## 6.2. Управление термодинамическими процессами формирования заготовки втулки при литье в песчано-глинистые формы

Обеспечение необходимой дифференцированной износостойкости рабочей поверхности втулки цилиндра по длине образующей обеспечивается структурой и свойствами переменными В каждой поверхности трения. Необходимо решить задачу: по заданным в каждой точке рабочей поверхности свойствам материала детали разработать технологический процесс получения заготовки. Для этого необходимо рассчитать скорости кристаллизации и охлаждения металла в каждой точке поверхности заготовки с учетом припуска на мехобработку и определить необходимое термодинамическое влияние на процесс формирования отливки.

При отливке втулок цилиндров в разовые песчано-глинистые формы управление процессами структурообразования возможно по трем вариантам:

- 1. Установкой пассивных металлических холодильников в стержень.
- 2. Установкой активного трубчатого холодильника в стержень.
- 3. Ранней выбивкой детали из формы и ее принудительным внешним охлаждением.

Рассмотрим более подробно каждый из этих вариантов, они имеют свои преимущества и недостатки.

Первый способ наиболее простой. Он заключается в следующем: в песчаный стержень 3 на заданном расстоянии δ от внутренней поверхности отливки и по высоте цилиндра (рис. 6.1.) заформовывается массивный металлический холодильник 4 сложной формы.

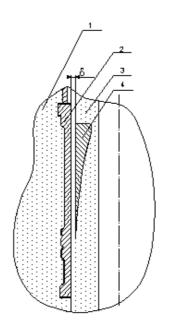


Рис. 6.1.Схема отливки в песчано-глинистую форму втулки цилиндра судового дизеля с пассивным холодильником:

- 1 разовая форма;
- 2 отливка;
- *3 стержень;*
- 4 -*холодильник*:
- $\delta$  толщина песчаной прослойки.

За счет своей массы холодильник отбирает на себя часть тепла отливки и тем самым ускоряет ее охлаждение. В зависимости от массы холодильника его влияние на различные участки будет неоднозначным. Зоны втулки, приближенные к наиболее массивной части холодильника, будут охлаждаться интенсивнее с образованием мелкопластинчатого перлита, иметь более высокую твердость. Кроме массы холодильника, на термодинамику процесса большое влияние оказывает расстояние б от поверхности отливки. Это расстояние должно обеспечить время продвижения фронта температуры от поверхности формы до холодильника, равное времени кристаллизации заготовки в зоне рабочей поверхности. При малом расстоянии от отливки до

холодильника его термодинамическое влияние на процесс формирования заготовки проявится слишком рано и окажет воздействие на первичную кристаллизацию заготовки, что может привести к появлению цементита в структуре детали.

После прохождения фронта изменения температуры через холодильник, его нагревом и в то же время охлаждением отливки, его влияние на термодинамические процессы охлаждения заготовки уменьшается и отливка охлаждается еще медленнее (за счет массы нагретого холодильника), чем без холодильника, что обеспечивает самоотпуск и уменьшение внутренних напряжений. Масса холодильника, его форма и удаление от поверхности отливки должны быть такими, чтобы его термодинамическое влияние на процессы охлаждения заготовки были большими в интервале температур перлитного превращения. За счет установки пассивных холодильников можно добиться повышения твердости чугуна на 25...30 НВ. Происходящие термодинамические процессы нестационарные ПО всем параметрам. Изменяется температура залитого в форму металла, температура формы, меняется с изменением температуры теплопроводность материала формы и детали, изменяются значения теплоемкости материалов и коэффициенты теплоотдачи, воздействует скрытая теплота кристаллизации и фазовых переходов, накладывается влияние процессов массопереноса в форме и другие. Поэтому проведенные термодинамические расчеты требуют большого допущений дальнейших числа И оставляют возможность ДЛЯ усовершенствований

К преимуществам данного метода можно отнести высокую прочность и долговечность холодильника и его стабильное прогнозируемое воздействие, связанное с постоянством массы и начальной температуры. Недостатком данного метода следует считать ограниченность интенсивности воздействия

на процесс формирования заготовки вследствие ограниченной массы холодильника.

Второй способ отливки втулок цилиндров судовых дизелей установкой трубчатого холодильника был подробно описан автором в кандидатской диссертации и работах [131]. Суть его заключается в следующем: при отливке втулок цилиндров в песчано-глинистые формы интенсификация процесса теплообмена между формой отливкой достигается постановкой в центральный стержень специального трубчатого охлаждающего элемента. Необходимое заданное переменное термодинамическое воздействие на отливку достигается за счет требуемого удаления трубок от поверхности заготовки, их шагом по высоте цилиндра, направлением, скоростью и родом хладагента.

Установка трубчатого холодильника оказывает влияние на структуру и износостойкость чугуна в зоне рабочей поверхности, повышая последнюю. Но второму способу отливки присущи очень существенные недостатки, препятствующие его внедрению в серийное производство. Это, в первую очередь, малая механическая прочность холодильника и опасность применения воды в качестве хладагента. Охлаждение воздухом дает слишком незначительные результаты. Кроме того, процесс не контролируемый визуально и очень трудно контролируемый аппаратурной частью в условиях литейного цеха.

Указанные недостатки двух первых методов привели к разработке третьего, самого простого с технической точки зрения и самого мощного с термодинамической стороны. Сущность его заключается в следующем: отливка втулок цилиндров проводится в обычные песчано-глинистые формы без установки любых охлаждающих элементов, аналогично заводскому технологическому процессу. В этом случае, за счет сбалансированного химического состава чугуна под имеющиеся термодинамические свойства

применяемых песчано-глинистых смесей, производится пассивная отливка в разовую форму и медленная кристаллизация отливки, обеспечивающая образование серого чугуна с оптимальной формой и размерами графитовых включений. Изменение заводского технологического процесса происходит на стадии охлаждения заготовки и заключается в более раннем раскрытии формы выбивке заготовки. Выбивка заготовки проводится до прохождения отливкой перлитного превращения температуры И начинается при температуре 800...850 °C. После удаления материала стержня температура внутренней поверхности втулки доходит до 750...800 °C. В это время втулку начинают принудительно охлаждать с внутренней поверхности с помощью водяного спрейера с интенсивностью, изменяющейся по высоте цилиндра и по окружности. Свободная его внутренняя поверхность заготовки возможность производить охлаждение с любой интенсивностью в любой точке внутренней поверхности. Это дает возможность создавать заданную структуру на поверхности детали не только по высоте, но и по окружности цилиндра, тем самым, устраняя неравномерный износ, как по длине образующей, так и неравномерный износ в плоскости качания шатуна и плоскости вращения коленчатого вала, устраняя не только конусность, но и эллипсность при эксплуатации.

Раннее раскрытие формы улучшает не только структуру внутренней поверхности детали, но и наружной поверхности и материала по всей массе. Практически процесс отливки совмещен с нормализацией всей детали и термообработкой рабочей поверхности. Твердость наружной поверхности повышается до 241, а внутренней поверхности может быть доведена до 300 НВ и выше (что сдерживается обрабатываемостью детали). Возрастает также прочность чугуна. Износостойкость чугуна в зоне рабочей поверхности повышается на 40...50 %.