Исходные данные Тип сплава: СЧ20.

Номинальная масса отливки 1,7 кг.

Наибольший габаритный размер отливка Ø130мм.

Шероховатость необрабатываемых поверхностей Ra40.

Вид формы: одноразовая.

Отношение минимального размера к максимальному:

$$\frac{10}{130} = 0.077$$

Размер наиболее тонкой стенки, выступающей на разъём формы или пересекающей его 10мм.

Технологический процесс литья: в песчано-глинистые сырые формы из смесей с влажностью от 2,8% до 3,5%.

Степень точности поверхности 11 (Таблица 11 [1]).

Степень точности поверхности 14 (Таблица 12 [1]).

11<14 Степень точности поверхности определена верно.

Класс размерной точности 11 (Таблица 9 [1]).

Степень коробления отливки 8 (Таблица 10 [1]).

Класс точности массы 10 (Таблица 13 [1]).

Допуск смещения отливки 2,8мм (Таблица 1 [1]).

Ряд припуска отливки 5 (Таблица 14 [1]).

Класс уклонов 19 (ГОСТ Р 53465-2009).

Подп. и дата Инв. № дубл. Взам. Инв. № Подп. и дата Инв. № подл.

Лист № докум. Подп. Дата

$$\emptyset$$
130h14 $\begin{pmatrix} 0 \\ -1.0 \end{pmatrix}$

Допуск размера отливки ДРО=3,2мм (Таблица 1 [1]).

Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,8 мм (Таблица 2 [1]).

Допуск общий ДО=3,2 (Таблица 16 [1]).

Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО=0,321; ДРО=3,2) (Таблица 7 [1]).

Вид механической обработки ВМО – черновая (T/ДРО*0.5=0,625; ДРО=3,2) (Таблица 8 [1]).

Окончательный ВМО: черновая.

Общий припуск ОП=1,6 (3,2*0,5=1,6, РП5, черновая).

Размер отливки 130+1,6*2=133,2±1,6мм.

Допуск размера отливки ДРО=2,8 мм (Таблица 1 [1]).

Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]).

Допуск общий ДО=1,2 (Таблица 16 [1]).

Вид механической обработки ВМО – чистовая (Т/ДРО=0,031; ДРО=2,8) (Таблица 7 [1]).

Вид механической обработки ВМО – получистовая ($T/Д\Phi$ PO*0.5=0,068; ДРО=2,8) (Таблица 8 [1]).

Окончательный ВМО: чистовая.

Общий припуск ОП=2,2 (1,2*0,5=0,6, РП5, чистовая).

Размер отливки 100+1,3*2=102,6±1,2мм.

| 1 | |
|-----------------------|--|
| Инв. N <u>º</u> подл. | |

Подп. и дата

Инв. № дубл.

Взам. Инв. №

Изм. Лист № докум. Подп. Дата

50h11(-0.16) Допуск размера отливки ДРО=2,4мм (Таблица 1 [1]). Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). Допуск общий ДО=1,2 (Таблица 16 [1]). Вид механической обработки ВМО – получистовая (Т/ДРО=0,067; ДРО=2,4) (Таблица 7 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,125; ДРО=2,4) (Таблица 8 [1]). Окончательный ВМО: получистовая. Общий припуск $O\Pi=1,3$ (1,2*0,5=0,6, $P\Pi5$, получистовая). Размер отливки $50+1,2*1,2+1,2=52.64\pm1,2$ мм. (Верхний припуск увеличиваем на 30%). $35h14(\frac{0}{-0.62})$ Допуск размера отливки ДРО=2,2мм (Таблица 1 [1]). Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). Допуск общий ДО=1,0 (Таблица 16 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДРО=0,28; ДРО=2,2) (Таблица 7 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,48; ДРО=2,2) (Таблица 8 [1]). Окончательный ВМО: черновая. Общий припуск ОП=0.9 (1.0*0.5=0.5, PП5, черновая). Размер отливки $35+1,2*1,2+0,9=37,34\pm1,1$ мм.

Лист

Подп. и дата

Инв. N<u>º</u> дубл.

Взам. Инв. №

Подп. и дата

Инв. № подл.

Лист

№ докум.

Подп.

Дата

Ø30h14($\frac{0}{-0.52}$) Допуск размера отливки ДРО=1,8мм (Таблица 1 [1]). Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). Допуск общий ДО=1,0 (Таблица 16 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДРО=0,29; ДРО=1,8) (Таблица 7 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,41; ДРО=1,8) (Таблица 8 [1]). Окончательный ВМО: черновая. Общий припуск ОП=0.9 (1.0*0.5=0.5, РП5, черновая). Размер отливки $30+0.9*2=31.8\pm1.1$ мм. $\emptyset 85h14({0\atop -0.87})$ Допуск размера отливки ДРО=2,2мм (Таблица 1 [1]). Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). Допуск общий ДО=3,2 (Таблица 16 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДРО=0,40; ДРО=2,2) (Таблица 7 [1]). Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,68; ДРО=2,2) (Таблица 8 [1]). Окончательный ВМО: черновая. Общий припуск ОП=1,6 (3,2*0,5=1,6, РП5, черновая). Размер отливки $85-1.6*2=81.8\pm1.4$ мм.

Лист

Подп. и дата

Инв. Nº дубл.

Взам. Инв. №

Подп. и дата

Инв. № подл.

Лист

№ докум.

Подп.

Дата

| | Допуск размера отливки ДРО=1,2мм (Таблица 1 [1]). | |
|--------|---|--------|
| | Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). | |
| | Допуск общий ДО=1,4 (Таблица 16 [1]). | |
| | Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДРО=0,30; ДРО=2,2) | |
| (Ta | блица 7 [1]). | |
| | Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,28; ДРО=2,2 | !) |
| (Ta | блица 8 [1]). | |
| | Окончательный ВМО: черновая. | |
| | Общий припуск ОП=1,3 (1,4 $*$ 0,5=0,7, РП5, черновая). | |
| | Размер отливки 10+1,4+1,3=12,7±0,8мм. | |
| | $10h14({0\atop -0,36})$ | |
| + | Допуск размера отливки ДРО=1,6мм (Таблица 1 [1]). | |
| | Допуск формы и расположения отливки ДФРО=0,64 мм (Таблица 2 [1]). | |
| | Допуск общий ДО=1,6 (Таблица 16 [1]). | |
| | Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДРО=0,225; ДРО=1,6) | |
| (Ta | блица 7 [1]). | |
| | Вид механической обработки ВМО – черновая (Т/ДФРО*0.5=0,28; ДРО=2,2 | !) |
| (Ta | 5лица 8 [1]). | |
| | Окончательный ВМО: черновая. | |
| | Общий припуск ОП=1,1 (1,8 $*$ 0,5=0,8, РП5, черновая). | |
| | Размер отливки $10+1,1+1,1=12,2\pm0,8$ мм. | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | Лист |
| 142.1 | Tucm No down Flods Floms | Tacili |
| Изм.) | Пист № докум. Подп. Дата | 1 |

 $10h14({0\atop -0,36})$

Подп. и дата

Взам. Инв. № Инв. № дубл.

Подп. и дата

Инв. № подл.

Объём и масса припусков

$$V_{\Pi}=78,61 \text{ cm}_3$$

$$\rho = 7.1 \text{ kg/ cm}_3$$

Объём и масса напусков

 $V_{H}=11,0 \text{ cm}_{3}$

 $\rho = 7.1 \text{ kg/ cm}_3$

m=0,078кг

Назначение формовочных углов и радиусов скругления

Назначаем формовочные уклоны по ГОСТ Р 53465-2009

| Размер,мм | град | MM |
|-----------|-------|-----|
| 10 | 5°07' | 1,2 |
| 20 | 2°40' | 1,8 |
| 40 | 1°49' | 2,0 |
| 30 | 2°40' | 1,8 |
| 15 | 3°56' | 1,6 |

Радиусы закруглений принимаем для внутренних углов r=2мм, для внешних углов R=3мм (стр.18-19 [2]).

Масса отливки равна:

m=1.7+0.56+0.08=2.34kg

| Инв. Nº дубл. | |
|-----------------------|--|
| Взам. Инв. N <u>o</u> | |
| Подп. и дата | |
| .идог | |

Подп. и дата

| Изм. | Лист | № докум. | Подп. | Дата |
|------|------|----------|-------|------|

Определение размеров опок

Расчёт ведём по стр. 22 [2].

С учётом условий (Таблица 2.1 [3]):

| | | Минимально допустимая толщина слоя, мм | | | | | | | | | |
|-------------|-----------|--|-----------------|-----------|------------|--|--|--|--|--|--|
| | от стенки | между | между моделью и | от верха | от низа | | | | | | |
| Macca | опоки до | моделями | шлакоуловителем | модели до | модели до | | | | | | |
| отливки, кг | модели | | | верха | низа опоки | | | | | | |
| | | | | опоки | | | | | | | |
| До 5 | 20 | 30 | 30 | 4 | 50 | | | | | | |

D=130MM+20MM*2+30MM=200MM

По ГОСТ 2133-75 принимаем опоку с размерами D=300мм, A=400мм, H=50мм (для верхней и нижней опок) (круглая).

Расчёт литниковой системы

$$\sum F_{\text{mat}} = 0.8\sqrt{Q} = 0.8 * \sqrt{1.7 * 2.34} = 1.61 \text{cm}^2$$

где Q – вес жидкого металла, протекающего через литниковую систему, кг.

Согласно рис. 19 [2]: Q=1.7*m=1.7*2.34

Подп. и дата

Инв. N<u>e</u> дубл.

Взам. Инв. №

Подп. и дата

Инв. № подл.

По найденным значениям $\sum F_{\text{пит}}$ на основании практических данных определим площадь шлакоуловителя $F_{\text{шл}}$ и стояка $F_{\text{ст}}$ из соотношения:

$$\sum F_{\text{пит}}: \sum F_{\text{шл}}: \sum F_{\text{ст}} = 1: 1.05: 1.15$$

$$\sum F_{\text{пит}}$$
: $\sum F_{\text{шл}}$: $\sum F_{\text{ст}} = 1,61:1,69:1,85$

Принимаем размер сечения шлакоуловителя $2cm^2$ и по табл. 12 [2] определяем его размеры: a=15мм, b=12мм, h=15мм.

Определим диаметр нижней части стояка:

| \dashv | | | | | | |
|----------|------|------|----------|-------|------|------|
| | | | | • | | |
| | | | | | | Лист |
| | Изм. | Лист | № докум. | Подп. | Дата | |

$$d_{\rm H} = \sqrt{\frac{4*F_{\rm CT}}{\pi}} = 1.53 \text{cm}$$

Принимаем диаметр нижней части стояка 16мм, диаметр около чаши(воронки) на 10% меньше, чем у шлаковика:

$$d_{R} = 16 * 1,1 = 17,6 \text{мм}$$

В соответствии с таблицей 1.1 [3] принимаем верхний диаметр стояка 18_{MM}.

По таблице 17 [2] находим размеры поперечного сечения питателя:

a=14MM, b=11MM, h=12MM.

По таблице 1.1 [3] определяем размеры литниковой воронки:

 $D = h_{\tau} = 50 \text{MM}. \ d_{\text{CT.B.}} = 18 \text{MM}.$

Т.К. размеры воронки и стояка превышают высоту апоки, увеличиваем высоту верхней апоки до 100

Выполним проверку высоты стояка

$$H_{min} = H_{cr} + C$$

$$H_{min} = L * tg\alpha$$

где Hmin – минимальный избыточный напор металла, обеспечивающий заполнение формы

Нст – высота стояка

С – высота отливки над питателем

| № подл. | |
|---------|--|
| Инв. | |

Подп. и дата

Инв. N<u>º</u> дубл.

Взам. Инв. №

Подп. и дата

| Изм. | Лист | № докум. | Подп. | Лата |
|------|------|----------|-------|------|

L – расстояние от центра стояка до наиболее удалённой высшей точки формы

α – угол падения напора, устанавливается по таблице 14 [2].

$$H_{min} = H_{cr} - C = 100 - 50 = 50$$
mm

$$H_{min} = L * tg\alpha = 180 * tg9^{\circ} = 28.5 \text{MM}$$

Условие выполняется

Подп. и дата

Инв. № дубл.

Взам. Инв. №

Подп. и дата

Инв. № подл.

По таблице 2.7 [4] (6.3 [3]) определяем размеры прямого питающего выпора для чугунных отливок.

| Толщина | Размеры питающего выпора | | | | | | | | |
|------------|--------------------------|----|----|-------|---|--|--|--|--|
| тела | d | d1 | d2 | h, не | r | | | | |
| отливки в | | | | менее | | | | | |
| месте | | | | | | | | | |
| сопряжения | | | | | | | | | |
| c | | | | | | | | | |
| питающим | | | | | | | | | |
| выпором | | | | | | | | | |
| 20-25 | 25 | 25 | 30 | 60 | 2 | | | | |

| | | | | | Лист |
|------|------|----------|-------|------|------|
| Изм. | Лист | № докум. | Подп. | Дата | |

Используемая литература

- 1. Щербаков, С. А. Руководство к лабораторной работе 1№ по курсу «Проектирование и производство заготовок» для студентов специальности Т.03.01.00. "Технология, оборудование и автоматизация машиностроения" дневной и заочной форм обучения / С. А. Щербаков. Гомель: ГГТУ им. П. О. Сухого, 2000. 55 с.
- 2. Методические указания к лабораторным занятиям по курсу «Проектирование и производство заготовок». Гомель: Ротапринт ГПИ, 1985. 46с.
- 3. Скворцов, В. А. Проектирование и расчет литниковых систем для разовых форм: учебно-методическое пособие к практическим занятиям для студентов специальности 1-36 02 01 «Машины и технология литейного производства» / В. А. Скворцов, Ю. А. Николайчик. Минск: БНТУ, 2019. 109 с.
- 4. Чуркин, Б. С. Конструирование и расчет литниковых систем и прибылей для отливок: учебное пособие / Б. С. Чуркин. Екатеринбург: Изд-во Рос. гос. проф.-пед. ун-та, 2012. 124 с.

| Инв | Из | м. Лист | № докум. | Подп. | Дата | |
|--------------|----|---------|----------|-------|------|------|
| Инв. № подл. | | 1 | | | | Лист |
| Подп. и дата | | | | | | |
| Взам. Инв. № | | | | | | |
| Инв. № дубл. | | | | | | |
| Подп. и дап | | | | | | |