

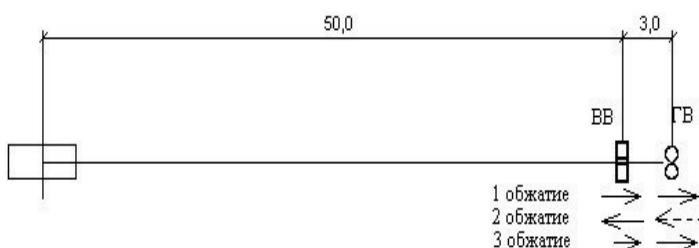
ЭФФЕКТИВНОСТЬ РАСПРЕДЕЛЕНИЯ ОБЖАТИЙ ПО ПРОХОДАМ ПРИ РЕДУЦИРОВАНИИ СЛЯБОВ В УНИВЕРСАЛЬНОЙ РЕВЕРСИВНОЙ КЛЕТИ

Воропаева С.О. (*ОМД-12 м*)^{*}

Донецкий национальный технический университет

Редуцирование слябов на 200-300мм в первых черновых клетях широкополосного стана получила широкое распространение в мировой практике, так как позволяет весь сортамент широких полос по ширине получать из непрерывно литых слябов нескольких размеров по ширине и сократить число кристаллизаторов при их отливке. На металлургических предприятиях Украины горячекатаные широкие полосы производят по устаревшей схеме «слиток –обжимной стан (слябинг) - широкополосный стан». Переход на современную схему производства широких полос «машина непрерывной разливки заготовок – широкополосный стан с редуцирующей черновой клетью» позволит значительно снизить энергетические и материальные затраты. В этой связи внедрение технологии редуцирования требует решения актуальной задачи по деформационным режимам редуцирования слябов.

Технология редуцирования слябов в универсальной черновой клети может включать одно-трехразовые последовательные обжатия в вертикальных валках (ВВ) в реверсивных проходах с проглаживанием широких граней в горизонтальных валках (ГВ) до исходной толщины после первого и третьего проходов. На рисунке показана схема обжатий сляба по трем реверсивным проходам в ВВ и ГВ универсальной клети.



→ проходы с рабочим обжатием; ---→ холостой проход; 50,0-расстояние от печи; 3,0 – расстояние между ВВ и ГВ

Рисунок – Схема обжатий в ВВ и ГВ универсальной черновой клети

От характера распределения обжатий в ВВ по проходам во многом зависит эффективность процесса редуцирования. В качестве критериев рационального распределения обжатий выбрали: суммарные (за три прохода) значения величин: коэффициента эффективности уменьшения ширины $\eta_{\text{сум}}$, расхода металла в концевую обрезь M_o , расход энергии P_o .

* Руководитель – д.т.н., профессор кафедры ОМД Руденко Е.А.

Исследование выполнили методом математического моделирования с использованием пакета программ «Универсал», разработанного в Дониксе и ДонНТУ. Моделировали редуцирование слябов толщиной 240 мм, шириной 1200 и 1800 мм, длиной 10 м в универсальной клети. Катающий диаметр ВВ 1350 мм, горизонтальных – 1400 мм. Глубина ручья калибра ВВ 150 мм, выпуск 0,4. Суммарное обжатие в ВВ приняли равным 225 мм. Обжатия ΔB_e по проходам устанавливали по трем режимам: №I - с возрастанием, №II – с уменьшением и №III -одинаковые. Определяли ширину после ВВ (B_e), после ГВ в каждом прямом проходе (B_{e2}) и уменьшение после первого прохода (δB_{e2}) и суммарное после третьего прохода ($\delta B_{cум}$). Результаты представлены в таблице.

Таблица -Эффективность режимов редуцирования

| B_c , мм | № реж. | № прох | ΔB_e , мм | ΔH , мм | B_e , Мм | B_{e2} , мм | δB_{e2} , мм | $\delta B_{cум}$, мм | η | $\eta_{cум}$ | M_o , кг | P_e , Квтч/т |
|---------------|-----------|-----------|----------------------|--------------------|---------------|------------------|-------------------------|--------------------------|--------|--------------|---------------|-------------------|
| 1216 | I | 1 | 50 | 14 | 1166 | 1181 | 15 | | 0,7 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1106 | | | | | | | |
| | | 3 | 100 | 41 | 1006 | 1045 | 39 | 171 | 0,78 | 0,76 | 138 | 1,8 |
| | II | 1 | 100 | 26 | 1116 | 1146 | 30 | | 0,7 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1071 | | | | | | | |
| | | 3 | 50 | 29 | 1021 | 1053 | 32 | 163 | 0,75 | 0,73 | 657 | 1,8 |
| | III | 1 | 75 | 20 | 1141 | 1164 | 23 | | 0,69 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1089 | | | | | | | |
| | | 3 | 75 | 35 | 1014 | 1049 | 35 | 167 | 0,77 | 0,74 | 423 | 1,8 |
| 1824 | I | 1 | 50 | 11 | 1774 | 1791 | 17 | | 0,66 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1716 | | | | | | | |
| | | 3 | 100 | 26 | 1616 | 1657 | 41 | 167 | 0,77 | 0,74 | 677 | 1,3 |
| | II | 1 | 100 | 18 | 1724 | 1757 | 33 | | 0,67 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1682 | | | | | | | |
| | | 3 | 50 | 19 | 1632 | 1666 | 34 | 158 | 0,73 | 0,7 | 1419 | 1,4 |
| | III | 1 | 75 | 14 | 1749 | 1774 | 25 | | 0,67 | | | |
| | | 2 | 75 | - | 1699 | | | | | | | |
| | | 3 | 75 | 22 | 1624 | 1662 | 38 | 162 | 0,75 | 0,72 | 1118 | 1,4 |

Из таблицы видно, что эффективность уменьшения ширины в первом проходе($\eta = \delta B_{e2}/\Delta B_e$) при редуцировании узких слябов выше, чем широких, но не зависит от величины обжатия (номера режима). Эффективность за два последних прохода и за три прохода ($\eta_{cум} = \delta B_{cум}/\Delta B_e$) выше в режиме №I с увеличивающими обжатиями и при редуцировании узких слябов выше, чем широких. Величина концевой обрези также минимальная в режиме с увеличивающимися обжатиями по проходам и значительно ниже (в два-четыре раза) при редуцировании узких слябов. Меньшая величина расхода энергии при редуцировании широких слябов обусловлена большей их массой.