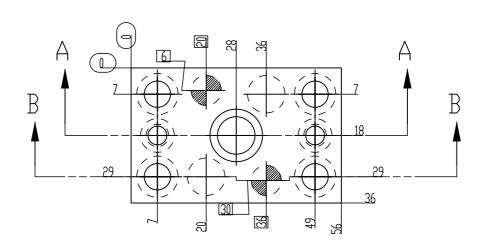


ESCVI	Δ	1,2

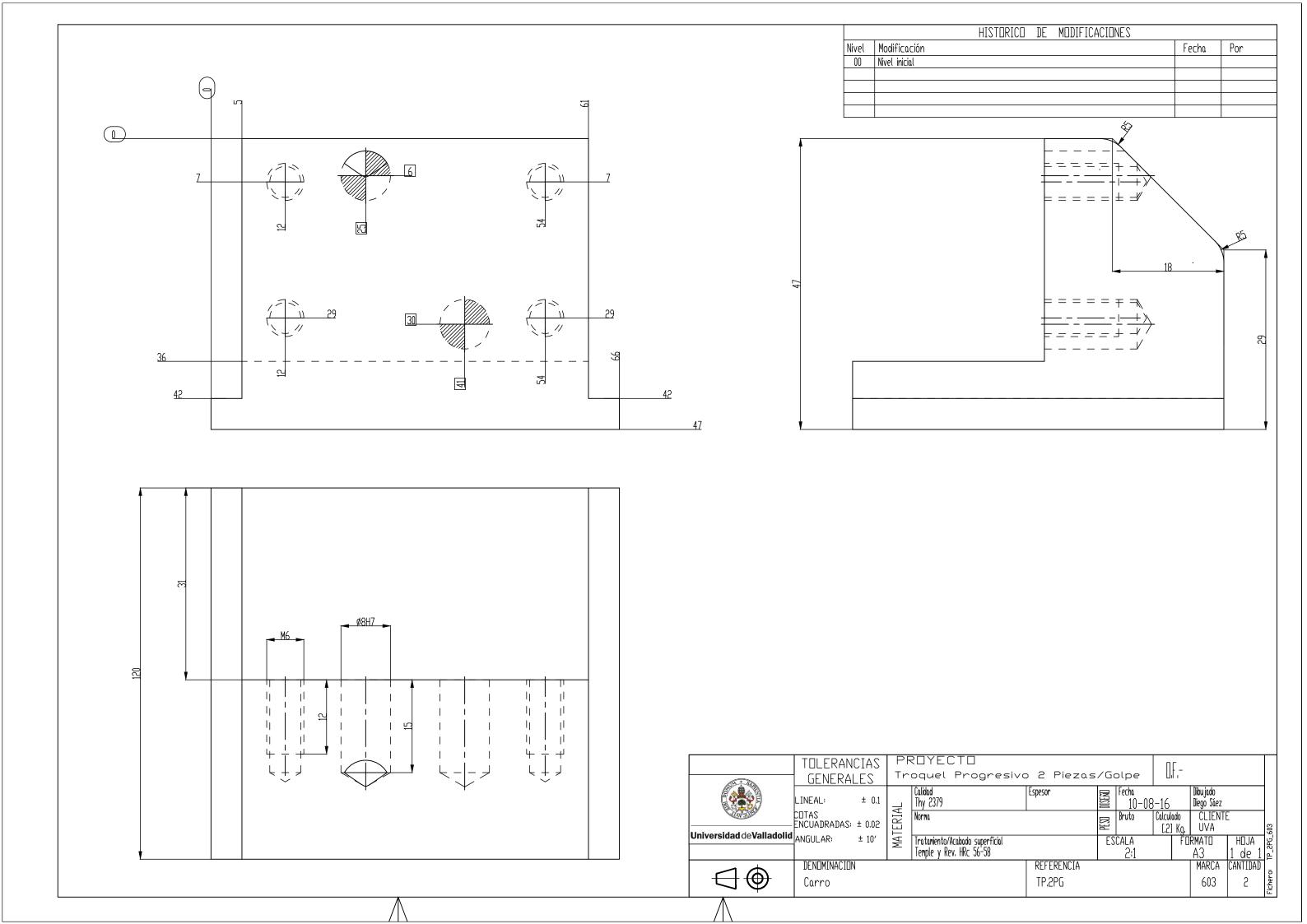
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

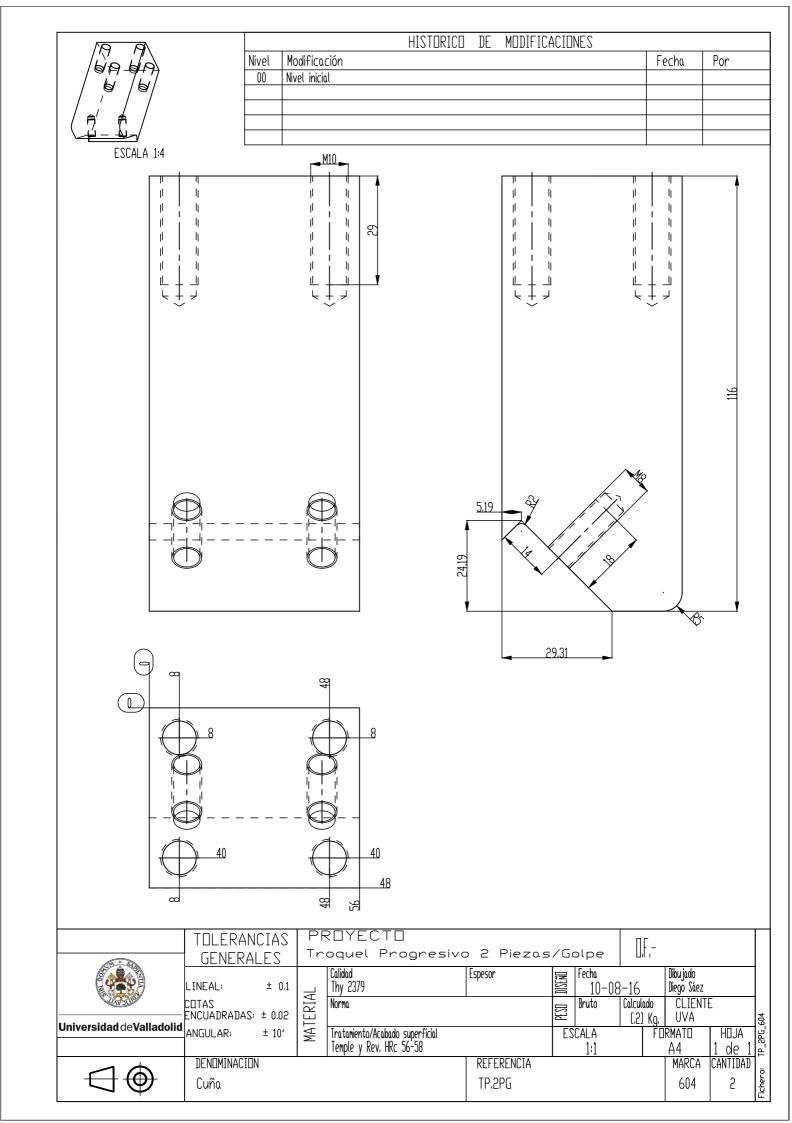




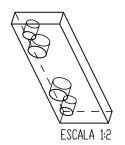


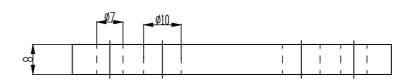
										_
m ± 3	TOLERANCIAS GENERALES			PROYECTO Troquel Progresivo 2 Piezas/Golpe						
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08-	-16	Dibujado Diego Sáez		
- Cross	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	IERI/	Norma		Bruto	Calculado [,2] Kg.	CLIENTE UVA		601
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FOR	MATO A4	HDJA 1 de 1	rP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA	•		MARCA	CANTIDAD	]   
	Portapunzo	nes			TP.2PG			601	2	Fichero

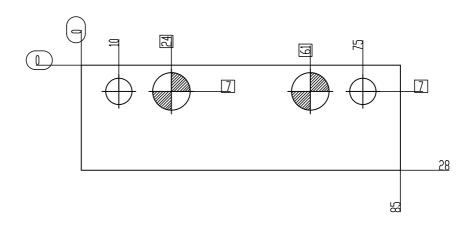




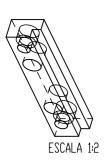
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					





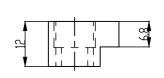


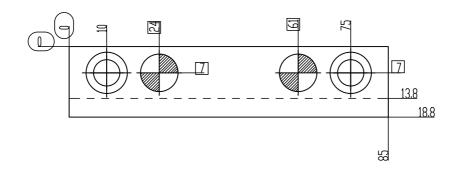
m ± \$1	TOLERANC GENERAL			R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u> </u>			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Bronce	Espesor	Fecha 10-08-	-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS: ±	£ 0.02	IER14	Norma		E Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		605
Universidad deValladolid	ANGULAR: :	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	F□R	MATO A4	HDJA 1 de 1	rP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	]   
	Pastilla Guia				TP.2PG			605	4	Fichero



	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		



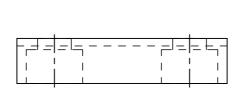


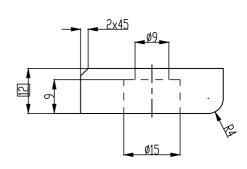


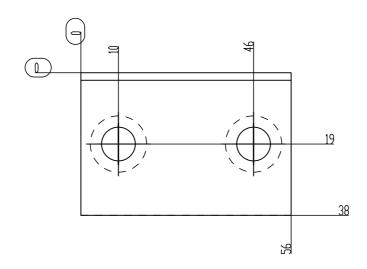
										—
M ± 3	TOLERANC GENERAL			R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe	<u> </u>			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS: :	± 0.02	TERI/	Norma		Bruto	Calculado [.2] Kg.	CLIENTE UVA		909
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA 1:1	FOI	RMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION				REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	]   
	Guía carro				TP.2PG			606	4	Fichero



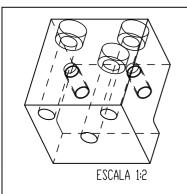
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



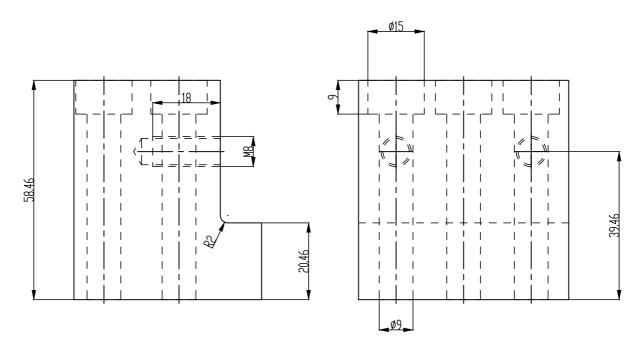


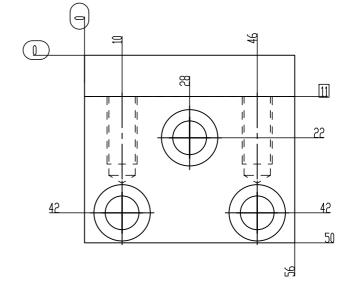


	TOLERAN GENERAI		1	ROYECTO oquel Progresiv	o 2 Piezas	s/Gol;	pe [[f			
	LINEAL:	± 0.1		Calidad Bronce	Espesor		cha 10-08-16	Dibujado Diego Sáez		
Universidad de Velladalid	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERIA	Norma	1		uto Calculado [,2] Kg,	ČLIENTE UVA		209
Universidad deValladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCAL	LA FO 1:1	RMATO A4	1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	IäI
🕁 🕹	Pastilla re	acción			TP.2PG			607	2	Ficher



	HISTORIC	J DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación			Fecha	Por
00	Nivel inicial				

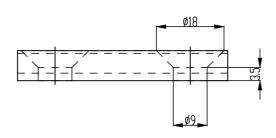


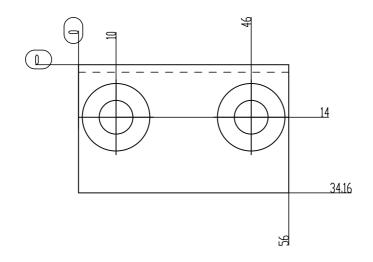


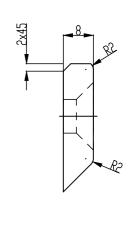
M + .50	TOLERAN GENERAI			ROYECTO oquel Progresiva	o 2 Pieza	s/Golpe				
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad St 52	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:		TERI	Norma		E Bruto	Calculado [,2] Kg,			809
Universidad de Valladolid		± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial	_	ESCALA 1:1	FD	RMATO A4	l de l	TP_2PG
	DENOMINACION				REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	
	Reacción				TP.2PG			608	2	Fichero



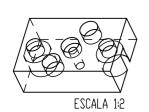
	HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Modificación				Fecha	Por
Nivel inicial					
		Modificación	Modificación		Modificación Fecha



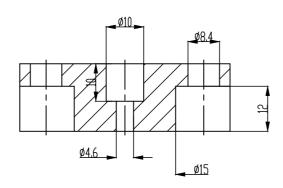


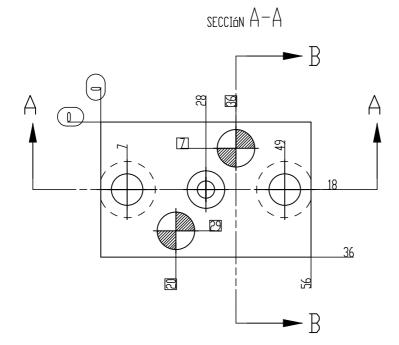


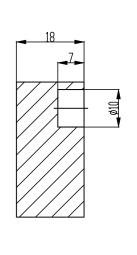
(E) + 400	TOLERAN GENERAI			RDYECTD oquel Progresivo	o 2 Piezas	s/Golpe	]F,-			
	LINEAL:	± 0.1	AL	Calidad Bronce	Espesor	Fecha 10-08		Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:		TERI	Norma		Futo	Calculado [,2] Kg,	CLIENTI UVA		609
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1	FD	RMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	] <sub>ö</sub>
	Pastilla cui	ña			TP.2PG			609	2	Ficher



		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					





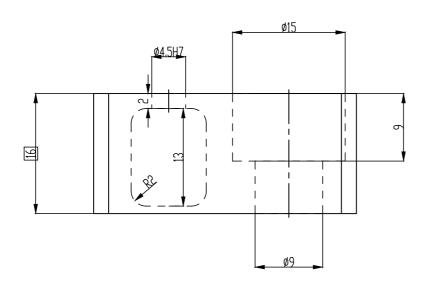


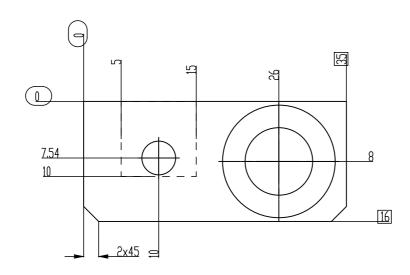
sección B-B

	TOLERAN GENERAI			R□YECT□ oquel Progresiva	o 2 Pieza:	s/Golpe				
	LINEAL:	± 0.1	ب	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08	B-16	Dibujado Diego Sáez		
	CDTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERIA	Norma		Bruto	Calculado [,2] Kg.	CLIENTI UVA	E	019
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MA	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA 1:1	FΠ	RMATO A4	1 de 1	TP_2PG_
	DENOMINACION	١			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	] 
	Pisador ca	rro			TP.2PG			610	2	Fichero

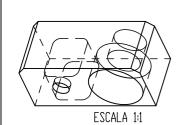


	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		

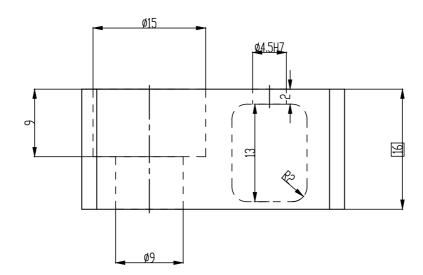


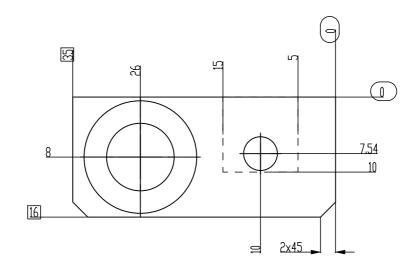


	TOLERAN		PF		- 0 Di	- /C - l	NF -	
- + 4A	GENERAL	_F2	I r	oquel Progresivo	ש ב רופצמ:	s/dotpe	⊔II I	
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad   Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08-1		I .
TO THE STATE OF TH	COTAS		RIA	Norma	•		alculado CLIEN	[E
	ENCUADRADAS:	± 0.02	1				[,2] Kg, UVA	119
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	₩	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	FORMATO	HDJA Zg
				Temple y Rev. HRc 56-58		2:1	A4	1 de 1  <u>e</u> '
	DENOMINACION	l			REFERENCIA		MARCA	CANTIDAD
	Matriz 1				TP.2PG		611	1   July 1   1   1   1   1   1   1   1   1   1

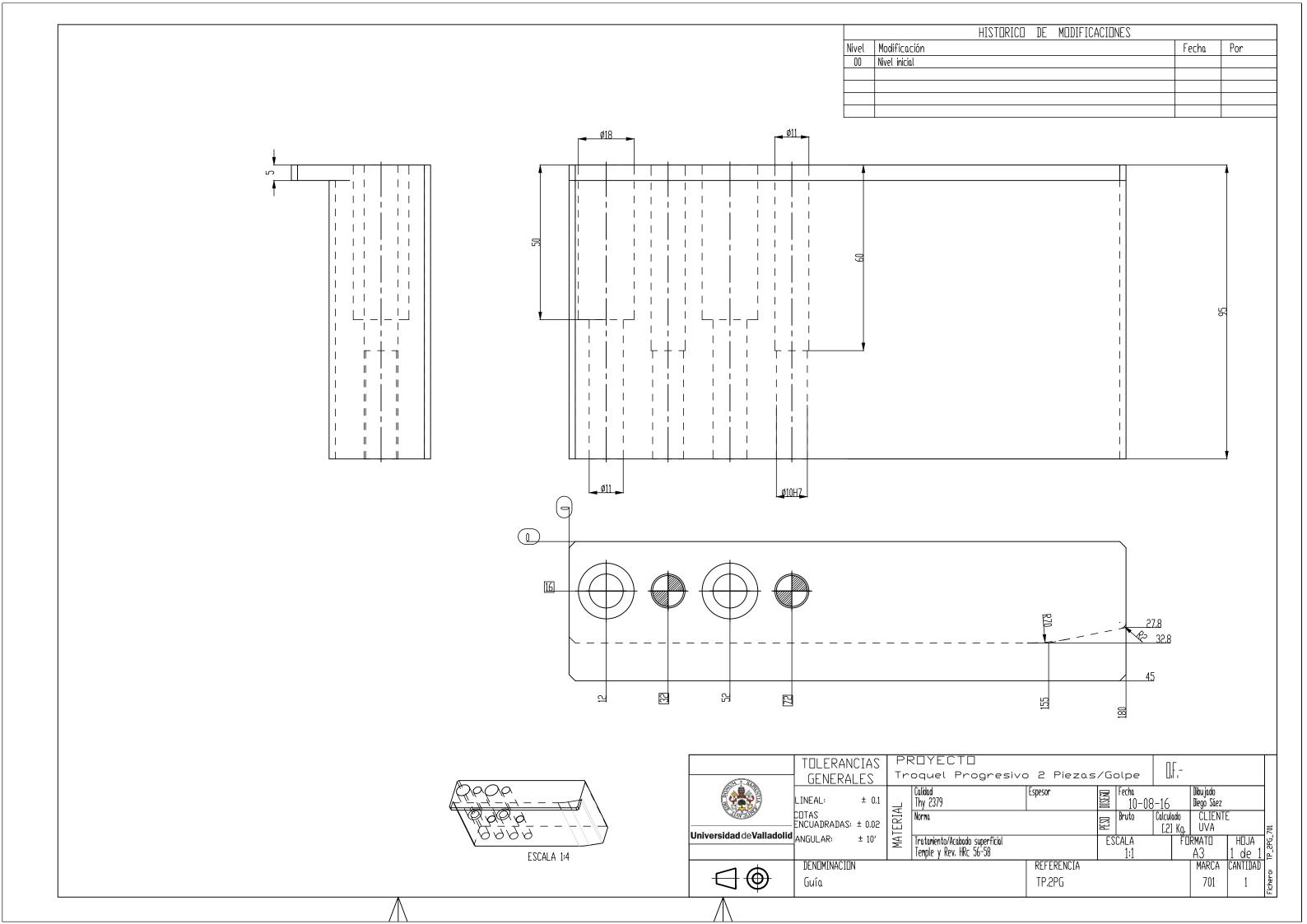


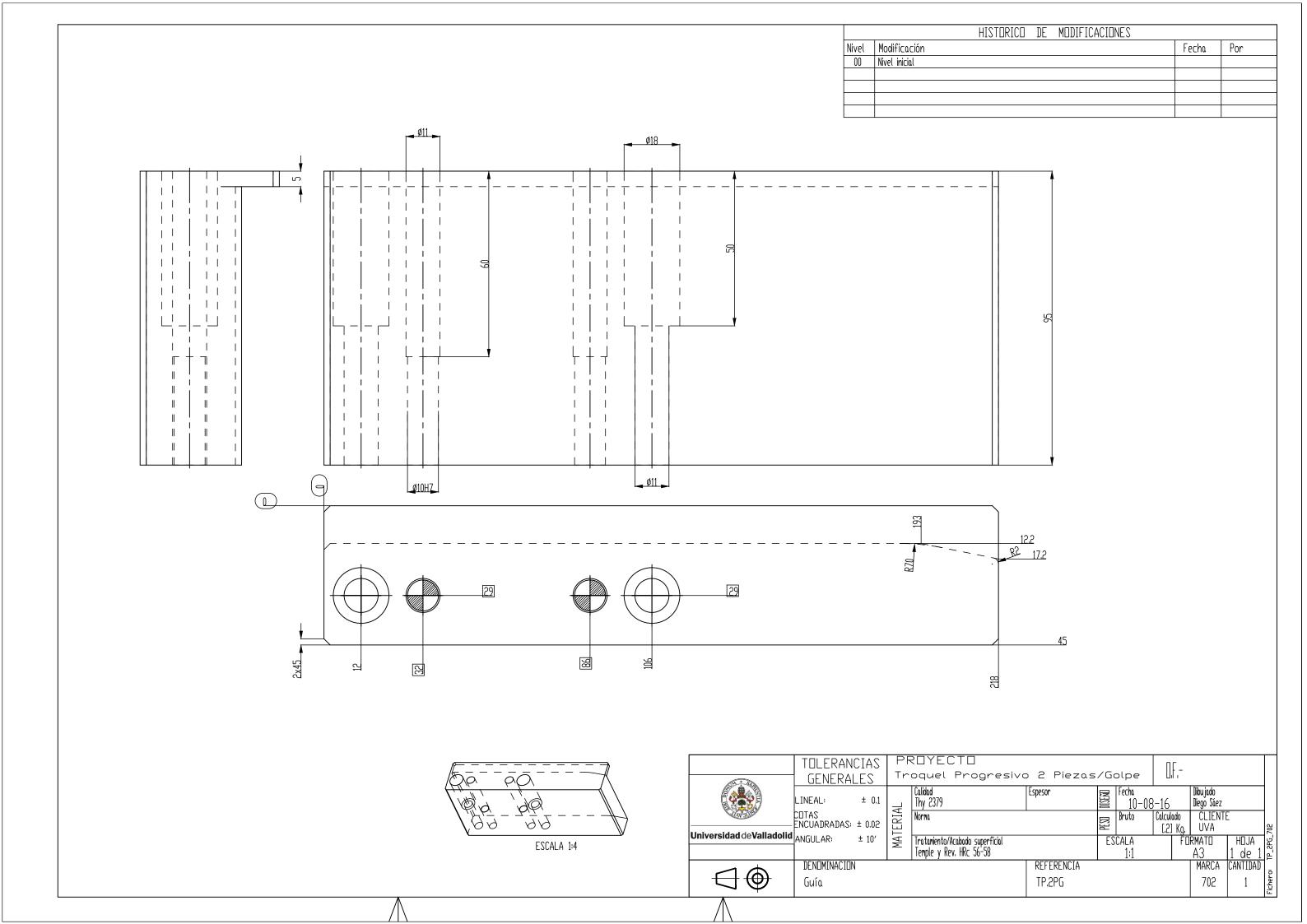
	HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Modificación				Fecha	Por
Nivel inicial					
		Modificación	Modificación		Modificación Fecha





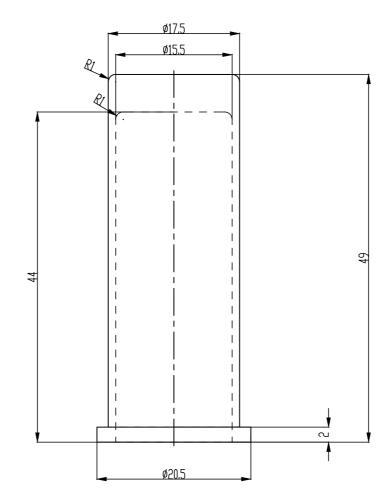
									-
	TOLERAN GENERAI			ROYECTO oquel Progresivo	o 2 Pieza	s/Golpe	[]F		
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08-1			
	CDTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	TERIAL	Norma			culado   CLIENT [.2] Kg,   UVA	E 519	į
Universidad de Valladolid		± 10′	ΨW	Tratamiento/Acabado superficial Temple y Rev. HRc 56-58		ESCALA 2:1	FORMATO A4	HDJA k	/ i
\ \	DENOMINACION				REFERENCIA		MARCA	CANTIDAD	
	Matriz 2				TP.2PG		612	1	

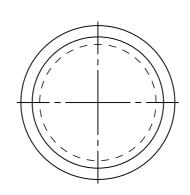




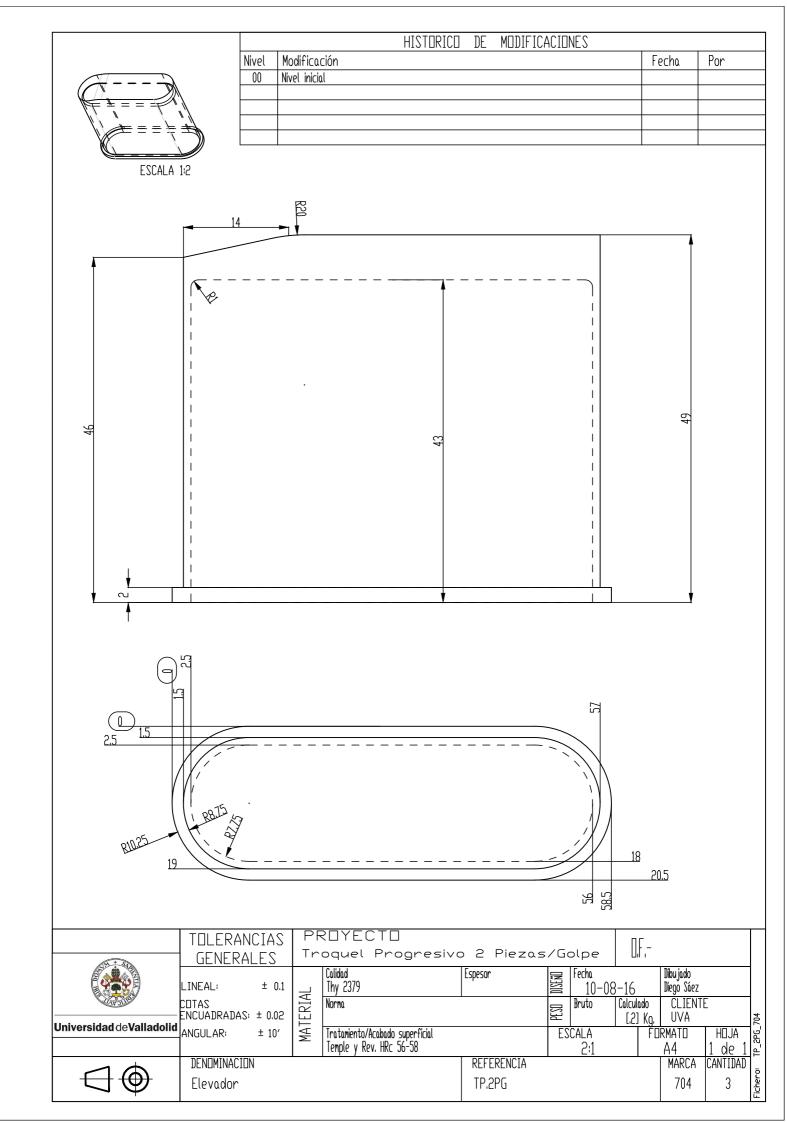


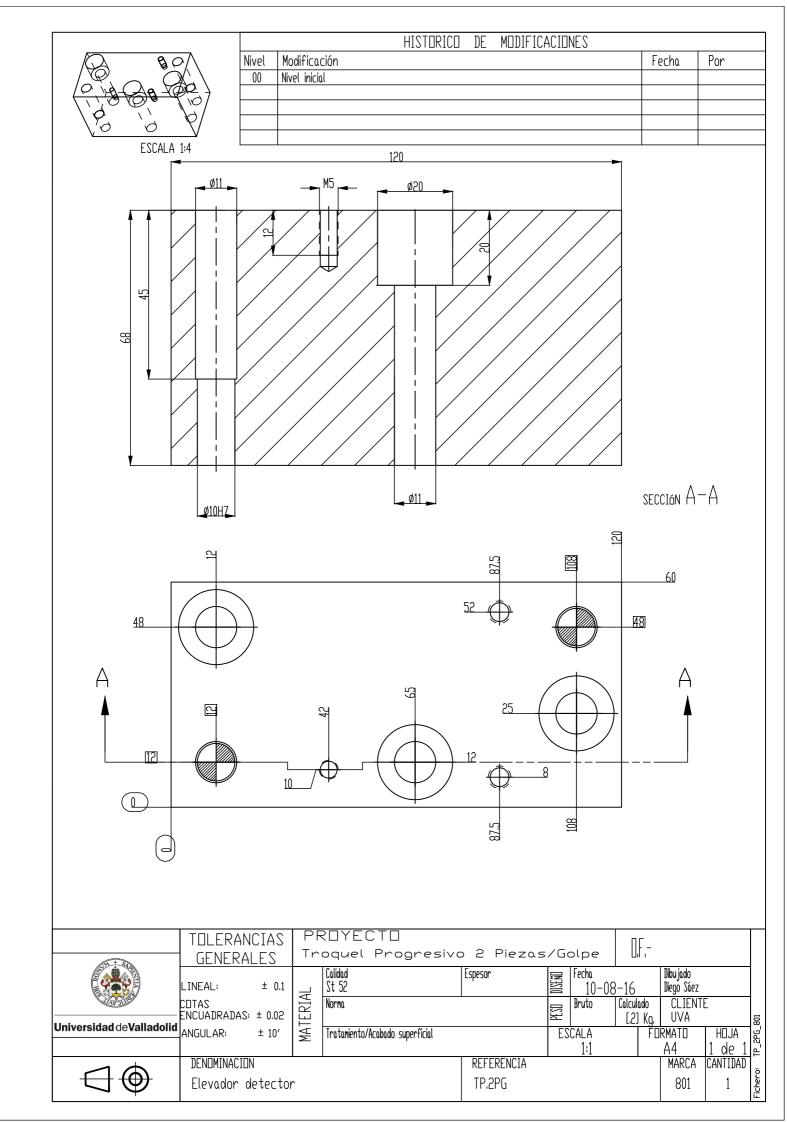
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

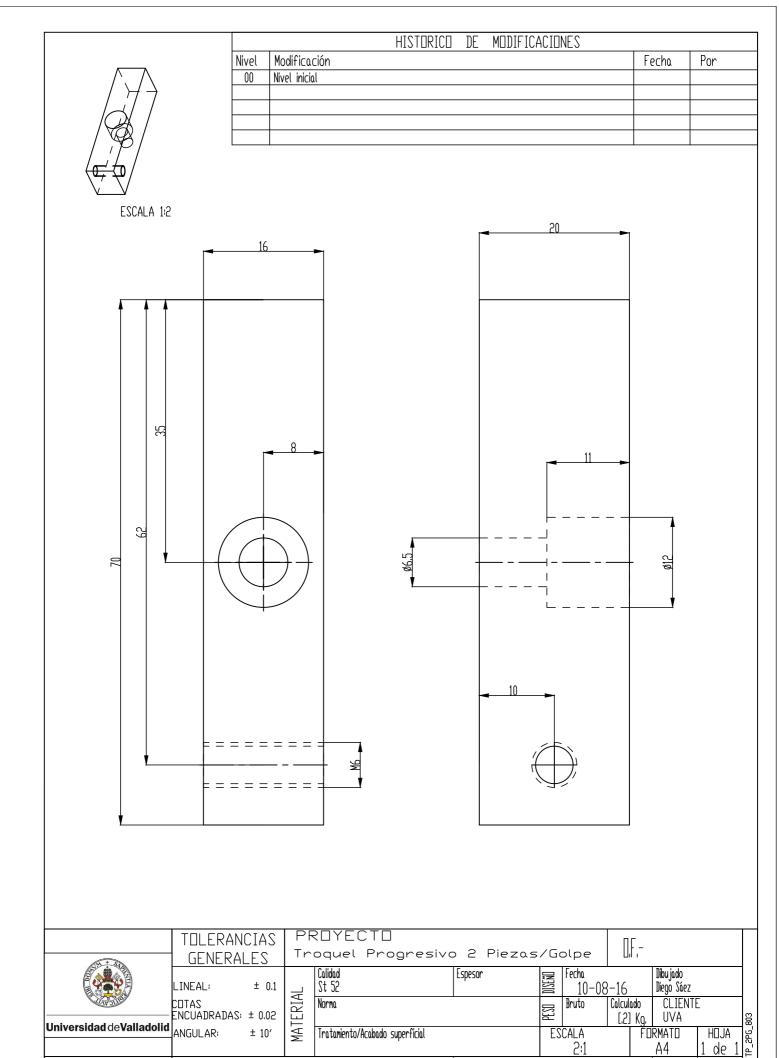




<u>*</u>	TOLERANCIA GENERALES	3 I _	ROYECTO roquel Progresiv	o 2 Pieza	s/Golpe	[],F,-			
	LINEAL: ±	ZIAL	Calidad Thy 2379 Norma	Espesor	Fecha 10-08 Bruto	1–16 Calculado	Dibujado Diego Sáez CLIENTE	<del>.</del>	-
Universidad de Valladolid	ENCUADRADAS: ± 0 ANGULAR: ± 1	12   님	Trataniento/Acabado superficial Temple y Rev. HRC 56-58		ESCALA 2:1	[,2] Kg, FC	UVA IRMATO   A4	HDJA 1 de 1	rP_2PG_703
	DENOMINACION Elevador	•		REFERENCIA TP.2PG			MARCA 703	CANTIDAD 4	Fichero







REFERENCIA

TP.2PG

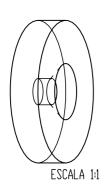
CANTIDAD

MARCA

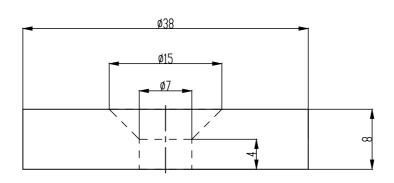
803

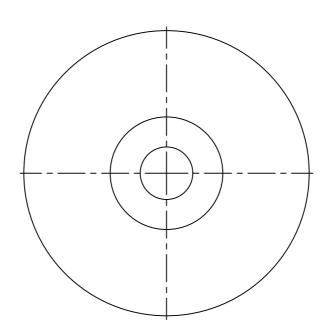
DENOMINACION

Dedo detector

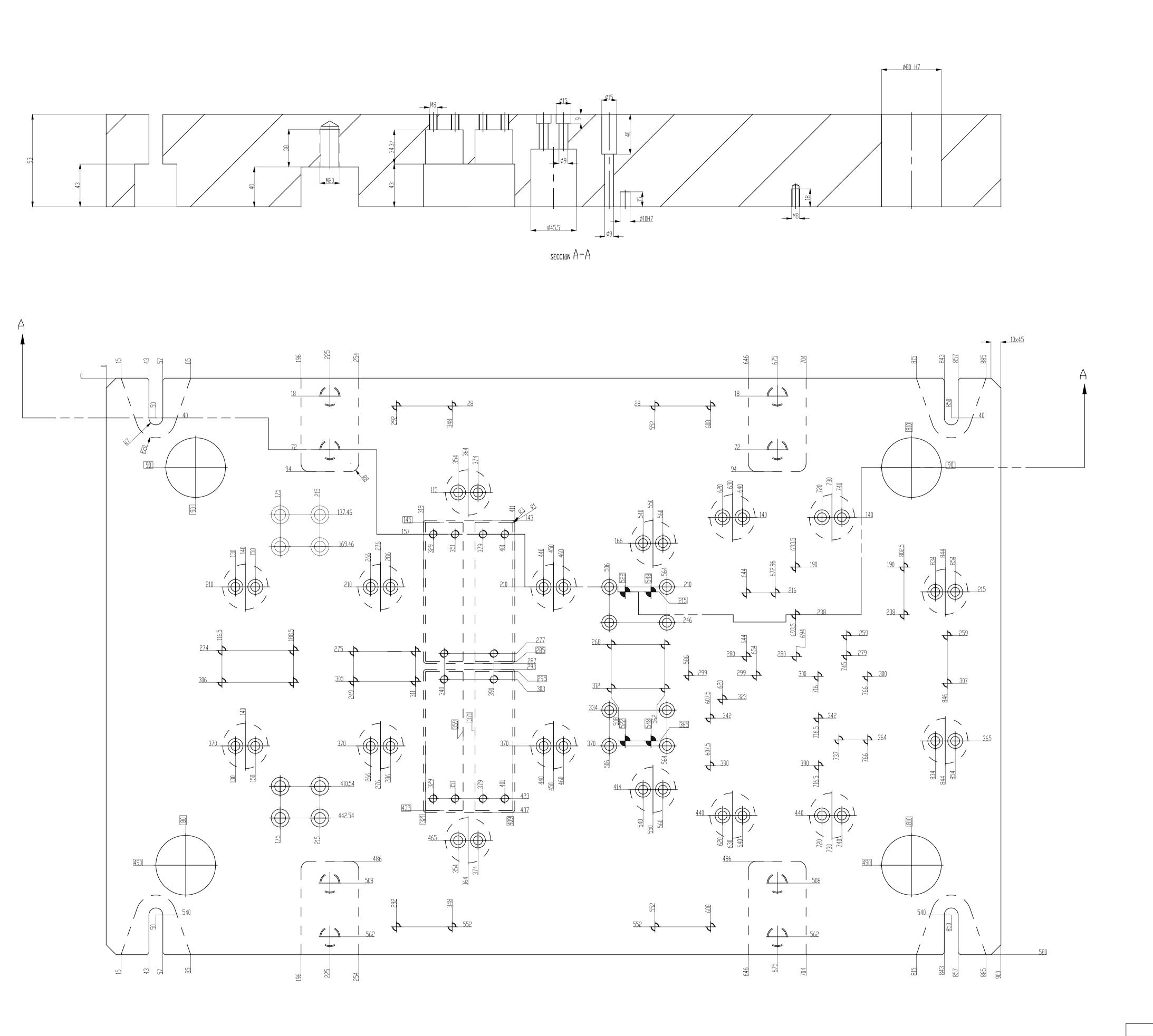


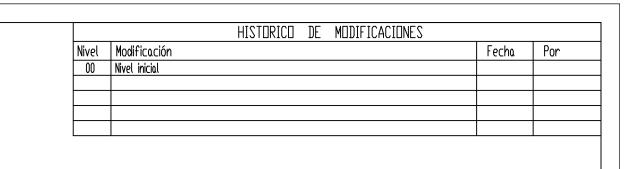
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

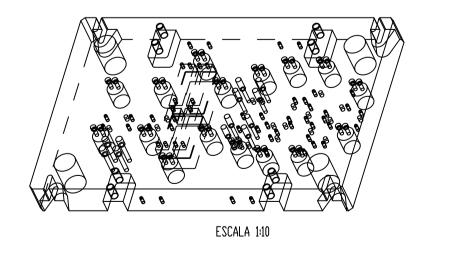




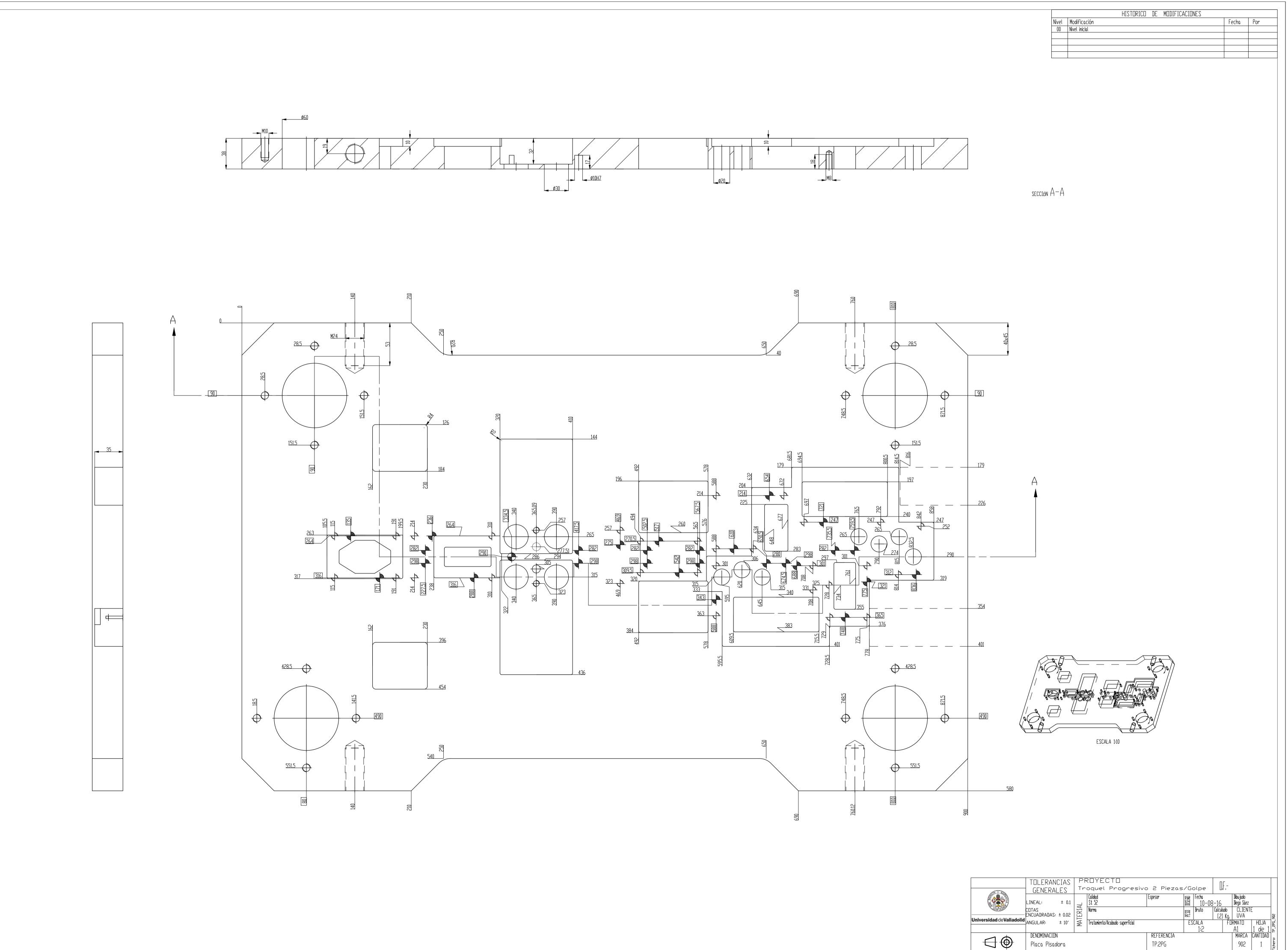
	TOLERAN	CIAS		ROYECTO						
(m±3)	GENERAI	_ES	Tr	oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe	U.L			
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad Thy 2379	Espesor	Fecha 10-08	3-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	ERIA	Norma		E Bruto	Calculado [,2] Ka,	CLIENT UVA	E	]4
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	MATE	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA		RMATO	H□JA	2PG_804
				Temple y Rev. HRc 56-58		2:1		Α4	1 de 1	₽,
	DENOMINACION	1			REFERENCIA			MARCA	CANTIDAD	ö
	Seta detec	tor			TP.2PG			804	1	Ficher

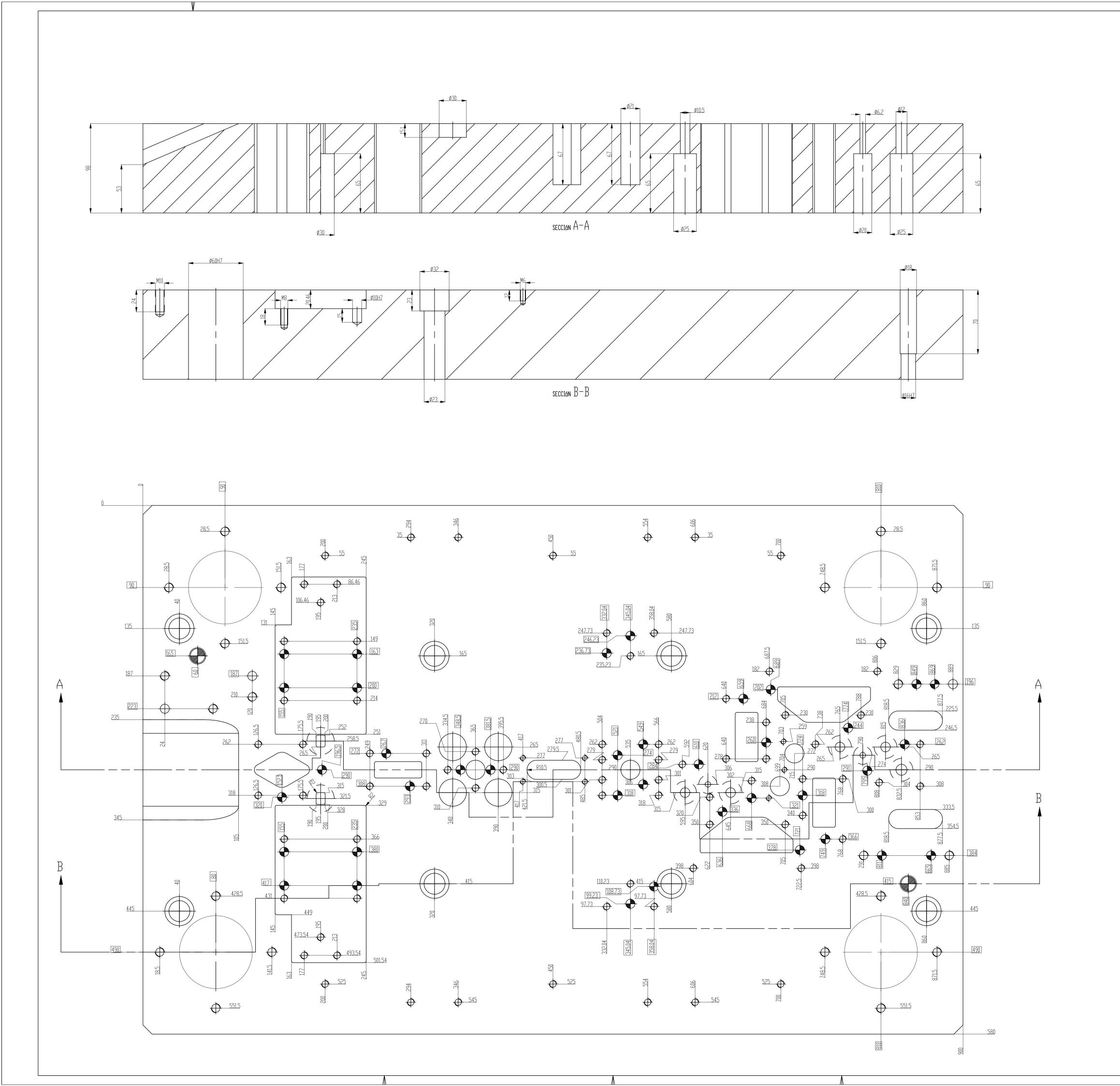


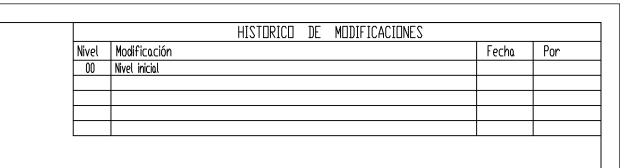


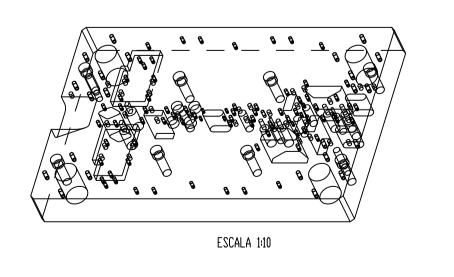


(A)	TOLERANCIAS GENERALES		ROYECTO oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe	OF		
Universidad deValladolid	LINEAL: ± 0.1 COTAS ENCUADRADAS: ± 0.02 ANGULAR: ± 10'	MATERIAL	Calidad St 52 Norma Tratamiento/Acabado superficial	Espesor	Fecha 10-0 Bruto ESCALA 1:2	8-16 Die Calculado	1 1 1 1 1 1	P_2PG_901
$\ominus \oplus$	<b>DEN⊡MINACI⊡N</b> Placa Superior	•	•	<b>REFERENCIA</b> TP.2PG		, N	MARCA CANTIDAD 901 1	Fichero: 1

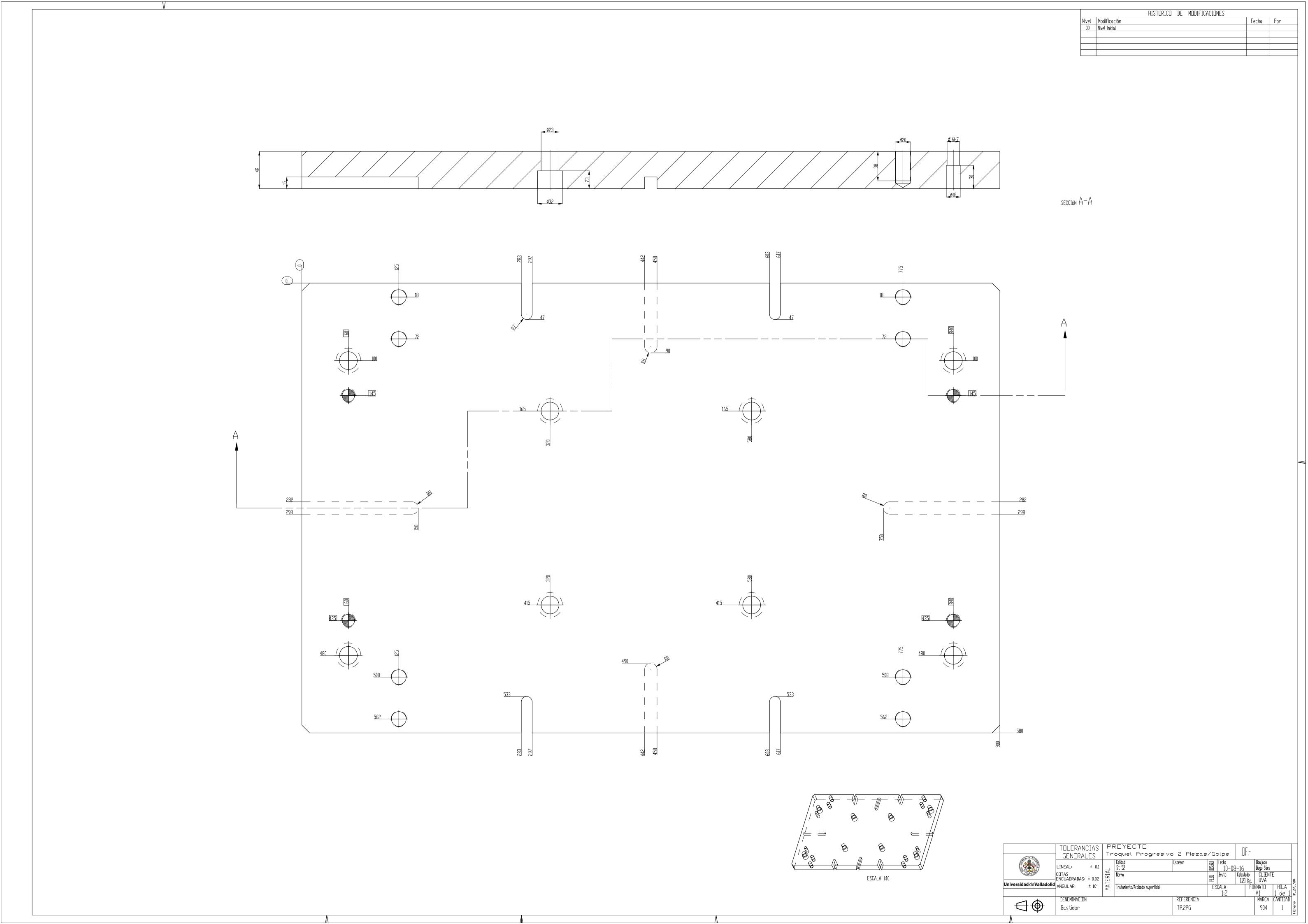


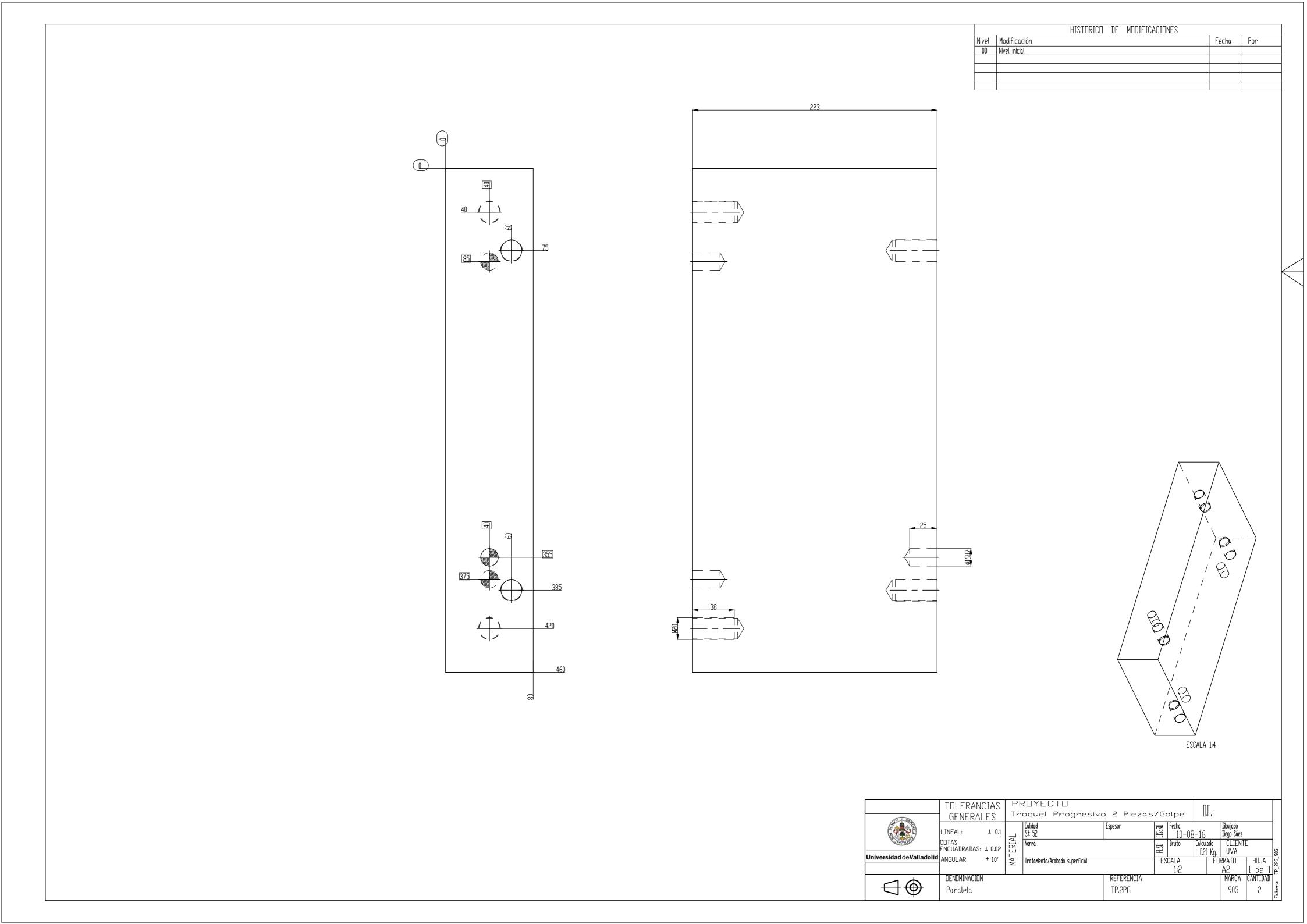


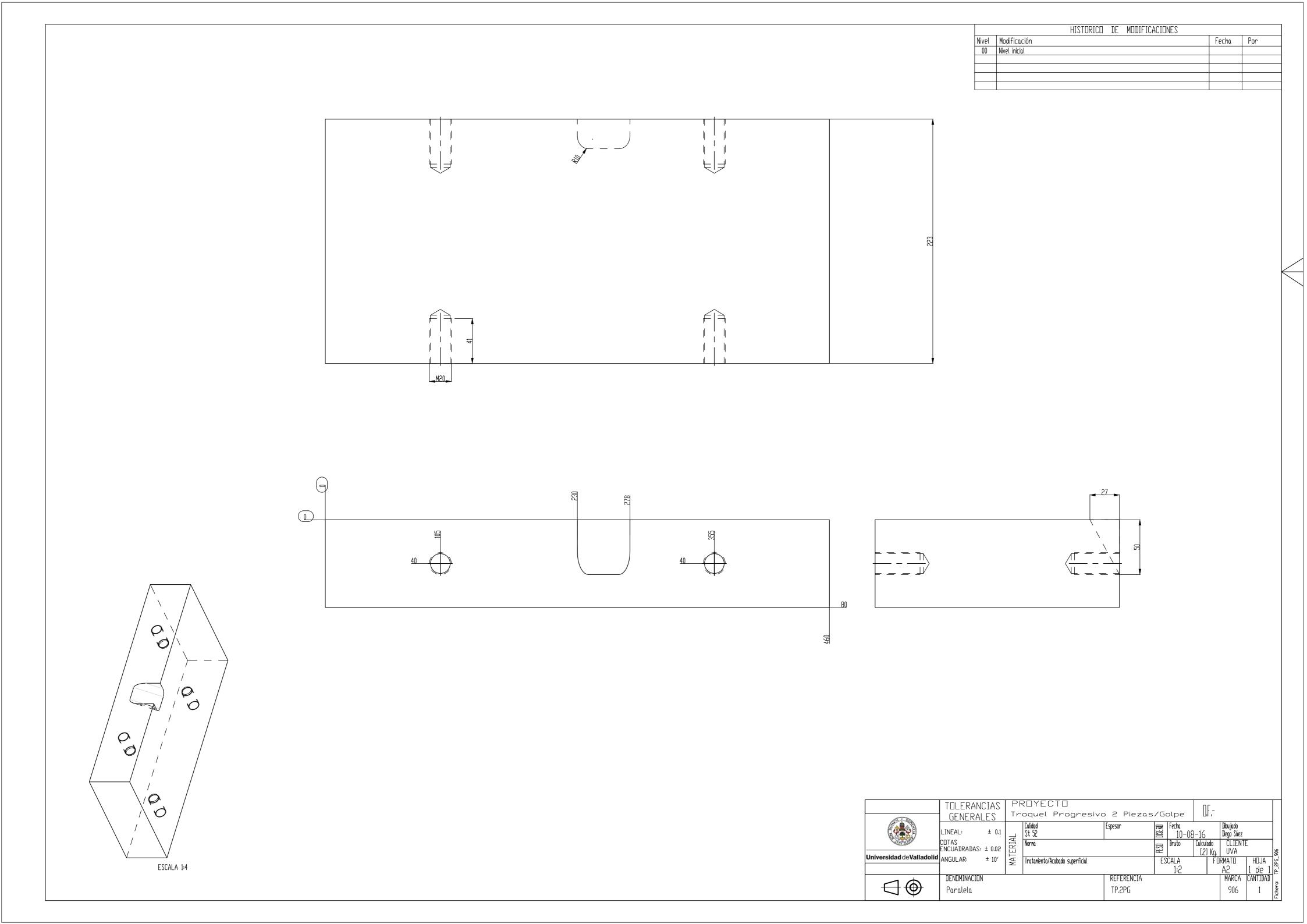


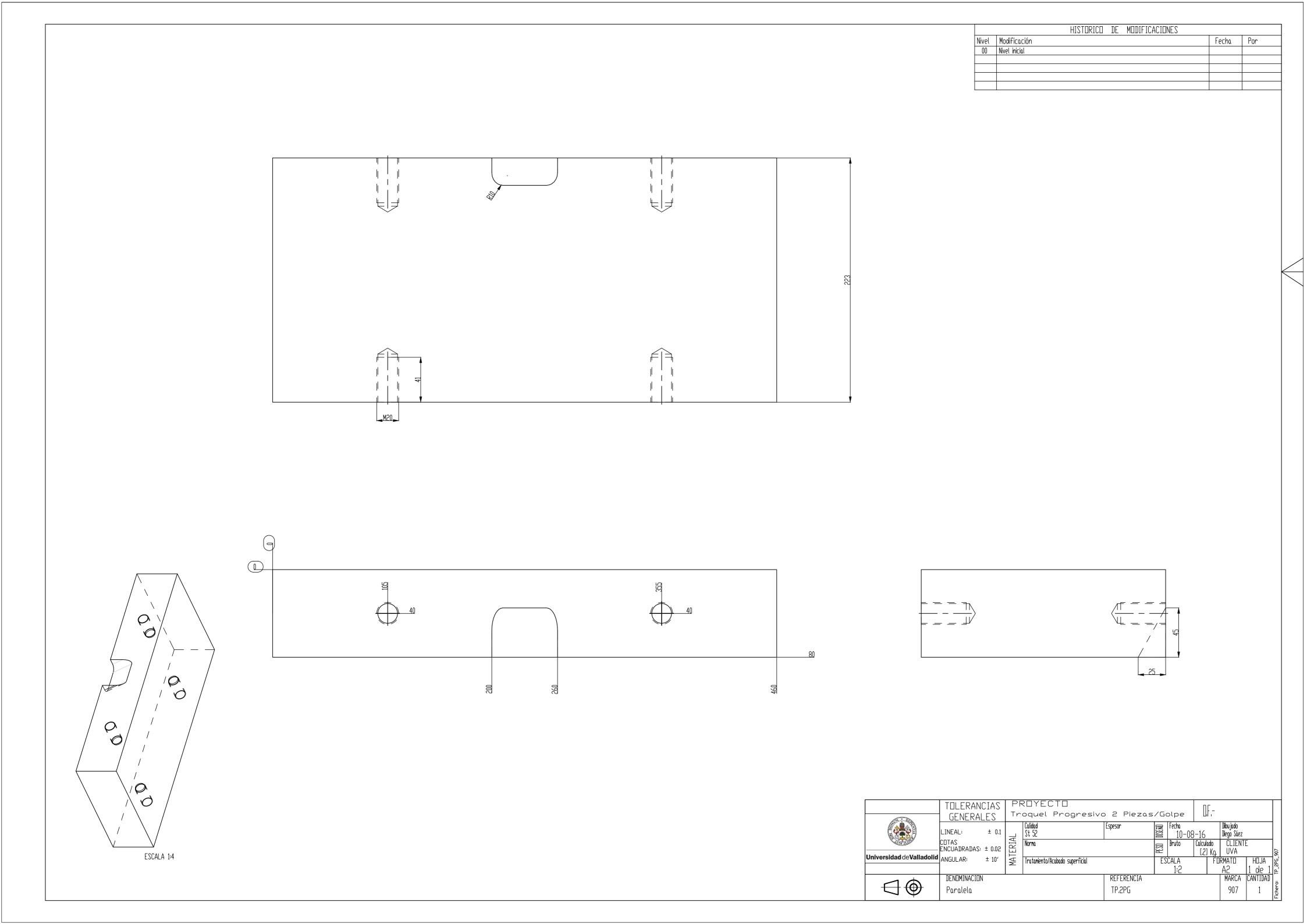


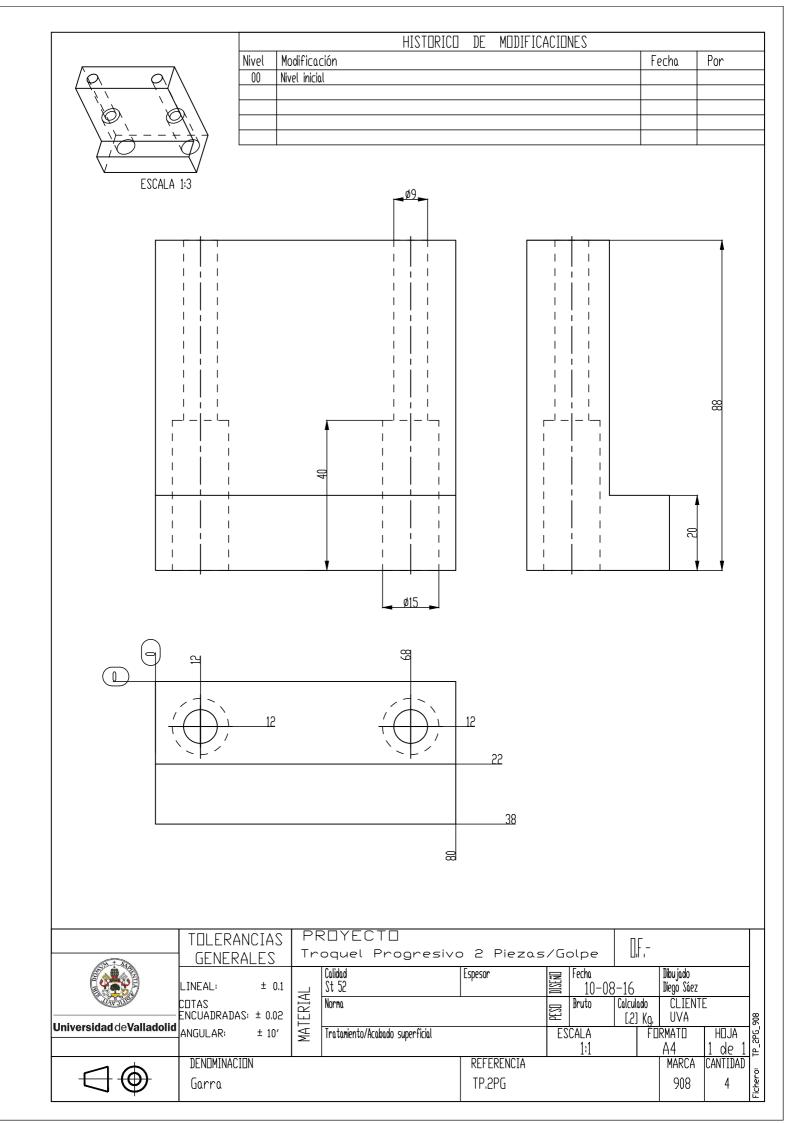
m:sa	TOLERANO GENERAL			ROYECTO oquel Progresivo	o 2 Piezas	:/G	olpe	<u>[</u> ],-			
	LINEAL: COTAS ENCUADRADAS: ANGULAR:	± 0.1 ± 0.02 ± 10'	MATERIAL	Calidad St 52 Norma Tratamiento/Acabado superficial	Espesor	S3 PESI DISENI	Fecha 10-08 Bruto CALA 1:2	Calculado [,2] Kg,	Dibujado Diego Sáez CLIENTE UVA RMATO A1		TP_2PG_903
$\bigcirc \oplus$	<b>DENOMINACION</b> Placa Infer				<b>REFERENCIA</b> TP.2PG			·	MARCA 903	CANTIDAD	Fichero



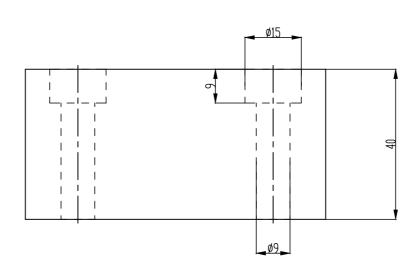


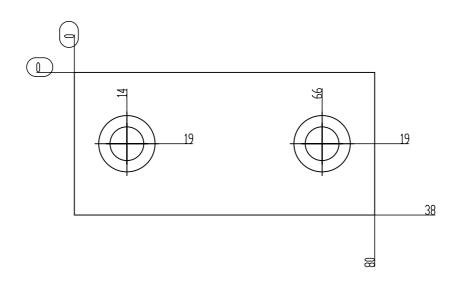




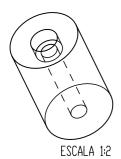




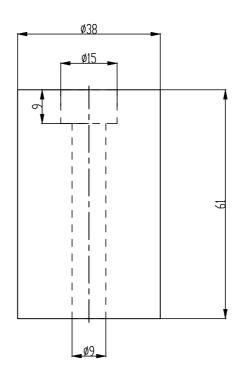


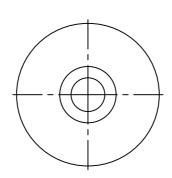


	TOLERAN	CIAS		ROYECTO						
M±30	GENERAI	_ES	l Ir	oquel Progresivo	o 2 Pieza:	s/Golpe	ا اللا			
	LINEAL:	± 0.1	7	Calidad   St 52	Espesor	Fecha 10-08	3-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	+ 0.05	RIA	Norma		E Bruto	Calculado	CLIENTI UVA	E	ا
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	MATE	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA	[,2] Kg, FC	RMATO	H□JA	2PG_909
			_	,		1:1		Α4	1 de 1	₽,
	DENOMINACION	1			REFERENCIA		•	MARCA	CANTIDAD	ö
	Apoyo Garr	۵`			TP.2PG			909	4	Ficher



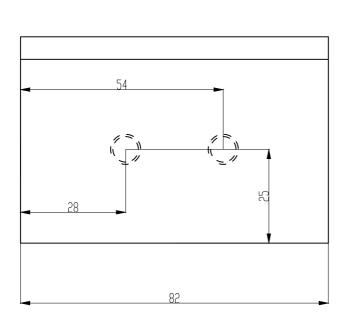
		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					

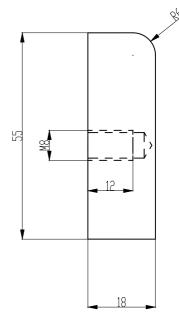




	THE EDANG	271	PF	ROYECTO						П
(N. ± 40)	TOLERANCIAS GENERALES			Troquel Progresivo 2 Piezas/Golpe						
	LINEAL:	± 0.1	<u>ا</u>	Calidad   St 52	Espesor	Fecha 10-08	3-16	Dibujado Diego Sáez		
	COTAS ENCUADRADAS:	± 0.02	FERIA	Norma		Bruto	Calculado [,2] Kg,	CLIENTE UVA		910
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1		RMATO A4	HDJA 1 de 1	P_2PG_9
	DENOMINACION				REFERENCIA	1		MARCA	CANTIDAD	ö
	Cilindro Top	е			TP.2PG			910	6	Fichero

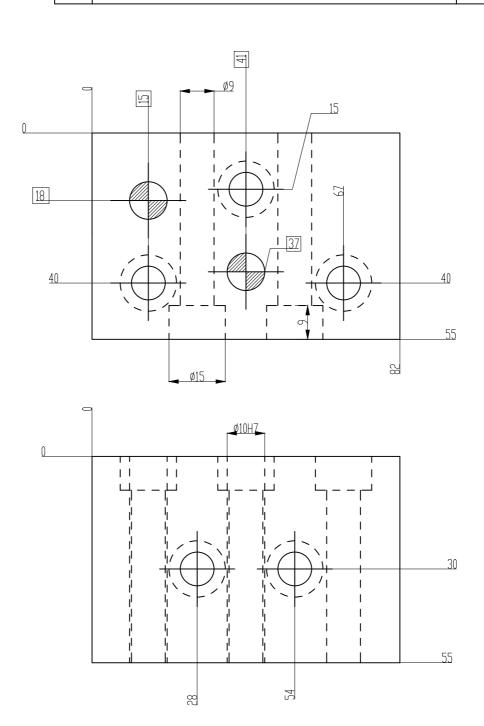
	HISTORICO DE MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación	Fecha	Por
00	Nivel inicial		





₩±85	TOLERANCIAS GENERALES			PROYECTO Troquel Progresivo 2 Piezas/Golpe						
	LINEAL: COTAS ENCUADRADAS:	± 0.1	ERIAL	Calidad Bronce Norma	Espesor	Fecha 10-08	3–16   Calculado   [,2] Kg,	Dibujado Diego Sáez CLIENTI UVA	Ē	910
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10′	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESCALA 1:1		ÎRMAT□ A4		TP_2PG_
$\ominus \oplus$	<b>DENOMINACION</b> Resbalon				REFERENCIA TP.2PG			<b>MARCA</b> 911	CANTIDAD 2	Fichero

		HISTORICO	DE	MODIFICACIONES		
Nivel	Modificación				Fecha	Por
00	Nivel inicial					



	TOLERANCIAS GENERALES		PROYECTO Troquel Progresivo 2 Piezas/Golpe					QF			П
	LINEAL: COTAS ENCUADRADAS:	± 0.1 ± 0.02	ERIAL	Calidad St 52 Norma	Espesor		Fecha <u>10-08</u> Bruto	<u>–16</u> Calculado [,2] Kg,	<b>Dibujado</b> Diego Sáez <b>CLIENT</b> E UVA		910
Universidad de Valladolid	ANGULAR:	± 10'	MAT	Tratamiento/Acabado superficial		ESC	ALA 1:1		RMATO A4	HDJA 1 de 1	TP_2PG_
$\bigcirc \bigoplus$	<b>DENOMINACION</b> Recuesto				<b>REFERENCIA</b> TP.2PG				MARCA 912	CANTIDAD 2	Fichero

