

А.В.АРЕФЬЕВ, С.И.БУРОВ, И.И.ВОРОБЬЕВ, Ю.В.ГАЛАКТИОНОВ, Ю.А.КАМЫШКОВ, А.А.КЛИМЕНТОВ, В.А.КУЦЕНКО, А.Г.МАЛИНИН, В.Н.МАРКИЗОВ, В.Л.МОРГУНОВ, В.В.ПЛЯСКИН, А.Б.РОЖКОВ, А.Ю.САВИН, В.Н.ЧУДАКОВ, М.М.ЧУМАКОВ, С.В.ШЕВЧЕНКО

УСТАНОВКА ДЛЯ ПРОВЕРКИ

ПРОПОРЦИОНАЛЬНЫХ КАМЕР

АДРОННОГО КАЛОРИМЕТРА ЛЗ

С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ

космических мюонов

Препринт №217



944-11.07 11-16 АДРОННОГО КАЛІРИМЕТРА АЗ С ИСПЛІВІ БАЛІКМ RECOMPLECTION METHOD : OPENDING MILES & 117 н 6. Арекьев, С. И. Буров, И. И. Ворольев, и ар. M. : UNINATOR/HODP4: 1987 - 210.

Рис. 12. список лат. -5 наим.

C Институт теоретической в эксперимительной физики, 1987

BBEAEHNE

Одним из основных детекторов установки ЛЗ, создаваемой в ЦЕРН для работы на встречных ене- пучках ЛЕП, является адронный калориметр. Он предназначен для измерения энергии и пространственных характеристик адронной составляющей в событии.

Центральная часть адронного калориметра представляет собой навор из 9 колец по 16 модулей в каждом. Модуль, в свое очередь, состоит из чередуршихся слоеб абсорбера и детектора (рис. 1). В качестве авсорера используется реелненный уран толщиной 5 мм, а АРТЕКТОРОМ ЕЛУХАТ ПРОПОРЧИОНАЛЬНЫЕ КАМЕРЫ. KAMEPH 8 MOAY NE насираются из отдельных прямоугольных трубох срчением 5.6 мм ×10.6 мм. Поперечный размер камер зависит от порядкового номера. слоя. Средняя камера имеет размер 490 мм х470 мм и содержит 46 независимых пропорширнальных счетчиков. Конструкция калориметра, толщина ascoreepa, состав разрнего саза в камерак и пропорциональный режим ее разоты были өнераны на основе ПРЕАВАРИТЕЛЬНЫХ ИССЛЕАСВАНИЙ, ВЫПОЛНЕННЫХ В ИТЭФ И ЦЕРН [[.2]

Шилинарическая часть карориметра содержит около 8,000 камер, которье изготавливаются в ИТЭФ (70%), Мичиганском Университете «30%) и И9ВЭ,Пекин (10%). Режим разоты установки ЛЗ (непрерыяный навор данных в течение нескольких месящев и ограниченный доступ к адронному калориметру) предъявляет повышенные требоеания к надежности разоты камер калориметра, что, в свою очередь, приводит к необходимости есесторонней и тщательной их проверки перед сборкой модулей. Для проверки камер в ИТЭФ было создано несколько стендов, на которых измерялись:

- ток каждого канала камеры в отсутствие источников ионизации на этапе ее сборки с необходимой тренировкой либо заменой проволочки [3];
- 2.Козффициент газового усиления (6) каждого канала и его однородность в пределах наждой камеры с использованием естротвенного фона урана;
- 3. долговременная работа намер в условиях, близник
 - и реальнымі
- 4. ГЕРМЕТИЧНОСТЬ КАМЕР И ВЫСОКОВСЛЬТНАЯ ПРОЧНОСТЬ.

В данной работе прибодятся характеристики стенаа для массовой проверки камер в условиях, близких к реальным, с использованием космических частии. Регистрация космических моонов гозволяла производить измерения круглосуточно и чезависимо от работы ускорителя. Производительность стенаа определянась общим темпом производства камер (30/день), и числом ставтии в отдельном канале камеры необходимом для получения заданной точности измерения козффициента газового усиления (5%). Экспозиция и набор статистики производились для 32 проверяемых камер сановременно. Эаключение о работоспособности камеры делалось по амплитудным спектрам, измеренным для каждого ее канала. Батным достоинством стенаа является возможность алительной (нескольно часов) экспозиции каждой проверяемой камеры в условияч интенсивной ионизации ураном по всей поверяности и поданного высоного напряжения. Измерения козфоициента газового усиления в течение экспозиции даот информацию о возможных скрытых деректах внутренних поверяностей пропорицирнальных трудон. А также процессов старения, связанных с отгаживанием конструкционных материалов камеры.

YCTAHOBKA

Скема установки приведена на риг 2. Основу конструкции составляет этахерна с пластинами из оведненного урана и система из 3 сцинтилляционных счетчинов и 3 пар координатных камер. В заворы между урановыми пластинами вдеигаются писты из тонкого стеклотекстолита с закрепленными на них намерами и шиной для съема сигналов. Точность установки проверяемых камер относительно координатных +-2 мм. В состав установки входят нонтрольная (реперная) камера, дополнительный пропорциональный счетчик, система датчиков давления и температуры и электроника регистрации. Стема ракотал "на личнии" с мини-ЗЕМ СМ 1420.

Сцинтилляционные счетники, размерон 1000×500×16 мн. обръзовывали телескоп для выделения частиц, реошедших в заданном телесном угле. ФЗЭ АVP-56 обеспечивали высокур зеективность по всей прощади сцинтиллятора.

наличие урана приводило к росту запрузки сцинтилляционных счетчиков. Были установлены дополнительные экраны из стали толщиной по 20 мм, что позволило снизить вон случайных

З

совпадений. Введение в триггерную скему разравнивателя с временем запрета 100 нс. запускаемого по ИЛИ(С1.С2.С3), устранило случайные запуски из-за повторных срабатываний дискриминаторов от сигналов с вольшой амплитудой. Длительность импульсов, подаваемых на вход схемы тройных совпадений. Составляла 20 нс.

Совпадение сигналов от 3 сцинтилляционных счетчиков служило темплером аля системы опроса координатной и амплитуаной электроники. По темплерному сигналу вырабатыбались: импульс, отклочающий запоминающие емкости от выхода усилителей в каналах измерения амплитуды, импульс "ворот" аля координатной электроники и импульс на прерывание аля СМ 1420. Затем в компьютер передавались адреса сработавших координатных проволочек и, наконец, последовательно считывались и оциоровывались амплитудные сигналы с проверяемых камер.

Для гистограммирования использовалась информация только о тех событиях, в которых либе: в каждой из 3 координатных камер саной проекции зыло по 1 сигналу и их координаты лежали на прямой (см. ниже), либо - по 1 сигналу было лишь в авух камерах одной проекции, но на прямой, проведенной через сработавшие проволочки, выло. по крайней мере, два сигнала с исследуемых камер. Тревование одиночного срабатывания в координатной камере необходимо для исключения при отворе многотрековых событий.

Определение координат прохождения частиц позволяло сократить число каналов регистрации амплитудных сигналов для проверяемых камер путем объединения каждой восьмой проволочки в один канал. Такое считывание сокращало также время опроса амплитудной электроники.

Корраннатные камеры были изготовлены по технологип, принятой аля камер адронного колориметра, и имели размер: х -камеры -- 615×603×9 мм (59 пьоволонек), ^х -камеры - 657×603×9 мм 162 проволочки), Аля обеспечения разоты в пропорциональном режиме с максимальной зефективностью корраинатные камеры продувались чистым метаном и разотали при напряжении (НУ) 2600 В. Леоверзеные камеры продувались смесью Ас/СО2 (80/20%), выбранной в канестве рабочей аля адронного калориметра ЛЗ, и имели рабочее напряжение 1800 В.

Аля улуншения точности измерения авсолотных эначений величин силналов с проверяемых камер в состав стенаа были виллень аатикии аавления и теклературы (а также дополнительный пропорьциональный счетных с установленным на нем разлоактиеный источником Fe-55. Силналы с затикноск, пропорьциональные атмосрерному азвлению (Р) и теклературе (Т) (использовались зля пропрекимся коррекции пистопраммируемых амплития с цульо компениации вличния Т и Р на величиних козисииснита павсесло усиления за время экспориции. Дополнительная пропорешиональная труска с рабочим газом поверляла контролировать состав газовой смяси по положению лика от Fe-55 и с использованием информации о Т и Р

Реперион камера представляла собой стандартную камери, вызранную после многократной проверки. Такая камера послоянно замимала одну из пориции стенда и продувалась разоней газовой смесьс. Сравнение ероичин моонного сигнала на проверяемых и реперной камерах давало независимую от изменений т, р, НС и состава смеси карактеристику козффициента газового усиления.

Электроника регистрации включала в себя многоканальную AND MITYA CUTHA DOB -PA3PA50TAHHYO CHCTCHY PECNCTPAUNN Мичиганском университете (5); многоканальную систему Аля съема координатной информации RMH ; электронику триггера неыполненную в стандарте NIM , Сигналы с датников Т и Р и дополнительного счетчика с Ре-55 передавались Hð 8 JOHN ODDDDUUMOHB/ISHOED АЦП 185 2248. Электроника объединялась с СМ 1420 через системный Для чакопления пистопрами и организации празической - 22 AT Памяти использовалась специальная полупроводниковая плата. Памяти зикаетью S12K ваить праключаемая и СМ 1420 черев расширитель системы.

МЕТОДИКА ИЗМЕРЕНИИ

На рис. 3 поназан типичный амплитуаный спекть, навранный аля раного нанала намеры. Величины амплитуа сигналов и значения порогов заесь и авлее приведены в каналах АШС. В суммарный сигнал дает эклад фон от урана (6-10%), спектя которого имеет медленный спад в области вольших амплитуд. Им, в основном, обусловлены "переполнения"- события в последнем нанале амплитудной пистограммы. Аля уменьшения влияния уранового шума вычисление среднего и дисперсии по спектру амплитуд сигналов производилось на 80% от полного числа события в амплитудной гистограмме. При этом отврасывались себытия в орследних каналах.

НИЖНИЙ ПОРОГ ДЛЯ ВЕЛИЧИНЫ СИГНАЛА: ЗАНОСИМОГО В ГИСТОГРАМНУ. БЫЛ ВЫБРАН ИСХОАЯ ИЗ ЗАВИСИМОСТИ (А) - СРЕДНЕЙ АМПЛИТИАЬ НООННОГО СИГНАЛА: ОТ НО ДЛЯ РАЗЛИЧНЫХ ВЕЛИЧИН ЧИЖНЕГО ПОРОГА И ПРЕДЕЛА ОБРЕЗАНИЯ (РИС. 4). ПРИ ВЫСОКОМ ПОРОГЕ УМЕНЬШАЕТСЯ ДИНАМИЧЕСКИЙ

амалазон и появляется нелинейность в области малых амплитуа, при низном - проявляется нестабильность "пьедестала" (в пистопрамму поладоот "пьедестальные" события). Аналогичная зависимость для намер с нормальным и низким козофициентом газового усиления при обрезании 20% наибольших амплитуа дана на рис. 5. Из последнего рисунка видно, что при пороге "О" величина (А) не отрахает зависимость козффициента газового усиления от НV , так как существенный вклад в амплитуаный спектр вызван срабатываниями от уранового шума. В результате был выбран порог, разный "2".

Величина "пьедестала" вычислялась как среднияя амплитуда случайного спектра. Эначения "пьедесталов" для каздого электронного канала определялись при работе в специальном режиме, с - гером от генератора, и записыеались на диск. В дальнейшем, соответствующие значения "пьедесталов" вычитались из амплитуд сигналов данного канала при обработке кахдого события перед гистограммированием.

На бану амплитуануо пистопрамму отераиловь 64 16-витных слова, при этом кажаое слово сортветствоевло раному шагу гистопраммы.

Использиеная систена анплитуаной электронных (4) поэволяет перизводить нализоровну усилителей путем подани на вкод сигнара известной анплитуды и алительности. Специальный прогнаминый ретим обеспенивал Розмотность периодичесной нализоровни ксилителей, козффициенты усиления, полученные при нализорене; также записывались на чиск и использовались аля относительной коррекции величин анплитуаных сигналов с различных каналов электроники.

 $\overline{7}$

Точность восстановления трека ограничена многократным кулоновским рассеянием космических моонов в вечестве установки и конечными размерами регистрирувшей ячейки (трубки) координатной камеры. Для совытия, в котором имелись три сравотавшие координатные камеры одной проекции, прямые по трем точкам проводились методом наименьших квадратов. Был выбран критерий наличия трека: χ^2 (17,

rae
$$\chi^2 - \sum_{i=1}^{\infty} \left(\frac{X_{0i} - X_{i}}{3.06} \right)^2$$
.

При этом дисперсия распределения отклонений сработавшей ячейки в средней координатной камере относительно прямой, проведенной по авум крайним точкам, составляет 0.7 см., что согласуется с оценками отклонений из-за многократного рассеяния космических частиц в веществе установки. В соответствии с этим, срабатыванием в испытываемой камере на линии прохождения частицы считалось наличие сигнала в ячейке, которую пересекает линия, или в соседней с ней. Использование событий с двуня сработавшими координатными камерами одной проекции (см. выше) и незасисимая обработма координатной информации в кахдой проекции обеспечили существенное увеличение статистики. Необходимость такого подхода диктуется еще и тем, что существует резкое падение геометрической зфоективности установки на краях (рис, 9).

РЕЗУЛЬТАТЫ ИЗМЕРЕНИЙ

Зависимость средней амплитуды сигнала и эффективности проверяемой камеры от НV показана на рис. 6. Видно, что газовое исиление (G) возрастает в 3.2 раза при увеличении НV на 100 8 или dG/G=20+dHV/HV0 при HV0 =1800 8. При измерениях эффективности отбирались треки, восстановленные в двух проекциях. Для таких треков координата пересечения с проверяемой камерой должна была лежать внутри: прямоугольника со сторонами, отстоящими на 5 см от ее краев, чтобы устранить блияние краевых эффектов. Значение эффективности на "Плато" составляет 95% и согласуется с геометрическим эначением.

Изменение эффективности испытываемой камеры ваоль трузки представлено на рис. 7. Ее падение вблизи края трубки связано, в основном, с пространственным разрешением. Распределение получено с использованием координатной информации. При этом суммарная статистика по всем каналам камеры накапливалась в одной гистограмме. Набор длился несколько суточных сеансов с периодическим спасением информации на диск.

На РИС. 9,10 даны примеры итоговой выдачи для камеры и суммарной тавлицы по окончании сеанса. Величина GAIN в симмарной тавлице соответствует отношению. (А)/(А геf), где (А) - исредненная по всем каналам амплитида моонного сигнала в проверяемой с (A ref) - в реперной камере. В распределении по каналам дия каждой проверяемой камеры (однородность) МЕАN - ассолитись эначение (А) для данного канала и RMS даны в каналах АШП (рис. 9). Параметр наклона, поличенный для этого распределения питем проведения пряной методом наименьших квадратов (SLOPE & приведен на рис. 9,10 в %.

Точность определения значения относительного козфольшента газового эсиления исследовалась на наворе из 7 намер в 5 измерительных сеансех. Распределение отклонений в измерениях относительного 6 и для наждого канала, суммировалось в одну гистограмму рис. 8. Дисперсия такого распределения - 3.4%, что отвечает предовеленым в стена, грезованиям.

Полный цикл измерений для одного набора камер занимает 24 часа, при этом набор данных продолжается 18-19 часов.

Стена проразотал около 1 года вез существенных отказов. За время разоты стенаа было проверено 2200 камер. Суммарное распределение по «А>/«А гет» для отдельных трубок дано на рис. 11. Распределение по величине SLOPE призедено на рис. 12. Реализованная в сточае методика позволила выявить зафект старения камер связанный с отгахиванием клея, применявшегося при их сборке.

INTEPATYPA

- Galaktionov Y. et al. // Nucl. Instr. and Meth. A251 1986. P.258.
- Areflev A. et al. // Nucl. Instr. and Meth. A254 1987. P.529.
- 3. Буров С.И. и др. // Препринт ИТЭФ 1987. N 191.
- Ball R.C. et al. // Nucl. Instr. and Meth. 222 1984. P.540.
- Lindsay J. et al. // Nucl. Instr. and Meth. 156 1978.







Fис. 2. Схема стениа,



РИС. 3. СПЕКТРЫ СИГНАЛОВ С ОТАЕЛЬНЫХ КАНАЛОВ ПРОВЕРЯЕМЫХ КАМЕР.



Рис. 4. Зависимость средней англитиды сигнала от ну при различных значениях порога и предела обрезания спектра. Порога (#8, 5) =4, 6) =0. 1- Среднее (вычисляется по 100% статистики, 2- по 80% + 3- по 70% + 4- по 60% + 5- по 50%.



Рис. 5. Зависимость средней амплитуды сигнала от НV для камер с нормальным а) и низким в) усилением. 1-Порог =4. 2-Порог =0.



РИС. 6. Зависимость амплитуды моонного сигнала и эффективности регистрации – от НV .



РИС. 8. Точность определения относительного козночимента газового усиления,

COSMI	C MUON TEST	RUN	63 09:5	3:11 07-J	AN-87
GAS	AR/C02 80/20,	HV1	BOU V. SOFT	NARE THRS.	4
10:36	:31 06-JAN-87	091	49:15 07-JA	N-87	
CHAND	ER 100T143	9 WIR	ES 43	POS 11	
TUBE	EVENTS	MEAN	RMS	GAIN	
1.	436	39.83	21.98	0 . 80	
2.	689	42.95	24.51	0.87	
3.	974	40.13	22.36	0.81	
4.	1245	44.11	24.95	0.89	
5.	1399	44.63	26.46	0.90	
6.	1577	43.01	24.78	0.68	
<i>.</i> .	1521	41.45	24.04	0.8/	
8. a	2084	44 01	33.00	0.04	
10	107	TO AO	20.10	0.90	
10.	1944	47 77	74 47	0.85	
17	2104	40.95	29.97	1.01	
13	2157	48.37	27.68	0.97	
14.	2261	41.97	24.34	0.85	
15.	2115	45.63	25.56	0.92	
16.	2931	43.47	35.59	0.89	
17.	2273	45.37	26.71	0.91	
18.	2288	44.13	26.63	0.89	
19.	2414	48.47	27.73	0.76	
20.	2498	52,13	30.55	1.05	
21.	2509	46.09	26.53	0.93	
22.	2624	44,15	25.92	0.87	
23.	2285	45.36	26.09	0.92	
24.	3029	42.17	34.36	0.85	
25.	2412	42.86	25.47	0.87	
26.	2187	41.71	24,89	0,84	
27.	2321	44,42	26.36	0.89	
28.	2320	45.45	28.37	0.92	
29.	2303	43.27	23.90	0.87	
30.	2 364 1 DOA	40.05	24,45	0.85	
51.	1994	47.85	23.02	0.82	
14.	1014	44 57	34.00	0.80	
33.	070	41 07	74 04	0.90	
37. 76	1785	41.82	23.92	0.84	
36.	1714	45.28	26.73	0.91	
37.	1665	46.27	26.32	0.93	
38.	1675	49.34	26.57	0.91	
39.	1239	39.90	22.98	0.81	
40.	1489	42.92	33.22	0.87	
41.	973	39.76	25.94	0.00	
42.	858	32.99	19.75	0.66	
43.	546	40.63	23.2	0.87	
MEAN	43.49 +/- 3.	22			
RHS	26.41 +/- 3.	56			
GAIN	0.89 +/- 0,0	07			
6L OPE	-6.38				

,

Рис. 9. Итоговый протокол для намеры

20:41:08 06-FEB-87 . CDSMIC MUDN TEST . . RUN... 71 HV ... 1780 V AR/CO2 80/20 (P), (T)... 739.MM NG, 25.C 14:22:34 06-FEB-87....20:40:25 06-FEB-87 LIST OF TESTED CHANDERS CHAMBER WIRES EVENTS GAIN ERROR SLOPE 1.155P1580 (35) 24147 1.11 +/- 0.06 1.2 OK 2.15701546 (34) 19707 1.08 +/~ 0.04 0.8 OK 25190 0.96 +/- 0.07 3.157P1535 (34) ~6.3 OK 4.157P1545 (34) 19959 0.99 +/- 0.04 -2.1 0K. 5.141P1277 (42) 30844 1.02 +/- 0.04 -4.7 ON. 6.149P1126 (38) 23706 0.99 +/- 0.07 0.8 0K 30750 7.14791396 (39) 0.89 +/- 0.07 -6.9 Cit() 24561 0.95 +/- 0.09 8.149P1116 (38) 5.6 OK 32622 BAD 9.137P1320 (44) 0.96 +/- 0.11 8,4 10.129P1166 (48) 30193 1.00 +/- 0.10 0.2 DK 11.14791408 (39) 32062 0.89 +/- 0.07 -3.9 OK. 12.129P1154 (48) 31493 0.98 +/- 0.10 OK 2.6 13, 143P1393 (41) 33483 1.03 +/- 0.09 -20.3 BAD 14.125P1142 (50) 32716 0.83 +/- 0.07 -13.2 OK. 15.155P1383 (35) 29746 0.79 +/- 0.04 5.0 OH: 16.I31P1174 (47) 32096 0.86 +/- 0.07 0.2 Dik 17.151P1430 (37) 30446 0. 72 +/- 0.05 -1.7 Dk. 18.151P1422 (37) 0.94 +/- 0.10 26533 -10.5 6AD 19.15191424 (37) 29530 0.88 +/- 0.05 1.9 OK: 20.143P 500 (41) 29400 0.86 +/- 0.08 -8.6 OK. 21.135P126G (45) 33408 1.09 +/- 0.06 0.3 OK 22.133P1323 (46) 30325 0.92 +/- 0.05 -2.0 _**⊡**¥ 21798 23.137P1309 (44) 1.07 +/- 0.09 6.7 Oł: 2.9 24.133P1332 (46) 29464 0.90 +/- 0.06 OF 25.13791312 (44) 30826 1.01 +/- 0.06 6.3 OK. 26.135P1389 (45) 28026 0.93 +/- 0.05 1.5 DK 27.15591376 (35) 1.9 22784 1.00 +/- 0.09 OK 0.87 +/- 0.06 28.135F1294 (45) 27290 3.3 OK 29.155P1380 (35) 21873 1.09 +/- 0.06 -1.2 OK 30.IS5P1371 (35) 20591 1.02 +/- 0.05 -0.3 OK 0.9: 4/- 0.07 31.14011070 (45) 40044 -5.8 DK 0.94 +/~ 0.05 32.143P1387 (41) 31261 3.1 OK REF 33, 139P 20 (43) 22503 62.56 +/- 5.69 2.0 DK

Рис. 10. Суммарная итоговая тарлича.



РИС. 12. Распределение для намер по величине SLOPE.

А.В. Арефьев и др. Установка для проверки пропосляюнальных камер адронного каториметра ЛЗ с использованием космических можнов. Редактор И.Н.Ломакина Корректор О.Б.Ольховникова Работа поступила в ОНТИ І.12.87 Чоликовно к печати 18.12.87 Т25214 Уормат 60х90 І/16

¹юликовно к печати 18.12.87 Т25214 Юриат 60х90 1/16 Одсети. печ. Усл.-печ.л.1.25. Уч.-кад.л.0,9. Тирак 200 экз. Эвказ 217 Иннекс 3624 Иена 13 коп.

Отпечатано в ИТЭЭ, 117259, Москва, Б. Перемушкинская, 25

13 KON.

		A.8474	1		5. State 1997
	THE SAME PARTY AND TAKEN TO STATE	9 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -		·	1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -
	- A L & SWY AND A WAR S DUNCE	9.20 St	A A CAR AND A REAL AND A		1 . <u>1</u>
		an a maket we	and the state of t		1
	***************		a company and a second	A CONTRACTOR OF	
					· · ·

			1 No. 16	the second second	

			A & A & A & A & A & A & A & A & A & A &		A second s
				and the second	and the second
		*******	and set and a set	en la constante de la constante	المراف المراجع الما
	**************************************	- * * \$ \$ *	and the second second		and the second
	STATISTICS.	*******	**********		و کلو م
	人名布皮里尔布布布布里克医克克尔马克尔		22421	and the second	· • ·
		* * * * * P10 🐔	And a second	and the second	
		• • • • • • - 9 •	A	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	1 		A.A.	the second s	
	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		1 5 5 7 7 1 5 5 7 7 1 7 1		
			* * * * * * * * * * * * * * * * * * *		the second second
			••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		and parts from the
			PARF F F F F F F F F F 		

			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1. The second
					A CARLES AND AND A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT OF A CONTRACT. A CONTRACTACT OF A CONTRACT. A CONTRACTACT OF A CONTRACT. A CONTRACTACTACTACTACTACTACTACTACTACTACTACTACTA
			****************	و الاستقاد التي والله و التي و ال	A PARTICIPAL CARACTERS
			A	and the section of the	医白喉 化二氟化二乙烯医氟化化医氟化化
			*****		ender all and the second s
			been a second second	the second s	•
	ս սու հ ղում անհանդարան հետ		المائين والمتعاقر فال	the state of the s	a status in sector and the sector
	այնապեստ հեղաքում ուներին են հանցին հեղանակություններին հեղանակություններին հեղանակություններին հեղանակություն	* * * * * * * * *	あい はんりんかりん ふくろりしん	化氨基苯基 建装饰 法法法律法庭 计分离子 化乙烯	しょういんきゃくり しつり うたりし
	а нана кутакка - 26 ус		・・ボルトについたいたい気がさい。	"这些"一""我们","这些你们不是你的,我们就是我们的。	1 4 4 6 6 6 7 6 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7
	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *		**************************************	化甲基苯基苯基 法法法法法 法法律法法律法	1. 1. 19 · 1 · 1 · 1 · 1 · 1 · 1
	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	and the second states of the second states and the	
			**************	in a final in a company many many many many many many many m	
			***	A CARLES AND A CONTRACTOR AND	
	X				
					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
					المعافدة فيهونهم فالهام معاراته
	*******************		* * * / * <i>* * * * * * * * * * * * * * *</i>	الإبادية المعاجيا وراجع المالع	والهصر ومناوم والار
				المالا فالمالية والمتراجع والمتحافات	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	**********************		キャルストレービット (1) 日本(1) シー	والمراجع المراجع والمرجع المرجع والمرجع والم	*********************
	*********************		********************	计中国的过去式和名名中国的名词复数 化分子子	26.28 P 1973 V 1 1 V 2 0 4 9 4 8 9 4
			▶▲▲▲★★★×◆▲▲→ 単小型 → M → M →	in panalan in prava Provident	*****************
		1778233	inter the state of the second states in the second		
	****************		*********************	a constraint come and a second s	
			************	a support to a second	Turkey works . Draw a substantial section of the

				A	
			Transford Transf		America d. e
					* * > # * Z = #0 p = * * * # * # *
		1 h a h a v + +			eare of equitar only usia.
, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,		19-71 i i i			******************

М.,ПРЕПРИНТ ИТЭФ, 1987, № 217, с.1-20