

Союз Советских
Социалистических
Республик



Государственный комитет
СССР
по делам изобретений
и открытий

ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ

К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

(11) 655453

(61) Дополнительное к авт. свид-ву -

(22) Заявлено 0106.76 (21) 2367733/22-02

с присоединением заявки № -

(23) Приоритет -

Опубликовано 05.04.79 Бюллетень №13

Дата опубликования описания 06.04.79

(51) М. Кл.²

В 21 В 37/06
G 05 D 13/00

(53) УДК 621.77123:
62-52 (088.8)

(72) Авторы
изобретения

Г.М.Ревяко, Л.А.Кропачев и В.И.Фролов

(71) Заявитель

Минский радиотехнический институт

(54) СПОСОБ РЕГУЛИРОВАНИЯ НАТЯЖЕНИЯ-СЖАТИЯ
НА МНОГОКЛЕТЕВОМ ПРОКАТНОМ СТАНЕ

1

Изобретение относится к автоматизации прокатного производства и может быть использовано для регулирования натяжения-сжатия металла в межклетевых промежутках на непрерывно-заготовочном прокатном стане.

Известен способ регулирования натяжения-сжатия на непрерывно-заготовочных станах (НЗС), основанный на непосредственном измерении усилий в полосе с помощью специальных датчиков-месдоз и последующем изменении скоростей прокатных валков или величин обжатий [1].

Однако из-за сложности организации измерений и низкой точности и надежности измерительных датчиков, а также из-за сложности построения систем автоматического регулирования для многоклетевых станов этот способ на практике оказывается неработоспособным. Способы регулирования, основанные на изгибе полосы или образования петли и использующиеся на сортовых станах не могут быть применены на НЗС из-за невозможности образования петли или изгиба полосы большого сечения.

Наиболее близким к описываемому изобретению по технической сущности

2

и достигаемому результату является известный способ, основанный на косвенном измерении натяжения-сжатия по изменению токов прокатных двигателей клетей [2] за счет влияния соседних клетей. При этом клети подстраивают-ся последовательно по методу "вперед", когда скорость последующей клети изменяется так, чтобы скомпенсировать приращение токов предыдущей клети, или по методу "назад", когда подстраиваются скорости предыду-щих клетей для компенсации прираще-ний скоростей соседних клетей. Ха-рактерным для указанных способов яв-ляется измерение приращений токов прокатных двигателей после захвата металла соседними клетями; автомati-ческое регулирование скоростей дви-гателей по изменению токов.

При этом процесс регулирования натяжения или сжатия между первой и второй клетью должен закончиться раньше, чем произойдет захват металла третьей клетью; затем он повторя-ется между второй и третьей клетью и т.д., т.е. процесс регулирования "продвигается" вместе с передним концом металла.

Способ имеет следующие недостатки.

Способ требует точного измерения величины приращения токов двигателей в условиях ограниченного времени измерения. Осуществить это трудно, так как на ток накладываются значительно шумы, вызванные как электрическими, так и механическими причинами. Времена переходных процессов (особенно для последних клетей) приближаются к временам прохождения металла между клетями, что не дает возможности осуществить качественное сглаживание 10 шумов.

Регулирование по принципу подстройки последующей клети под предыдущую нерационально, так как из-за одной клети приходится изменять скорости всех последующих клетей. Кроме того, если, например, на первом и последнем межклетевом промежутке возникли подпоры в полосе, 'волна' регулирования, продвигаясь вместе с передним концом металла, вызовет увеличенный подпор на последнем промежутке, что может привести к потере устойчивости полосы и возникновению аварийной ситуации.

Целью изобретения является осуществление рациональной настройки с выбором минимального числа регулируемых клетей, снижение требований к точности измерительных устройств, повышение точности проката и сокращение аварийных простоев стана.

Поставленная цель достигается последовательным измерением напряженных состояний полосы в процессе заполнения стана; при этом скорости электродвигателей при входении полосы в стан поддерживают неизменными. В процессе измерения напряженные состояния последовательно записывают и после входления полосы во все клети на основании логического анализа всей совокупности напряженных состояний полосы в межклетевых промежутках выявляют клети, подлежащие регулированию; затем одновременно изменяют скорости только этих клетей до тех пор, пока напряженные состояния в межклетевых промежутках не станут равными нулю или заданной величине.

Предлагаемый способ отличается от известных тем, что измерение усилий в полосе осуществляют последовательно в процессе входления полосы в стан при неизменных значениях скоростей валков стана. Совокупность напряженных состояний в межклетевых промежутках для всего стана записывают и производят вычисления для выявления клетей, подлежащих регулированию. Затем скорости только этих клетей изменяют до тех пор, пока усилия в полосе не будут сведены к нулю или к заданной величине. При этом поставленная цель достигается и при использовании грубых измерений усилий в полосе.

Способ реализуется следующим образом.

1. В процессе прокатки по данным калибровок и диаметров валков, профиля полосы и режимов прокатки вычисляют по известным методикам и устанавливают расчетные скоростные режимы клетей стана на холостом ходу.

2. Задают полосу в стан и в процессе прокатки последовательно при входлених полосы в клети измеряют величины напряженных состояний между клетями. При этом скорости двигателей поддерживают постоянными. Измерения осуществляются либо с помощью датчиков натяжения-сжатия типа мес-доз, либо с помощью датчиков момента на валу двигателя, либо по приращениям токов двигателей в момент входа полосы в следующую клеть или другими известными методами.

3. На основании измерений записывают совокупность напряженных состояний для всех межклетевых промежутков в виде $\sigma_{i,2}; \sigma_{2,3}; \dots \sigma_{n-1,n}$,

где $\sigma_{i,i+1} = \pm \left[\frac{H_{i,i+1}}{h_{i,i+1}} \right]$ - напряженное состо-

жение полосы между i-й и i+1-й клетью, выраженное целым числом со знаком;

$H_{i,i+1}$ - измерение значения натяжения металла между клетями i-й и i+1-й.

$h_{i,i+1}$ - принятый порог чувствительности измерения.

Таким образом совокупность напряженных состояний записывают в виде целых чисел со знаками, причем их максимальные значения зависят от точности измерительных устройств. При этом вид напряженного состояния представляют следующим образом:

0-нормальное состояние, т.е. отсутствие сжимающих и растягивающих усилий;

- K, K=1,2, ..., P - растяжение полосы;

+K, K=1,2, ..., q - сжатие полосы.

4. Определяют разрегулированные клети и вид воздействия на двигатели клетей либо с помощью логических таблиц, либо по порекуррентным соотношениям. Так для n-клетевого стана рекуррентные соотношения имеют вид:

$$D_i = -\sigma_{i+1,i} \quad D_{i+1} = 0, \text{ если } \operatorname{sign} \sigma_{i-1,i} + \\ + \operatorname{sign} \sigma_{i,i+1} = 0$$

$$D_i = 0 \quad D_{i+1} = \sigma_{i,i+1}, \text{ если } \operatorname{sign} \sigma_{i-1,i} + \\ + \operatorname{sign} \sigma_{i,i+1} \neq 0$$

$$D_{i-1} = D_i - \sigma_{i-1,i}; \quad D_{i+2} = D_{i+1} + \sigma_{i+1,i+2}$$

$$D_1 = D_2 - \sigma_{1,2}; \quad D_n = D_{n-1} + \sigma_{n-1,n}$$

где D_i - относительные дискретные значения управляющего воздействия на i-ю клеть;

$$\text{sign}_{i,i+1} = \begin{cases} -1, & \text{если } \delta_{i,i+1} < 0 \\ 0, & \text{если } \delta_{i,i+1} = 0 \\ +1, & \text{если } \delta_{i,i+1} > 0 \end{cases}$$

- функция знака.

Вначале определяют относительные дискретные управляющие воздействия D_i и D_{i+1} на некоторые i -ю и $i+1$ -ю клети, которые удобно выбирать средними (например, для 6-клетевого стана $i=3$, $i+1=4$). Затем вычисляют относительные дискретные управляющие воздействия на клети, находящиеся до i -й и после $i+1$ -й клетей. Значения управляющих воздействий Δn_i на клети определяют по соотношениям:

$$\Delta n_i = \delta n_i \cdot D_i$$

где δn_i - изменение скорости i -й клети, соответствующее одной градации D_i .

5. Изменяют скорости только клетей, подлежащих регулированию на величины, вычисленные в п.4.

6. В случае измерения усилий в полосе по приращениям токов повторяют в процессе выхода полосы из стана пп. 2-5 и корректируют настройку стана.

В случае использования грубых измерителей межклетевых усилий в процессе настройки осуществляют за несколько шагов регулирования, повторяя пп. 2-6 до тех пор, пока напряжение состояния в межклетевых промежутках не будут сведены к нулю или к заданной величине. Число шагов зависит от "ступеньки" изменения скорости δn_i и от точности вычисления расчетных значений скоростей для данного профиля проката.

Рассмотрим реализацию способа на примере 4-х клетевой группы стана. Пусть в качестве измерителей используются датчики, измеряющие усилия между клетями по приращениям якорных токов двигателей в момент входа полосы в следующую клеть. В этом случае настройка стана сводится к следующей последовательности операций:

1) На основании калибровок валков для данного профиля полосы и режимов прокатки вычисляют и устанавливают расчетные значения скоростей каждой из 4-х клетей по известным методикам.

2) Задают полосу в стан и последовательно по мере входа полосы в последующую клеть замеряют приращения тока двигателя предыдущей клети пропорциональные величинам усилий в межклетевых промежутках $H_{1,2}$, $H_{2,3}$, $H_{3,4}$. При проведении измерений скорости двигателей поддерживают равными расчетным.

3) Определяют и записывают напряженные состояния $\delta_{1,2}$, $\delta_{2,3}$, $\delta_{3,4}$. Пусть датчики позволяют определить только вид напряженного состояния, т.е.

его знак: $\delta_{i,i+1} = \text{sign} \left[\frac{H_{i,i+1}}{h_{i,i+1}} \right]$. В этом

случае $\delta_{i,i+1}$ характеризует величину зоны нечувствительности при измерениях, т.е. такое значение усилия, при котором величина натяжения в полосе считается допустимой. Пусть в результате последовательных измерений определены и записаны следующие значения межклетевых усилий:

$$\delta_{1,2} = -1; \delta_{2,3} = 0; \delta_{3,4} = 1.$$

4) Вычисляют управляющие воздействия на клети по рекуррентным соотношениям, принимая за i -ю клеть 2-ю, а за $i+1$ -ю третью клеть:

$$D_2 = 0 \quad D_3 = \delta_{2,3} = 0, \text{ т.к. } \text{sign} \delta_{1,2} + \text{sign} \delta_{2,3} \neq 0$$

$$D_1 = D_2 - \delta_{1,2} = +1$$

$$D_4 = D_3 + \delta_{3,4} = 1$$

20 Состояния стана и управляющие воздействия можно отобразить в следующем виде

$\delta_{1,2}$	$\delta_{2,3}$	$\delta_{3,4}$	D_1	D_2	D_3	D_4
-1	0	1	+1	0	0	1

25 Для настройки стана необходимо увеличить скорость валков первой клети и увеличить скорость четвертой клети. Для определения управляющего воздействия на двигатели клетей необходимо выбрать величину ступеньки однократного уменьшения или увеличения скорости δn_i .

Для непрерывных заготовочных станов из технологических соображений величины однократного относительного изменения скоростей выбирают порядка 1%.

5) Увеличивают на 1% скорость 1-й клети, увеличивают на 1% скорость 4-й клети, оставляя скорости 2-й и 3-й клетей без изменения.

6) В процессе выхода полосы из стана измеряют приращения токов двигателей и повторяют пп. 3-5.

45 При прокатке следующих заготовок данного профиля способ выполняют, начиная с п.2.

Все возможные комбинации межклетевых натяжений и значения относительных управляющих воздействий для 4-х клетевой группы стана можно свести в таблицу. По таблице строится логическая комбинационная схема для выработки относительных дискретных управляющих воздействий на скорости двигателей.

№ п/п	$\delta_{1,2}$	$\delta_{2,3}$	$\delta_{3,4}$	D_1	D_2	D_3	D_4
1	-1	-1	-1	1	1	0	-1
2	-1	-1	0	1	0	-1	-1
3	-1	-1	1	1	0	-1	0

Продолжение таблицы

1	2	3	4	5	6	7	8
4	-1	0	-1	1	0	0	-1
5	-1	0	0	1	0	0	0
6	-1	0	1	1	0	0	1
7	-1	1	-1	0	-1	0	-1
8	-1	1	0	0	-1	0	0
9	-1	1	1	0	-1	0	1
10	0	-1	-1	0	0	-1	-2
11	0	-1	0	0	0	-1	-1
12	0	-1	1	0	0	-1	0
13	0	0	-1	0	0	0	-1
14	0	0	0	0	0	0	0
15	0	0	1	0	0	0	1
16	0	1	-1	0	0	1	0
17	0	1	0	0	0	1	1
18	0	1	1	0	0	1	2
19	1	-1	-1	0	1	0	-1
20	1	-1	0	0	1	0	0
21	1	-1	1	0	1	0	1
22	1	0	-1	-1	0	0	-1
23	1	0	0	-1	0	0	0
24	1	0	1	-1	0	0	-1
25	1	1	-1	-1	0	1	0
26	1	1	0	-1	0	1	1
27	1	1	1	-1	0	1	2

Применение предлагаемого способа позволяет осуществить внедрение поэтапно: сначала в режиме советчика оператору (что во многих случаях может оказаться достаточным), а после накопления опыта - перейти к полной автоматизации. При подстройке за несколько шагов способ не требует высокой точности измерения усилий в полосе, что позволяет приступить к внедрению предлагаемого способа, используя известные датчики. Кроме того, способ позволяет производить из-

бирательную подстройку с минимальным числом регулируемых двигателей.

Применение способа позволит получить народнохозяйственный эффект за счет улучшения качества проката, увеличения срока службы оборудования, сокращения числа аварийных ситуаций - "бурёжек" и экономии электроэнергии.

Формула изобретения

Способ регулирования натяжения-сжатия на многоклетевом прокатном стане, включающий установку расчетных начальных скоростей валков, последовательное измерение напряженных состояний в полосе между клетями в процессе заполнения и освобождения многоклетевого прокатного стана и регулирование скоростей электродвигателей клетей, отличающийся тем, что, с целью повышения точности проката и сокращения аварийных простоев стана, определяют клети, в которых необходимо произвести регулирование скоростей приводов, и относительные квантованные изменения скоростей приводов этих клетей по рекуррентным соотношениям для i -клетевого стана:

$$D_i = \sigma_{i+1, i}; D_{i+1} = 0, \text{ если } \operatorname{sign} \sigma_{i-1, i} + \\ + \operatorname{sign} \sigma_{i, i+1} = 0$$

$$D_i = 0; D_{i+1} = \sigma_{i, i+1}, \text{ если } \operatorname{sign} \sigma_{i-1, i} + \\ + \operatorname{sign} \sigma_{i, i+1} \neq 0$$

$$D_{i-1} = D_i - \sigma_{i-1, i}; D_{i+2} = D_{i+1} + \sigma_{i+1, i+2} \\ D_1 = D_2 - \sigma_{1, 2}; D_n = D_{n-1} + \sigma_{n-1, n}$$

где D_i - относительное дискретное управляющее воздействие на двигатель i -й клети, $\sigma_{i, i+1}$ - квантованное значение напряженного состояния полосы в промежутке между i -й и $i+1$ -й клетью, и изменяют одновременно скорости приводов клетей на вычисленные значения.

Источники информации, принятые во внимание при экспертизе

1. Выдрик В.Н. и др. Процесс непрерывной прокатки, М., "Металлургия", 1970.
2. Патент США №3807208, кл. 72-19, 1974.

Составитель А.Абросимов

Редактор Е.Братчикова

Техред З.Фанта

Корректор М.Пожо

Заказ 1406/6

Тираж 1033

Подписьное

ЦНИИП Государственного комитета СССР

по делам изобретений и открытий

113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д.4/5

Филиал ППП "Патент", г.Ужгород, ул.Проектная, 4