

Ч

И Н С Т И Т У Т  
ЯДЕРНОЙ ФИЗИКИ СОАН СССР

ПРЕПРИНТ И ЯФ 74-10

А.Д.Гайдук, Ю.Н.Пестов

ПРЕССОВАНИЕ ПЛАСТИН ПЛАСТИММАССОВЫХ  
СЦИНТИЛЛЯТОРОВ С ВЫСОКОЙ  
ТОЧНОСТЬЮ ПО ТОЛЩИНЕ

Новосибирск

1974

ИНСТИТУТ ЯДЕРНОЙ ФИЗИКИ СО АН СССР

ПРЕПРИНТ

А.Д.Гайдук, Ю.Н.Пестов

ПРЕССОВАНИЕ ПЛАСТИН ПЛАСТИМАССОВЫХ  
СЦИНТИЛЛЯТОРОВ С ВЫСОКОЙ ТОЧНОСТЬЮ  
ПО ТОЛЩИНЕ

Новосибирск  
1974

ПРЕССОВАНИЕ ПЛАСТИН ПЛАСТИМАССОВЫХ  
СЦИНТИЛЛЯТОРОВ С ВЫСОКОЙ ТОЧНОСТЬЮ  
ПО ТОЛЩИНЕ

А.Д.Гайдук, Ю.Н.Пестов

АННОТАЦИЯ

Описывается методика прессования пластин пластмассовых сцинтилляторов с точностью по толщине  $\sim 3 \mu$  и размерами  $80 \times 130 \text{ мм}^2$ . Разброс средних толщин пластин  $\pm 7 \mu$ . Из сцинтилляционных пластин изготавливались счетчики антисовпадения для измерения светимости на ВЭПП-3.

Для измерения светимости на установке ВЭПП-3 была разработана система счетчиков, одним из элементов которой является счетчик антисовпадения /1/. Он представляет набор 41 пластиинки из сцинтиллятора  $NE$ -102 толщиной около 1 мм, однородностью по толщине  $3 \mu$  и размерами  $50 \times 100 \text{ mm}^2$ . В этой статье описана технология изготовления сцинтилляционных пластин с такой точностью на основе метода горячей штамповки /2,3/. Применение этого метода может приводить к внутренним напряжениям в изготавливаемых пластинах. Поэтому первый вопрос, который мы изучили, был связан с влиянием температурных режимов на величину остаточных напряжений. Как видно из рис.1 с увеличением температуры в печи, при которой проводится отжиг, величина остаточных внутренних напряжений падает. Однако, повышение температуры в печи выше  $160^\circ - 170^\circ$  приведет к необратимым химическим изменениям в пластмассе. Кроме того, при повышении температуры возрастают силы скрепления поверхностей сцинтилляционных пластин и стекол, между которыми они прессуются. Это может привести к их порче. Поэтому для штамповки была выбрана температура  $150^\circ$ , которая, с нашей точки зрения, является оптимальной. Исследование температурных режимов показало, что скорость нагрева печи не оказывается на качество изготавливаемых пластин. В целях сокращения времени штамповки заготовки пластин помещались в печь при температуре последней  $150^\circ$  и для равномерного прогрева выдерживались в течение 5 часов. Затем для прессовки подавалось давление со скоростью  $\sim 4 \text{ атм/час}$  в расчете  $3 \text{ кг}/\text{см}^2$  площади изготавливаемой пластины. Такое давление и температура поддерживались в течение 4-5 часов. Специальные исследования показали, что увеличение этого времени вдвое не приводит к существенному уменьшению величины остаточных внутренних напряжений. Затем давление снималось, печь выключалась и остывала до комнатной температуры, что занимало  $\sim 10$  часов. Таким образом цикл штамповки длился  $\sim 20$  часов.

Стекла размерами  $140 \times 140 \times 10 \text{ mm}^3$ , между которыми прессовались сцинтилляционные пластины, были изготовлены с точностью по плоскости лучше  $2 \mu$ . Из предварительно вымытых стекол и заготовок набирался сандвич, который помещался в пресс (рис.2). Между стеклами сандвича проходили щайбы толщиной  $1 \pm 0,001 \text{ мм}$ , определяющие конечную толщину изготавливаемых пластин. Количество заготовок определялось максимальным ходом опорной плиты пресса и было равно 8.

С охлаждением печи происходит сжатие спрессованных при  $T=150^{\circ}$  пластин, которое из-за большого коэффициента линейного расширения пластмассы  $\sim 10^{-4}$  град $^{-1}$  и большой силы сцепления между поверхностями пластин и стекол может привести к существенным деформациям стекол, появлению пузырей и неоднородностям поверхностей изготовленных пластин. Для того, чтобы этого не возникало, необходимо:

1. Сразу после снятия давления при  $T=150^{\circ}$  удалить шайбы, определяющие толщину пластин.
2. Иметь одинаковые размеры заготовок из сцинтиллятора с точностью  $\sim 3\%$ .

При большой величине сил сцепления изготовленных пластин и стекол возможна порча их поверхностей при разборе сэндвича после остывания. Для уменьшения этих сил были разработаны способы приготовления заготовок пластин и стекол.

Перед прессовкой начальные заготовки сцинтилляторов размером  $30 \times 100 \times 3$  мм $^3$  полировались для получения более качественной поверхности изготовленных пластин, тщательно обезжиривались польиритом, мылись в струе воды губкой, ополаскивались дистиллированной водой, оставшиеся капельки воды стравливались.

Для приготовления поверхностей стекол было применено два способа. Первый основан на тщательной очистке поверхности стекла, а второй - на нанесении на нее пленки какого-либо вещества, уменьшающего силы сцепления, например, *silicone* X. В первом способе стекла перед прессовкой тщательно обезжиривались с помощью польирита, нанесенного на фетр, обмывались в струе воды губкой, ополаскивались дистиллированной водой и высушивались. При сушке необходимо, чтобы водяная пленка беспрепятственно скользила с поверхности стекла. Это достигалось его установкой в вертикальном положении так, чтобы один из торцов касался промытой польиритом и вследствие этого смачиваемой водой медной поверхности. Критерием хорошо приготовленного стекла является отсутствие сероватого налета или пятен, которые видны при помещении его в струю водяных паров. Все эти меры, однако, не гарантируют от прочного слипания в отдельных местах поверхностей стекол и изготовленных пластин. Так, за время изготовления 200 пластин были испорчены поверхности 15 стекол при отделении готовых пластин от стекол. Во втором

способе после промывания и сушки на стекло наносится пленка *silicone* и растиранием боялью делается настолько тонкой, чтобы в отраженном свете на поверхности не было видно следов от бояльи. Из-за трудностей контроля толщины пленки предложенным способом на поверхности пластин появляется белый налет, если пленка недостаточно тонкая, или происходит повреждение отдельных участков пластин из-за сил сцепления, если толщина пленки ниже оптимального уровня, определяемого экспериментальным путем. С применением этого способа было изготовлено  $\sim 100$  сцинтилляционных пластин без повреждения стекол.

Изготовленные пластики набирались в пакет и в специальном приспособлении обрабатывались до размеров  $50 \times 100$  мм $^2$ . Затем производились измерения толщин пластин по торцам на микроскопе с точностью  $1\mu$  в шести равноудаленных по периметру точках. Распределение этих толщин  $\mathcal{H}$  для 80 пластин показано на рис.3. Каждая пластинка представлена здесь шестью точками. На рис.4 показано распределение ( $\mathcal{H} - \mathcal{H}_{min}$ ) где  $\mathcal{H}_{min}$  - минимальная из шести этих измерений. Для каждой пластинки на графике нанесено 5 вычисленных разностей

Измерение светового выхода и светособирания изготовленных сцинтилляционных пластин /1/ показало их высокое качество.

В заключение авторы благодарят А.И.Романчука за конструкторские разработки и Г.В.Федотовича за помощь при проведении измерений светового выхода пластинок.

\* Идея применения *silicone* принадлежит Гусеву В.В.

### Л и т е р а т у р а

1. А.Д.Гайдук, Дипломная работа, НГУ, 1972.
2. Ж.Б.Григорян, М.А.Радкевич, Препринт ИТЭФ № 505, 1967.
3. М.Я.Балак, В.В.Криванский, Г.А.Лексин, Ю.В.Требуховский, П.Т.Э., 2, 171 (1961).

### ОСТАТОЧНЫЕ НАПРЯЖЕНИЯ ОТНОСИТЕЛЬНЫЕ ЕДИНИЦЫ

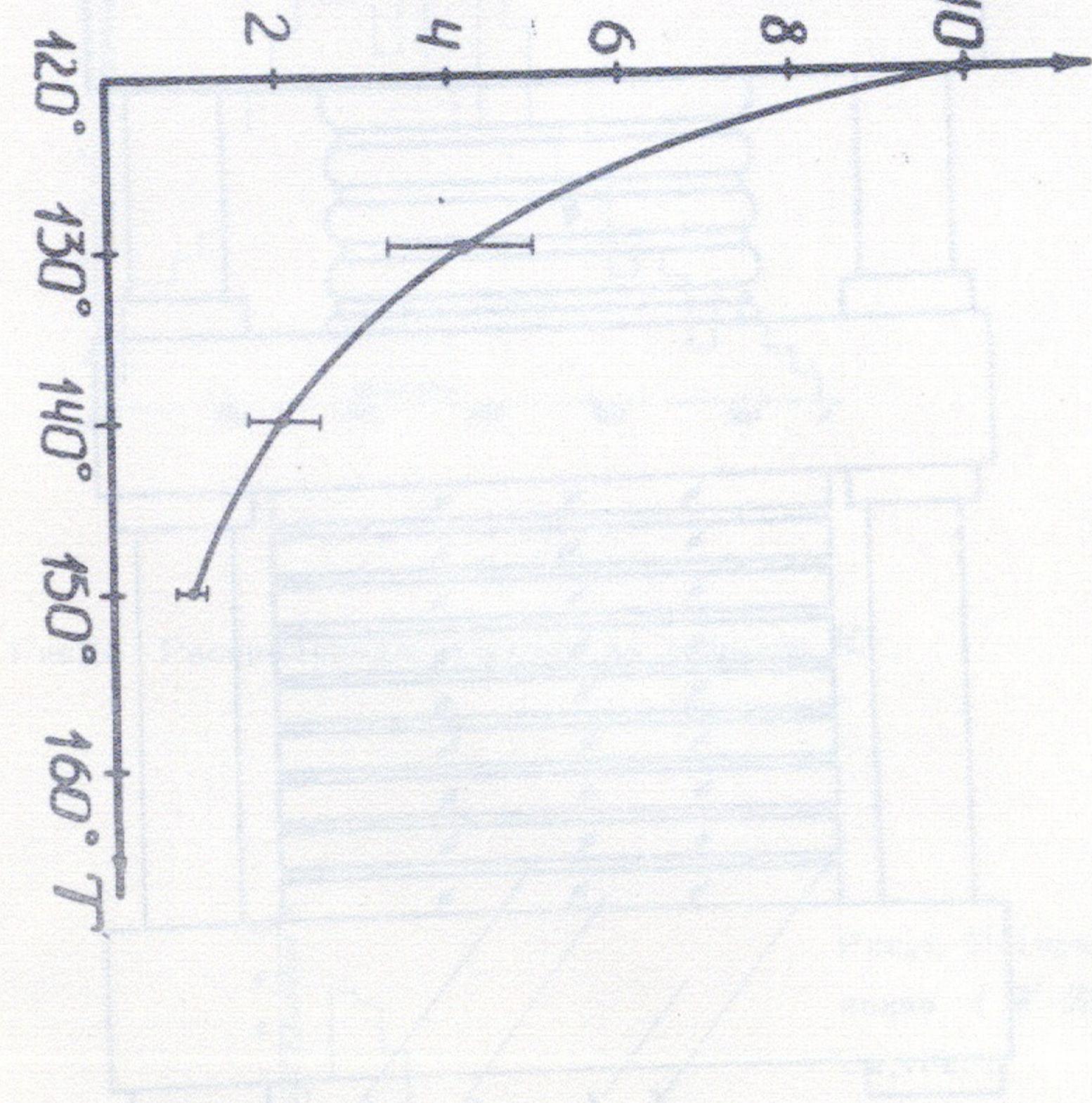


Рис.1. График зависимости величины остаточных внутренних напряжений в пластине в зависимости от температуры отжига. Время отжига при каждой температуре - 8 часов.

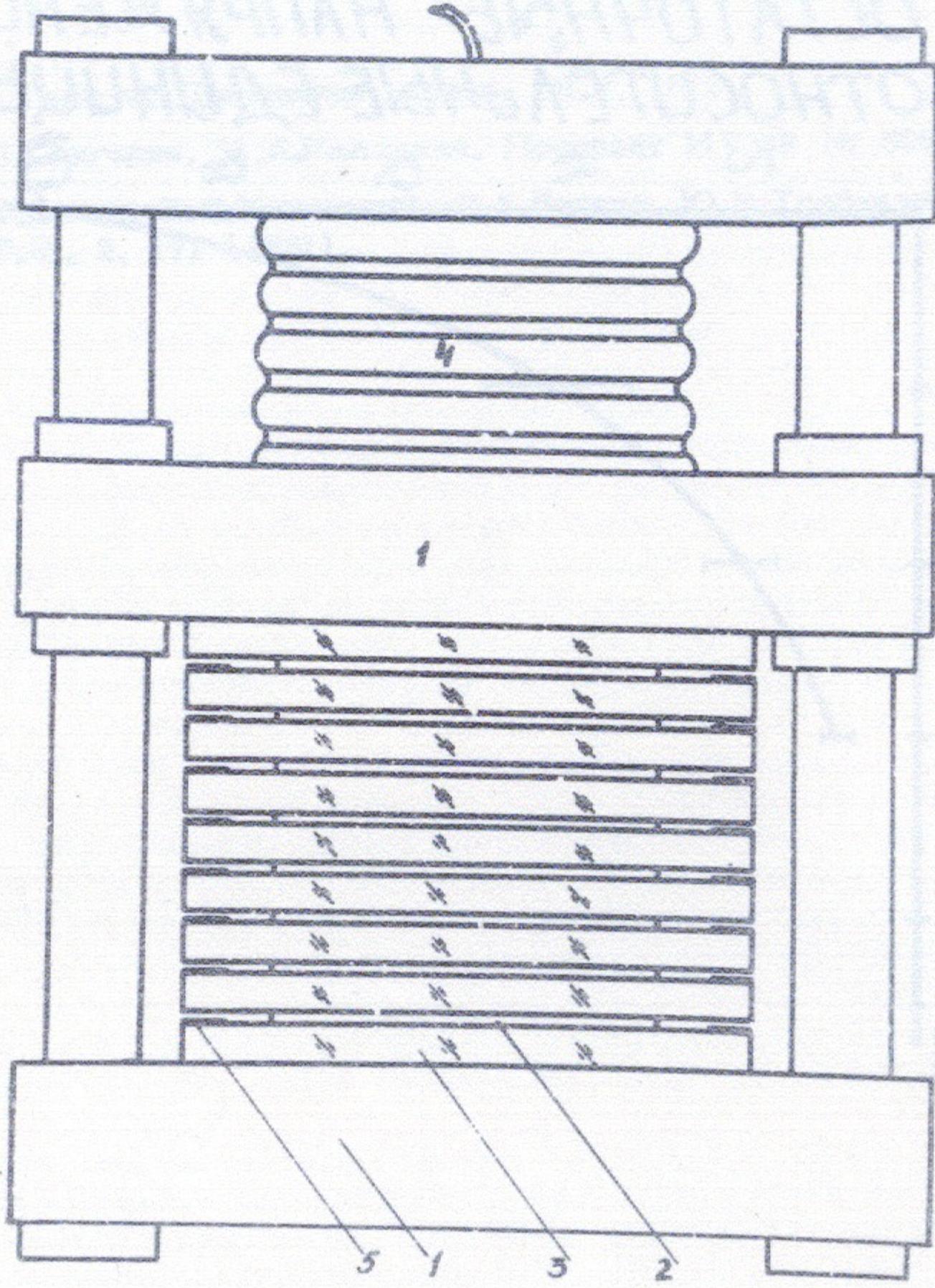


Рис.2. Общий вид пресса.

1 - опорные плиты пресса из дюраля, 2 - заготовки пластин спиритилляторов, 3 - стекла для точной штамповки плоскостей пластин, 4 - сильфон для передачи давления сжатого воздуха на опорную плиту при штамповке, 5 - шайбы, задающие толщину изготовленных пластин.

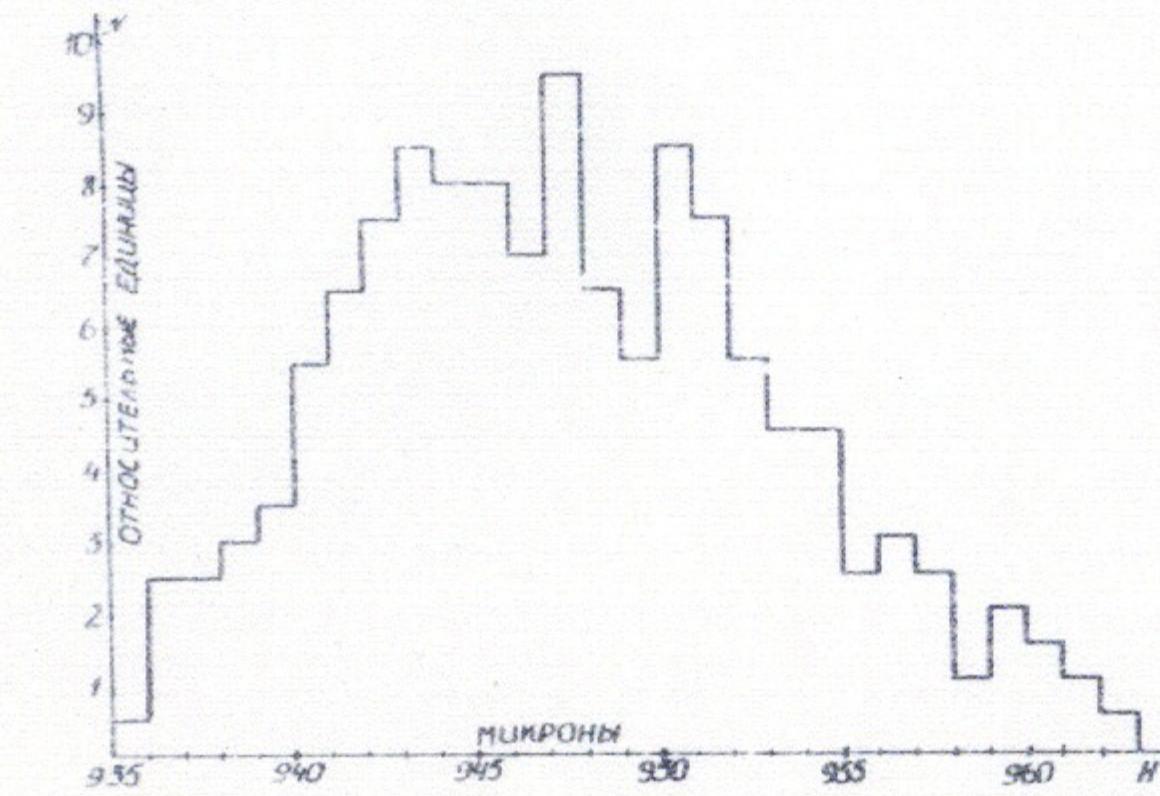


Рис.3. Распределение пластин по толщине  $H$ .

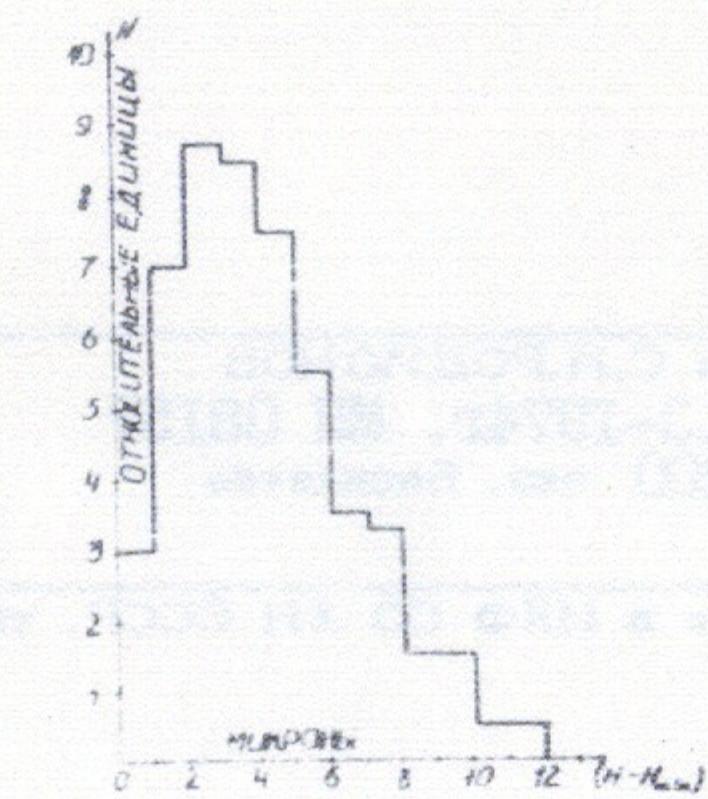


Рис.4. Распределение  $(H - H_{\min})$  см. текст.

Ответственный за выпуск С.Н.РОДИОНОВ  
Подписано к печати 29.3-1974г. № 08157  
Усл. 0,5 печ.л., тираж 200 экз. Бесплатно  
Заказ № 10

Отпечатано на ротапринте в ИЯФ СО АН СССР, тв