

SZAKDOLGOZAT

**Gödöllő
2024**



Magyar Agrár- és Élettudományi Egyetem

Szent István Campus

Általános Gépészmérnök

Univerzális szerelőasztal gyártástervezése

Belső konzulens: Dr. Kári-Horváth Attila
egyetemi docens

Külső konzulens: Bánhegyi József
termelési vezető,
GO-METALL KFT.

Készítette: **Oláh Dániel**
LZSRFO
nappali

Intézet/Tanszék: **Műszaki** **Intézet**
Anyagtudományi **és**
Gépipari **Folyamatok**
Tanszék

Gödöllő
2024

Kitöltött feladatlap

MATE
MAGYAR AGRÁR- ÉS
ÉLETTUDOMÁNYI EGYETEM

Szent István Campus, Gödöllő
Cím: 2100 Gödöllő, Páter Károly utca 1.
Tel.: +36-28/522-000
Honlap: <https://godollo.uni-mate.hu>

MŰSZAKI INTÉZET
GÉPÉSZMÉRNÖK ALAPSZAK
Gépgyártó specializáció

SZAKDOLGOZAT
feladatlap

OLÁH DÁNIEL (LZSRFO)

részére

A szakdolgozat címe:

Univerzális szerelőasztal gyártástervezése

Feladatkiírás:

Bevezetés, cégbemutató, szakirodalom feldolgozása, probléma bemutatása, előgyártmány tervezés, technológiai számítások (forgácsolás, hegesztés), készülék/sablon tervezés, gazdasági számítás, összefoglalás

Közreműködő tanszék: Anyagtudományi- és Gépipari Folyamatok

Külső konzulens: Bánhegyi József, termelési vezető, GO-METALL KFT.

Belső konzulens: Dr. Kári-Horváth Attila Lajos, egyetemi docens, MATE, MI

Beadási határidő: 2024. november 5

Gödöllő, 2024. szeptember 9

Jóváhagyom **Átvettem**

Dr. Kári-Horváth Attila *[Signature]* *[Signature]*
(tanszékvezető) (szakfelelős) (hallgató)

A dolgozat készítőjének külső konzulense nyilatkozom arról, hogy a hallgató az előre egyeztetett konzultációkon megjelent.

Gödöllő, 2024.

Bánhegyi József
(külső konzulens)

Tartalom

1.	Bevezetés.....	5
2.	Cég bemutatása	6
3.	Szakirodalom feldolgozás	7
3.1.	Előgyártmány tervezés	7
3.2.	Forgácsolás technológia	9
3.3.	Hűtő-kenő anyagok	11
3.4.	Hegesztés technológia	12
3.5.	Készüléktervezés	17
4.	Probléma bemutatása.....	23
5.	Tervezés	25
5.1.	Előgyártmány tervezése	25
5.2.	Forgácsolás számítása	26
5.3.	CO ₂ hegesztési eljárás számítása.....	31
5.4.	Készülék tervezés	38
6.	Gazdasági számítás	49
7.	Összefoglalás.....	51
8.	Summary	52
9.	Nyilatkozat	53
10.	Irodalomjegyzék.....	54
11.	Mellékletek.....	57
11.1.	Műveleti utasításlapok.....	57
11.2.	Hegesztési terv	63

1. Bevezetés

A hegesztett gyártmányok nagyon elterjedtek, széles körben használatosak az iparban, például autóipar, alkatrészgyártás, építőipar stb. Az egyszerűbb kivitelű alkatrészekről (pl.: csövek, lemezek), az összetettebb alkatrészekig (pl.: szerkezetek, berendezések) sokféle gyártmány állítható elő. A hegesztés során nagyon fontos a megfelelő előkészítés, hogy a létrejövő kötés minősége megfelelő legyen. A gyártmányok tervezésekor figyelembe kell venni a felhasznált anyagok tulajdonságait és az alkalmazási környezetet. A hegesztett kötések előnyösek, mivel sokszor olcsóbb, mint más gyártási módszerek, illetve tartós, ellenálló. [1] [2]

A GO-METALL KFT-nél eltöltött 6 hetes gyakornoki programom során izgalmas és tanulságos feladatokat láttam el, amelyek lehetőséget adtak arra, hogy alkalmazzam az egyetemen tanult elméleti ismereteket a gyakorlatban. Az egyik legfontosabb projekt a hegesztő és összeszerelő állomás asztalának megtervezése volt. Ez a feladat széles spektrumot ölelt fel, és lehetőséget biztosított számomra, hogy részletesen megismerjem a gyártási folyamatokat.

A feladat első lépése az előgyártmány megtervezése volt, amely során ki kellett találnom a kiinduló munkadarabot. Ez a folyamat magában foglalta a műszaki rajzok elkészítését és a szükséges anyagok kiválasztását. Ezt követően a forgácsolás technológia meghatározása következett, ahol figyelembe kellett vennem a különböző anyagok jellemzőit és a hozzájuk tartozó hűtő folyadékok kiválasztását. Miután az asztal darabjai elkészültek, a következő lépés az összeillesztés volt, amely hegesztéstechnológia alkalmazásával valósult meg. Itt megismerkedtem a különböző hegesztési eljárásokkal és azok alkalmazásával, így egyre nagyobb rálátást nyertem a fémek kötési folyamatára. A projekt végén gazdasági számításokat kellett végezni, amelyek segítettek megérteni a gyártási költségek alakulását, és a termék versenyképességét a piacon. Ez a tapasztalat rendkívül hasznos volt számomra, mivel nemcsak a műszaki ismereteimet mélyítette el, hanem a gazdasági aspektusokat is figyelembe kellett vennem.

Összességében a GO-METALL KFT-nél eltöltött időszak alatt szerzett tapasztalataim hozzájárultak szakmai fejlődésemhez, és megerősítették elkötelezettségemet a tanulmányaim iránt. Ezen tapasztalatok alapján magabiztosabbá váltam a szakmai kihívásokkal szemben, és motiváltan tértem vissza az egyetemre.

2. Cég bemutatása

A GO-METALL KFT. 1990-ben alakult, fémmegmunkálással foglalkozó magántulajdonban lévő cég. KÉT telephellyel rendelkezik, Budapest (gyártási terület: 1990 m²) és Tab (gyártási terület: 600m²). Jelenleg 30-35 főt foglalkoztat. Az éves forgalma meghaladja az 1,7 millió eurót (2022). Az export rátája igen magas, körülbelül 80%. Főbb export piacok: Németország, Belgium, Hollandia, Ausztria, Svédország, USA és Franciaország.

A fő tevékenységi körei közé tartozik a gépalkatrészgyártás műszaki rajz alapján, ezt 5 tonna súlyhatárig tudja a cég kivitelezni. CNC megmunkáló gépeink X=3000 mm, Y=3100 mm és Z=1000 mm nagyságában teszik lehetővé a gépalkatrészek forgácsolását. Gyalugépünk 4500 mm hosszban biztosítja az alkatrészek megmunkálást. CNC eszterga gépünkön Ø660 mm-ig, CNC karusszel eszterga gépünkön Ø2250 mm-ig tudunk megmunkálni.

Öntvények gyártása az öntőminta készítéstől az öntésen át, a komplett megmunkált és szerelt darabok kiszállításáig. (Anyagminőség: lemezgrafitos öntvények: EN-GJL-200 (GG20), EN-GJL-250 (GG25), EN-GJL-300 (GG30); gömbgrafitos öntvények: EN-GJS-400-15, (GGG40), EN-GJS-500-7 (GGG50), EN-GJS-600-3 (GGG60); acélöntvények, valamint alumínium öntvények)

Hegesztett acélszerkezetek esetén vállalják a lángvágott, lézervágott alkatrészek beszerzését, a hegesztést, a készre munkálást és a szerelést is. Ezenkívül a cég erőssége kis- illetve közepes nagyságú szériagyártásban rejlik. Tipikus gyártási mennyiségek: néhány száz kg-os tételek, mint például házak esetén 5-10 db, kisebb alkatrészek (10-50 kg) esetén 30-50 db.

Fő előállított termékek: pumpaházak, forgattyús házak, hajtásházak, csapágyházak, csapágyfedelek, hajtókarok, keresztfejek, gépágyak, orsószekrények, egyéb szerszámipari alkatrészek, illetve kompresszor alkatrészek. Termékeiket elsősorban a szerszámipar, élelmiszeripar, olaj- és gázipar, és a kompresszor- gyártás területein használják fel.

A GO-METALL Kft. az MSZ EN ISO 9001: 2015 szerinti, az ÉMI-TÜV SÜD Kft. által tanúsított minőségirányítási rendszert működteti. Néhány munkafolyamat elvégzését - mint például felületkezelés, hőkezelés, homokfúvás, vágás, fogazás, köszörülés, nyomáspróba, egyéb anyagvizsgálat - több éve működő alvállalkozói kapcsolattal oldja meg.

3. Szakirodalom feldolgozás

3.1. Előgyártmány tervezés

A művelettervezés során az alkatrészt és a technológiai folyamatot is tanulmányozni kell. A munkadarabot minden művelettel a következőre készítjük elő. Művelettervezéskor számos vizsgálatot kell végezni, hogy munkamenet megfelelő legyen gazdaságilag és minőségileg is. [3] [4] [5]

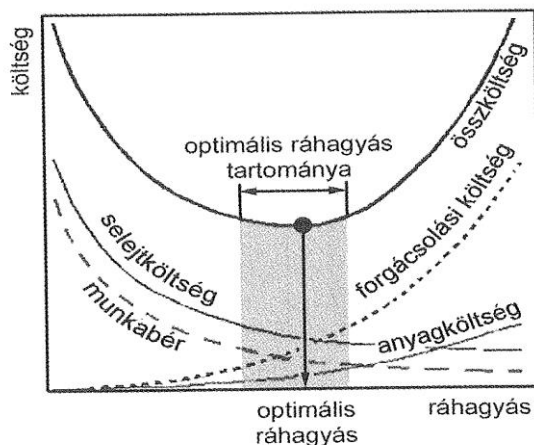
Az **Error! Reference source not found.** mutatja az alkatrész és a munkamenet vizsgálatait.

1. táblázat. Vizsgálatok [3]

Geometriai vizsgálatok	gyártmánykonstrukció és a gyártás geometriai helyességének vizsgálata, gyártási méretlánc vizsgálata, tűrések betarthatóságának vizsgálata, ráhagyások számítása, műveleti méretek és tűrések megállapítása,
Technológiai vizsgálatok	gyártmánykonstrukció és a gyártástechnológia helyességének vizsgálata, műveletek megválasztása és a műveleti sorrend megállapítása, műveletek végrehajtásának meghatározása, forgácsolási adatok megállapítása,
Gazdaságossági vizsgálatok	gyártás gazdaságosságának vizsgálata, gyártás gazdaságos tömegszerűségének vizsgálata, gép és a gyártási eszközök megválasztásának gazdaságossági vizsgálata munka szociális körülményeinek vizsgálata
A megmunkálás vizsgálata a termelési kapacitások és programelőírások szempontjából	

Az előgyártmány gyártástechnológiai folyamatának tervezése akkor válik lényegessé, ha a forgácsolás előgyártmányaként nem szabványos, a kereskedelemben is kapható terméket választunk. Az előgyártási technológia és az előgyártmány kiválasztásánál mindig az előállítás összköltségét vesszük figyelembe. A nagy energiaigényű előgyártási technológiákat akkor választjuk, ha az itt jelentkező többletköltségeket a kisebb forgácsolási költségek révén megtérülnek. [3] [6]

A gyártási technológia tervezése egy összetett feladat, általánosan alkalmazható típusmódszert nem lehet hozzárendelni. Ilyenkor a tervezés során követendő fő elveket, szempontokat kell meghatározni. Az első ábrán láthatóak ezek az elvek.



3.1. ábra A ráhagyás optimális tartománya [3]

Többféle előgyártmányt különböztethetünk meg az elkészítés módja szerint. Beszélhetünk öntött, hengerelt, illetve kovácsolt előgyártmányokról. Az öntött előgyártmányok néhány grammtól a több tonna súlyig terjednek. A legelterjedtebb típusa az öntöttvasból készült öntvény. Az acélöntvényeket a nagy mechanikai szilárdságuk miatt, a könnyű-, és színesfémeket a súlycsökkentés és a jó hő-, és villamosvezető tulajdonságaik miatt alkalmazzák. Az öntvény pontossága és felületi érdessége elsősorban az öntés módjától függ. (pl.: homokformában, kokillában, precíziós, fröccs) [3] [7]

A hengerelt előgyártmány elterjedt egyedi gyártáskor, sorozat- és tömeggyártáskor is egyaránt. Olyan alkatrészeknél alkalmazzák ezt a technológiát, amely méreteinek megvalósítása nem igényli vastag réteg eltávolítását pl.: tengelyek, perselyek. Ezek a termékek leggyakrabban szénacélból, ötvöztött acélból és színesfémekből készülnek. [3] [8]

A kovácsolt előgyártmány a kész alkatrész alakját és méreteit jól megközelíti és megfelelő mechanikai tulajdonságokkal rendelkezik. Készíthető ütéssel vagy nyomással, azaz kovácsolással. Az alkalmazott kovácsolás lehet szabadalakító vagy süllyesztékes. Szabadalakító kovácsolással öntött vagy hengeres bugából készítenek egyedi, vagy kissorozatban gyártott kovácsdarabokat. Ezek tömege néhány kilogrammtól 350 tonnáig terjed. A süllyesztékes kovácsoláskor a két szerszámfélben lévő üreg alakítja a munkadarabokat.

A süllyeszték üregben az anyag áramlását az osztófelületen kifolyó sorja szabályozza. A munkadarab néhány kilogrammtól több száz kilogramm súlyú lehet, méreteit az aktuális berendezés határozza meg. [9] [7] [10]

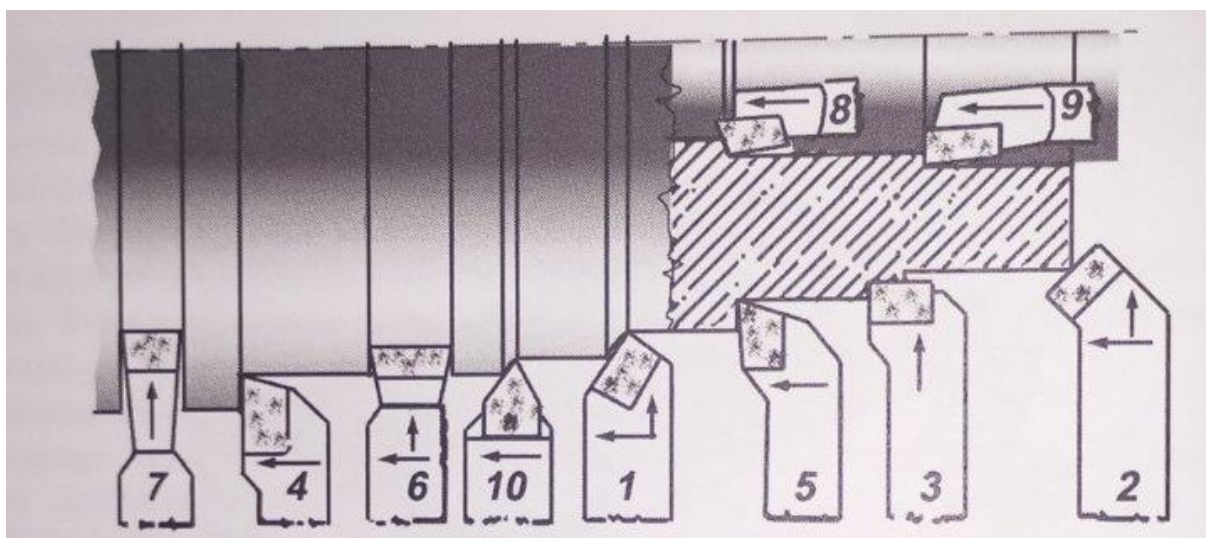
Ezenkívül megkülönböztetünk kivágott, lyukasztott, hajlított, mélyhúzott és hidegfolytott alkatrészek technológiai tervezését is.

3.2. Forgácsolás technológia

A forgácsolás olyan anyagmegmunkáló módszer, amelynél a kiinduló munkadarabról, előgyártmányról a főleges részeket egy arra alkalmas szerszám segítségével forgács formájában távolítja el. A technológia fontosabb módszerei közé tartozik az esztergálás, gyalulás, fúrás, süllyesztés, marás, üregelés és köszörülés. [11] [12]

Az esztergálás egyelő szerszámmal, állandó keresztmetszetű forgács folyamatos leválasztásával végzett forgácsolás. A munkafolyamat során a munkadarab végzi a forgácsoló mozgást, a szerszám pedig az előtoló mozgást. A legcélszerűbb késfajtát a munkadarab alakjától és az elvégzendő művelettől függően kell megválasztani. [13] [12] [14]

A 3.2. képen láthatók a különböző esztergakés típusok, az ábra bemutatja azt is hogy melyik kés milyen formában munkája meg a munkadarabot.

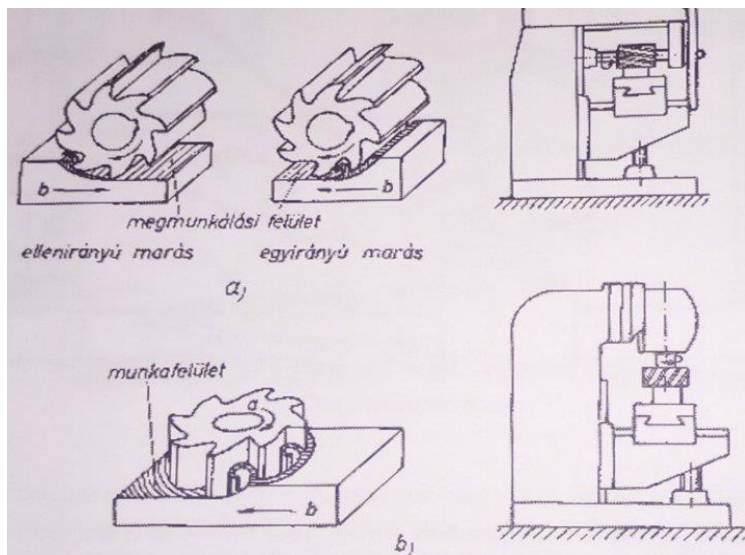


3.2. ábra Esztergakés típusok [13]

A gyalulás és vésés egyélű szerszámmal, egyenes vonalú, váltakozó irányú főmozgással és szakaszos mellékmozgással végzett forgácsolás. Gyaluláskor a forgácsoló mozgást végezheti a munkadarab vagy a szerszám is. Vésést jellemzően a munkadarab belső üregeiben lévő hornyok és egyéb alakzatok megmunkálására használják. Közös jellemzőjük az állandó keresztmetszetű forgács leválasztása. [13] [11]

A fúrás az egyik leggyakrabban használt forgácsoló művelet. Két jellegzetes lépése van: fúrás és a furatbővítés. A művelet során tömör anyagba készítünk furatot, furatbővítés során pedig már egy meglevő furatot nagyobb átmérőjű furattá alakítjuk. Többféle fúró műveletet lehet megkülönböztetni pl.: süllyesztés, dörzsár, menetfúrás. Ezekhez a műveletekhez jellemzően más-más fajta fúrószerszámot kell használni. [15] [16] [17]

A marás sík vagy alakos felület megmunkálására alkalmas, tengelye körül forgó mozgást végző, többélű forgácsolószerszámmal. A forgácsoló mozgást általában a marószerszám, az előtoló mellékmozgást pedig a munkadarab végzi. Kétféle marást különböztetünk meg: palástmarás és homlokmarás. A 3.3. ábra bemutatja ezen marási módokat. [13]



3.3. ábra Marási módok [13]
a) palástmarás, b) homlokmarás

Az üregeles olyan forgácsolási módszer, amelyben az egyenes vonalú főmozgást a szerszám végzi, az előtolást pedig az egymás után következő fogak lépcsőzetes növekedése biztosítja, ebben az esetben nincs mellékmozgás. Ennek a módszernek az előnyei közé tartozik, hogy nagy

a termelékenysége, pontossága és jó a felületi minőség is. Megkülönböztetünk belső és külső üreget. [13]

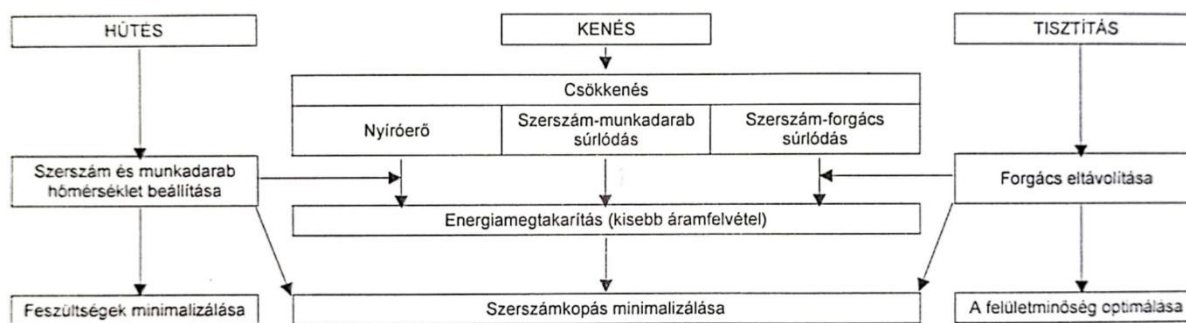
A köszörülés bonyolult forgácsolási eljárás, amely független főmozgás mellett összetett mellékmozgással valósul meg. A főmozgást minden esetben a köszörűszerszám végzi. Ez az eljárás főként befejező megmunkálás. [18]

3.3. Hűtő-kenő anyagok

A hűtő-kenő anyagok az iparban alkalmazott kenőanyagok egy speciális csoportját képezik. Ezen termékek megfelelő kiválasztása nagyon fontos a gép- és alkatrészgyártás gazdaságosságára, munkadarab minőségére, munkahelyi egészségvédelemre, illetve az elhasznált hűtő-kenő anyagok összetételéből adódóan a környezetvédelem szempontjából. Ezen anyagok szerepe a megmunkálásban közvetett, azaz a végeredményben nem találhatók meg, innen ered a segédanyag elnevezés. A hűtő-kenő anyagok halmazállapota lehet folyékony, félszilárd és szilárd. A gyakorlatban leginkább elterjedt a hűtő-kenő folyadékok (HKF). [19] [20]

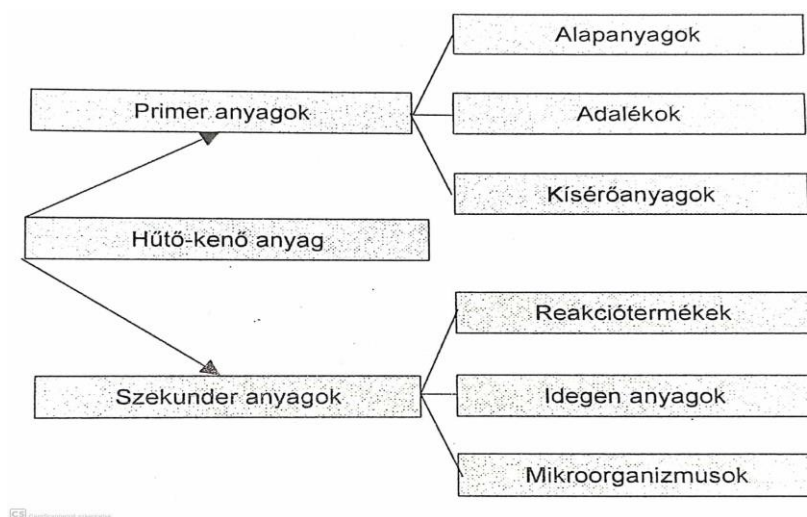
A HKF egyik legfontosabb feladata a kenéssel nem befolyásolható hő elvezetése. A valóságban a keletkező hő 80%-át a forgács, a fentmaradó 20%-ot pedig a HKF vezeti el. Ezenkívül szerepet játszik a forgács munkaterületről történő eltávolításában is. [19]

A hűtő-kenő folyadékokkal szemben támasztott legfontosabb követelmény az, hogy az adott megmunkálási műveletnek megfelelő hűtő-, kenő-, tisztító- és öblítő hatást biztosítsa. A 3.4. ábra megmutatja a HKF szerszámmra, illetve munkadarabra gyakorolt hatását.



3.4. ábra Hűtő-kenő folyadék hatása a szerszám élettartamára és minőségére [19]

A hűtő-kenő anyagok sokkomponensű, bonyolult összetételű, a tárolásra, kezelésre, felhasználás módjára érzékeny termék. Feladataiból adódóan egyszerre több, ellentétes hatású tulajdonságot kell teljesítenie, így a kompromisszumos megvalósítás lehetséges. A 3.4. ábra bemutatja az összetevőinek sematikus ábráját. [19] [21]

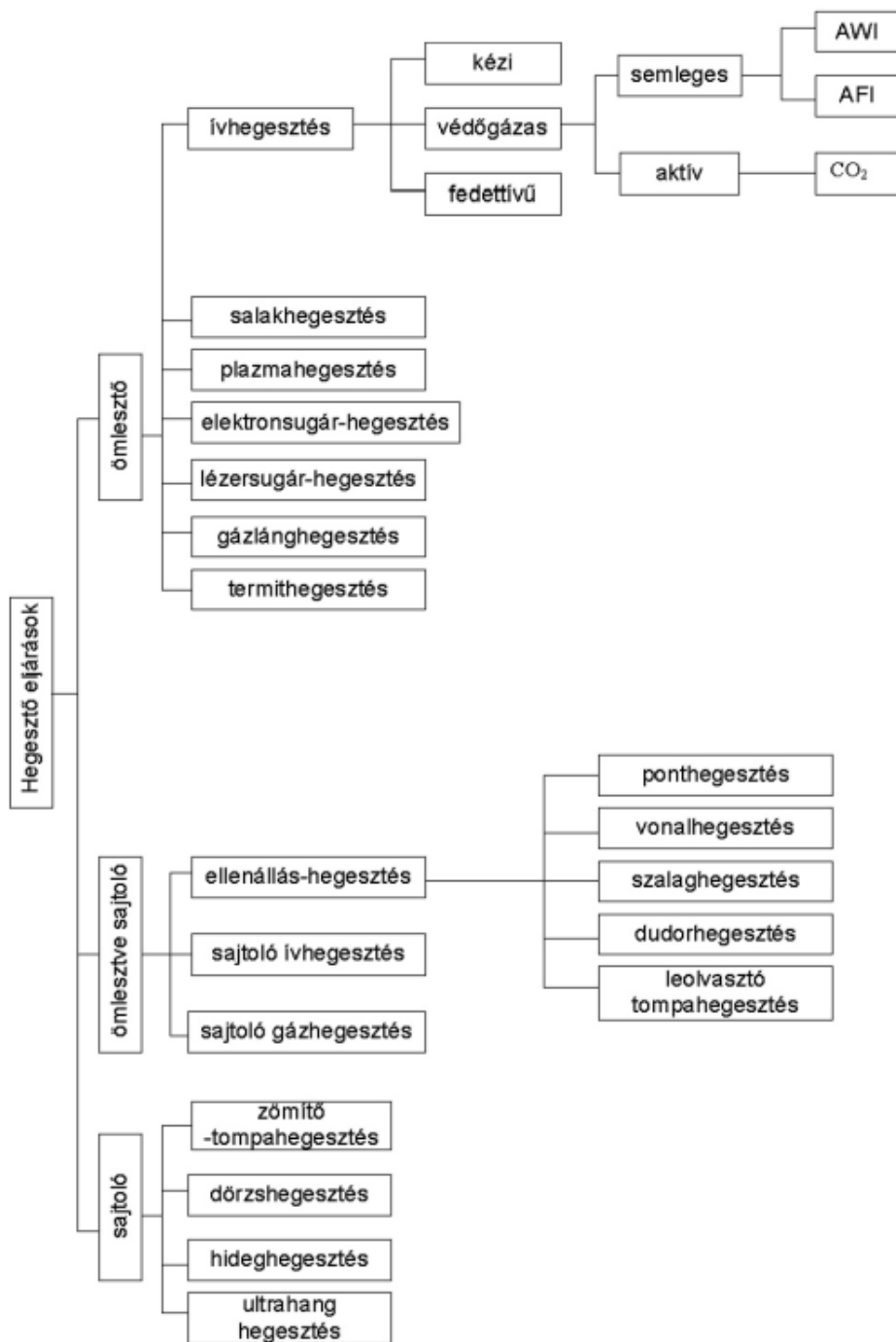


3.4. ábra Hűtő-kenő folyadékok összetétele [19]

3.4. Hegesztés technológia

A hegesztés, mint oldhatatlan kötés, több száz éve ismeretes. Megkülönböztetjük a fémek, illetve műanyagok hegesztését és forrasztását. Hegesztéskor a fémes alkatrészek összekötésére a belső erőket használják fel. Ezt a kötésmódot kohéziós kötésnek is nevezik. Az acélok hegeszthetősége függ az adott anyag alkalmasságától az adott alkalmazásban, a meghatározott munkarendtől és a megfelelő hegesztő anyagok kiválasztásától.

Többféle hegesztési eljárást különböztetünk meg a felhasznált energia, az alapfém hegesztés közbeni halmazállapota, a hegesztés gépesítési foka és egyéb műszaki jellemzők szerint. A 3.5. ábra bemutatja a hegesztési eljárások különböző csoportjait. [9] [22]



3.5 ábra Hegesztési eljárások csoportosítása [9]

Gázhegesztésnek nevezzük azokat a hegesztési eljárásokat, ahol az anyagok hevítésére hegesztőpisztolyban képzett gázkeverék lángját alkalmazzuk. A gáz lehet hidrogén, acetilén, propán, bután stb., leggyakrabban az acetilént alkalmazzuk. Ezeket a gázokat palackokból vagy

fejlesztőből nyerjük. Ehhez a hegesztés típushoz használatos hegesztőpálcák legtöbbször kör keresztmetszetűek. [9] [23]

Villamos ívhegesztések esetén az elektromos áram hőhatása alkalmazható hegesztési célokra. A létrehozott ív nagyságrendileg kb. 4000 °C. A fogyóelektródás, védőgáz nélküli ívhegesztés történhet (bevont elektródás) kézi ívhegesztéssel, vagy annak különleges változatával a gravitációs ívhegesztéssel, illetve az ívet védő gáz, valamint hegfürdőt védő salak képzéséhez szükséges anyagokat portöltet formájában tartalmazó önvédő porbeles huzalos ívhegesztéssel. Ezekre az eljárásokra jellemző, hogy a fogyó (leolvadó elektróda) hozaganyagként a varrat része lesz, az elektróda bevonatának vagy porbélésének megömlésztésekor keletkező védőgáz (jellemzően CO₂) a hegesztőív, salak pedig a varratfém védelmét szolgálja. [24]

Az elektróda bevonatának nagy a jelentősége a varrat szempontjából. Legjelentősebb szempontjai közé tartozik az oxidáció megakadályozásának fontossága, a salaktakaró hatással van a varrat lehűlésére ezáltal befolyásolja a szövetszerkezeti változásokat, a bevonat rideg anyagból készül ezért csak egyenes rúd formában létezik. [9]

Védőgázos ívhegesztéskor háromfajta különböztetünk meg, AWI, AFI és CO₂.

A CO₂-védőgázos fogyóelektródás ívhegesztés során a védőgáz a szén-dioxid. A végrehajtásához ugyanazokra a berendezésekre van szükség, mint az AFI hegesztéshez. Ezt az eljárást leggyakrabban ötvözetlen és gyengén ötvözött szerkezeti acélokhoz használjuk. A védőgáz sajátossága miatt jelentős oxidációra kell számítani, ezért az elektródhuzalba dezoxidáló elemeket kell ötvözni. Ez az eljárás egyre nagyobb népszerűségnek örvend, mivel a kézi ívhegesztéshez viszonyítva a termelékenysége három-, ötszörös és a technológia maga is viszonylag olcsóbb. A CO₂ hegesztés alapelve a hegesztési ív létrehozásán alapul. A munkadarab és az elektróda között áram folyik, amely felforrósítja a fémfelületeket, lehetővé téve az olvadásukat. A hegesztési elektróda folyamatosan adagolódik a folyamat során, miközben a szén-dioxid védőgáz körül veszi a hegesztési ívet. Ez a gáz megakadályozza a levegő és a fém reakcióját, amely oxidációt okozhatna. A hegesztési varrat így tiszta, egyenletes és szilárd lesz. [24] [22]

Előnyei közé tartozik a gyorsaság, folyamatos adagolás révén a hegesztési folyamat megszakítás nélkül végezhető. A védőgáz használata miatt a hegesztési varratok minősége

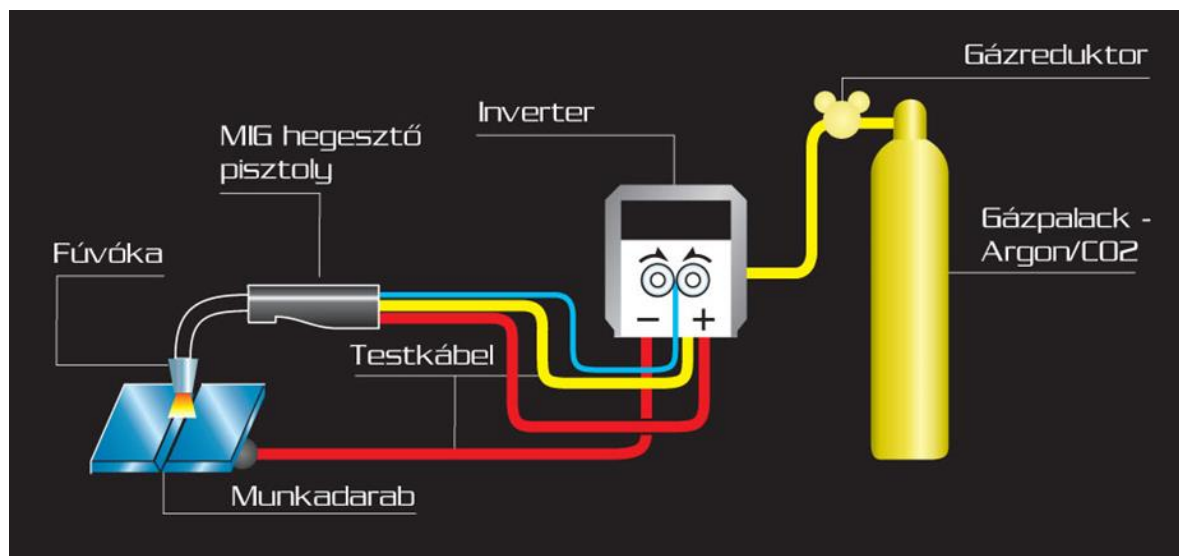
kiemelkedő. Az ív stabilitása és a védőgáz folyamatos jelenléte garantálja a minimális porozitást és a kiváló kötési erőt. Széles anyagválaszték áll rendelkezésre az acéltól az alumíniumig, ezért az ipar számos területén alkalmazható. Ezenkívül jól automatizálható, ezért csökkenthető a munkaerő költsége és növeli a termelési kapacitást.

A felszerelés három részből áll: hegesztőgép, hegesztőpisztoly, védőgáz. A hegesztőgép feladata a huzal és a védőgáz folyamatos adagolása. A modern hegesztőgépek digitális kijelzővel rendelkeznek, amely lehetővé teszi a paraméterek pontos beállítását, mint például az áram és a feszültség. A hegesztőpisztolyban található az elektród és a gázadagoló rendszer. A kialakítása segíti a hegesztő munkáját, mivel biztosítja a precíz irányítást a hegesztési folyamat során. A hegesztés során használt védőgáz (szén-dioxid) megakadályozza az oxidációt és a szennyeződések bejutását, ami kulcsfontosságú a varrat minősége szempontjából.

A hegesztési ív létrejön, amikor az elektród huzal és a munkadarab között áram folyik. Az ív hőmérséklete elérheti a 3000 °C-t, ami elegendő ahhoz, hogy a huzal és a munkadarab megolvadjon. A védőgáz körülvéshi az ívet, így védelmet nyújt a szennyeződések és oxidáció ellen, növelve ezzel a varrat szilárdságát.

A használt huzalelektróda lehet tömör vagy porbeles. Ez a hegesztendő anyagtól és környezetétől függ. A hegesztés három különböző pisztolytartással valósulhat meg: húzó, merőleges, toló. Ezt is a hegesztés körülményei határozzák meg. [9] [23]

A CO₂ hegesztési folyamat során több kulcsparamétert kell figyelembe venni. Ezeket az eljárásnak megfelelően kell kiszámítani. Ilyen például a szénegyenérték meghatározása; varrat vastagság, előmelegítés, illetve hűlési idő meghatározása; huzalkiválasztása; varrat tömegének és térfogatának meghatározása; védőgáz mennyiségének és a művelet energiaszükségletének kiszámolása. [9] [25]



3.6. ábra MÍG hegesztéshez szükséges eszközök

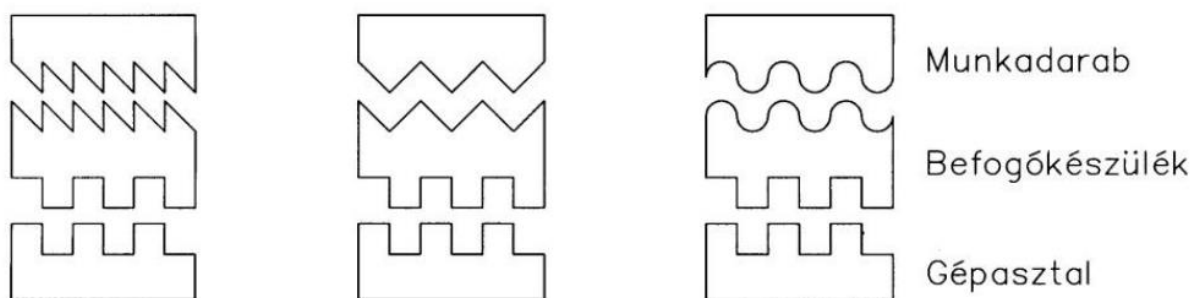


3.7. fénykép MÍG hegesztő inverter

3.5. Készüléktervezés

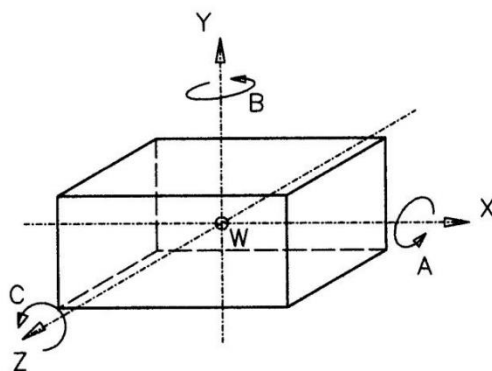
Készülékeknek nevezzük azokat a berendezéseket, amelyek a mechanikai megmunkálások során a szerszámgépen és a szerszámon kívül, szükségesek a művelet végrehajtásához, de közvetlenül nem vesz részt a munkadarab alakításában. A célgépekhez gyártott egyedi készülékek tervezéséhez nagyfokú precizitás szükséges. A megfelelően kivitelezett készülékek nagyban hozzájárulnak a gépek hatékony működéséhez. Alapvetően három csoportba osztjuk: szerszámbefogó, szerszámvezető és munkadarab-befogó készülék. [26] [27] [28]

A munkadarab-befogó készülék alapvető feladata, hogy kapcsolatot teremtsen a munkadarab és a gép között. Erre azért van szükség mert a munkadarabok rendkívül különbözőek felületüket, anyagukat, alakjukat tekintve. A 3.8. ábra megmutatja hogyan kell ezt a műveletet elképzelni.



3.8. ábra Munkadarab-befogó készülékek szimbolikus ábrázolása [26]

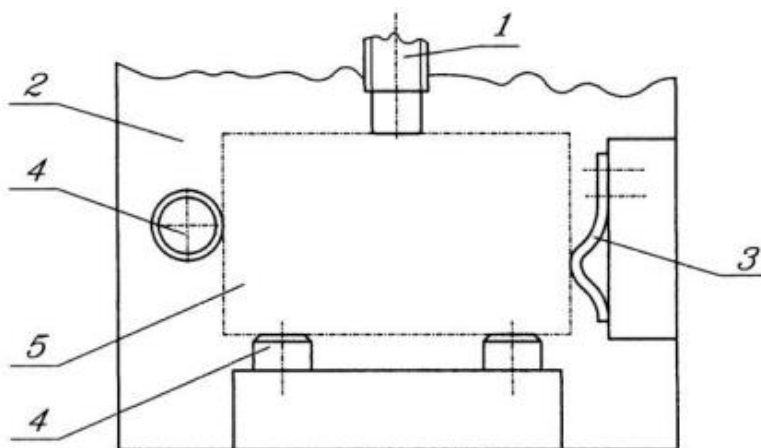
A készüléktervezés alapja a munkadarab helyzetmeghatározásának pontos megtervezése. A munkadarabot egy szilárd testnek kell tekinteni, így egy derékszögű koordináta rendszerrel meghatározott térben, hatféle elmozdulással pozícionálhatjuk. Ezt mutatja meg a 3.9. ábra.



3.9. ábra Szilárd test hat mozgás-szabadsága [26]

A munkadarab akkor lesz pontosan beállított helyzetben, ha a mozgás-szabadságot elveszjük. A helyzetmeghatározást követően úgynevezett befogási bázisfelületek jönnek létre. Ezek a munkadarab azon felületei, amelyeket felhasználtuk a helyzetmeghatározáshoz. A befogókészülék azon elemeit, amelyek a munkadarab helyzetét határozzák meg, üléknek nevezzük. Ülékeknek két fejtája van: egyszerű ülékek, amelyek a munkadarab egy tényleges pontját határozzák meg; központosító ülékek, a munkadarab középsíkját vagy több középsíkot határoznak meg. Egyszerű ülékeket általában sík bázisfelületek esetén alkalmazzuk, ezek lehetnek merev vagy mozgó kialakításúak. A központosító ülékek a munkadarab furatához vannak illesztve. [26] [29]

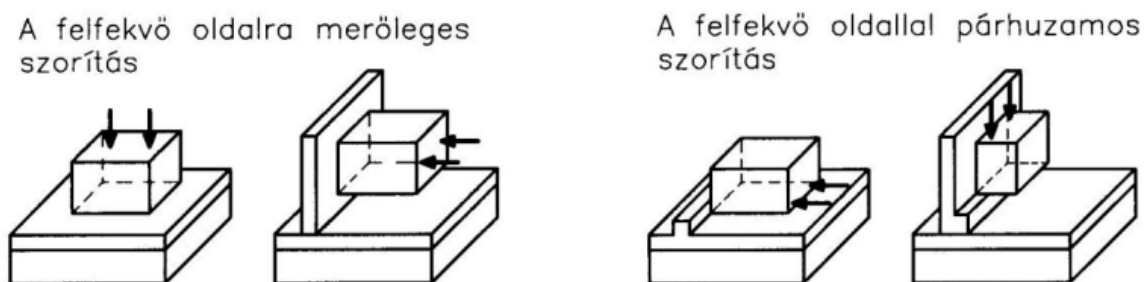
A munkadarab rögzítése leszorítással történik, úgy, hogy a megmunkálás közben ne tudjon elmozdulni. A 3.10. ábra bemutatja a fő- és segédleszorítás vázlatát.



3.10. ábra Segédleszorítás lapos segédrugóval [26]

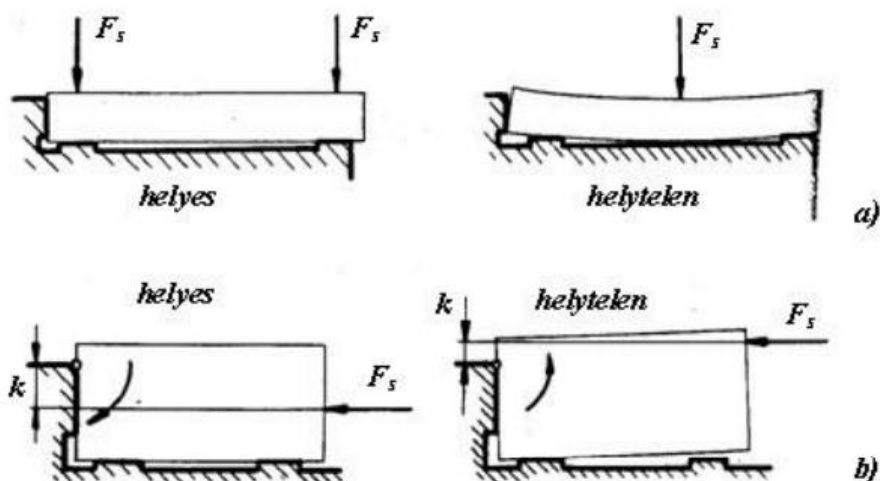
1- szorítócsavar, 2- készüléktest, 3- lapos rugó (segédleszorító), 4- ülékek, 5- munkadarab

A szorító erő megtervezése a következő folyamat. Ez az erő lehet merőleges, illetve párhuzamos a felfekvő felületekre. Ezenkívül fontos, hogy a szorítás hány ponton történik, ez lehet egy-, két-, három- vagy négyponthoz. A 3.11. ábra megmutatja a szorítások fajtáit. [29]



3.11. ábra Merőleges és párhuzamos szorítás [26]

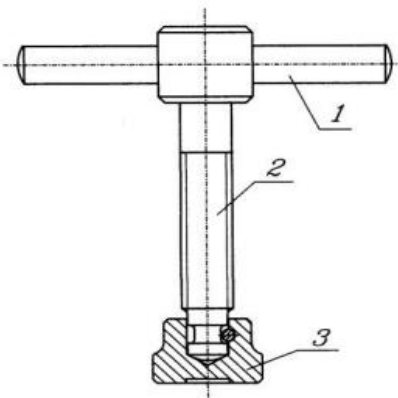
A szorítás helyének kiválasztásánál nagyon fontos szempont, hogy az erőzárás a felfekvő felületen keresztül történjen. Az erőátadás pedig az üléken át következzen be. A helyes szorítást a 3.12. ábra mutatja be.



3.12. ábra Erőátadás az üléseken át [26]

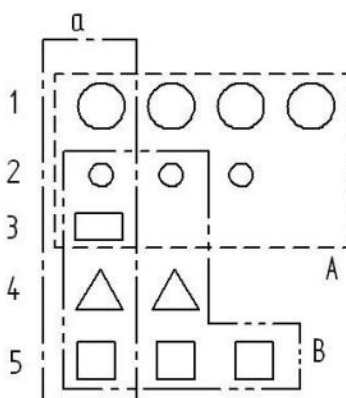
a) merőleges szorításkor b) oldalszorításkor

Ezenkívül használhatunk kézi szorítást, csavar szorítást vagy ékszorítást is. A 3.13. ábra bemutatja a kézi szorítás általános felépítését.



3.13. ábra Kézi szorító eszközök felépítése 1- erőkifejtő, 2- erőnövelő, 3- erőátadó elem [26]

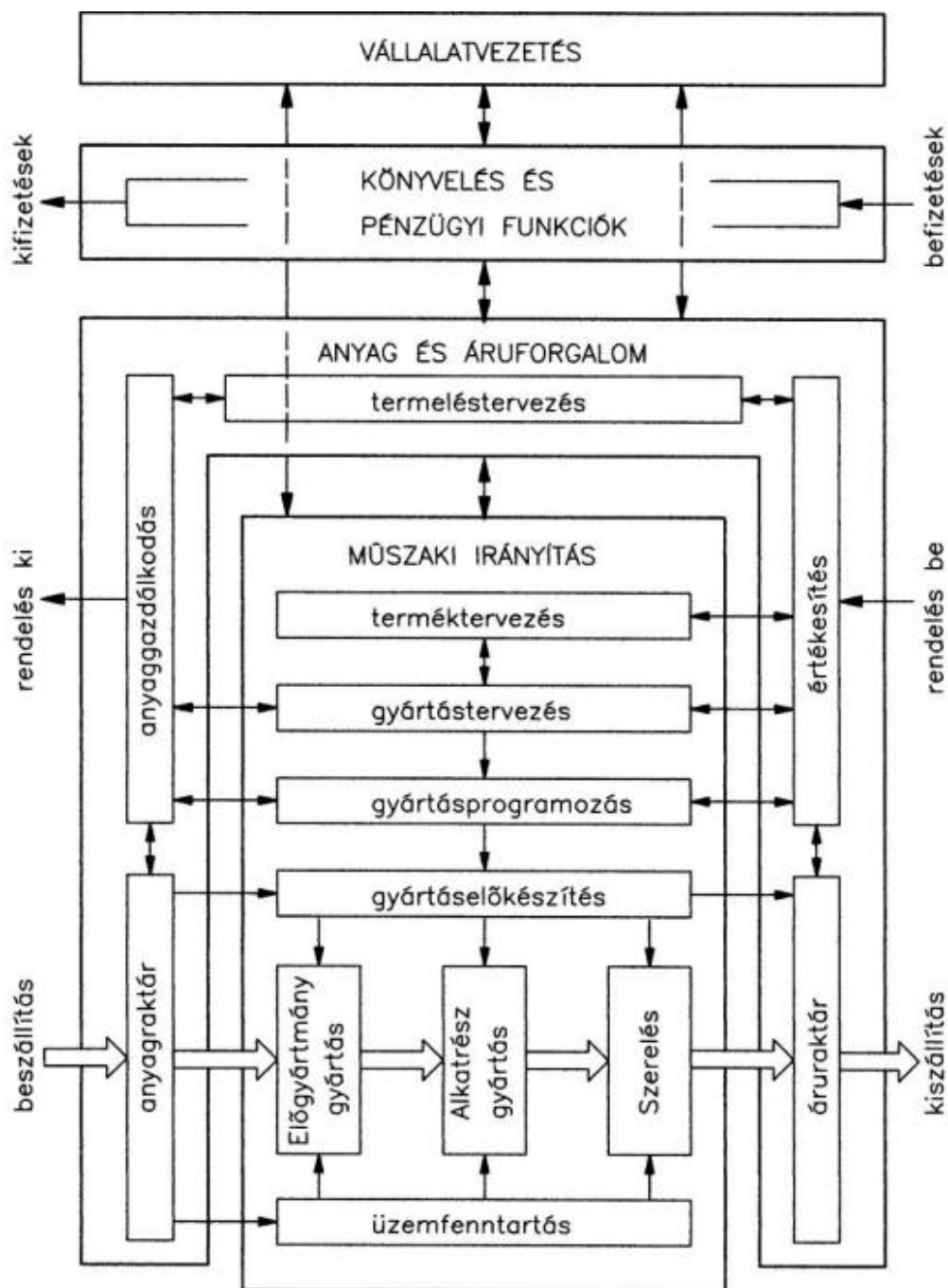
A befogó készülékek felépítése három részre bontható fel: egyedi készülékek, csoport-készülékek, elemekből összeszerelhető készülékek. Az egyedi készülékek csak egyetlen munkadarab befogására alkalmasak. Ezért ez a legköltségesebb megoldás a három típus közül. A csoport-készülékek az egyedi készülékekhez hasonlóan, több hasonló alkatrész befogását tudják elvégezni. Ezt bizonyos elemek állításával vagy cseréjével tudjuk elérni. Ezzel tudjuk csökkenteni a készülékezési költségeket. Az elemekből összeszerelhető készülékek az építőszelekt elv alkalmazásán alapszik és a készüléképítés korszerű módját képezi. Ezt a befogókészülék elemekre bontásával és ezek megfelelő rendszerezésével történik. Az elemek alaprendszerét a nem azonos elemek halmaza képezi. Ennek a halmaznak egyes elemeinek többszörözésével alakíthatók ki a bővített elemrendszerek. [26] [30] [8] [31] A 3.14. ábra bemutatja ennek felépítését.



3.14. ábra Elemekből összeszerelhető készülékrendszerek kialakítása [26]

a- alaprendszer, 1-5- alaprendszer egyes elemei, A,B- kibővített elemrendszerek

A gyártási folyamat azoknak a természeti és tudati folyamatoknak a célszerűen rendezett összessége, amelyeknek eredményeként az anyagok és félkész termékek megfelelő kész terméké alakulnak át. [26] [32] A 3.15. ábra bemutatja a gyártás tervezés folyamatát.



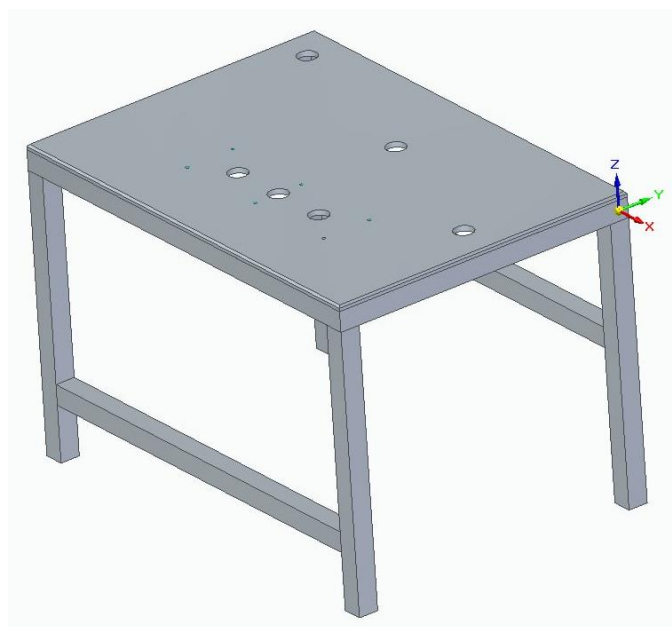
3.15. ábra A gyártás struktúra részfunkciói, adat és anyagáramlat [26]

A gyártás folyamata a készülék kialakításától és darabszámától is függ, lehet egyedi-, sorozat- vagy tömeggyártás is. A tényleges gyártást megelőzi a műszaki előkészítés. Itt három folyamatot különböztetünk meg: terméktervezés, technológiai tervezés, termelésirányítás és ütemezés tervezés. [30] [2] [28]

4. Probléma bemutatása

A szerelősorok hatékony működésének kulcselemei közé tartozik a szerelési asztalok optimális kialakítása és működése. Ezek az asztalok elősegítik a munkafolyamatok és a hozzájuk tartozó termelési hatékonyság növelését is. Általában több részből épülnek fel: az asztallap, tárolóhelyek, szerszám- és alkatrész-felszerelési pontok. Az asztallap lehet állítható magasságú, lehetővé téve a munkavállalók számára, hogy ergonomikus testhelyzetben dolgozhassanak, csökkentve ezzel a fáradtságot és a sérülések kockázatát. Működése során a munkafolyamatok a gyártásnak megfelelő sorrendben zajlanak. Az operátorok az asztalhoz helyezik az alkatrészeket, amelyek az előző munkafázisban érkeztek. Az asztalon elhelyezett tárolóhelyek gyors hozzáférést biztosítanak a szükséges eszközökhöz és alkatrészekhez, csökkentve az időt, amit a keresgéléssel töltenének.

Általánosságban problémát jelent a nem megfelelő stabilitás, kötések meglazulás, illetve a nem megfelelő méret akár magasságról, akár felületről van szó. Ezzel az asztallal ezeket a problémákat kívánom kijavítani. Mégpedig úgy, hogy az asztal összeillesztése hegesztéssel történik, ezzel kiküszöbölve a rázkódástól vagy egyéb behatástól való meglazulást. Ezenfelül a méretei megfelelőek lesznek a használat során esetlegesen felmerülő helyhiány kezelésére. Ezzel az a cél, hogy a használata gördülékenyebb és megbízhatóbb legyen. Hosszútávon lehessen alkalmazni, mindenféle meghibásodás nélkül.



4.1. ábra Az elkészítendő asztal 3D modellje

A 4.1. ábrán látható asztal 50x50x3 mm S235JR anyagú zártszelvényből készül, CO2 hegesztés segítségével. A méretei 790x1100x690 mm. Anyaga ötvözetlen szerkezeti acél, kiválóan alkalmas egy szerelősor részét képező asztal elkészítéséhez. A hozzá párosított hegesztés technológia tartós, megbízható kötést biztosít. Ahogy az ábrán is látható, az élek mentén lesz hegesztve. Ezenfelül fontos az ergonomikus kialakítás, ezért az élek síkba munkálva lesznek. Így használhatóbbá és biztonságosabbá téve az eszközt. Ezenfelül a felületet RAL 5008 magasfényű, rozsdagátló ipari festékkel kezeljük. Ennek köszönhetően tovább lesz korrózió mentes a felület.

Az elkészítendő szerelő asztal a valóságban így kell elképzelni ahogy a 4.1. fényképen látható. Az alap asztalt ki lehet egészíteni különböző tartókkal, polcokkal, tárolókkal. Ezenfelül szerelhető rá a munkavégzéshez szükséges világítás. A magassága megfelel ülő, illetve álló munka végzésére is, attól függően mire van szükség. Az asztal egyik legfontosabb tulajdonsága az univerzalitás. Ennek köszönhetően tudunk különféle anyaggal dolgozni rajta. Ez lehetővé teszi, hogy a munkavállalók különböző projekteket végezzenek anélkül, hogy új berendezéseket kellene vásárolniuk. Ezenfelül az asztalok támogatják különböző hegesztési technológiák használatát is, ezáltal is rugalmasabbá válik a munkavégzés. Az univerzalitás egy szerelő és hegesztő asztalnál kulcsfontosságú, mivel növeli a felhasználási lehetőségeket, javítja a hatékonyságot és csökkenti a költségeket. A sokoldalú alkalmazhatóság, az állíthatóság és a stabilitás mind hozzájárulnak a munkavégzés minőségéhez és biztonságához. Az univerzális asztalok tehát nem csupán praktikusak, hanem elengedhetetlen elemei a modern hegesztési és szerelési folyamatoknak.

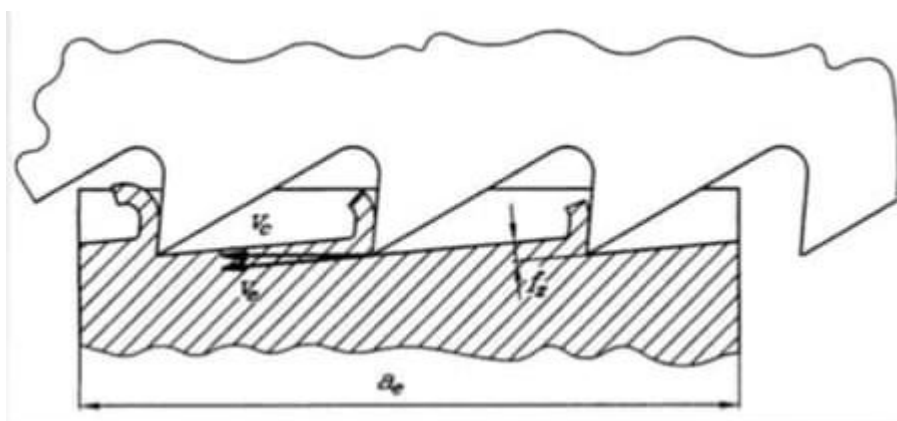


4.1. fénykép Az elkészítendő asztal

5. Tervezés

5.1. Előgyártmány tervezése

A fűrészelés többféle szerszámmal történő forgácsolás, amelyet rúdanyag vagy lemezek darabolásához alkalmazunk. A szalagfűrész esetén a szerszám egy fogakkal ellátott végtelenített acélszalag, amely folyamatos vágást végez. A munkadarabbal kapcsolatban álló fogak egyenes vonalú mozgást végeznek.



5.1. ábra Fogazat és a munkadarab kapcsolata

Előgyártmány: melegen hengerelt zártszelvény 50x50x3mm

Anyagminőség: S235JR ötvözetlen szerkezeti acél

Szakítószilárdság: $R_m = 460 \frac{N}{mm^2}$

Választott szerszám: KF-250 M; keretes fűrészgép

Löketszám: $60 \frac{1}{min}$ fogás: gépsatuba ütköztetve

Szerszám: gépi fémfűrészlap 500x3,2 mm MSZ 3962:HS18 0 1

$$\text{Fogüreg térfogat: } V_z = n * \left(\frac{1}{3} * w * h^2\right) [mm^3] \quad V_z = 27 * \left(\frac{1}{3} * 3 * 4^2\right) = 432 [mm^3]$$

$$\text{Maximális előtolási sebesség számítása: } e_{max} = \frac{60 * V_z * V_f}{t * b * S * \varepsilon} \left[\frac{m}{min} \right]$$

$$e_{max} = \frac{60 * 432 * 1,33}{20 * 4,7 * 3 * 0,2} = 611,23 \left[\frac{m}{min} \right]$$

A munkadarabok méretei a következők:

5.1. táblázat Darabolás méretei

Darabszám	Méret [mm]	Vágás szöge [°]
2	790	45
2	1100	45
5	690	90
3	1000	90

5.2. Forgácsolás számítása

Előgyártmány: 2000x6000x15 mm lemez

Anyagminőség: S235JR ötvözetlen szerkezeti acél

Szakítószilárdság: $R_m = 450 \frac{N}{mm^2}$

Darabolás:

Választott szerszám: KF-250 M; keretes fűrészgép

Löketszám: $60 \frac{1}{min}$ fogás: gépsatuba ütköztetve

Szerszám: gépi fémfűrészlap 500x3,2 mm MSZ 3962:HS18 0 1

Asztallap marása:

Választott szerszám: TOS VARNSDORF WHN13

$n=800$ [1/min]

$f=600$ mm

$a=2$ mm

$D_{szerszám}=120$ mm

lemez kezdő mérete= 790X1100X15

lemez végső mérete= 790X1100X13

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 122}{120 \cdot \pi} = 323,61 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{g\acute{e}pi} = 800 \frac{1}{\text{min}}$$

$$\text{Forgácsoló sebesség: } v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{m}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{120 \cdot \pi \cdot 323,61}{1000} = 121,99 \left[\frac{m}{\text{min}} \right]$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{g\acute{e}pi}}{1000} \quad V_m = \frac{120 \cdot \pi \cdot 800}{1000} = 301,59 \frac{m}{\text{min}} \rightarrow 5,026 \frac{m}{\text{sec}}$$

$$\text{Asztal előtolása: } s = f \cdot z \cdot n \quad s = 0,1 \cdot 6 \cdot 800 = 480 \frac{mm}{\text{min}} \rightarrow$$

$$\text{gépen beállítható: } s = 600 \frac{mm}{\text{min}}$$

$$\text{Maróra ható erő: } \sin \frac{\gamma}{2} = \frac{b}{D} = \frac{5}{120} = 0,04166 \rightarrow \gamma = 4,77^\circ \quad \delta = \frac{360}{120} = 3^\circ$$

$$\text{kapcsolószám: } \omega = \frac{\gamma}{\delta} = \frac{4,77}{3} = 1,59$$

$$f_k = \frac{a \cdot b}{D \cdot \pi} \cdot \frac{360}{\gamma} \quad f_k = \frac{0,1 \cdot 5}{120 \cdot \pi} \cdot \frac{360}{4,77} = 0,1001 \frac{mm}{\text{fordulat}}$$

$$\text{Maróra ható közepes kerületi erő: } F_{maró} = \omega \cdot k_s \cdot f_k \cdot a$$

$$F_{maró} = 1,59 \cdot 1500 \cdot 0,1001 \cdot 1 = 282,282 \text{ N}$$

$$\text{Maráshoz szükséges forgácsolási teljesítmény: } P = F \cdot V$$

$$P = 282,282 \cdot 5,026 = 1484,81 \text{ W}$$

$$\text{Hajtás teljesítményszüksége: } P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{1484,81}{0,7} = 2121,15 \text{ W}$$

Marási idő: $t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{790 \cdot 7}{0,2 \cdot 800} = 34,6 \text{ min}$

Élletörés 45°-ban:

$n = 800 \text{ [1/min]}$

$f = 600 \text{ mm}$

Szerszám = 90° maró

$D_{\text{szerszám}} = 6 \text{ mm}$

Forgácsoló sebesség: $v_c = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} \quad v_c = \frac{\pi \cdot 6 \cdot 800}{1000} = 15,08 \frac{\text{m}}{\text{min}}$

Ø50 furatok készítése:

Ø49 telibefúró

$n = 720 \text{ [1/min]}$

$f = 90 \text{ mm}$

$D_{\text{szerszám}} = 49 \text{ mm}$

Fordulatszám: $n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 122}{49 \cdot \pi} = 792,52 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 720 \frac{1}{\text{min}}$

Forgácsoló sebesség: $v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{49 \cdot \pi \cdot 792,52}{1000} = 121,99 \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right]$

Megváltozott forgácsoló sebesség: $v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{49 \cdot \pi \cdot 720}{1000} = 110,84 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 1,85 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$

Fúró nyomatékigénye: $M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{49^2 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 90 \text{ Nm}$

Fúrás teljesítményszükséglete: $P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{90 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 720}{60 \cdot 10^3} = 2,16 \text{ kW}$

Hajtáshoz szükséges teljesítmény: $P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{2,16}{0,8} = 2,7 \text{ kW}$

Furat megmunkálási idő: $t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{13}{0,2 \cdot 720} = 0,18 \text{ min}$

Összesen: $6 \cdot 0,18 = 1,1 \text{ min}$

Ø50 nagyoló, mivel nincs tűrés a furatokon

$n=800$ [1/min]

$f= 270$ mm

$D_{szerszám}=50$ mm

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 122}{50 \cdot \pi} = 766,67 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{gépi} = 800 \frac{1}{\text{min}}$$

$$\text{Forgácsoló sebesség: } v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{m}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{50 \cdot \pi \cdot 766,67}{1000} = 120,42 \left[\frac{m}{\text{min}} \right]$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{gépi}}{1000} \quad V_m = \frac{50 \cdot \pi \cdot 800}{1000} = 125,66 \frac{m}{\text{min}} \rightarrow 2,09 \frac{m}{\text{sec}}$$

$$\text{Fúró nyomatékigénye: } M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{50 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 93,75 Nm$$

$$\text{Fúrás teljesítményszükséglete: } P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{gépi}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{93,75 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 800}{60 \cdot 10^3} = 2,5 kW$$

$$\text{Hajtáshoz szükséges teljesítmény: } P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{2,5}{0,8} = 3,125 kW$$

$$\text{Furat megmunkálási idő: } t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{13}{0,2 \cdot 800} = 0,18 min$$

$$\text{Összesen: } 6 \cdot 0,18 = 1,1 min$$

Előfúrás a menetes furatoknak:

$n=120$ [1/min]

$f= 125$ mm

$D_{szerszám}=8,5$ mm

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 122}{8,5 \cdot \pi} = 456,86 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{gépi} = 120 \frac{1}{\text{min}}$$

$$\text{Forgácsoló sebesség: } v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{gépi}}{1000} \left[\frac{m}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{8,5 \cdot \pi \cdot 456,86}{1000} = 12,19 \left[\frac{m}{\text{min}} \right]$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{gépi}}{1000} \quad V_m = \frac{8,5 \cdot \pi \cdot 120}{1000} = 3,2 \frac{m}{\text{min}} \rightarrow 0,05 \frac{m}{\text{sec}}$$

$$\text{Fúró nyomatékigénye: } M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{8,5 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 1,81 Nm$$

$$\text{Fúrás teljesítményszükséglete: } P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{g\acute{e}pi}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{1,81 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 800}{60 \cdot 10^3} = 0,15 kW$$

$$\text{Hajtáshoz szükséges teljesítmény: } P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{0,15}{0,8} = 0,187 kW$$

$$\text{Furat megmunkálási idő: } t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{13}{0,2 \cdot 120} = 0,54 min$$

$$\text{Összesen: } 6 \cdot 0,54 = 3,24 min$$

Menet fúrás:

$$n = 220 [1/min]$$

$$f = 330 mm (220 \times 1,5)$$

szerszám = M10 menetfúró

furatméret: M10X1,5

fogásmélység: a=0,2

nagyoló fogások száma: i=3

simító fogások száma: i=2

$$\text{Forgácsolósebesség irányértéke: } v_{c0} = 4,5 \frac{1}{min}$$

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 4,5}{10 \cdot \pi} = 143,23 \frac{1}{min} \rightarrow n_{g\acute{e}pi} = 220 \frac{1}{min}$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{g\acute{e}pi}}{1000} \quad V_m = \frac{10 \cdot \pi \cdot 220}{1000} = 6,92 \frac{m}{min} \rightarrow 0,11 \frac{m}{sec}$$

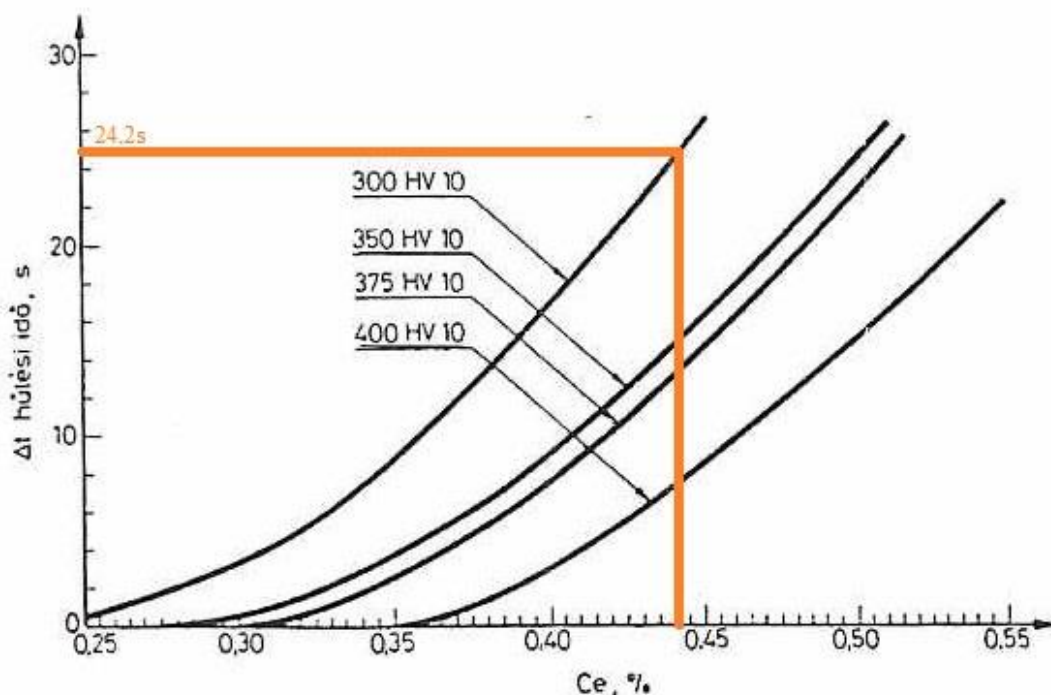
5.3. CO₂ hegesztési eljárás számítása

A munkaasztal S235JR ötvözetlen szerkezeti acélból készül, azon belül 50x50x3 mm zártszelvényből. A varratok megfelelő paramétereinek kiszámítása a következőképpen alakul. [10]

Carbon-egyenérték meghatározása:

S235JR acél kémiai összetétele: C=0,17% Mn=1,40% Cu=0,50%

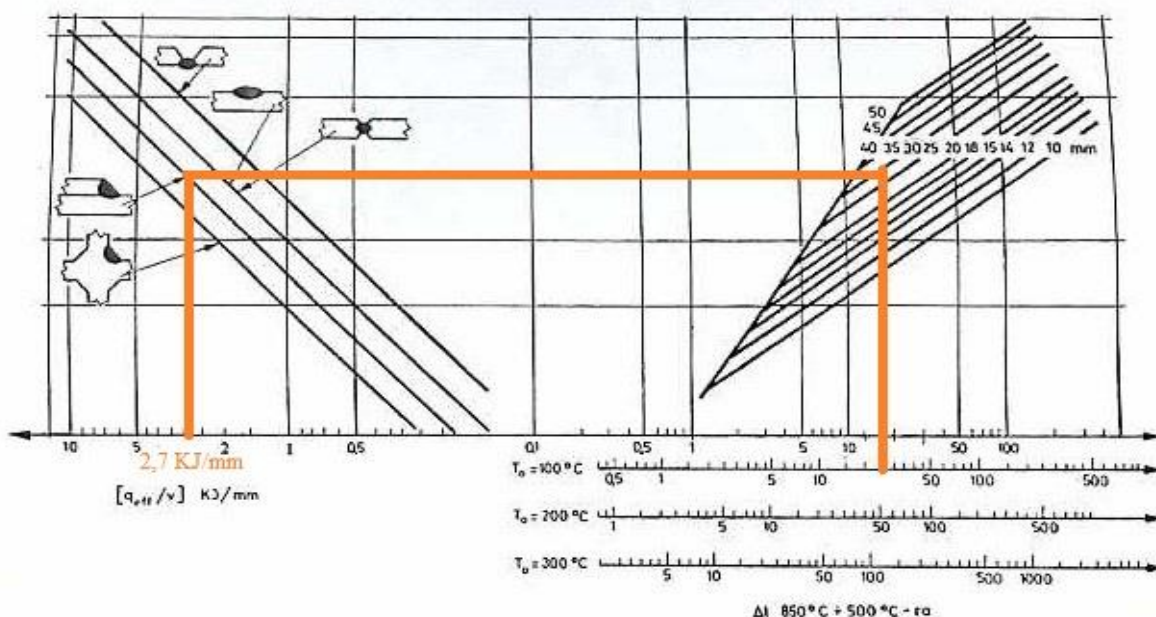
$$Ce = C + \frac{Mn}{6} + \frac{Cu}{15} \quad Ce = 0,17 + \frac{1,40}{6} + \frac{0,50}{15} \quad Ce = 0,436 \sim 0,44$$



5.3. ábra Hűlési idő meghatározása [33]

Az ábrán a szénegyenértékből kiindulva, megkapjuk hűlési időt, ami jelen esetben

$$\Delta t = 24,2s$$



5.3.1 ábra Összefüggés a hőbevitel, varratelrendezés, vastagság, előmelegítési hőmérséklet és a hűlési idő között [33]

Az ábráról leolvasható a szükséges hőbevitel, ami jelen esetben $q = 2,7 \frac{\text{KJ}}{\text{mm}}$,

mivel $Q \geq 2,3 \frac{\text{KJ}}{\text{mm}}$, ezért 6mm lesz a varrat vastagsága.

Az sebesség kiszámításához szükség van az általam választott hegesztő berendezés paramétereire is. A választott berendezés: SCH-450 EL



5.3.1 kép SCH 450 EL

A hegesztőgép paraméterei a következők:

Áramerősség: $I = 400 \text{ Amper}$

Feszültség: $U = 36 \text{ Volt}$

$$V_{\text{heg}} = \frac{\eta \cdot U \cdot I}{Q \cdot 1000} \left[\frac{\text{mm}}{\text{s}} \right] \quad V_{\text{heg}} = \frac{0,75 \cdot 36 \cdot 400}{2,7 \cdot 1000} = 4 \frac{\text{mm}}{\text{s}} \rightarrow 24 \frac{\text{cm}}{\text{min}}$$

Hegesztés szabványos huzal meghatározás:

Általam választott huzal a következő: EN440G352C1G2Si11

Ez szabványos jelölés. Ennek jelentése a következő:

EN440 → maga a szabvány

G → huzal típusa

35 → hegyanyag folyáshatára és nyúlása: $R_{eL} = 355 \left[\frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \right]$ $R_m = 440 - 570 \left[\frac{\text{N}}{\text{mm}^2} \right]$ $A_s = 22\%$

2 → hegyanyag átmeneti hőmérséklete: $-20 \text{ }^\circ\text{C}$

C1 → védőgáz összetétele: 100% CO_2

G2Si11 → hegesztőhuzal típusa és kémiai összetétele: szokásos összetétel; $\text{Si} = 0,5-0,7\%$;

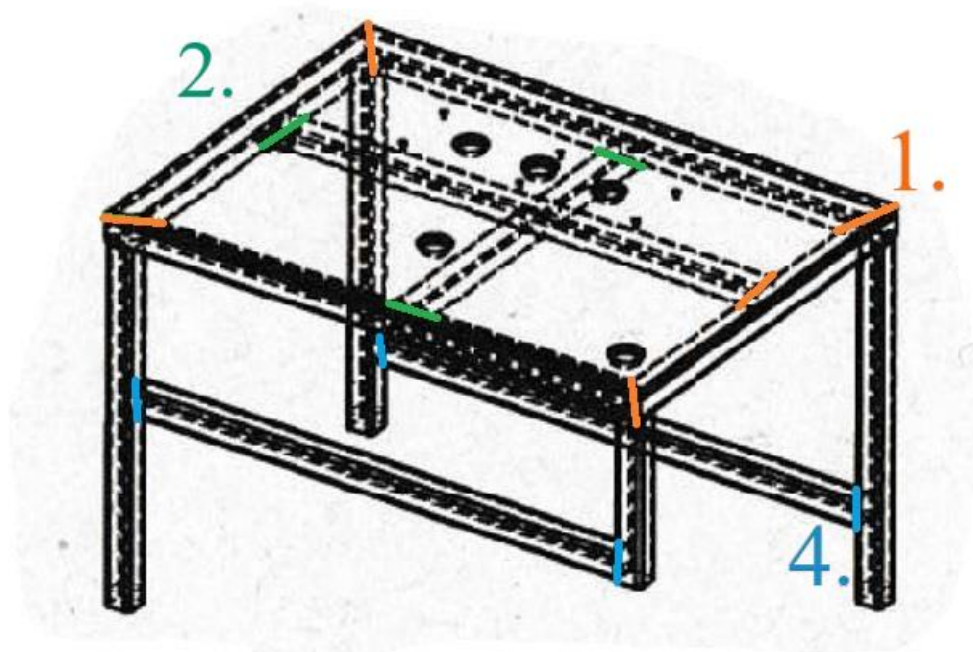
$\text{Mn} = 0,9-1,3\%$; $\text{Ni} = 0,15\%$; $\text{Mo} = 0,15\%$; $\text{Al} = 0,02\%$



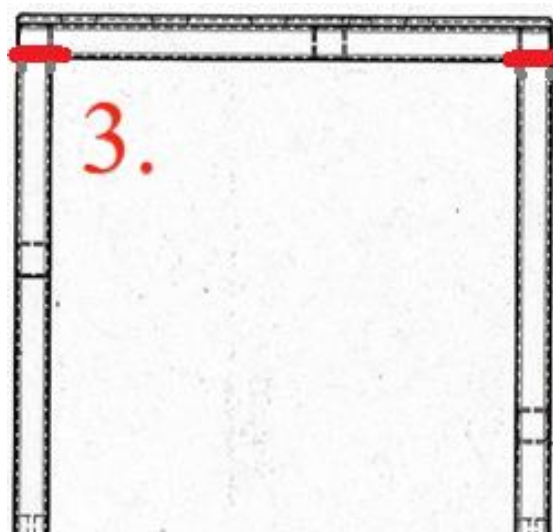
5.3.2.kép Hegesztőhuzal tekercs

Varrat tömege, térfogata, huzalmennyisége:

Az elkészítendő asztal több darabból tevődik össze, ezért különböző illesztéseknél vannak hegesztések.



5.3.3.1. kép Különböző hegesztések helyének jelölése



5.3.3.2. kép Asztal lábainak hegesztéseinek helyei

Elsőnek az asztal keretét kell összeilleszteni, ez 1. van jelölve az 5.3.3.1. képen. Egy varrat hossza 382,82 mm, ebből négy található tehát $L1 = 1531,28mm$.

Ezt követően a keret merevítését szükséges rögzíteni, ez 2. van jelölve az 5.3.3.1. képen. Egy varrat hossza 200mm, ebből négy található tehát $L2 = 800mm$.

Harmadik fázis az asztal lábainak hegesztése, ez 3. van jelölve az 5.3.3.2. képen. Egy varrat hossza 200mm, ebből négy található tehát $L3 = 800mm$.

Utolsó hegesztés a lábak merevítése hosszanti irányban, ez 4. van jelölve az 5.3.3.1. képen. Egy varrat hossza 200mm, ebből négy található tehát $L4 = 800mm$. Ezenkívül a számításhoz szükséges adatok: $a = 3mm$; $p = 7,85 \frac{kg}{m^3}$

$$L1 = 1531,28mm$$

$$V_{v1} = a^2 = 3^2 = 9 \frac{cm^3}{mm}$$

$$V_1 = V_{v1} * L_1 = 9 * 1531,28 = 13781 mm^3 = 0,01378dm^3$$

$$1db \text{ tömege: } m_1 = V_1 * p = 0,01378 * 7,85 = 0,1082kg$$

$$10db \text{ tömege: } M_1 = m_1 * 10 = 1,082kg$$

$$\text{Hegesztőhuzal mennyiség: } M_{CO2} = \frac{M_1}{0,9} = \frac{1,082}{0,9} = 1,2kg$$

$$L2 = 800mm$$

$$V_{v2} = a^2 = 3^2 = 9 \frac{cm^3}{mm}$$

$$V_2 = V_{v2} * L_2 = 9 * 800 = 7200 mm^3 = 0,0072dm^3$$

$$1db \text{ tömege: } m_2 = V_2 * p = 0,0072 * 7,85 = 0,0565kg$$

$$10db \text{ tömege: } M_2 = m_2 * 10 = 0,565kg$$

$$\text{Hegesztőhuzal mennyiség: } M_{CO2} = \frac{M_2}{0,9} = \frac{0,565}{0,9} = 0,657kg$$

$$L_3 = 800mm$$

$$V_{v3} = a^2 = 3^2 = 9 \frac{cm^3}{mm}$$

$$V_3 = V_{v3} * L_3 = 9 * 800 = 7200 mm^3 = 0,0072dm^3$$

$$1db \text{ tömege: } m_3 = V_3 * p = 0,0072 * 7,85 = 0,0565kg$$

$$10db \text{ tömege: } M_3 = m_3 * 10 = 0,565kg$$

$$\text{Hegesztőhuzal mennyiség: } M_{CO2} = \frac{M_3}{0,9} = \frac{0,565}{0,9} = 0,657kg$$

$$L_4 = 800mm$$

$$V_{v4} = a^2 = 3^2 = 9 \frac{cm^3}{mm}$$

$$V_4 = V_{v4} * L_4 = 9 * 800 = 7200 mm^3 = 0,0072dm^3$$

$$1db \text{ tömege: } m_4 = V_4 * p = 0,0072 * 7,85 = 0,0565kg$$

$$10db \text{ tömege: } M_4 = m_4 * 10 = 0,565kg$$

$$\text{Hegesztőhuzal mennyiség: } M_{CO2} = \frac{M_4}{0,9} = \frac{0,565}{0,9} = 0,657kg$$

$$\text{Szükséges hegesztőhuzal összesen: } 0,676 * 3 + 0,757 = 2,638kg \approx 3kg$$

5.3.3. összefoglaló táblázat

Varrat száma	Hossz [mm]	1db térfogat [dm ³]	1 db tömege [kg]	Darabszám
1.	1531	0,01378	0,1082	10
2.	800	0,0072	0,0565	10
3.	800	0,0072	0,0565	10
4.	800	0,0072	0,0565	10

Szükséges védőgáz mennyisége:

Szükséges hőátvitel sarokvarrat esetén: $Q = 0,74 \frac{KJ}{m} \rightarrow 74000 \frac{J}{m}$

$$t_{heg.főidő} = \frac{1}{V_{heg}} * \eta = \frac{1}{0,24} * 1 = 4,16 \frac{min}{m}$$

$$M_{CO2} = 0,03 * t_{heg.főidő} = 0,3 * 4,16 = 0,125 \frac{kg}{m}$$

$$1db: (L_1 + L_2 + L_3 + L_4) * M_{CO2} = (1531 + 800 + 800 + 800) * 0,125 = 49,2 kg$$

$$10db: 10 * 49,2 = 492kg$$

Energiaszükséglet:

$$t_1 = \frac{1}{V_{heg}} * \eta * L_1 = \frac{1}{0,24} * 1 * 1,531 = 6,38min$$

$$t_2 = \frac{1}{V_{heg}} * \eta * L_2 = \frac{1}{0,24} * 1 * 0,800 = 3,333min$$

$$t_3 = \frac{1}{V_{heg}} * \eta * L_3 = \frac{1}{0,24} * 1 * 0,800 = 3,333min$$

$$t_4 = \frac{1}{V_{heg}} * \eta * L_4 = \frac{1}{0,24} * 1 * 0,800 = 3,333min$$

$$t_{heg.főidő \text{ összesen}(1db)} = t_1 + t_2 + t_3 + t_4 = 6,4 + 3,333 * 3 = 16,399 min$$

$$t_{heg.főidő \text{ összesen}(10db)} = t_{heg.főidő \text{ összesen}(1db)} * 10 = 16,399 * 10 = 163,99 min \sim 3h$$

Általam választott hegesztő gép: SCH 450 EL

Áramerősség: $I = 400Amper$

Feszültség: $U = 36Volt$

$$E_M = \frac{U * I * t_{heg.főidő \text{ összesen}(10db)}}{\eta * 1000} = \frac{36 * 400 * 3}{0,8 * 1000} = 54kWh$$

$$t_{\ddot{u}} = 3 * 0,15 = 0,45h$$

$$E_{\ddot{u}} = N_{\ddot{u}} + t_{\ddot{u}} = 0,3 + 0,45 = 0,75kWh$$

$$E_A = E_M + E_{\ddot{u}} = 54 + 0,75 = 54,75 kWh$$

5.4. Készülék tervezés

Előgyártmány tervezése:

A fűrészelés többféle szerszámmal történő forgácsolás, amelyet rúdanyag vagy lemezek darabolásához alkalmazunk. A szalagfűrész esetén a szerszám egy fogakkal ellátott végtelenített acélszalag, amely folyamatos vágást végez. A munkadarabban álló fogak egyenes vonalú mozgást végeznek. [3]

Előgyártmány: melegen hengerelt zártszelvény 50x50x3mm

melegen hengerelt rúd 70x70mm

Anyagminőség: S355J0 ötvözetlen szerkezeti acél

Szakítószilárdság: $R_m = 500 \frac{N}{mm^2}$

Választott szerszám: KF-250 M; keretes fűrészgép

Löketszám: $60 \frac{1}{min}$ fogás: gépsatuba ütköztetve

Szerszám: gépi fémfűrészlap 500x3,2 mm MSZ 3962:HS18 0 1

Fogüreg térfogat: $V_z = n * \left(\frac{1}{3} * w * h^2\right) [mm^3]$ $V_z = 27 * \left(\frac{1}{3} * 3 * 4^2\right) = 432 [mm^3]$

Maximális előtolási sebesség számítása: $e_{max} = \frac{60 * V_z * V_f}{t * b * S * \varepsilon} \left[\frac{m}{min}\right]$

$$e_{max} = \frac{60 * 432 * 1,33}{20 * 4,7 * 3 * 0,2} = 611,23 \left[\frac{m}{min}\right]$$

A munkadarabok méretei a következők:

5.4.1.táblázat Darabolás méretei

Darab	Méret [mm]	Vágás szöge [°]
4	1000	90
4	200	90

Forgácsolás számítása:

Darabolás:

Választott szerszám: KF-250 M; keretes fűrészgép

Löketszám: $60 \frac{1}{min}$ fogás: gépsatuba ütköztetve

Szerszám: gépi fémfűrészlap 500x3,2 mm MSZ 3962:HS18 0 1

Sarokelem marása:

Választott szerszám: TOS VARNSDORF WHN13

$n=800 [1/min]$

$f= 600mm$

$a=5mm$

$D_{szerszám}=50mm$

Fordulatszám: $n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi}$ $n = \frac{1000 \cdot 122}{50 \cdot \pi} = 776,67 \frac{1}{min} \rightarrow n_{gépi} = 800 \frac{1}{min}$

Forgácsoló sebesség: $v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{m}{min} \right]$ $v_c = \frac{50 \cdot \pi \cdot 776,67}{1000} = 121,99 \left[\frac{m}{min} \right]$

Megváltozott forgácsoló sebesség: $v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{gépi}}{1000}$ $V_m = \frac{50 \cdot \pi \cdot 800}{1000} = 125,66 \frac{m}{min} \rightarrow 2,09 \frac{m}{sec}$

Asztal előtolása: $s = f \cdot z \cdot n$ $s = 0,1 \cdot 6 \cdot 800 = 480 \frac{mm}{min} \rightarrow$

gépen beállítható: $s = 600 \frac{mm}{min}$

Maróra ható erő: $\sin \frac{\gamma}{2} = \frac{b}{D} = \frac{5}{50} = 0,1 \rightarrow \gamma = 11,53^\circ$ $\delta = \frac{360}{50} = 7,2^\circ$

kapcsolószám: $\omega = \frac{\gamma}{\delta} = \frac{11,53}{7,2} = 1,6$

$f_k = \frac{a \cdot b}{D \cdot \pi} \cdot \frac{360}{\gamma}$ $f_k = \frac{0,1 \cdot 5}{50 \cdot \pi} \cdot \frac{360}{11,53} = 0,11 \frac{mm}{fordulat}$

Maróra ható közepes kerületi erő: $F_{maró} = \omega \cdot k_s \cdot f_k \cdot a$

$F_{maró} = 1,6 \cdot 1500 \cdot 0,11 \cdot 1 = 264 N$

Maráshoz szükséges forgácsolási teljesítmény: $P = F \cdot V$

$$P = 264 \cdot 2,09 = 551,76 \text{ W}$$

Hajtás teljesítményszükséglete: $P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{551,76}{0,7} = 788,22 \text{ W}$

Marási idő: $t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{200 \cdot 10}{0,2 \cdot 800} = 12,5 \text{ s}$

Furatok elkészítése:

Ø30 telibefúró

$n=720 \text{ [1/min]}$

$f= 90 \text{ mm}$

$D_{\text{szerszám}}=30 \text{ mm}$

Fordulatszám: $n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 80}{30 \cdot \pi} = 848,82 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 720 \frac{1}{\text{min}}$

Forgácsoló sebesség: $v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{30 \cdot \pi \cdot 848,82}{1000} = 79,99 \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right]$

Megváltozott forgácsoló sebesség: $v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{30 \cdot \pi \cdot 720}{1000} = 67,85 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 1,13 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$

Fúró nyomatékigénye: $M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{30^2 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 33,75 \text{ Nm}$

Fúrás teljesítményszükséglete: $P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{33,75 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 720}{60 \cdot 10^3} = 2,54 \text{ kW}$

Hajtáshoz szükséges teljesítmény: $P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{2,54}{0,8} = 3,17 \text{ kW}$

Furat megmunkálási idő: $t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{20}{0,2 \cdot 720} = 0,27 \text{ s}$

Ø8 telibefúró

$n=720 \text{ [1/min]}$

$f= 90 \text{ mm}$

$D_{\text{szerszám}}=8 \text{ mm}$

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 80}{8 \cdot \pi} = 3183 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 720 \frac{1}{\text{min}}$$

$$\text{Forgácsoló sebesség: } v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n}{1000} \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{8 \cdot \pi \cdot 3183}{1000} = 79,99 \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right]$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{8 \cdot \pi \cdot 720}{1000} = 18,09 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 0,3 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$

$$\text{Fúró nyomatékigénye: } M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{8^2 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 2,4 \text{ Nm}$$

$$\text{Fúrás teljesítményszükséglete: } P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{2,4 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 720}{60 \cdot 10^3} = 0,181 \text{ kW}$$

$$\text{Hajtáshoz szükséges teljesítmény: } P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{0,181}{0,8} = 0,23 \text{ kW}$$

$$\text{Furat megmunkálási idő: } t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{20}{0,2 \cdot 720} = 0,27 \text{ s}$$

Előfúrás menetes furatoknak:

$$n = 120 \text{ [1/min]}$$

$$f = 125 \text{ mm}$$

$$D_{\text{szerszám}} = 6 \text{ mm}$$

$$\text{Fordulatszám: } n = \frac{1000 \cdot v_{c0}}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 122}{6 \cdot \pi} = 647,23 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 120 \frac{1}{\text{min}}$$

$$\text{Forgácsoló sebesség: } v_c = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right] \quad v_c = \frac{6 \cdot \pi \cdot 647,23}{1000} = 12,19 \left[\frac{\text{m}}{\text{min}} \right]$$

$$\text{Megváltozott forgácsoló sebesség: } v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{6 \cdot \pi \cdot 120}{1000} = 2,26 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 0,037 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$$

$$\text{Fúró nyomatékigénye: } M = F_1 \cdot \frac{D}{2} = k_s \cdot \frac{D^2 \cdot f}{8 \cdot 10^3} \quad M = 1500 \cdot \frac{6^2 \cdot 0,2}{8 \cdot 10^3} = 1,35 \text{ Nm}$$

$$\text{Fúrás teljesítményszükséglete: } P = \frac{M \cdot 2 \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{60 \cdot 10^3} \quad P = \frac{1,35 \cdot 2 \cdot \pi \cdot 120}{60 \cdot 10^3} = 0,016 \text{ kW}$$

$$\text{Hajtáshoz szükséges teljesítmény: } P_h = \frac{P}{\eta} \quad P_h = \frac{0,016}{0,8} = 0,021 \text{ kW}$$

$$\text{Furat megmunkálási idő: } t = \frac{L}{f \cdot n} \quad t = \frac{20}{0,2 \cdot 120} = 0,83 \text{ s}$$

Menet fúrás:

$n=220$ [1/min]

$f= 330\text{mm}$ (220X1,5)

szerszám = M8 menetfúró

furatméret: M8X1,5

fogásmélység: $a=0,2$

nagyoló fogások száma: $i=2$

simító fogások száma: $i=2$

Forgácsolósebesség irányértéke: $vc_0 = 4,5 \frac{1}{\text{min}}$

Fordulatszám: $n = \frac{1000 \cdot vc_0}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 4,5}{8 \cdot \pi} = 179,04 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 220 \frac{1}{\text{min}}$

Megváltozott forgácsoló sebesség: $v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{8 \cdot \pi \cdot 220}{1000} = 5,53 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 0,092 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$

$n=220$ [1/min]

$f= 330\text{mm}$ (220X1,5)

szerszám = M12 menetfúró

furatméret: M12X1,5

fogásmélység: $a=0,2$

nagyoló fogások száma: $i=3$

simító fogások száma: $i=3$

Forgácsolósebesség irányértéke: $vc_0 = 4,5 \frac{1}{\text{min}}$

Fordulatszám: $n = \frac{1000 \cdot vc_0}{D \cdot \pi} \quad n = \frac{1000 \cdot 4,5}{12 \cdot \pi} = 119,36 \frac{1}{\text{min}} \rightarrow n_{\text{gépi}} = 220 \frac{1}{\text{min}}$

Megváltozott forgácsoló sebesség: $v_m = \frac{D \cdot \pi \cdot n_{\text{gépi}}}{1000} \quad V_m = \frac{12 \cdot \pi \cdot 220}{1000} = 8,29 \frac{\text{m}}{\text{min}} \rightarrow 0,14 \frac{\text{m}}{\text{sec}}$

CO₂ hegesztés számítása:

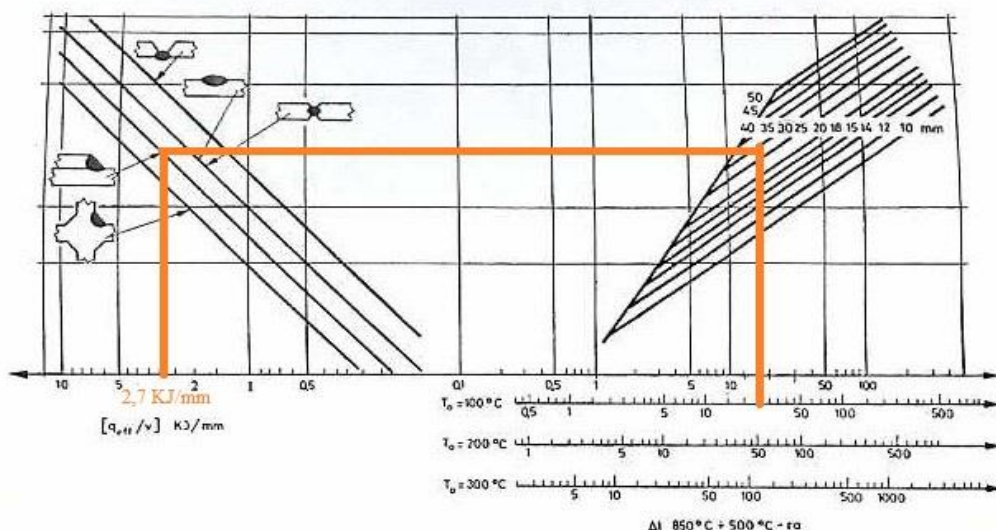
A munkaasztal S355J0 ötvözetlen szerkezeti acélból készül, azonban 50x50x3 mm zártszelvényből. A varratok megfelelő paramétereinek kiszámítása a következőképpen alakul.

Carbon-egyenérték meghatározása:

S355J0 acél kémiai összetétele: C=0,19% Mn=1,50% Cr=0,3% Mo=0,1% Ni=0,4% Cu=0,50%

$$C_e = C + \frac{Mn}{6} + \frac{Cr+Mo}{5} + \frac{Ni+Cu}{15} \quad C_e = 0,19 + \frac{1,5}{6} + \frac{0,3+0,1}{5} + \frac{0,4+0,5}{15} \quad C_e = 0,58\%$$

A szénegyenértékből kiindulva, megkapjuk hűlési időt, ami jelen esetben: $\Delta t = 26s$



5.4.3. ábra Összefüggés a hőbevitel, varratelrendezés, vastagság, előmelegítési hőmérséklet és a hűlési idő között [33]

Az ábráról leolvasható a szükséges hőbevitel, ami jelen esetben $q = 2,7 \frac{KJ}{mm}$,

mivel $Q \geq 2,3 \frac{KJ}{mm}$, ezért 6mm lesz a varrat vastagsága.

Az sebesség kiszámításához szükség van az általam választott hegesztő berendezés paramétereire is. A választott berendezés: SCH-450 EL

A hegesztőgép paramétereai a következők:

Áramerősség: $I = 400 \text{ Amper}$

Feszültség: $U = 36 \text{ Volt}$

$$V_{heg} = \frac{\eta \cdot U \cdot I}{Q \cdot 1000} \left[\frac{mm}{s} \right] \quad V_{heg} = \frac{0,75 \cdot 36 \cdot 400}{2,7 \cdot 1000} = 4 \frac{mm}{s} \rightarrow 24 \frac{cm}{min}$$

Hegesztés szabványos huzal meghatározás:

Általam választott huzal a következő: EN440G352C1G2Si11

Ez szabványos jelölés. Ennek jelentése a következő:

EN440 → maga a szabvány

G → huzal típusa

35 → hegyanyag folyáshatára és nyúlása: $R_{eL} = 355 \left[\frac{N}{mm^2} \right]$ $R_m = 440 - 570 \left[\frac{N}{mm^2} \right]$ $A_s = 22\%$

2 → hegyanyag átmeneti hőmérséklete: -20 °C

C1 → védőgáz összetétele: 100% CO₂

G2Si11 → hegesztőhuzal típusa és kémiai összetétele: szokásos összetétel; Si=0,5-0,7%;

Mn=0,9-1,3%; Ni=0,15%; Mo=0,15%; Al=0,02%

Varrat tömege, térfogata és huzalmennyisége:

A számításhoz szükséges adatok: $a = 3mm$; $p = 7,85 \frac{kg}{m^3}$

$$L = 4 \cdot 50 = 200mm$$

$$V_v = a^2 = 3^2 = 9 \frac{cm^3}{mm}$$

$$V = V_v \cdot L = 9 \cdot 200 = 1800 mm^3 = 0,0018 dm^3$$

$$1db \text{ tömege: } m = V \cdot p = 0,0018 \cdot 7,85 = 0,014kg$$

$$4db \text{ tömege: } M = m \cdot 4 = 0,056kg$$

$$\text{Hegesztőhuzal mennyiség: } M_{CO2} = \frac{M}{0,9} = \frac{0,056}{0,9} = 0,062kg$$

Szükséges védőgáz mennyisége:

Szükséges hőátvitel sarokvarrat esetén: $Q = 0,74 \frac{KJ}{m} \rightarrow 74000 \frac{J}{m}$

$$t_{heg.főidő} = \frac{1}{V_{heg}} * \eta = \frac{1}{0,24} * 1 = 4,16 \frac{min}{m}$$

$$M_{CO2} = 0,03 * t_{heg.főidő} = 0,3 * 4,16 = 0,125 \frac{kg}{m}$$

$$1db: L * M_{CO2} = 200 * 0,125 = 25 kg$$

$$4db: 4 * 25 = 100kg$$

Energiaszükséglet:

$$t = \frac{1}{V_{heg}} * \eta * L = \frac{1}{0,24} * 1 * 0,200 = 0,833min$$

$$t_{heg.főidő \text{ összesen}(4db)} = t * 4 = 0,833 * 4 = 3,33 min \sim 0,0555h$$

Általam választott hegesztő gép: SCH 450 EL

Áramerősség: $I = 400Amper$

Feszültség: $U = 36Volt$

$$E_M = \frac{U * I * t_{heg.főidő \text{ összesen}(4db)}}{\eta * 1000} = \frac{36 * 400 * 0,0555}{0,8 * 1000} = 0,999kWh$$

$$t_{\ddot{u}} = 0,0555 * 0,15 = 0,49min$$

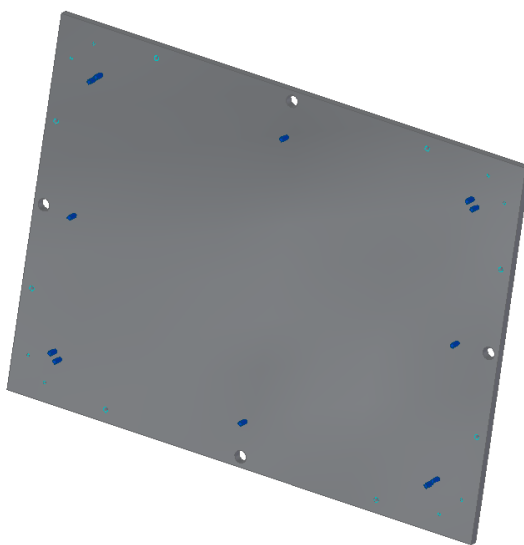
$$E_{\ddot{u}} = N_{\ddot{u}} + t_{\ddot{u}} = 0,3 + 0,49 = 0,147kWh$$

$$E_A = E_M + E_{\ddot{u}} = 0,999 + 0,147 = 1,146 kWh$$

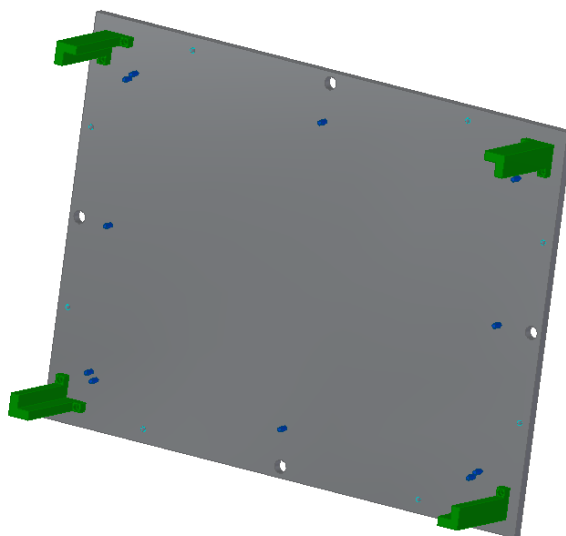
A készülék felépítése:

A készülék S355 ötvözetlen szerkezeti acélból készül. A készülék felépítése a következő:

Elsősorban áll egy alaplapból, ennek mérete 1200x900x20 mm. Azért volt szükség erre a méretre, hogy az elkészítendő szerelő asztal és annak tartó elemei elférjenek. Az asztallapon található furatok a stabilizáló stiftok, különféle szorítók, illetve a sarok elemek csavarjainak szolgálnak.



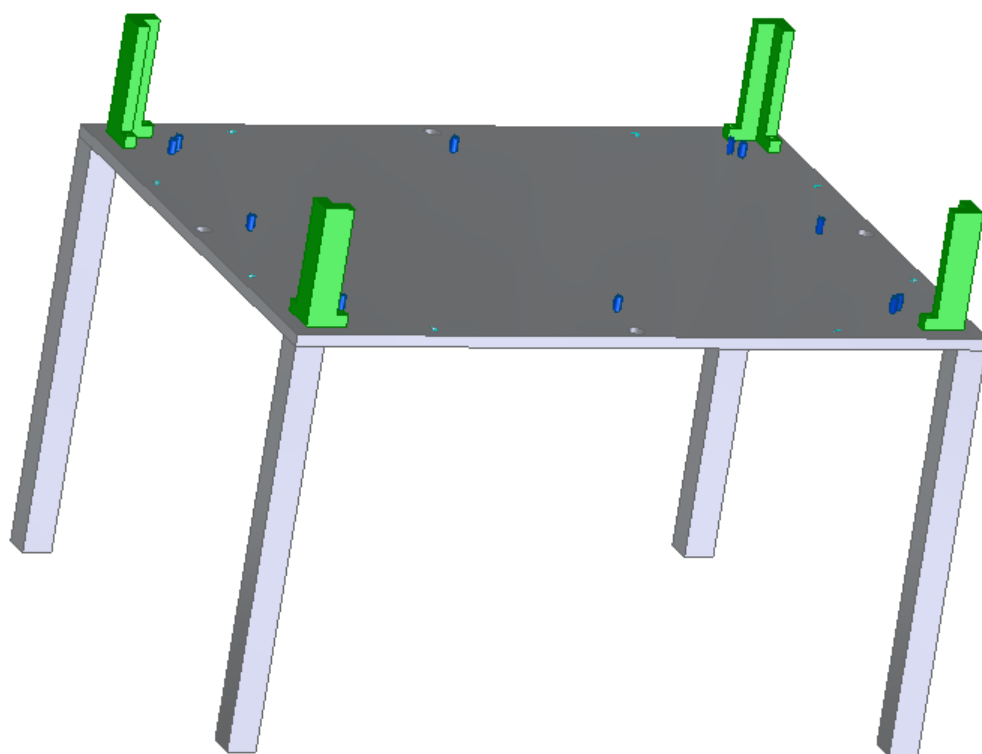
5.4.1.kép alaplap



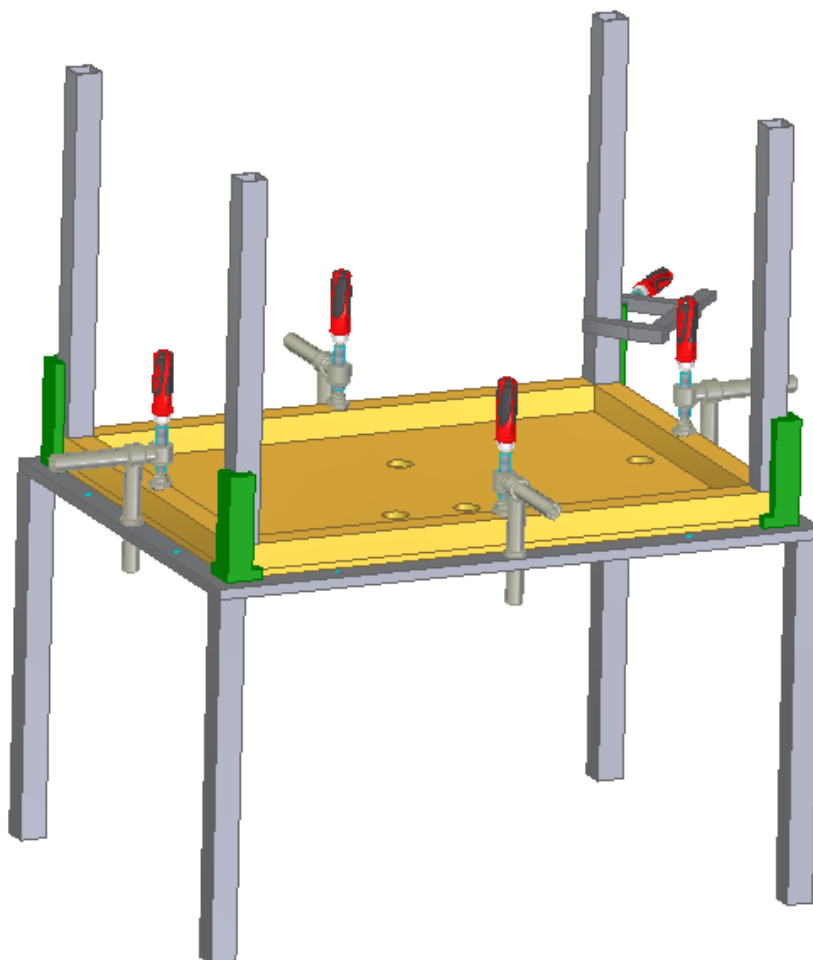
5.4.2.kép alaplap a sarok elemekkel

Az alaplap négy sarkán helyezkednek el azok a sarok elemek, amelyek a helyén tartják az elkészítendő asztal keretét, csökkentve ezzel az elmozdulás lehetőségét. Ennek méretei a következők: 70x70x200mm. Csavarkötéssel kapcsolódik az alaplaphoz.

A sarok elemek közé szorosan illeszkedik az asztal kerete. Ezt a feszes tartást segítik az asztalba illeszthető stiftek, így megakadályozva mindenfajta elmozdulást. A készülék négy lábon zártszelvényből készült lábon áll. Ezeknek a méretei a következők: 50x50x3mm, hossza 1000mm. A stabil fogást segítik különféle szorítók, ezek láthatóak az 5.4.5.képen.



5.4.3.kép a készülék



5.4.5.kép készülék az elkészült szerelő asztallal

6. Gazdasági számítás

Az univerzális szerelőasztalhoz használt anyagokat a 1.6.1.táblázat Felhasznált anyagok költsége összesítem.

1.6.1.táblázat Felhasznált anyagok költsége

Anyag:	Mérete: [mm]	Megnevezése:	Kapható kiszerezés:	Ár/darab [Ft +ÁFA]	Összesen szükség van [1db]:	Összesen szükség van [10db]:	Ár 1db [Ft +ÁFA]	Ár 10db [Ft +ÁFA]
S235JR	50X50X3	zártszelvény	6m szál	12.770,-	2szál	20szál	25.540,-	255.400,-
S235JR	1100X790	lemez	1000x2000	126.632,-	1db	10db	126.632,-	1.266.320,-

A 1db szerelőasztal összes anyagköltsége: $25.540 + 126.632 = 152.172, - Ft + ÁFA$

A 10db szerelőasztal összes anyagköltsége: $255.400 + 1.266.320 = 1.521.720, - Ft + ÁFA$

Megmunkálási költség számítását a 1. 6.2. táblázat Megmunkálás költsége mutatja.

1. 6.2. táblázat Megmunkálás költsége

	Megmunkálási idő [1db] [óra]	Megmunkálási idő [10db] [óra]	Költség [Ft+ÁFA] [1db]	Költség [Ft+ÁFA] [10db]	Költség összesen [Ft+ÁFA] (10db)
Forgácsolás	0,67	6,73	13.400,-	134.000,-	674.950,-
Hegesztés	0,27	2,73	4.050,-	40.950,-	
Tervezési költség	20	-	500.000,-	500.000,-	

Forgácsolási óradíj: 20.000,- Ft/óra + ÁFA

Hegesztési óradíj: 15.000,- Ft/óra + ÁFA

Tervezési óradíj: 25.000,- Ft/óra + ÁFA

A 1db szerelőasztal összes előállítási költsége: 517.450,- Ft + ÁFA

A 10db szerelőasztal összes előállítási költsége: 674.950,- Ft + ÁFA

A gyártás költségét a 1. 6.3.táblázat Gyártás teljes költsége összegeztem.

1. 6.3.táblázat Gyártás teljes költsége

Darabszám:	Összes anyagköltség: [Ft+ÁFA]	Előállítás költsége: [Ft+ÁFA]	Gyártás teljes költsége: [Ft+ÁFA]
1	152.172,-	517.450,-	669.622,-
10	1.521.720,-	674.950,-	2.196.670,-

A 10db szerelőasztal teljes előállítási költsége 2.196.670,- Ft + ÁFA

7. Összefoglalás

A hegesztett gyártmányok nagyon elterjedtek, széles körben használatosak az iparban, például autóipar, alkatrészgyártás, építőipar stb. Az egyszerűbb kivitelű alkatrészekről (pl.: csövek, lemezek), az összetettebb alkatrészekig (pl.: szerkezetek, berendezések) sokféle gyártmány állítható elő. A hegesztés során nagyon fontos a megfelelő előkészítés, hogy a létrejövő kötés minősége megfelelő legyen. A gyártmányok tervezésekor figyelembe kell venni a felhasznált anyagok tulajdonságait és az alkalmazási környezetet. A hegesztett kötések előnyösek, mivel sokszor olcsóbb, mint más gyártási módszerek, illetve tartós, ellenálló.

Elsősorban megterveztem az előgyártmányt, amely abból állt, hogy a kiválasztott anyagot a megfelelő méretre kell vágni. Jelen esetben 50x50x3mm zártszelvényről, illetve 1100x790x15mm lemeztől van szó. Mindkét munkadarab S235JR ötvözetlen szerkezeti acélból van. Itt a darabolás sebességét, idejét tudtam kiszámolni.

Ezt követően a kiválasztott forgácsolás segítségével a megfelelő méretre alakítottam az előbb említett munkadarabokat. Ezekhez a számításokhoz tartoznak a felmerülő furatok, lyukak elkészítése is, amelyek a lemezen találhatóak meg. Készítettem 3D-s modellt a pontosabb szemléltetés érdekében.

A munkadarabok megfelelő előkészítését követően a hegesztés technológia számítása következett. Az általam választott hegesztés a CO₂ védőgáz asztalhegesztés volt. Itt kiszámoltam a hegesztési időt, sebességet, varrat tömegét, térfogatát, védőgáz mennyiségét, illetve kiválasztottam az ide legjobban passzoló hegesztő huzalt.

A tervezés utolsó fázisa következett. Az általam tervezett univerzális szerelő asztalhoz terveztem egy egyedi készüléket. Ebben az esetben is szükség volt előgyártmány tervezésére, forgácsolás számolására, illetve a megfelelő hegesztés technológia kiválasztása után annak kiszámolására. Ez a készüléket kifejezetten ennek az asztalnak a befogásához terveztem, hogy a munkadarabok hegesztése a lehető legpontosabb legyen. Ehhez szintén készítettem 3D-s modellt.

Ezt követően a gazdasági számítások következtek. Itt kiszámoltam a teljes gyártás költségeit egy, illetve tíz asztal legyártása esetén. Minden felmerülő költséget bele vettem, a minél pontosabb ár meghatározása miatt.

8. Summary

Welded fabrications are very widespread and are widely used in industry, such as automotive, component manufacturing, construction, etc. From simple parts (e.g. pipes, plates) to more complex parts (e.g. structures, equipment), a wide range of fabrications can be produced. During the welding process, proper preparation is very important to ensure that the resulting joint is of good quality. When designing fabrications, the properties of the materials used and the application environment must be taken into account. Welded joints are advantageous as they are often cheaper than other manufacturing methods and are durable and resistant.

I first designed the prefabrication, which consisted of cutting the selected material to the right size. In this case, it is a 50x50x3mm locking section and a 1100x790x15mm plate. Both workpieces are made of S235JR non-alloy structural steel. Here I was able to calculate the cutting speed and time.

I then used the selected chipping to shape the aforementioned workpieces to the correct size. These calculations also include the preparation of the resulting holes and bores, which are located on the plate. I have made a 3D model for a more accurate visualisation.

After proper preparation of the workpieces, the welding technology was calculated. The welding method I chose was arc welding with CO₂ shielded arc welding. Here I calculated the welding time, speed, weld mass, volume, shielding gas volume and selected the most suitable welding wire.

The final phase of the design was next. I designed a customized device for the universal fitting table I had designed. In this case, too, it was necessary to design a prefabrication, calculate the chipping and, after choosing the right welding technology, calculate it. I designed this device specifically for this table to ensure that the workpieces are welded as accurately as possible. I also created a 3D model for this purpose.

This was followed by the economic calculations. Here I calculated the total production costs for one table and ten tables. I included all costs incurred in order to determine the most accurate price.

9. Nyilatkozat

NYILATKOZAT

Alulírott OLÁH DÁNIEL, a Magyar Agrár- és Élettudományi Egyetem, SZENT ISTVÁN Campus, GÉPGYÁRTÓ szak nappali/levelező* tagozat végzős hallgatója nyilatkozom, hogy a dolgozat saját munkám, melynek elkészítése során a felhasznált irodalmat korrekt módon, a jogi és etikai szabályok betartásával kezeltem. Hozzájárulok ahhoz, hogy Záródolgozatot/Szakdolgozatot/Diplomadolgozatot egyoldalas összefoglalója felkerüljön az Egyetem honlapjára és hogy a digitális verzióban (pdf formátumban) leadott dolgozatom elérhető legyen a témát vezető Tanszéken/Intézetben, illetve az Egyetem központi nyilvántartásában, a jogi és etikai szabályok teljes körű betartása mellett.

A dolgozat állam- vagy szolgálati titkot tartalmaz: igen nem*

Kelt: 2024 év 10 hó 29 nap


Hallgató

NYILATKOZAT

A dolgozat készítőjének konzulense nyilatkozom arról, hogy a Záródolgozatot/Szakdolgozatot/Diplomadolgozatot áttekintettem, a hallgatót az irodalmi források korrekt kezelésének követelményeiről, jogi és etikai szabályairól tájékoztattam.

A Záródolgozatot/Szakdolgozatot/Diplomadolgozatot záróvizsgán történő védésre javaslom / nem javaslom*.

A dolgozat állam- vagy szolgálati titkot tartalmaz: igen nem*

Kelt: Gödöllő 2024. év november hó 01. nap


Belső konzulens

*Kérjük a megfelelőt aláhúzni!

10. Irodalomjegyzék

- [1] Szabó L., Dr.-Forgácsolás, hegesztés. Egyetemi jegyzet. Miskolci Egyetem.2000.
- [2] Szabó A., Kozma I., Dr.: Gyártóeszközök tervezése és gyártása. Széchenyi István Egyetem 2011.
- [3] Szakál, Dr. Zsidai - Kakuk - Kári-Horváth Attila -Előgyártmány és képlékeny alakítási tervezési gyakorlat.
- [4] Szegh I. - Gyártástervezés, Műegyetemi Könyvkiadó; Budapest1996.
- [5] Firstner Stevan, Dr.: Gyártástechnológia, Egyetemi Kiadó, Dunaújváros, 2008.
- [6] A. Kári-Horváth., Z. Szakál: Gyártástervezés; Nemzeti szakképzési és felnőttképzési intézet; Budapest2008.
- [7] Dr. Bagyinszki Gyula, Borossay Béla, Dr. Kári-Horváth Attila,-Anyagtechnológiák, Typotex Kiadó, H.n., 2012.
- [8] Fledrich Gellért, Kári-Horváth Attila, Kakuk Gyula, Zsidai László- Gépgyártástechnológia 2016.
- [9] Kári-Horváth Attila, Pálincás István, Zsidai László- Mechanikai technológiák.
- [10] Frischherz, Dax, Gundelfinger, Haffner- Fémtechnológiai táblázatok BV kiadó 2018.
- [11] Mikó Balázs, Dr. : Forgácsolástechnológia alapjai, Bázisok és készülékek. Egyetemi jegyzet. Óbudai Egyetem. 2015.
- [12] Vakázsik Árpád:, Dudás László – Forgácsolási technológia I., Műszaki Kiadó, Budapest, 1993.
- [13] Szakál, Dr. Zsidai - Kakuk - Kári-Horváth Attila -Forgácsoló eljárások tervezése.
- [14] Bakondi K., Kardos Á.-A gépgyártás technológiája I. - Forgácsolás; Tankönyvkiadó; Budapest 1992.

-
- [15] F. A, Barbasov: Marás, Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1979.
- [16] Hornung Andor, Dr.: Marás, Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1974.
- [17] Makádi András : Marás, Műszaki Könyvkiadó, Budapest, 1955.
- [18] Bali János- Forgácsolás, Tankönyvkiadó; Budapest 1985.
- [19] István, Valasek- Megmunkálás tribológia.
- [20] Kári-Horváth Attila :, Valasek István-Minimálkenés jelentősége a forgácsolásban, TECHMONITOR 1 : 2 pp. 22-24. Paper: ISSN2062-9044 ,.
- [21] Kári-Horváth Attila-A forgácsolásnál alkalmazott minimálkenés (MMS) hatásmechanizmusa.
- [22] Gáti József- Hegesztési zsebkönyv; Műszaki Könyvkiadó; Budapest 1995.
- [23] Dr. Palotás B. -Hegesztés technológia 1 2013.
- [24] József, Dr. Gáti- Hegesztési zsebkönyv I. 2023.
- [25] József, Dr. Gáti- Hegesztési Zsebkönyv II. 2023.
- [26] Mihály, Dr. Stampfer: GÉPIPARI TECHNOLÓGIÁK II. 2008.
- [27] Dobrzanski, Tadeus-Munkadarab befogó készülékek a gépgyártásban, Műszaki Könyvkiadó, Budapest. 1977.
- [28] Grant, Hiram E.- Munkadarab-befogó készülékek Példatár, Műszaki könyvkiadó, Budapest.1970.
- [29] Molnár J., Dr. - Szabó S., Dr. : Készüléktervezés, ME Kiadó, Miskolc, 1995.
- [30] Kári-Horváth Attila, Pataki T. I.- Szerszámok és készülékek, Szent István Egyetem Gépészmérnöki Kar; Gödöllő, 2017.
- [31] J, Kalotai T. – Kucher J. – Szele T. – Tihanyi- Szerszámgéptartozékok és készülékek, Műszaki Könyvkiadó, Budapest. 1969.

-
- [32] Kardos Á., Percze J., Rábel Gy., Sasi Nagy I.- Készüléktervezés; Műszaki Könyvkiadó; Budapest 1973.
- [33] Kári-Horváth Attila, Dr. Pellényi Lajos, Szabó Lajos, Dr. Zsidai László- Gépgyártástechnológia példatár és segédlet Gödöllő 2006.

11. Mellékletek

11.1. Műveleti utasításlapok

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 1.				
Rajzsám: 1.		Munkadarab megnevezése: Asztal keret		Művelet száma: 1.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 790mm	Művelet megnevezése: Darabolás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz.	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	darabol 790mm hosszra		gépi fémfűrészlap		60			1
			mérőléc, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
2.	két végét elvágni 45°		gépi fémfűrészlap 45° elfordítva		60			1
			mérőléc, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
Kiállította:	Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészülési idő:	Érv.darabszámra:		
Oláh Dániel	2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig	
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus KF-250M	gép l.sz.
							norm.	a keretes
							b fűrészgép	
Kapja: péld.							c	
oszt:							d	

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 2.				
Rajzsám: 2.		Munkadarab megnevezése: Asztal keret		Művelet száma: 2.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 1100mm	Művelet megnevezése: Darabolás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz.	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	darabol 1100mm hossza		gépi fémfűrészlap		60			1
			mérőléc, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
2.	két végét elvágni 45°		gépi fémfűrészlap 45° elfordítva		60			1
			mérőléc, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
Kiállította:		Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészülési idő:	Érv.darabszámra:	
Oláh Dániel		2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus KF-250M	gép l.sz.
							norm.	a keretes
							b	fűrészgép
Kapja: péld.							c	
oszt:							d	

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 3.				
Rajzsám: 3.		Munkadarab megnevezése: Asztal keret		Művelet száma: 3.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 690mm	Művelet megnevezése: Darabolás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz.	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	darabol 690mm hosszra		gépi fémfűrészlap		60			1
			mérőléc, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
Kiállította:	Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészülési idő:	Érv.darabszámra:		
Oláh Dániel	2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig	
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus KF-250M	gép l.sz.
							norm.	a keretes
							szükség szerinti változat	b fűrészgép
								c
								d
Kapja: péld.								
oszt:								

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 3.				
Rajzszám: 3.		Munkadarab megnevezése: Asztal keret		Művelet száma: 3.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 1000mm	Művelet megnevezése: Darabolás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz.	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	darabol 690mm hossza		gépi fémfűrészlap		60			1
			mérőlécz, tolómérő					
			hűtés: emulzió					
Kiállította:	Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészülési idő:	Érv.darabszámra:		
Oláh Dániel	2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig	
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus KF-250M	gép l.sz.
							norm.	a keretes
							szükség szerinti változat	b fűrészgép
								c
								d
Kapja: péld.								
oszt:								

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 4.				
Rajkszám: 4.		Munkadarab megnevezése: Asztallap		Művelet száma: 4.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 790X1100X15mm	Művelet megnevezése: Marás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz.	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	Síkot mar 2mm mélyen		HS1801 Ø120 III.3848	301,5	800	600	2	1
2.	Élletörés 5x45°		HS1801 Ø6 III.3848	15,1	800	600		1
3.	Sorjáz		lapos reszelő					
			hűtés: emulzió					
			tolómérce					
Kiállította:	Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészítési idő:	Érv.darabszáma:		
Oláh Dániel	2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig	
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus TOS VARNISHOP	
							WHE 3	
							norm. i. pótidő	
							szerszám változó	
							a	
							b	

		MŰVELETI UTASÍTÁS forgácsolásra		Lapszám: 6.				
Rajzsám: 6.		Munkadarab megnevezése: Asztallap		Művelet száma: 6.				
Anyag: S235JR	Nyersméret: 1100x790	Művelet megnevezése: Fúrás		Műveleti ut. száma:				
Vázlat:								
Sorsz	Művelet tagozódása	Megm. felület	Szerszám, mérőeszköz., készülék	v m/min	n ford/p	f mm/f	a mm.	i
	Befogás gépsatuba ütköztetve							
1.	Előfúrás Ø49mm		H8 HS18 01MSZ3985 csigafűrő	110	720	90		1
2.	Nagyoló fúrás Ø50mm		H8 HS18 01MSZ3985 csigafűrő	125	800	270		1
3.	Előfúrás menetes furatoknak Ø8,5		H8 HS18 01MSZ3985 csigafűrő	3,2	120	125		1
4.	Menet fúrás M10		M10x1,5 H8 HS18 01MSZ3985 menetfűrő	6,92	220	330	0,2	5
			hűtés: emulzió					
			furat mikrométer					
Kiállította:		Kelte:	Ellenőrizte:	Kelte:	Darabidő:	Elkészítési idő:	Érv.darabszámra:	
Oláh Dániel		2024. 11. 08.			norm. i. pótidő	norm. i. pótidő	-tól	-ig
Javítások								
Jel	Javította:	Kelte:	Ellenőr.:	Kelte:	Műhely:	Csoport:	Géptípus TOS VARNISH WHN13	
							norm.	
							a	
							b	
							c	
Kapja: péld.							d	
oszt:								

11.2. Hegesztési terv

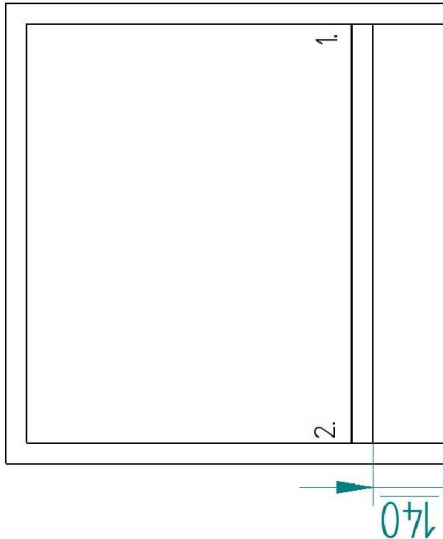
Hegesztési terv: Védőgázos ívhegesztés Co2		Hegesztési terv száma: 1.		Gyártmány megnevezése: Zártszelvény		Gyártmány jele:	Rajzsám: 1.	Lapszám: 1/2					
Vázlat:													
Alapanyagok: méretek: állapot: S235JR Hegesztő gép: SCH-450EL													
Technológiai vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártásellenőrző vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártmány ellenőrzési utasítás									
		-keménységvizsgálat -csiszolatvizsgálat -lötővizsgálat -főretvizsgálat		-szemrevételezés -repedésvizsgálat az MSZ6442 szabvány 8.5.4. szakasza szerint									
Hegesztendő alkatrész Rajzsám		Leszabás módja darabolás		Munkavédelmi előírások: Az érvényben lévő szabályok szerint									
Sor- szám	Művelet megnevezése:	Élőkép- zés	Gyök- hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek			Varrat minőség	Heg- helyzet	Elő ill. utó- hőkezelés	Megjegyzés:
							I (A)	U (V)	V _{huz} (m/min)				
1.	rögzítés			egyedi berendezés		EN440G352C 1G2Si11	36	0,4	17	382	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kifelé két irányban
2.	1-es jelű 45°-os illesztések hegesztése		3mm										
3.	tisztítás gyártmány ellenőrzés												drótkéfe
Készítette: Daniel	Olah	Kelt: 2024.11.08.	Ellenőrizte:	Kelt:	Javítások Jel:	Javítások	Javítások	Kelt:	Érvényes 10 db-ra				

64

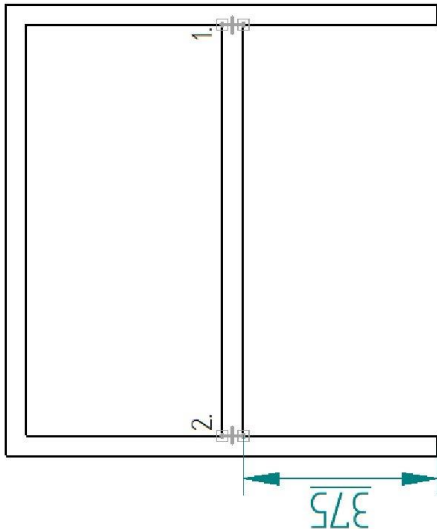
Hegesztési terv: Védőgáz ívhegesztés Co2		Hegesztési terv száma: 2.	Gyártmány megnevezése: Zártszelvény	Gyártmány jele:	Rajzsám: 2.	Lapszám: 1/2
Vázlat:						
Alapanyagok: méretek: állapot: S235JR				Hegesztő gép: SCH-450EL		
Technológiai vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártásellenőrző vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártmány ellenőrzési utasítás		
		-keménységvizsgálat -esizotatvizsgálat -űtővizsgálat -tőretvizsgálat		-szemrevételezés -repedésvizsgálat az MSZ6442 szabvány 8.5.4. szakasza szerint		
Hegesztendő alkatrész				Munkavédelmi előírások: Az érvényben lévő szabályok szerint		
Rajzsám				Leszabás módja: darabolás		
Sor-szám	Művelet megnevezése:	Élőkiképzés	Gyök-hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete
1.	rögzítés			egyes rögzítő berendezés		
2.	1-es jelű illesztések hegesztése		3mm			EN40G352C 400 IG2Si11
3.	tisztítás gyártmány ellenőrzés					
Készítette: Daniel		Olah	Kelt: 2024.11.08.	Ellenőrizte:		
Technológiai paraméterek		Javítások Kelt:		Javítások Kelt:		
U (V)		I (A)	V _{huz} (m/min)	V _{huz} (m/min)	V _{huz} (m/min)	V _{huz} (m/min)
36		400	0,4	17	200	<3-E
Varrat mérete mm		Varrat minőség	Heg. helyzet	Elő ill. utó-hőkezelés	Megjegyzés:	
200		<3-E	vízszintes és függőleges		hegesztési sorrend: középről kifelé két irányban	
					drótkéfe	
					Érvényes 10 db-ra	

Sor- szám	Művelet megnevezése:	Élki kép- zés	Gyök- hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek				Varrat mérete mm	Varrat minősé- ge	Heg. helyzet	Elő ill. utó- hőkezelés	Megjegyzés:
							I (A)	U (V)	v _{heg} (m/min)	v _{huz} (m/min)	gáz (l/min)				
4.	2-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egyedi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Sill	400	36	0,4		17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban dőlkefe
5.	Tisztít, gyártmányellenőrzés														
6.	3-es jelű 4 illesztések hegesztése		3mm	egyedi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Sill	440	36	0,4		17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban dőlkefe
7.	Tisztít, gyártmány ellenőrzés														
8.	4-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egyedi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Sill	440	36	0,4		17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban dőlkefe
9.	Tisztít, gyártmány ellenőrzés														
10.	5-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egyedi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Sill	440	36	0,4		17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban dőlkefe
11.	Tisztít, gyártmány ellenőrzés														
Készítette: Oláh Dániel															Kelt: 2024.1 1.08.
Ellenőrizte:															Kelt:
Javítások															Javítások
Jel:															Kelt:
Érvényes 10 db-ra															

Sor- szám	Művelet megnevezése:	Élki kép- zés	Gyök- hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek				Varrat mérete mm	Varrat minősé- ge	Heg. helyzet	Elő ill. utó- hőkezelés	Megjegyzés:	
							I (A)	U (V)	v _{heg} (m/min)	v _{huz} (m/min)	gáz (l/min)					
4.	2-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egydi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	400	36	0,4		17	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban drótkéfe		
5.	Tisztít, gyártmányellenőrzés															
6.	3-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egydi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	440	36	0,4		17	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban drótkéfe		
7.	Tisztít, gyártmány ellenőrzés															
8.	4-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egydi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	440	36	0,4		17	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban drótkéfe		
9.	Tisztít, gyártmány ellenőrzés															
Készítette: Oláh Dániel														Kelt: 2024.11.08.		
Ellenőrizte:														Kelt:	Érvényes 10 db-ra	
Javítások														Javítások	Javítások	Kelt:

Hegesztési terv: Védőgázas ívhegesztés Co2			Hegesztési szám: 4.	terv	Gyártmány megnevezése: Zártszelvény		Gyártmány jele:	Rajzsám: 4.	Lapszám: 1/2					
Vázlat:														
														
Alapanyagok: méretek: állapot: S235JR					Hegesztő gép: SCH-450EL									
Technológiai vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártásellenőrző vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártmány ellenőrzési utasítás										
				-keménységvizsgálat -csiszolatvizsgálat -űtővizsgálat -tőrtvizsgálat										
				-szemrevételezés -repedésvizsgálat az MSZ6442 szabvány 8.5.4. szakasza szerint										
Hegesztendő alkatrész					Munkavédelmi előírások: Az érvényben lévő szabályok szerint									
Rajzsám					Leszabás módja									
					darabolás									
Sor-szám	Művelet megnevezése:	Élőkiképzés	Gyök-hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek				Varrat minősége	Heg. helyzet	Elő ill. utó-hőkezelés	Megjegyzés:
							I (A)	U (V)	v _{heg} (m/min)	v _{fuz} (m/min)				
1.	rögzítés			egyes rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	400	36	0,4	17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kifelé két irányban
2.	1-es jelű illesztések hegesztése		3mm											drótkéfe
3.	tisztítás gyártmány ellenőrzés													
Készítette: Oláh		Kelt: 2024.11.08.		Ellenőrizte:		Javítások Jel:	Javítások		Javítások Kelt:		Kelt: Érvényes 10 db-ra			
Dániel														

Sor- szám	Művelet megnevezése:	Élki- kép- zés	Gyök- hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek				Varrat mérete mm	Varrat minősé- ge	Heg. helyzet	Elő ill. utó- hőkezelés	Megjegyzés:
							I (A)	U (V)	v_{heg} (m/min)	v_{huz} (m/min)	gáz (l/min)				
4.	2-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egydi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si1	400	36	0,4		17	<3-E	vízszintes és függőleges		hegesztési sorrend: középről kifelé két irányban
5.	Tisztít, gyártmányellenőrzés														drótkéfe
										Javítások Kelt:					Érvényes 10 db-ra
										Javítások Jel:					
										Kelt:					
										Ellenőrizte:					
										Kelt:					
										2024.1 1.08.					
										Készítette: Oláh Dániel					

Hegesztési terv: Védőgáz ívhegesztés Co2			Hegesztési szám: 5.	terv	Gyártmány megnevezése: Zártszelvény		Gyártmány jele:	Rajzsám: 5.	Lapszám: 1/2					
Vázlat:														
														
Alapanyagok: méretek: állapot: S235JR					Hegesztő gép: SCH-450EL									
					Technológiai vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártásellenőrző vizsgálat (MSZ 6442)		Gyártmány ellenőrzési utasítás					
							-keménységvizsgálat				-szemrevételezés			
							-csiszolatvizsgálat							
					-űtővizsgálat									
					-tőretvizsgálat									
					-szabvány 8.5.4. szakasza szerint									
Hegesztendő alkatrész					Leszabás módja					Munkavédelmi előírások: Az érvényben lévő szabályok szerint				
					Rajzsám									
Sor-szám	Művelet megnevezése:	Élőkép-zés	Gyök-hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek		Varrat mérete mm	Varrat minősé-	Heg. helyzet	Elő ill. utó-hőkezelés	Megjegyzés:	
							I (A)	U (V)	V _{heg} (m/min)	V _{huz} (m/min)	gáz (l/min)			
1.	rögzítés			egydi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	400	36	0,4	17	200	<3-E	vizeszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kindulva két irányban
2.	1-es illesztések hegesztése		3mm											
3.	tisztítás gyártmány ellenőrzés													drótkefe
Készítette: Oláh	Ellenőrizte:	Kelt: 2024.11.08.	Kelt:	Javítások Jel:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Javítások Kelt:	Érvényes 10 db-ra
Dániel														

Sor- szám	Művelet megnevezése:	Élki kép- zés	Gyök- hézag	Készülékek, rögzítés	Fűző varrat méret mm/m és db	Hegesztő anyagok és mérete	Technológiai paraméterek					Varrat mérete mm	Varrat minősé- ge	Heg- helyzet	Elő ill. utó- hőkezelés	Megjegyzés:
							I (A)	U (V)	V _{heg} (m/min)	V _{huz} (m/min)	gáz (l/min)					
4.	2-es jelű illesztések hegesztése		3mm	egyedi rögzítő berendezés		EN440G352C 1G2Si11	400	36	0,4		17	200	<3-E	vízszintes és függőleges	hegesztési sorrend: középről kiindulva két irányban	
5.	Tisztít, gyártmányellenőrzés														drótkéfé	