



АЛЬБОМ
технических решений систем
навесных вентилируемых фасадов
СИАЛ КМ

КРАСНОЯРСК
2015

Утверждаю
Генеральный директор
ООО "СИАЛМЕТ" Л.А.Киселев
"13" 03 2015г.



АЛЬБОМ ТЕХНИЧЕСКИХ РЕШЕНИЙ

СИСТЕМА НАВЕСНЫХ
ВЕНТИЛИРУЕМЫХ ФАСАДОВ "СИАЛ"
ДЛЯ ОБЛИЦОВКИ ЗДАНИЙ КАССЕТАМИ
ИЗ ЛИСТОВЫХ МАТЕРИАЛОВ

"СИАЛ КМ"

Разработано:

отдел генерального конструктора
систем "СИАЛ" ООО "СИАЛМЕТ"

Генеральный конструктор систем "СИАЛ"
С.Ф.Ворошилов



"13" 03 2015г.

КРАСНОЯРСК, 2015

СОДЕРЖАНИЕ

1. ОПИСАНИЕ СИСТЕМЫ
2. ОБЩАЯ СПЕЦИФИКАЦИЯ ЭЛЕМЕНТОВ, ИЗДЕЛИЙ И ДЕТАЛЕЙ
КОНСТРУКЦИИ НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ "СИАЛ КМ"
3. АЛЮМИНИЕВЫЕ ДЕТАЛИ НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ "СИАЛ
КМ"
4. РАЗВЕРТКИ ТИПОВЫХ КАССЕТ ДЛЯ РАЗНЫХ ТИПОВ
НАПРАВЛЯЮЩИХ
5. КОНСТРУКТИВНЫЕ РЕШЕНИЯ НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ
"СИАЛ КМ"
6. ВАРИАНТЫ УСТАНОВКИ СТАЛЬНЫХ ГОРИЗОНТАЛЬНЫХ
ПРОТИВОПОЖАРНЫХ ОТСЕЧЕК
7. РАСЧЕТЫ
8. ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ
9. ПРИЛОЖЕНИЕ 1
Письмо ФГУ "ФЦС"



1. ОПИСАНИЕ СИСТЕМЫ

СНВФ "СИАЛ"

Основные положения установки СНВФ.

Системы навесных вентилируемых фасадов (СНВФ) являются по своим физико-строительным параметрам наиболее эффективными многослойными системами. Соблюдение технических решений, разработанных для установки СНВФ "СИАЛ", позволяет максимально увеличить эксплуатационный ресурс здания, исключить затраты на ремонт и техническое обслуживание фасада.

Особенности СНВФ:

- за счет разделения функции облицовки, утеплителя и несущей конструкции достигается полная защита здания от неблагоприятных погодных факторов;
- точка росы выносится за пределы несущих стен, влага, проникающая из стен в утеплитель, быстро и без остатка отводится циркулирующим воздушным потоком;
- температурные нагрузки несущих стен почти полностью исключены, потери тепла зимой, а также перегрев летом значительно снижаются.

Преимущества СНВФ "СИАЛ":

- быстрый монтаж без предварительного ремонта старой стены;
- отсутствие мокрых процессов, что дает возможность проводить монтажные работы в любое время года;
- возможность произвести локальный ремонт быстро, с минимальными затратами устранять последствия вандализма, аварий и т.п.;
- классификация по огнестойкости согласно российским стандартам позволяет использовать СНВФ "СИАЛ", соблюдая все нормы пожарной безопасности, в том числе на химических заводах, автозаправочных станциях, аэропортах, железнодорожных вокзалах и других городских объектах;
- отсутствие резонанса и способность ослаблять вибрацию позволяет не применять дополнительной шумоизоляции;
- возможность привести здание в соответствие новым строительным нормам по энергосбережению (СНиП).

Монтажные работы по установке СНВФ "СИАЛ" не представляют сложности для подготовленных специалистов.

Монтаж СНВФ "СИАЛ" необходимо проводить в соответствии с инструкцией по монтажу и эксплуатации навесных вентилируемых фасадов систем "СИАЛ" **ИМЭ.00.02.2013.**

Специалисты ООО "СИАЛ" осуществляют:

- проектирование;
- квалифицированный монтаж;
- шеф-монтаж;
- стажировку инженеров и монтажников других организаций на своих строящихся объектах.

1.1 Конструкция системы "СИАЛ КМ" предназначена для устройства облицовки фасадов зданий и других строительных сооружений кассетами из листовых: алюминиевых, стальных или композитных материалов и утеплением стен с наружной стороны в соответствии с требованиями норм по тепловой защите зданий.

1.2 Конструкция состоит из несущих элементов каркаса - прессованных профилей из алюминиевых сплавов по ГОСТ 22233-2001, утеплителя, крепежных изделий и облицовочных кассет. Основные несущие элементы каркаса П-образные кронштейны, устанавливаемые на строительном основании (стене) с помощью анкерных дюбелей или анкеров, а также вертикальные направляющие, к которым крепятся кассеты через крепежные салазки. Необходимый вылет вертикальных направляющих от стены обеспечивают кронштейны и удлинители кронштейнов. При наличии требований по теплоизоляции на строительном основании (стене) устанавливают теплоизоляционные изделия (минераловатные плиты), закрепляемые с помощью тарельчатых дюбелей. При необходимости на внешней поверхности слоя теплоизоляции плотно закрепляют с помощью тех же тарельчатых дюбелей защитную паропроницаемую мембрану. Наличие большинства паропроницаемых мембран предусматривает установку на фасаде здания стальных горизонтальных противопожарных отсеков, толщиной не менее 0,55 мм, для защиты от падающих горящих капель мембраны. Крепежные элементы, используемые в системе: заклепки, анкера, тарельчатые дюбели, винты самонарезающие. Кассеты навешивают верхними иклями на штифты верхних зафиксированных крепежных салазок в направляющих. Система "СИАЛ КМ" содержит детали примыкания к проемам, углам, цоколю, крыше и другим участкам зданий.

1.2.1 Несущие элементы каркаса:

- система навешивается на строительное основание (стену) с помощью П-образных опорных и несущих кронштейнов, для межэтажного крепления системы, только к плитам перекрытий, применяются спаренные и усиленные кронштейны. При обычном креплении к стенам здания система предусматривает жесткое крепление вертикальных направляющих к несущим кронштейнам для фиксации их по высоте, а подвижное крепление к опорным кронштейнам производится через салазки, что обеспечивает

компенсацию температурных деформаций направляющих и неровностей по вертикали плоскости основания.

Допускается подвижное крепление выполнять без салазки используя продолговатый паз в опорном кронштейне, в данном случае заклепка ставится с применением насадки на клепатель обеспечивающей неполную вытяжку заклепки для исключения жесткой фиксации направляющей. Данный способ крепления возможен при незначительных неровностях основания, при значительном отклонении от перпендикулярности кронштейна с направляющей при термическом расширении может привести к деформации элементов подсистемы и облицовки.

Каждый несущий, опорный и спаренный кронштейн удерживается на основании одним анкером; усиленный кронштейн двумя анкерами; между основанием (стеной) и примыкающим к стене участком кронштейна устанавливается термоизолирующая прокладка из полиамида или паронита.

- вертикальные направляющие крепятся к кронштейнам через большие, малые и увеличенные салазки с помощью заклепок.

1.2.2 Элементы дренажа.

Для предотвращения попадания влаги внутрь навесного фасада и на утеплитель в местах стыковки направляющих по высоте устанавливаются дренажи в зависимости от типа используемой направляющей. Крепление дренажей производят к нижнему краю верхней направляющей при помощи заклепок.

1.2.3. Теплоизолирующий слой:

- в системе применяют однослойное или двухслойное утепление.

- толщина теплоизолирующего слоя определяется теплотехническим расчетом конструкции стенового ограждения в проекте на строительство сооружения в соответствии с нормативными документами.

- на поверхности утеплителя, если это требуется, плотно крепится гидроветрозащитная паропроницаемая мембрана; решение о применении (или не применении) мембраны принимают проектная организация и заказчик системы в каждом конкретном случае с учетом множества факторов; при применении кашированных теплоизоляционных плит дополнительное применение гидроветрозащитной паропроницаемой мембраны не допускается.

1.2.4 Облицовочные кассеты.

В качестве облицовки в системе применяют кассеты из листовых материалов, которые крепят к вертикальным направляющим с применением крепежных салазок на икли или аграфы, а так же используя специальные профили.

Панели для изготовления кассет складываются в штабелях на горизонтальном основании и защищаются от влаги и пыли.

Кассеты изготавливаются строго по чертежам, которые выполняются согласно рекомендациям заводов-изготовителей листовых материалов и чертежей кассет приведенных в данном альбоме. Для изготовления кассет необходимо использовать стол с фиксирующим устройством, на котором можно безопасно и качественно выполнить разметку и изготовление кассет. Разметку кассет проводят с тыльной стороны.

Раскрой кассет выполняется с использованием штампов и дисковой пилы. Фрезерование пазов осуществляется по осевой линии согласно разметке. Средний слой не должен быть прорезан до нижнего листа алюминия. Развертка с фрезерованными пазами по линиям сгиба и с отверстиями формируется в кассету. Стыки крепятся усилителями угловыми при помощи заклепок. Икли крепятся к кассетам заклепками с шагом не более 500 мм. Недопускается снимать защитную пленку с лицевой стороны кассеты до окончательной сборки фасада. На строительную площадку облицовка поставляется в виде изготовленных по размеру кассет (в случае необходимости, с установленными на кассеты иклями) или раскроенных панелей. Кассеты устанавливаются от края до края фасада снизу вверх (если в проекте не указано иначе). Кассета навешивается верхними иклями на штифты верхних зафиксированных крепежных салазок в соответствии с горизонтальной отметкой. Под нижние и средние икли выставляются соответственно нижние и средние крепежные салазки, которые фиксируются установочными винтами в направляющей.

При применении горизонтальных профилей крепление кассеты выполняется следующим образом: низ кассеты через зацепление профиля КПС 821 с нижестоящей кассетой с профилем КПС 822 или стартовым профилем КПС 823, а верх крепится к вертикальным направляющим заклепками через круглое и продолговатое отверстия аналогично кассетам с отгибами.

Вертикальные технологические зазоры выставляются при помощи шаблонов-вставок. Для предотвращения перемещения кассеты по вертикали и горизонтали один угол верхнего отгиба крепят через круглое отверстие, другой - через продолговатый паз заклепками к направляющим (для компенсации деформации вследствие суточных и сезонных перепадов температур).

Для предотвращения электрохимической коррозии следует окрашивать стальные или алюминиевые детали находящиеся в контакте друг с другом и скреплять их заклепками из нержавеющей стали.

1.2.5 Крепежные элементы.

Стандартные крепежные элементы - заклепки, анкера, дюбели, винты самонарезающие и тарельчатые дюбели, применяемые в системе "СИАЛ Г-КМ", должны иметь документы (ТО, ТС и т.д.), подтверждающие пригодность их применения в строительстве.

1.3 Собранные и закрепленные в соответствии с проектом на строительство здания (сооружения) конструкции образуют навесную фасадную систему с воздушным зазором между внутренней поверхностью кассет из композитных панелей и теплоизоляционным слоем или основанием при отсутствии утеплителя. Воздушный зазор обеспечивает удаление влаги и необходимый температурно-влажностный режим в теплоизоляционном слое.

Указанные в альбоме размеры, масса и периметры профилей являются теоретическими и могут изменяться в зависимости от допусков на размеры профилей. Массоинерционные характеристики профилей, необходимые для прочностных расчетов, приведены в данном альбоме.

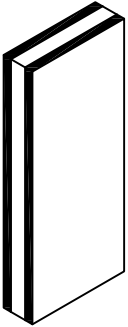
ООО "ЛПЗ "Сегал" оставляет за собой право вносить изменения и дополнения, связанные с дальнейшим развитием и постоянным повышением технического уровня системы. Все права на настоящую публикацию и материалы данного альбома принадлежат разработчику системы.

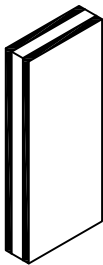
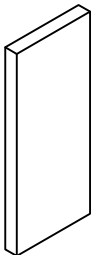
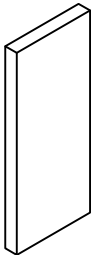
Система профилей СИАЛ продолжает совершенствоваться и развиваться.

ВОРОШИЛОВ Сергей Федорович
Генеральный конструктор систем "СИАЛ"

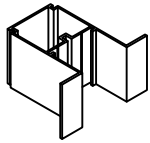
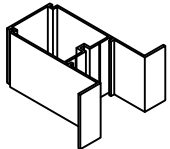
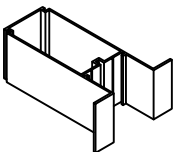
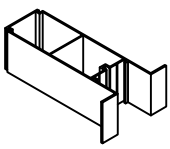
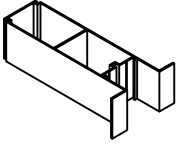
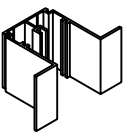
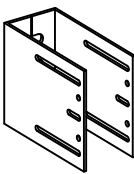
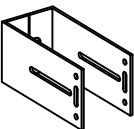
2. ОБЩАЯ СПЕЦИФИКАЦИЯ ЭЛЕМЕНТОВ,
ИЗДЕЛИЙ И ДЕТАЛЕЙ КОНСТРУКЦИИ
НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ
"СИАЛ КМ"

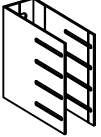
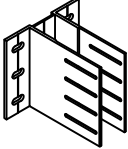
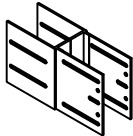
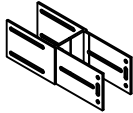

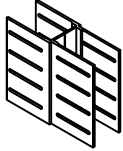

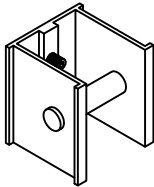
ОБЛИЦОВОЧНЫЕ МАТЕРИАЛЫ


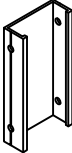
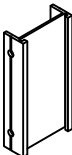

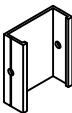
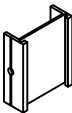




Эскиз элемента	Наименование (марка)	Масса, кг/м ² (справочно)	Материал	Производитель	НД
	Композитная панель	ALPOLIC/A2,4	Листовой трёхслойный материал, состоящий из сердечника и наружных листов облицовки из алюминиевого сплава	"Mitsubishi Plastics", Япония	Согласно действительного ТС
		ALPOLIC/FR			
		ALPOLIC/FR SCM			
		ALPOLIC/FR TCM			
		A-BOND		7,4	
		A-BOND Fire proof		7,6	
		Alcodom FR		6,5	
		Gold Star FR		6,5	
		Gold Star FR1		7,5	
		Gold Star S1		7,6	
		ALLUXE FR		6	
		REYNOBOND 55 FR		7,5	
		ALCOTEK FR		6,8	
		Алюком		6,1 - 7	
		Алюком FR		7	
Алюком А2	7				
СУТЕК	7,4				
Краспан АI	7,3 - 7,5				
НЕОПАН	6				
НЕОПАН S					

Эскиз элемента	Наименование (марка)		Масса, кг/м ² (справочно)	Материал	Производитель	НД
	Композитная панель	SIBALUX	6,2 - 6,5	Листовой трёхслойный материал, состоящий из сердечника и наружных листов облицовки из алюминиевого сплава	ООО "ТК "Сибалюкс", Россия	Согласно действительного ТС
		BILDEX BDX (F)	7,1 - 7,7		ООО "Билдэкс", Россия	
		BILDEX BDX (Fmax)	7,7			
		ALTEC	7,2		ООО "Сервис Трейд", Россия	
	Алюминиевые листы	Novelis WG-C4S (AlMn1Mg0,5)		Листовой алюминий	Novelis Inc, США	
		Novelis WG-53S (AlMg3)			Novelis Inc, США	
		Reynolux Wall			Alcoa Products, Франция	
		AMг2; AMг3; AMг 3,5 и AMц			Российские производители	
	Стальные листы	Тонколистовой прокат горячеоцинкованный с полимерным покрытием		Тонколистовой прокат	Российские производители	ГОСТ Р 52146
		Прокат из коррозионностойкой стали			Российские производители	ГОСТ 5582

АЛЮМИНИЕВЫЕ КОМПЛЕКТУЮЩИЕ

Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг/п.м.	Материал	Производитель	НД
	КПС 354	Направляющая вертикальная	1,368	АД31 Т1, А1МgSi (6060) Т66, А1Мg0,7Si (6063) Т6	ООО "ЛПЗ "Сегал"	ГОСТ 22233-2001
	КПС 366	Направляющая вертикальная	1,611			
	КПС 367	Направляющая вертикальная	1,871			
	КПС 368-1	Направляющая вертикальная	2,282			
	КПС 369	Направляющая вертикальная	2,559			
	КПС 567	Направляющая вертикальная	1,218			
	КН-60-КПС 254 КН-90-КП45469-1 КН-125-КПС 255 КН-160-КП45432-2 КН-180-КПС 256 КН-205-КП45463-2 КН-240-КПС 705	Кронштейн несущий	1,092 (0,102 к-т) 1,444 (0,129 к-т) 1,825 (0,167 к-т) 2,399 (0,224 к-т) 2,723 (0,257 к-т) 3,13 (0,297 к-т) 3,698 (0,354 к-т)			
	КО-60-КПС 254 КО-90-КП45469-1 КО-125-КПС 255 КО-160-КП45432-2 КО-180-КПС 256 КО-205-КП45463-2 КО-240-КПС 705	Кронштейн опорный	1,092 (0,063 к-т) 1,444 (0,079 к-т) 1,825 (0,102 к-т) 2,399 (0,136 к-т) 2,723 (0,156 к-т) 3,13 (0,18 к-т) 3,698 (0,214 к-т)			
	КС-90-КП45469-1 КС-125-КПС 255	Кронштейн спаренный	1,444 (0,192 к-т) 1,825 (0,249 к-т)			

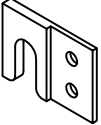
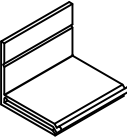
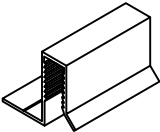
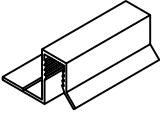
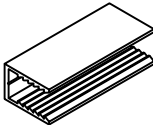
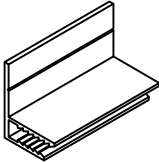
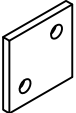
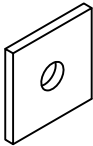
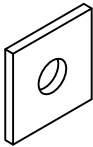
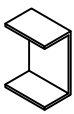
Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг/п.м.	Материал	Производитель	НД
	КС-160-КП45432-2	Кронштейн спаренный	2,399 (0,338 к-т)	АД31 Т1, А1МgSi (6060) Т66, А1Мg0,7Si (6063) Т6	ООО "ЛПЗ "Сегал"	ГОСТ 22233-2001
	КС-180-КПС 256		2,723 (0,387 к-т)			
	КС-205-КП45463-2		3,13 (0,481 к-т)			
	КС-240-КПС 705		3,698 (0,533 к-т)			
	КУ-160-КПС 249	Кронштейн усиленный	5,041 (0,745 к-т)			
	КУ-205-КПС 276		6,474 (0,892 к-т)			
	КУ-240-КПС 706		7,205 (1,034 к-т)			
	УКН-180 КП45449-1	Удлинитель кронштейна несущего	2,55 (0,238 к-т)			
	УКО-180 КП45449-1	Удлинитель кронштейна опорного	2,55 (0,14 к-т)			
	УКС-180 КП45449-1	Удлинитель кронштейна спаренного	2,55 (0,349 к-т)			
	УКУ-180 КПС 580	Удлинитель кронштейна усиленного	3,704 (0,513 к-т)			
	ДР-160-КПС 472	Дренаж	0,206 (0,033 к-т)			
	СК-КП45438	Салазка крепежная в сборе (штифт - круг Ø10 12Х18Н10Т)	0,787 (0,065 к-т)			
		Салазка крепежная в сборе (штифт - круг Ø10 АД31 Т1)	0,787 (0,047 к-т)			
		Салазка крепежная в сборе (штифт - труба 10х1,5 АД31 Т1)	0,787 (0,043 к-т)			

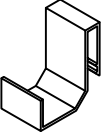
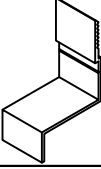
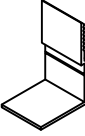
Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг/п.м.	Материал	Производитель	НД
	СК-КПС 159	Салазка крепежная в сборе	0,848 (0,028 к-т)	АД31 Т1, А1МgSi (6060) Т66, А1Мg0,7Si (6063) Т6	ООО "ЛПЗ "Сегал"	ГОСТ 22233-2001
	СБ-КП45461	Салазка большая	0,485 (0,048 к-т)			
	СБ-КПС 257	Салазка большая	0,459 (0,045 к-т)			
	СБ-КПС 581	Салазка большая	0,98 (0,098 к-т)			
	СМ-КП45461	Салазка малая	0,485 (0,029 к-т)			
	СМ-КПС 257	Салазка малая	0,459 (0,027 к-т)			
	СМ-КПС 581	Салазка малая	0,98 (0,059 к-т)			
	СУ-КП45461	Салазка увеличенная	0,485 (0,072 к-т)			
	СУ-КПС 257	Салазка увеличенная	0,459 (0,068 к-т)			
	СУ-КПС 581	Салазка увеличенная	0,98 (0,147 к-т)			

Лист

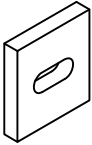
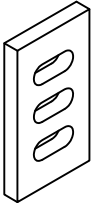

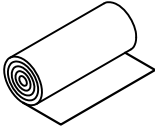
2.5

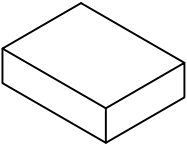
СИАЛ Навесная фасадная система

Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг/п.м.	Материал	Производитель	НД
	ИП-КП45465 ИЛ-КП45465	Икля правая Икля левая	0,336 (0,008 к-т)	АД31 Т1, А1МgSi (6060) Т66, А1Мg0,7Si (6063) Т6	ООО "ЛПЗ "Сегал"	ГОСТ 22233-2001
	КПС 568	Держатель откоса	0,192			
	КП45399	Прищепка	0,312			
	КПС 478	Прищепка	0,244			
	КП45436	Держатель	0,162			
	КП45437	Держатель откоса	0,216			
	УУ-ПК801-2	Усилитель угловой	0,241 (0,007 к-т)			
	ШФ-8 ПК 801-2	Шайба фиксирующая	0,241 (0,006 к-т)			
	ШФ-10 ПК 801-2	Шайба фиксирующая	0,241 (0,006 к-т)			
	КПС 820	Профиль кассеты	0,382			

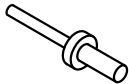
Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг	Материал	Производитель	НД
	КПС 821	Профиль кассеты	0,682	АД31 Т1, А1МgSi (6060) Т66, А1Мg0,7Si (6063) Т6	ООО "ЛПЗ "Сегал"	ГОСТ 22233-2001
	КПС 822	Профиль кассеты	0,598			
	КПС 823	Профиль кассеты	0,46			

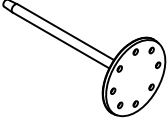
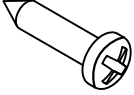
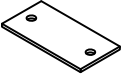
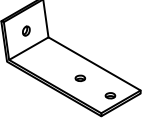
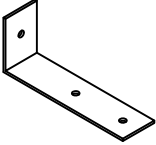
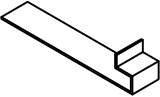
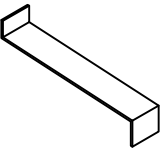
КОМПЛЕКТУЮЩИЕ

Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг	Материал	Производитель	НД
	ПКО-55-60	Подкладка под кронштейн опорный	шт. 0,03	Полиамид ПА6-Л-СВ30	ООО "ДАК", г. Красноярск	ТУ РБ 5000 48054.020 -2001
				Полиамид ПА6-210/311	ООО "Метафракс", г. Губаха	ОСТ6-06- С9-93
	ПК-55-100	Подкладка под кронштейн несущий	шт. 0,04	Полиамид ПА6-Л-СВ30	ООО "ДАК", г. Красноярск	ТУ РБ 5000 48054.020 -2001
				Полиамид ПА6-210/311	ООО "Метафракс", г. Губаха	ОСТ6-06- С9-93
	ПК-55-150	Подкладка под кронштейн спаренный, усиленный	шт. 0,063	Полиамид ПА6-Л-СВ30	ООО "ДАК", г. Красноярск	ТУ РБ 5000 48054.020 -2001
				Полиамид ПА6-210/311	ООО "Метафракс", г. Губаха	ОСТ6-06- С9-93
	ГПП	TYVEK House-Wrap TYVEK SOFT	Плотность 0,06 кг/м ²	100% полимер	"Du Pont Engineering Product S. A.", Люксембург	Согласно действительного ТС
		Фибротек РС-3 Проф	Плотность 0,1 кг/м ²	Полотно нетканое полипро- пиленовое	ООО "Лентекс"	
		ТЕСТОТНЕН- Top2000 ТЕСТОТНЕН FAS	Плотность 0,21 кг/м ²	Трехслойная пленка Полиэстерное волокно с полидисперсным покрытием	"ТЕСТОТНЕН Vauprodukte GmbH", Германия	

Эскиз элемента	Обозначение	Наименование	Масса, кг	Материал	Производитель	НД
		ИЗОЛТЕКС НГ ИЗОЛТЕКС ФАС	Плотность 0,13 кг/м ²	Стеклоткань	ООО "Аяском"	ТУ 8390-001- 96837872- 2008
		TEND KM-0 TEND FR	Средняя плотность 0,11-0,16 кг/м ²	Ткань строительная полимерная	ООО "Парагон", г. Санкт- Петербург	
	УП (утеплитель)	PAROC WAS 25 WAS 35 WPS 3n WPS 3nj	Согласно ТО на продукцию	Минераловатные негорючие или стекловолокон- ные плиты на синтетическом связующем	"PAROC OY AB", Финляндия	Согласно действительного ТС
		NOBASIL M75			"UAB PAROC", Литва	
		ВЕНТИ БАТТС В ВЕНТИ БАТТС ВЕНТИ БАТТС Д			"KNAUF Insulation s. r. o", Словакия	
		П-20 П-30 П-30С П-30СЧ П-30СЧ Фасад			ЗАО "Минеральная вата"	
		ВентФасад- Низ			ОАО "Урса Чудово", г. Чудово	
		ВентФасад- Моно Вент-Фасад- Моно/ч			ООО "Сен-Гобен Строительная Продукция Рус."	
		ВентФасад- Верх Вент-Фасад- Верх/ч				
		ВентФасад- Оптим Вент-Фасад- Оптим/ч				

Крепежные элементы

Эскиз элемента	Обозначение		Наименование	Масса, кг	Материал	Производитель	НД				
	3Ca		Заклепка стандартный бортик	Согласно ТО на продукцию	Алюм./алюм. AlMg/AlMg5	BRALO (Испания)	Согласно действительного ТС				
						MMA Spinato (Испания)					
						ELNAR (Китай)					
						BRALO (Испания)					
						MMA Spinato (Испания)					
						ELNAR (Китай)					
	3Ш	3,2xL* 4,8xL* 5xL*			НARPOON (Китай)						
						3Шс		Нерж./нерж. A2/A2	BRALO (Испания)		
									MMA Spinato (Испания)		
	ELNAR (Китай)										
	AK	MBR m2, m3 SXS FUR HRD SDF SDP ND				Анкер			Согласно ТО на продукцию	Нерж. сталь	"MUNGO Befestigungstechnik AG" (Швейцария)
											Fischerwerke Artur Fischer GmbH&Co, Kg (Германия)
HRD Hilti Corporation (Лихтенштейн)											
EJOT Holding GmbH&Co, Kg (Германия)											

Эскиз элемента	Обозначение		Наименование	Масса, кг	Материал	Производитель	НД		
	ДС	STR	Дюбель тарельчатый	Согласно ТО на продукцию	Распорный элемент из углеродистой стали или коррозионно-стойкой стали и гильзами из полиамида	EJOT Holding GmbH&Co, Kg (Германия)	Согласно действительного ТС		
		Termoz 8N				Fischerwerke Artur Fischer GmbH&Co, Kg (Германия)			
		ДС-1 ДС-2				Бийский завод стеклопластиков			
	ШО	4,2xL	Винт самонарезающий		Нерж. сталь	WURTH (Германия)		DIN7981 A2	
	ЭК1		Крепежный элемент КЭ 1		0,14	Сталь оцинкованная с двух сторон, S = 1 мм		ОАО "Магнитогорский металлургический комбинат"	ГОСТ 14918-80
	ЭК2 ЭК2-1		Крепежный элемент КЭ 2, КЭ 2-1		0,14 0,23				
	ЭК4		Крепежный элемент КЭ 4		0,2				
	ОО		Оконный откос	11,7 кг/м ²	Окрашенная оцинкованная сталь, S _{min} = 0,55 мм				
	ОС		Оконный слив						

* - длина заклепки L мм выбирается в зависимости от рекомендации производителей.

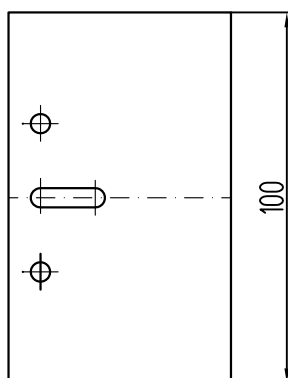
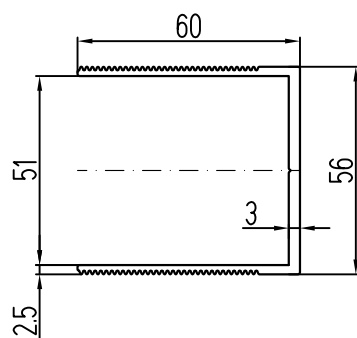
ПРИМЕЧАНИЕ. Возможность замены указанных в данной спецификации покупных материалов и изделий на аналогичные по своим характеристикам, назначению и области применения материалы и изделия, пригодность которых подтверждена соответствующими техническими свидетельствами, устанавливается в проекте на строительство по согласованию с заявителем.

Допускается применение не алюминиевых комплектующих и крепежных элементов Российских и зарубежных производителей неуказанных в данном альбоме технических решений имеющих действительное свидетельство о пригодности продукции в строительстве на территории РФ.

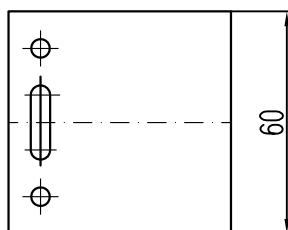
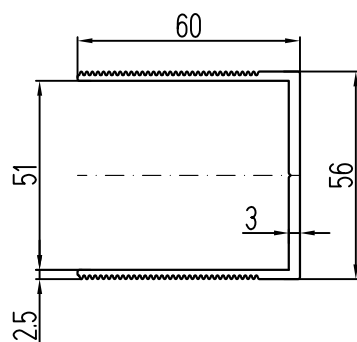


3. АЛЮМИНИЕВЫЕ ДЕТАЛИ
НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ
"СИАЛ КМ"

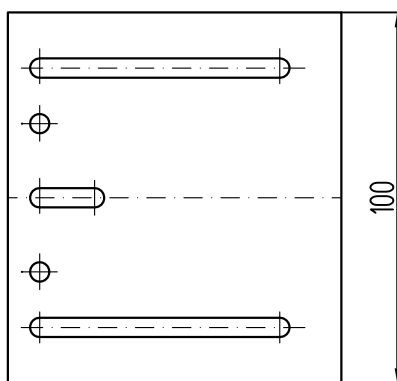
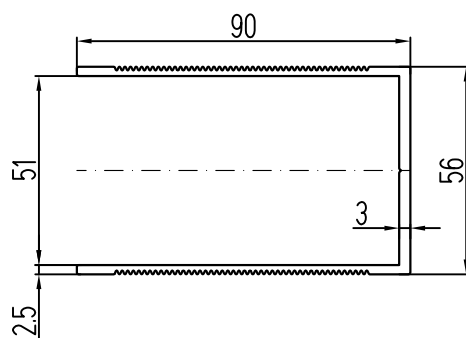
П-ОБРАЗНЫЕ КРОНШТЕЙНЫ И УДЛИНИТЕЛИ



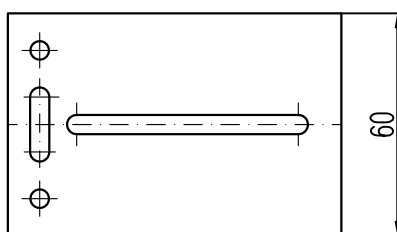
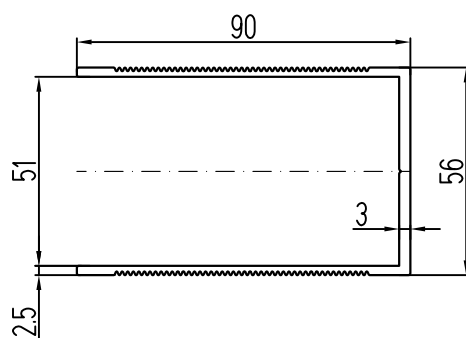
Кронштейн несущий КН-60-КПС 254



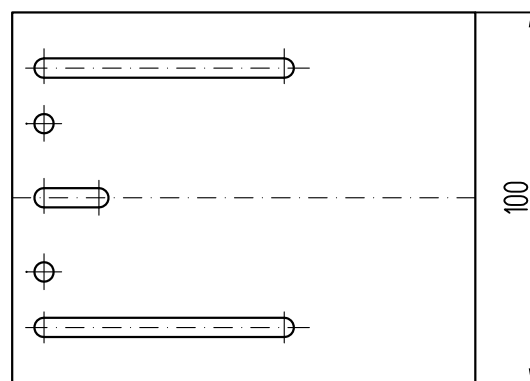
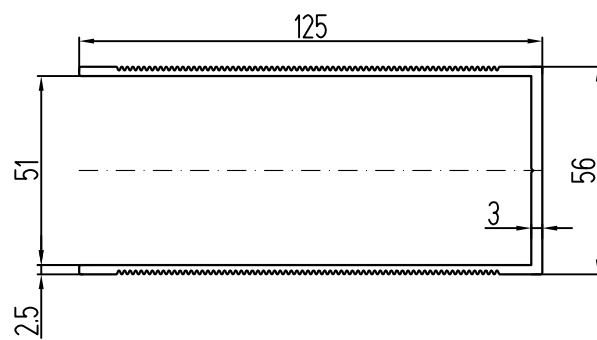
Кронштейн опорный КО-60-КПС 254



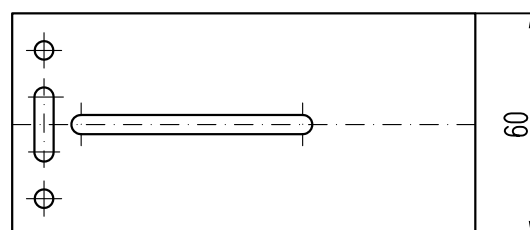
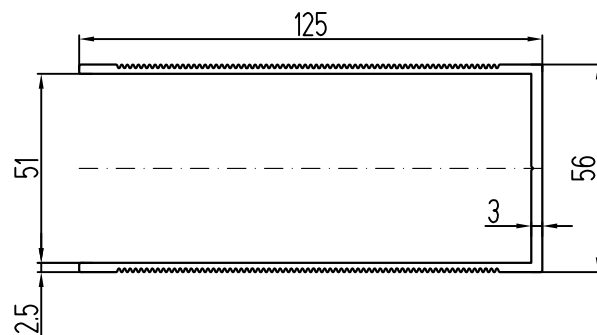
Кронштейн несущий КН-90-КП45469-1



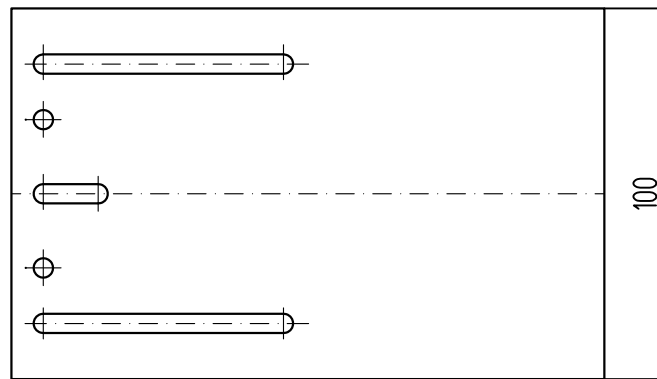
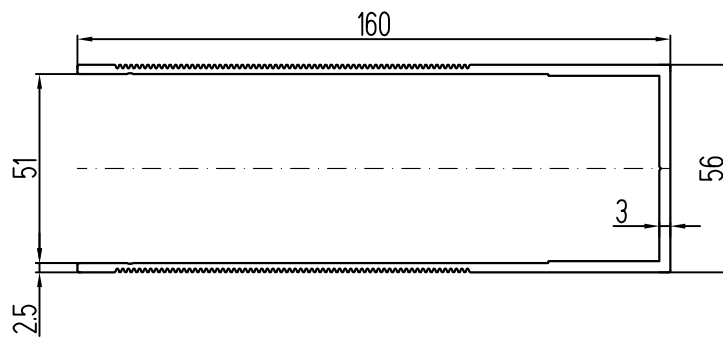
Кронштейн опорный КО-90-КП45469-1



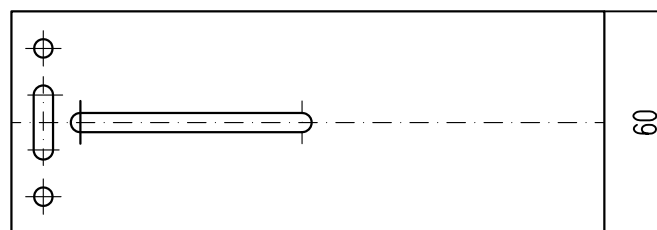
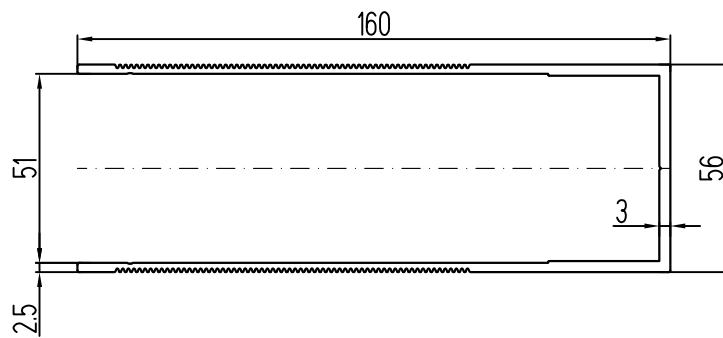
Кронштейн несущий КН-125-КПС 255



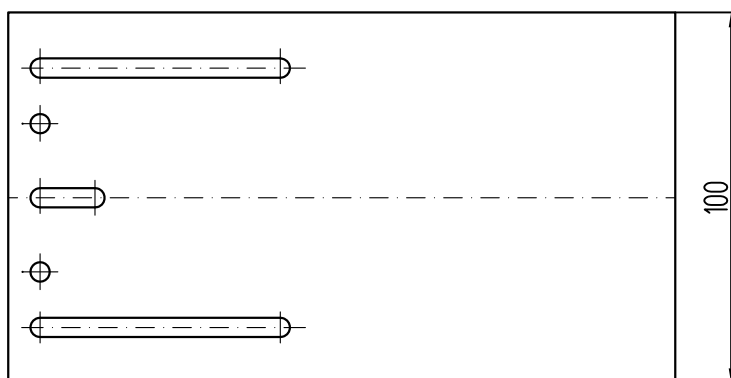
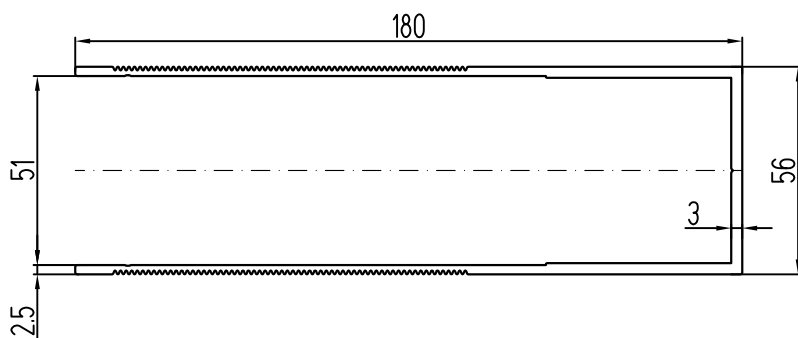
Кронштейн опорный КО-125-КПС 255



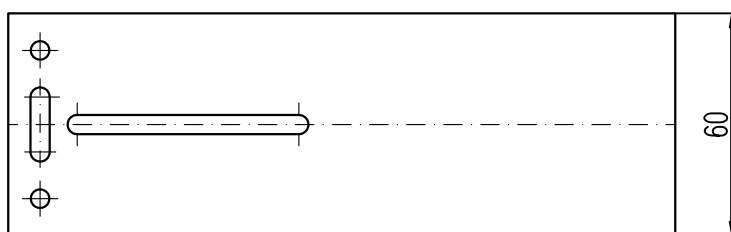
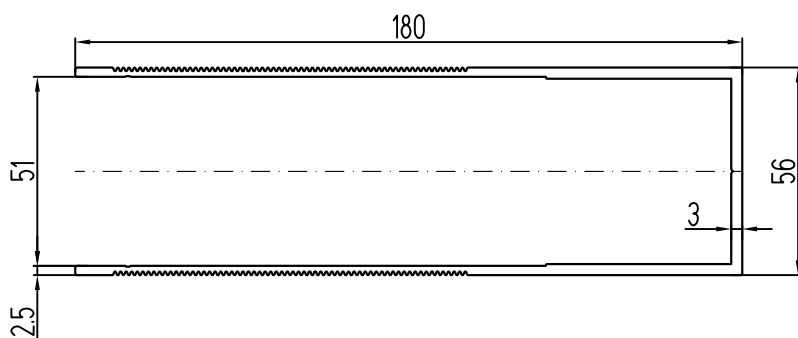
Кронштейн несущий КН-160-КП45432-2



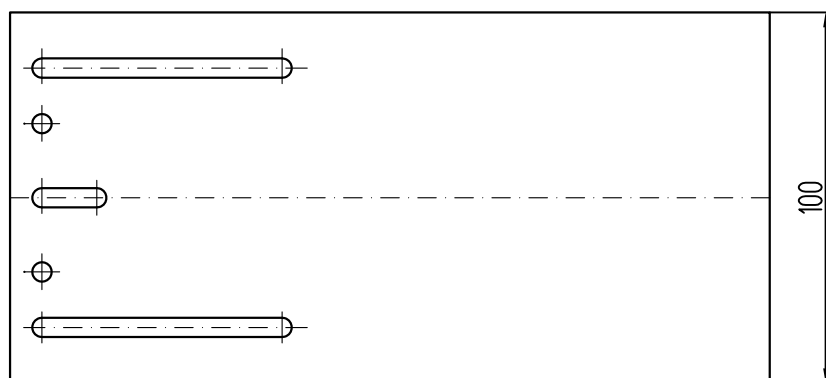
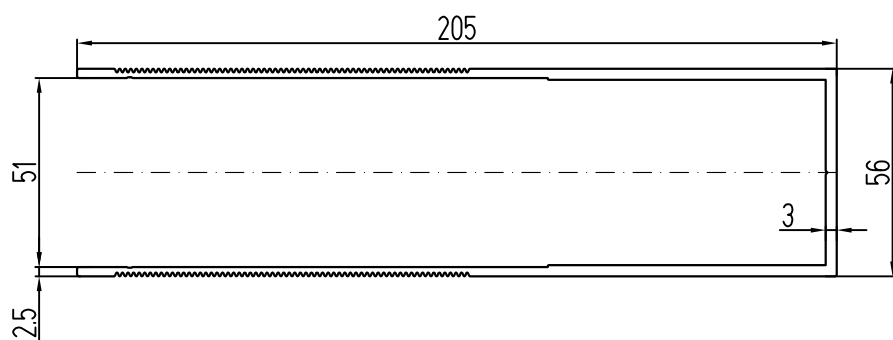
Кронштейн опорный КО-160-КП45432-2



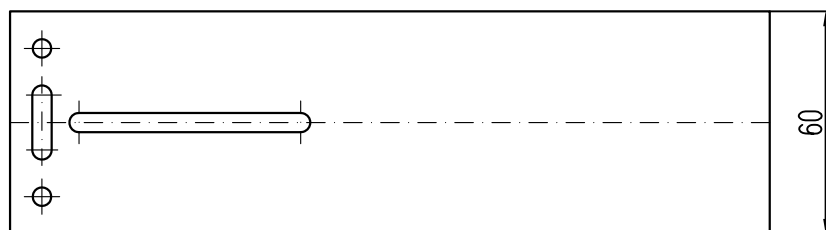
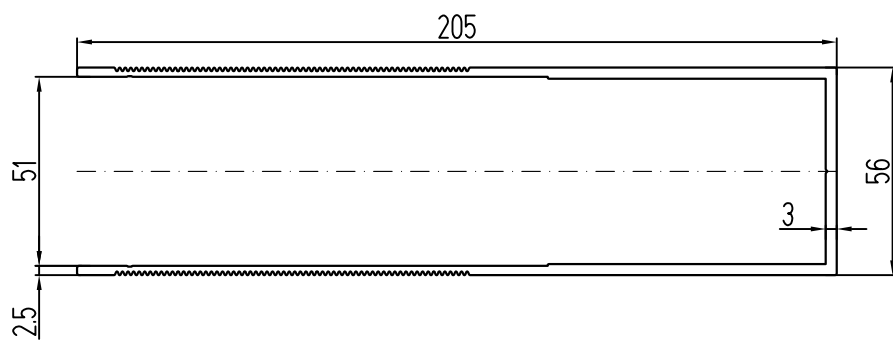
Кронштейн несущий КН-180-КПС 256



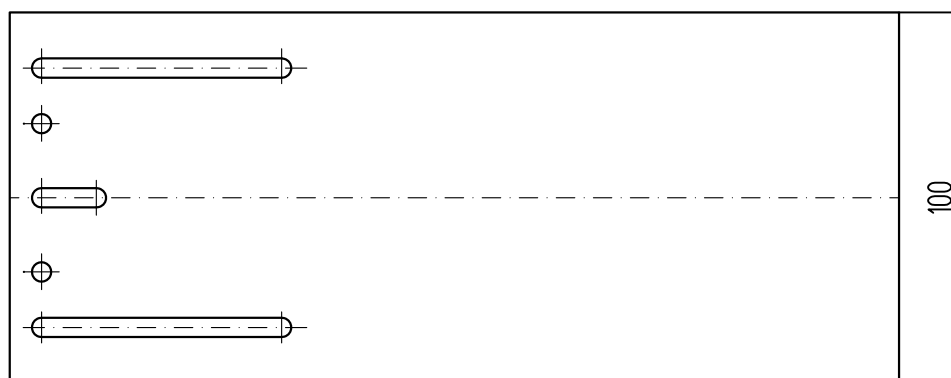
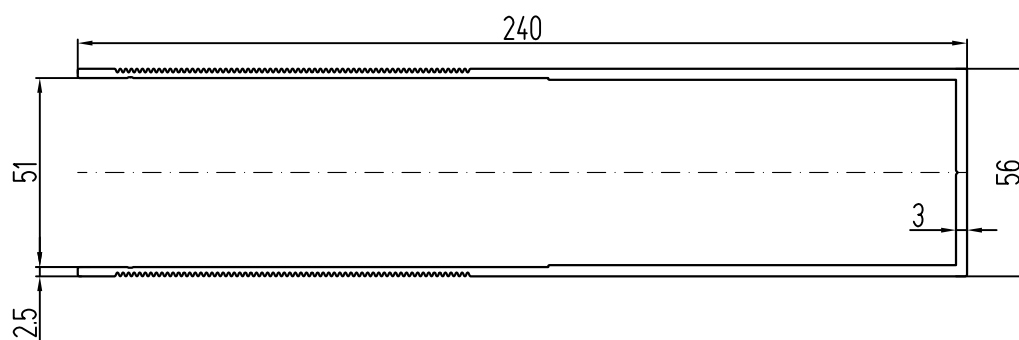
Кронштейн опорный КО-180-КПС 256



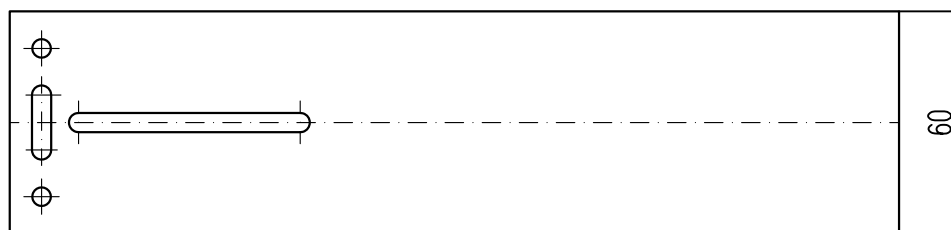
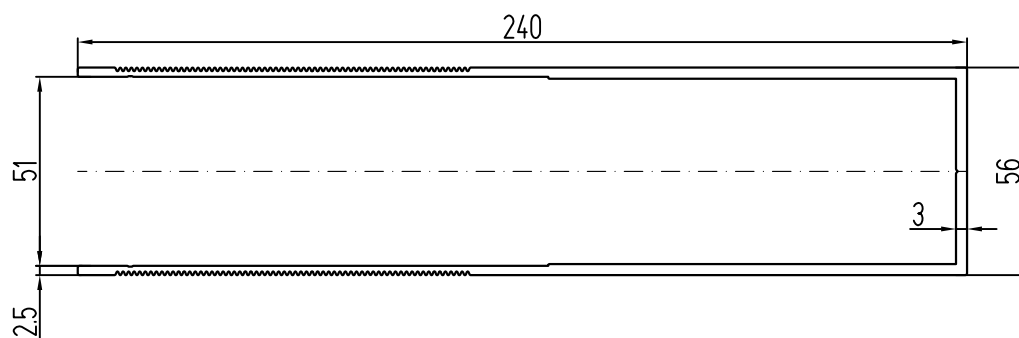
Кронштейн несущий КН-205-КП45463-2



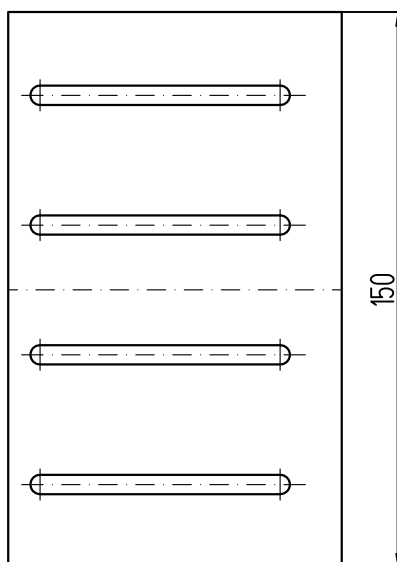
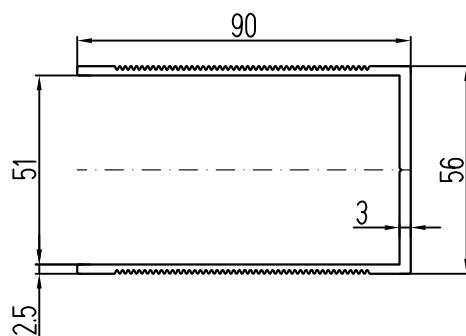
Кронштейн опорный КО-205-КП45463-2



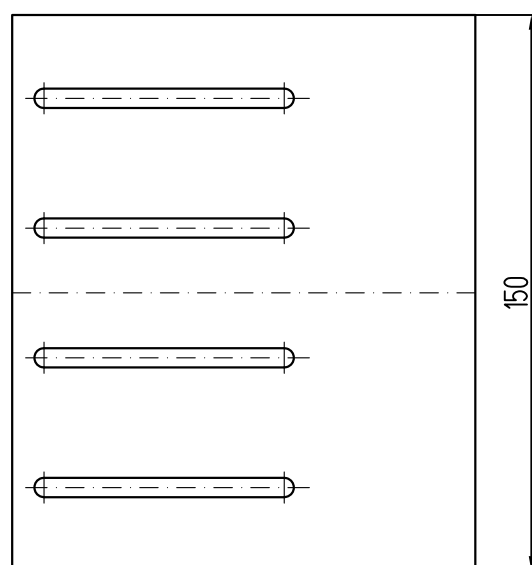
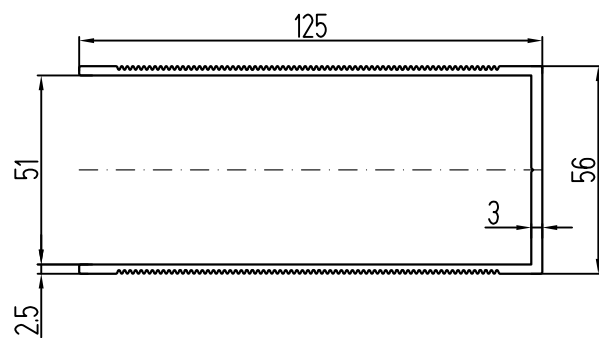
Кронштейн несущий КН-240-КПС 705



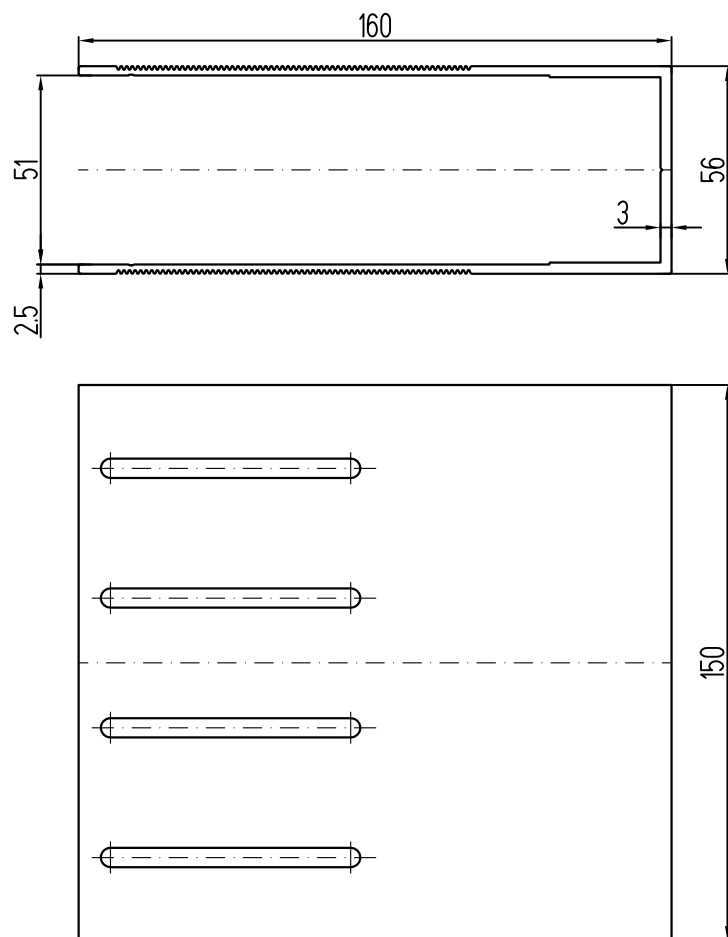
Кронштейн опорный КО-240-КПС 705



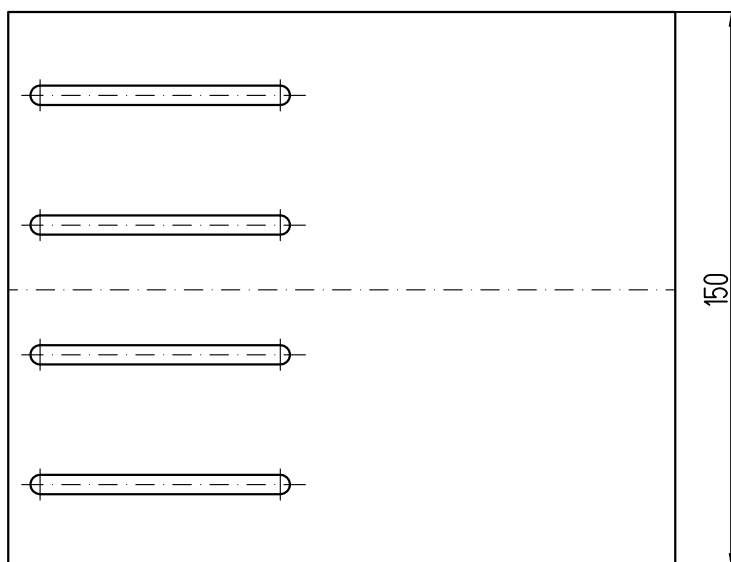
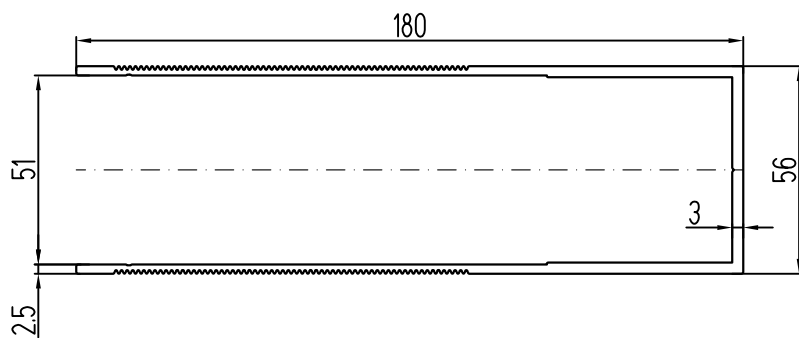
Кронштейн спаренный КС-90-КП45469-1



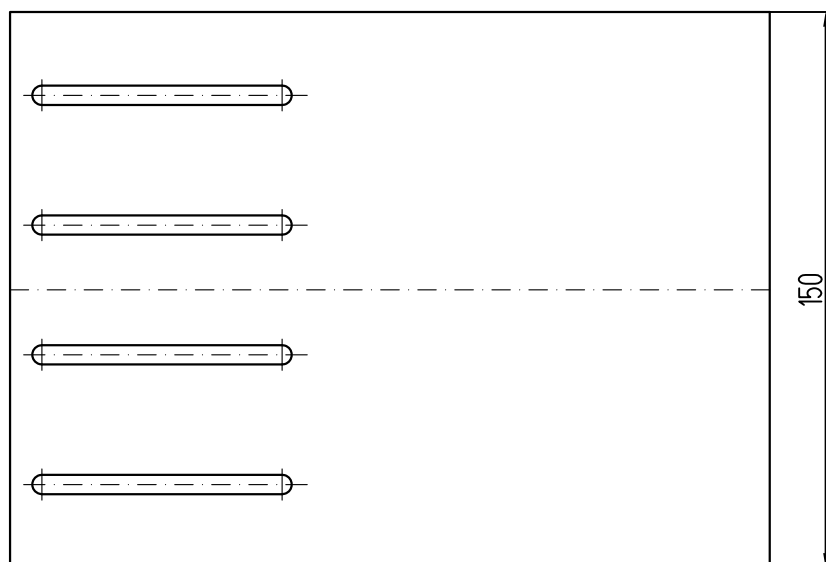
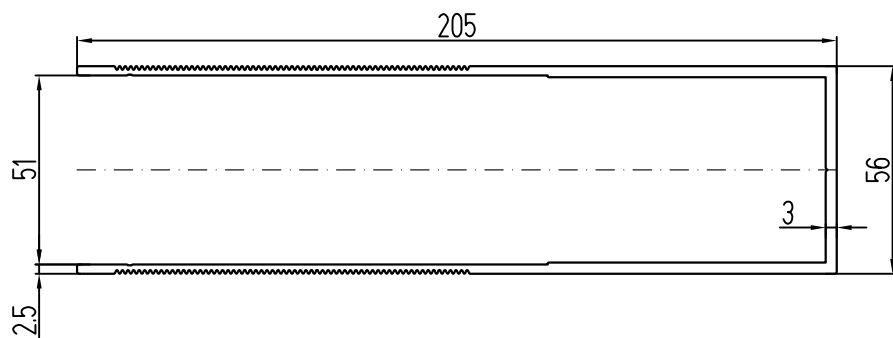
Кронштейн спаренный КС-125-КПС 255



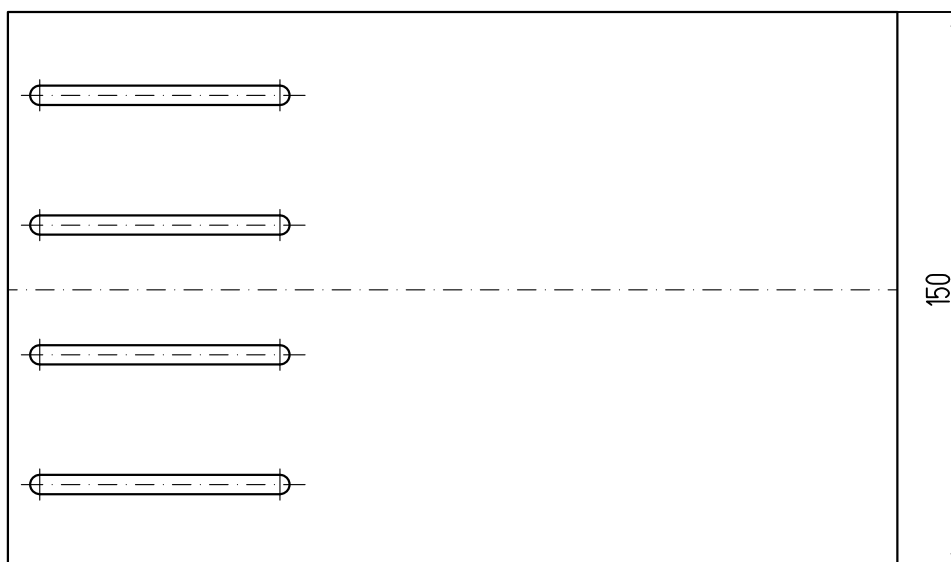
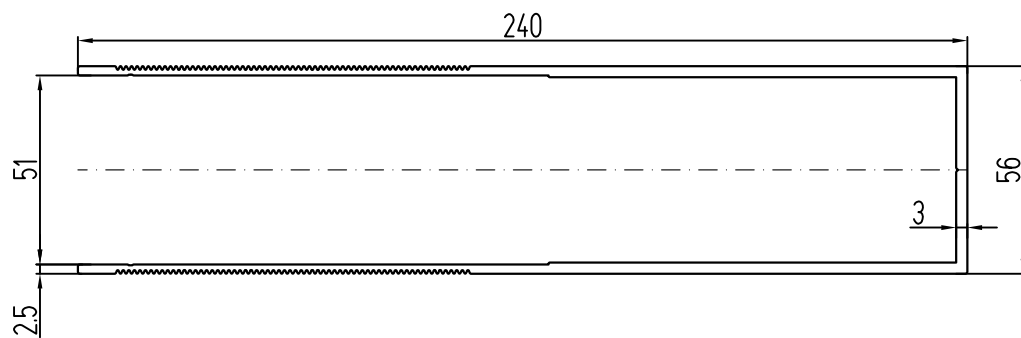
Кронштейн спаренный КС-160-КП45432-2



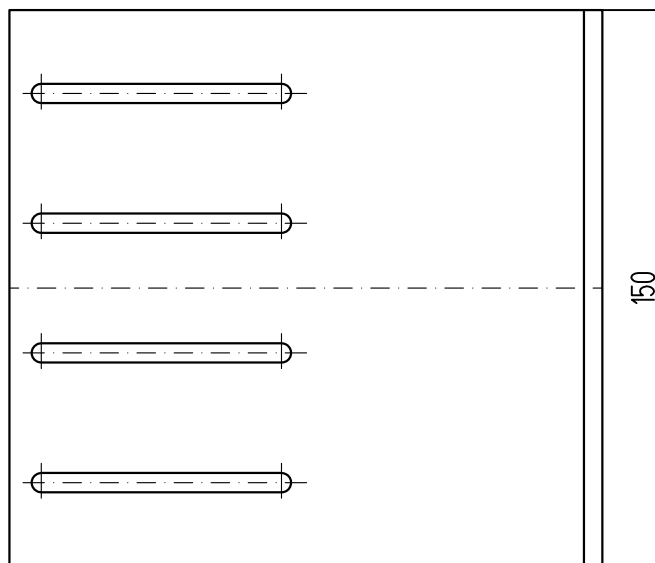
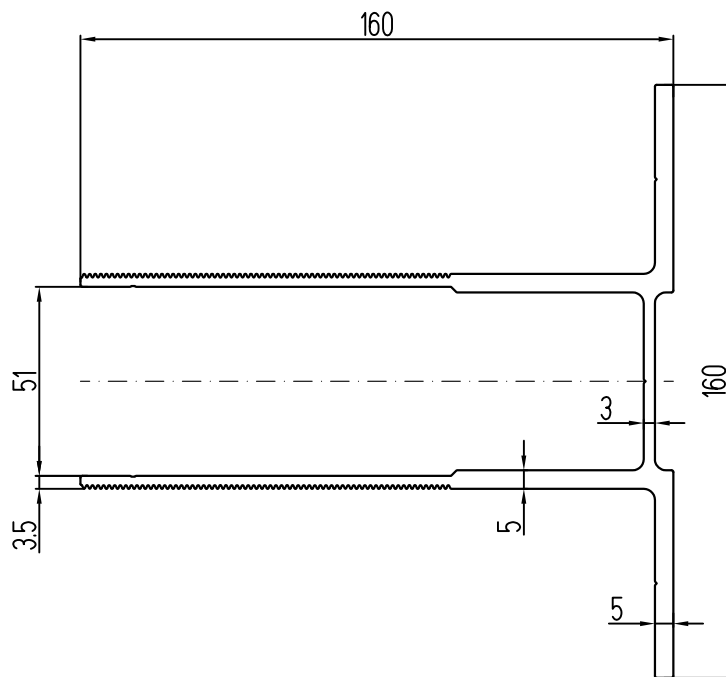
Кронштейн спаренный КС-180-КПС 256



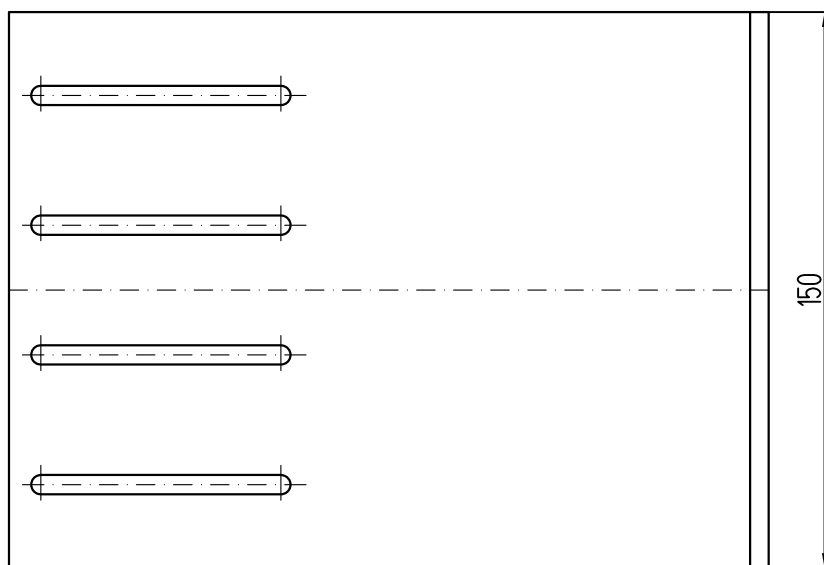
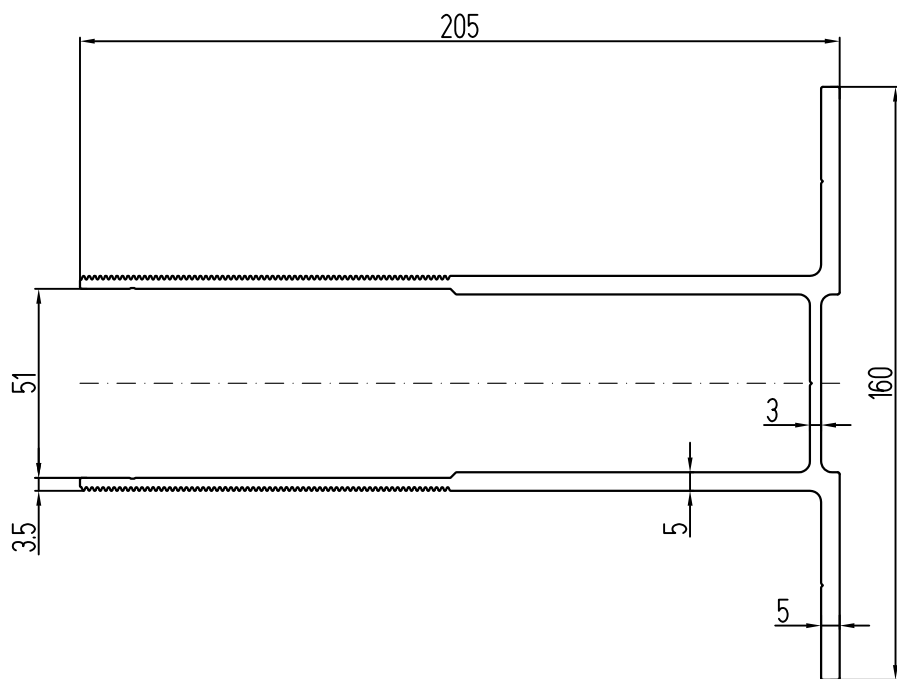
Кронштейн спаренный КС-205-КП45463-2



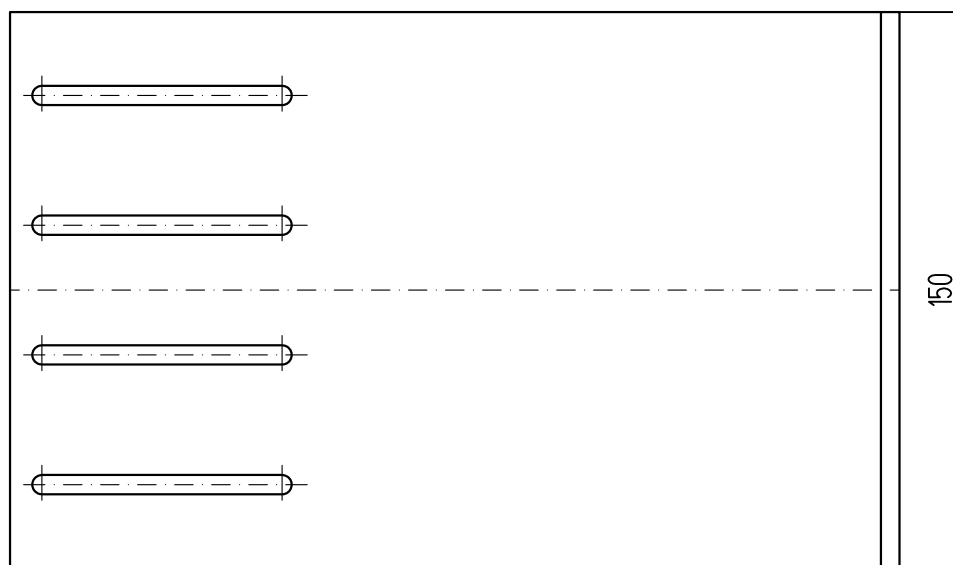
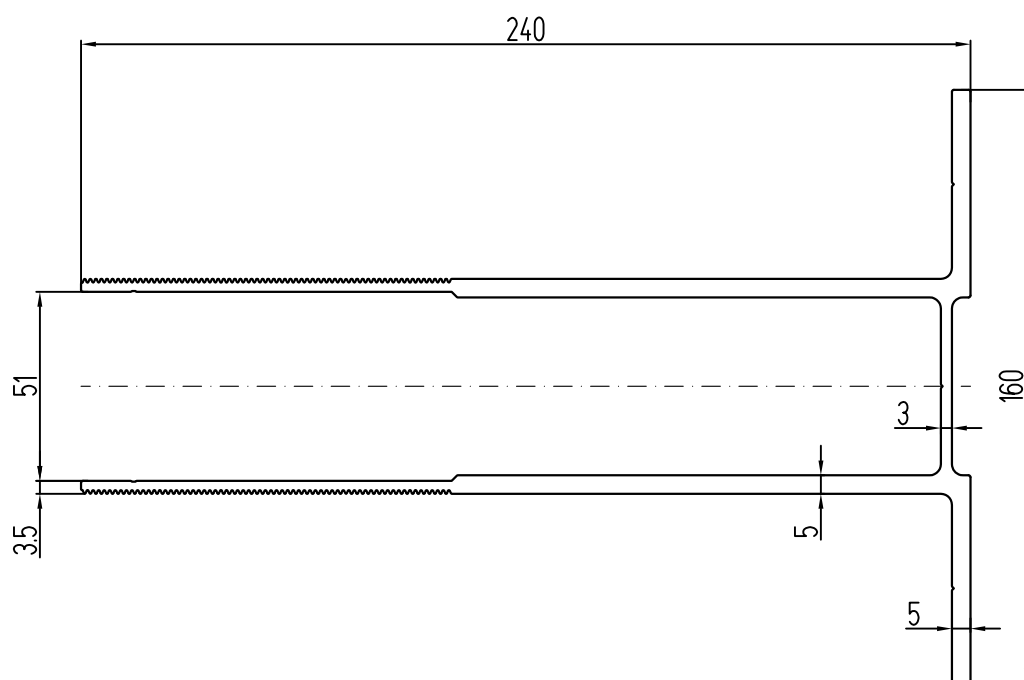
Кронштейн спаренный КС-240-КПС 705



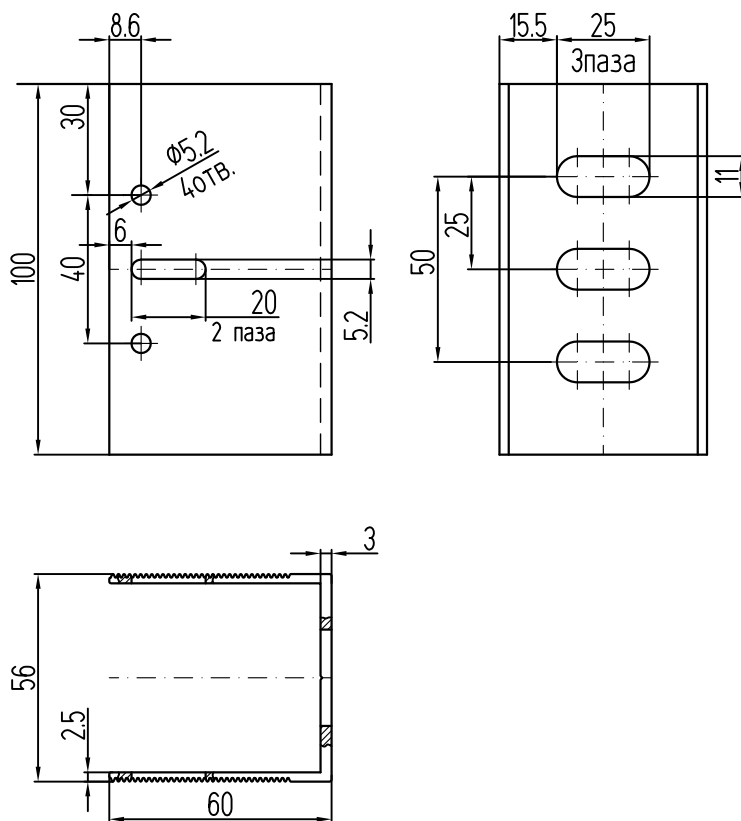
Кронштейн усиленный КУ-160-КПС 249



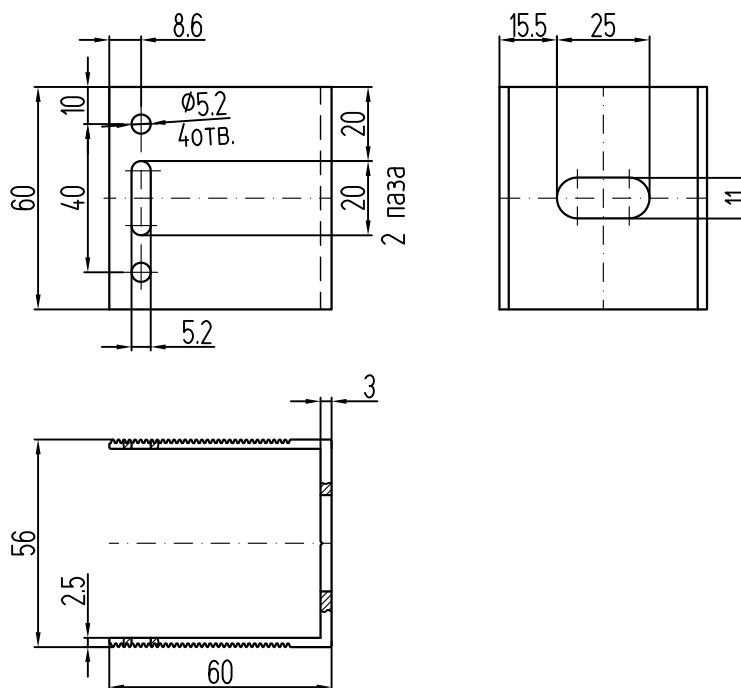
Кронштейн усиленный КУ-205-КПС 276



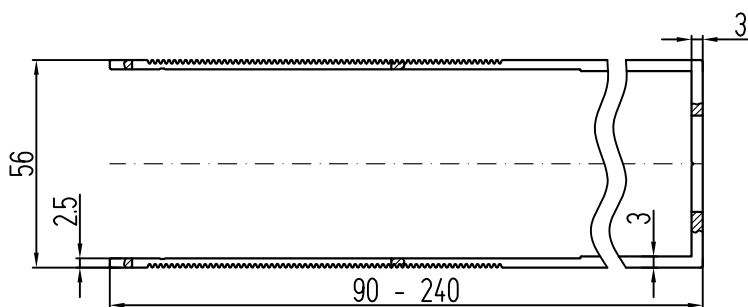
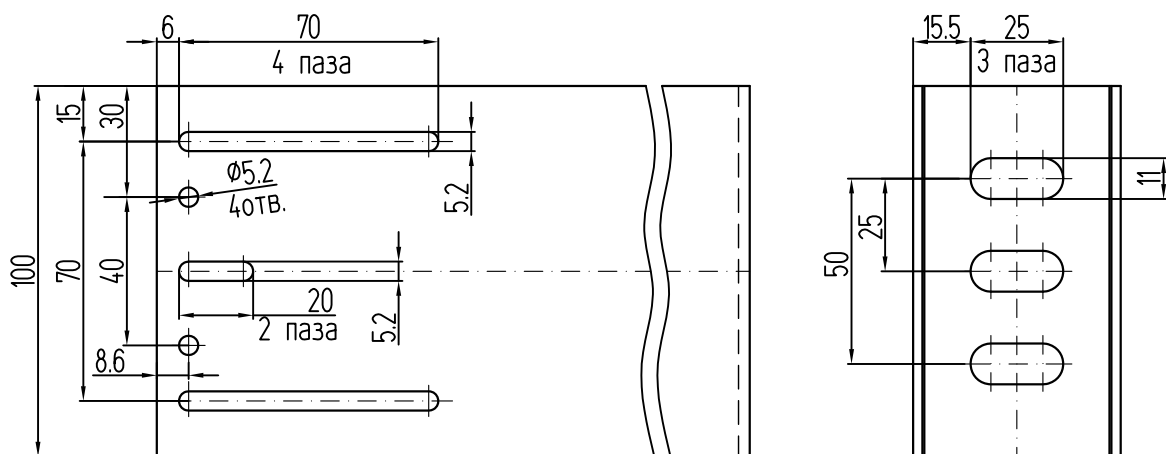
Кронштейн усиленный КУ-240-КПС 706



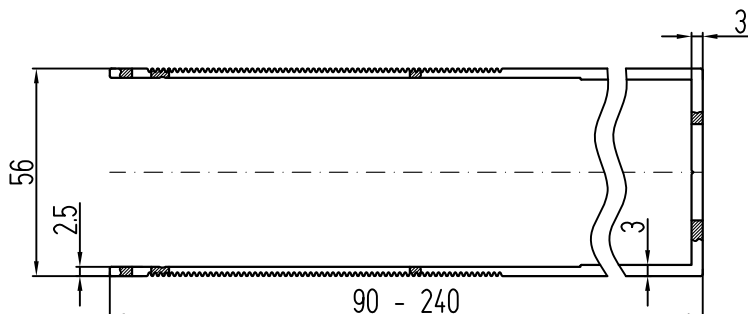
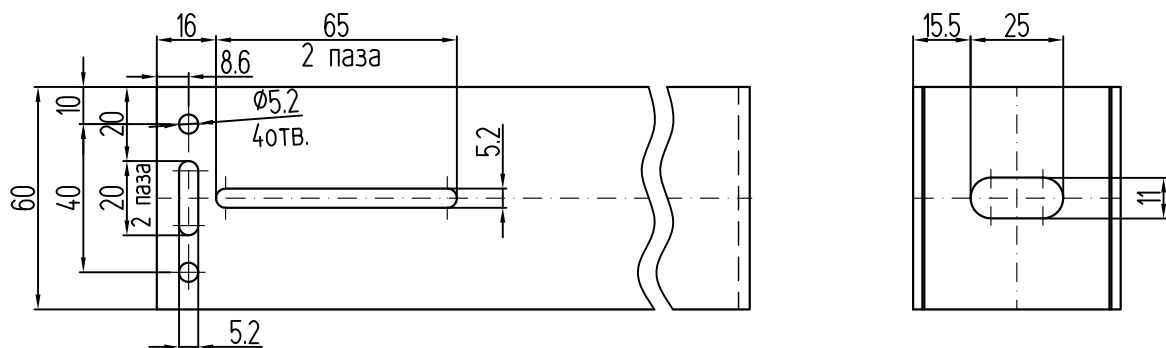
Обработка кронштейна несущего КН-60-КПС 254



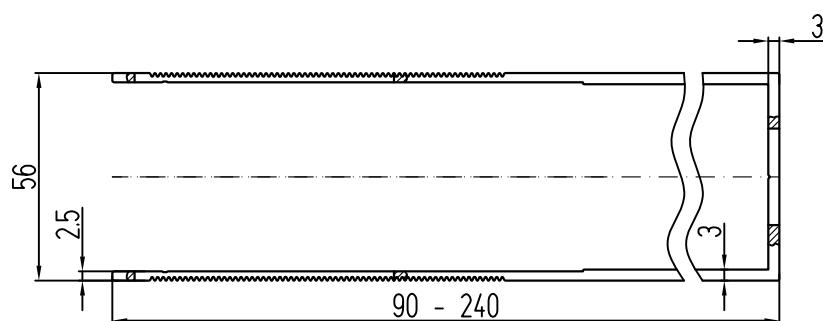
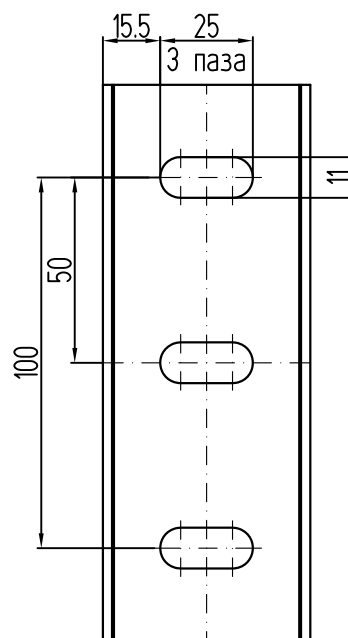
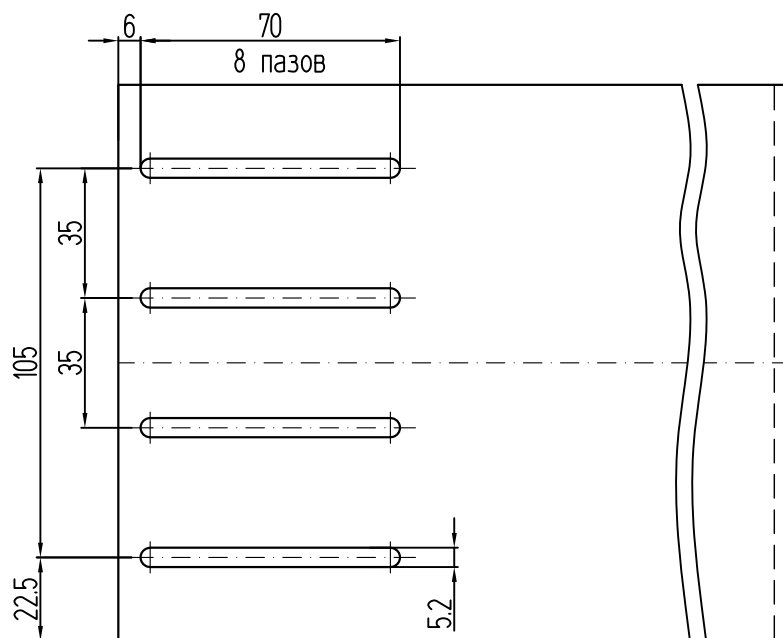
Обработка кронштейна опорного КО-60-КПС 254



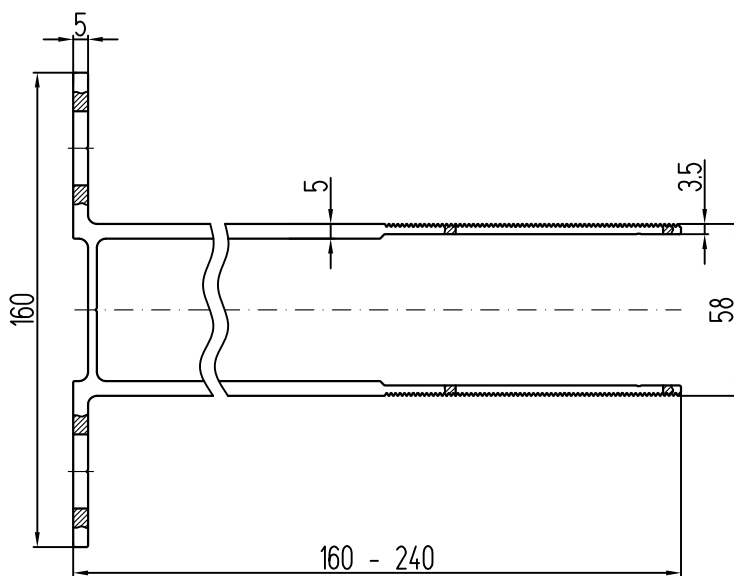
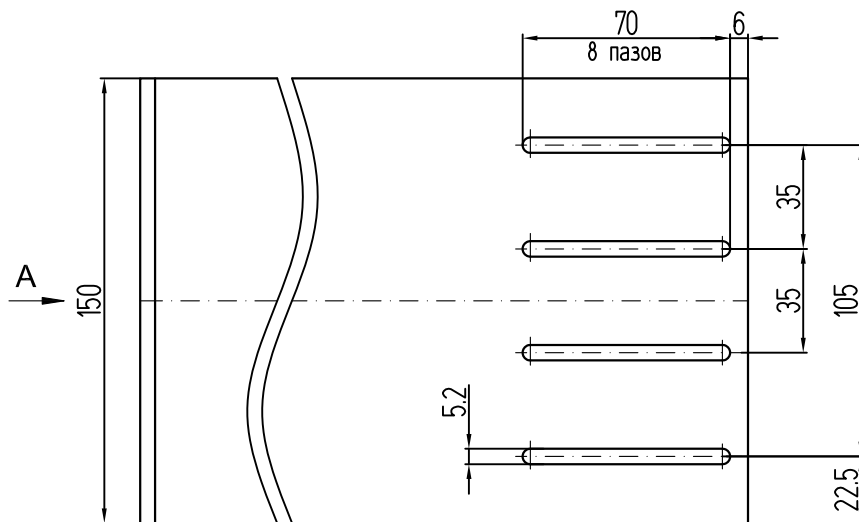
Обработка кронштейнов несущих КН



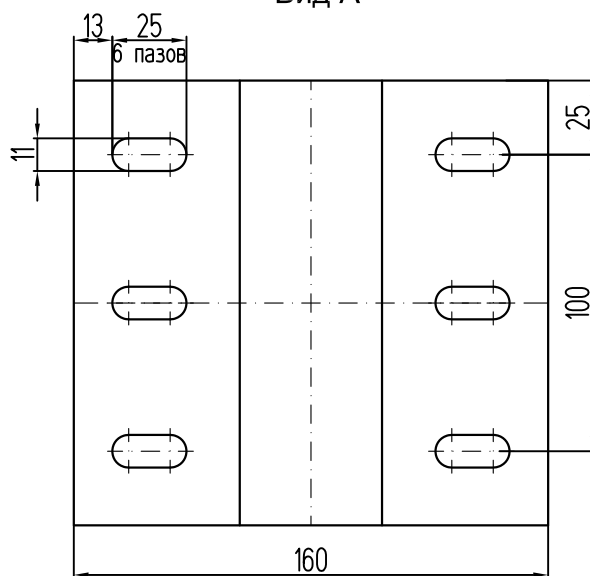
Обработка кронштейнов опорных КО



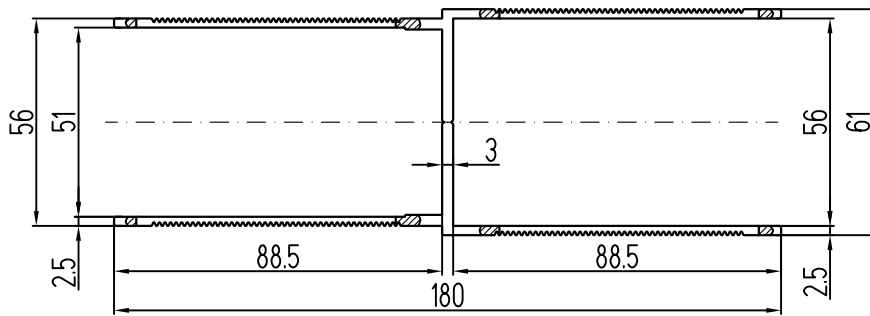
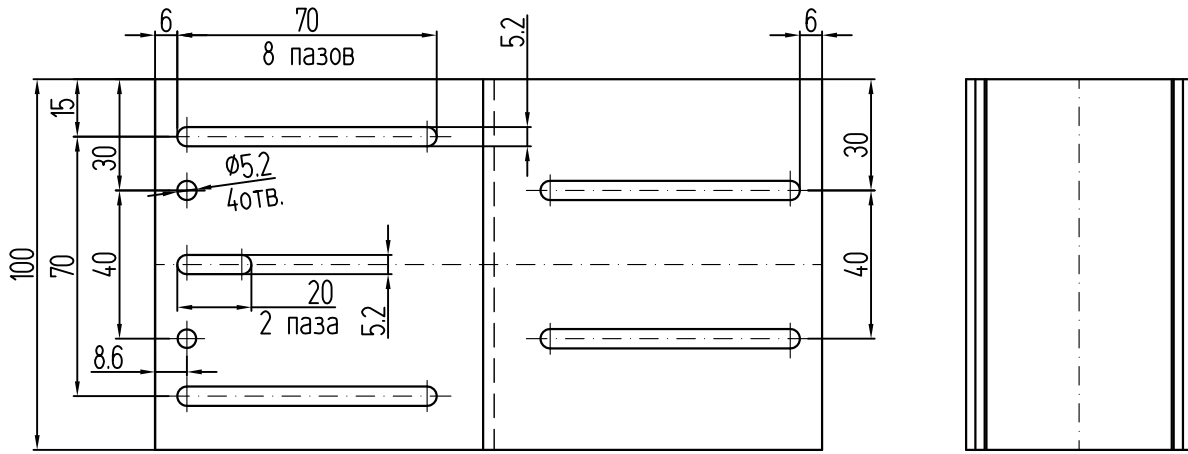
Обработка спаренных кронштейнов



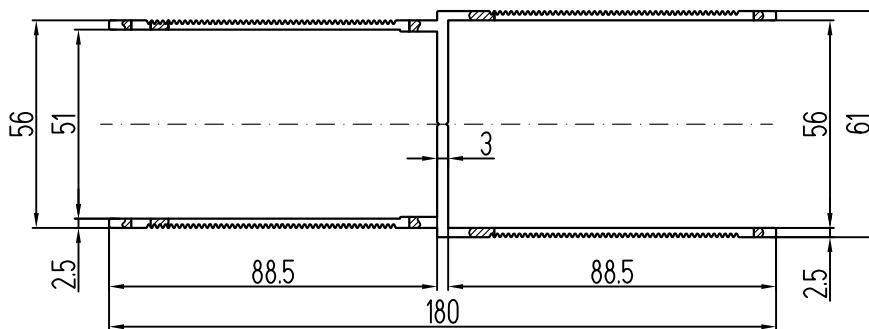
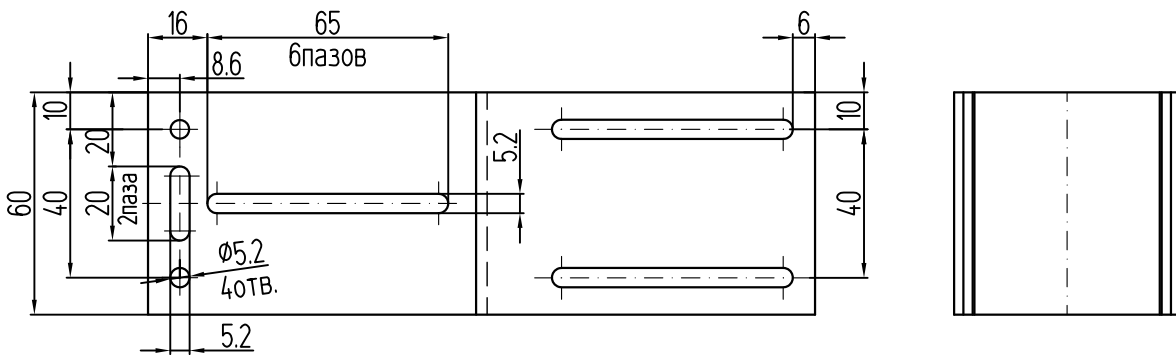
Вид А



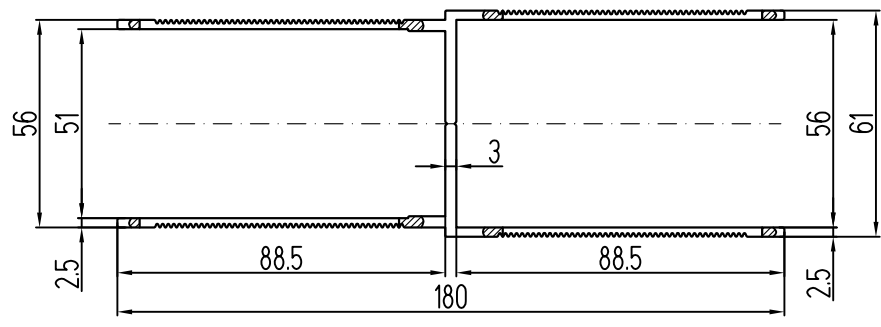
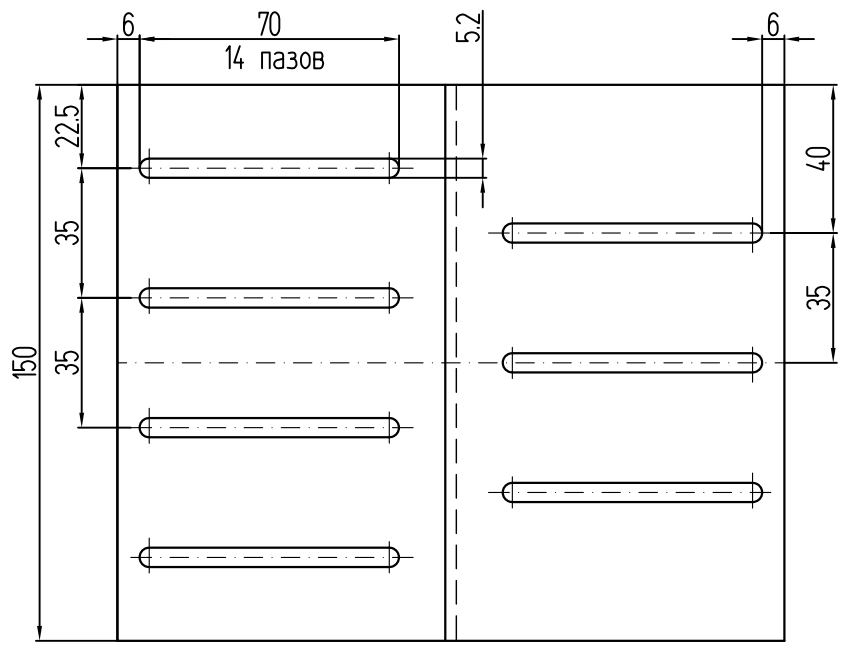
Обработка усиленных кронштейнов



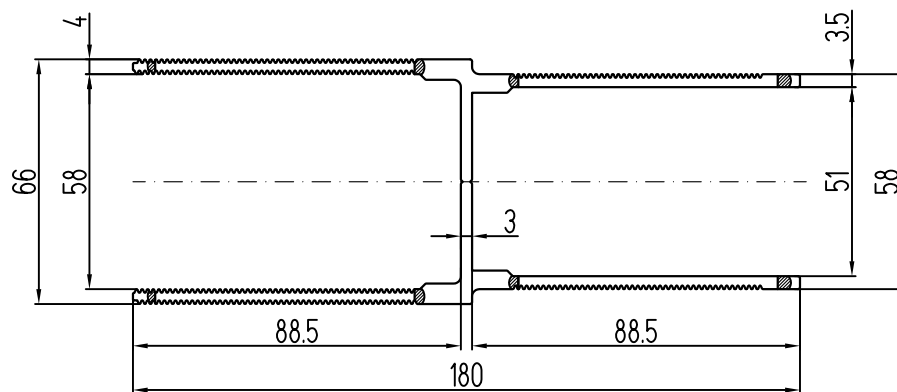
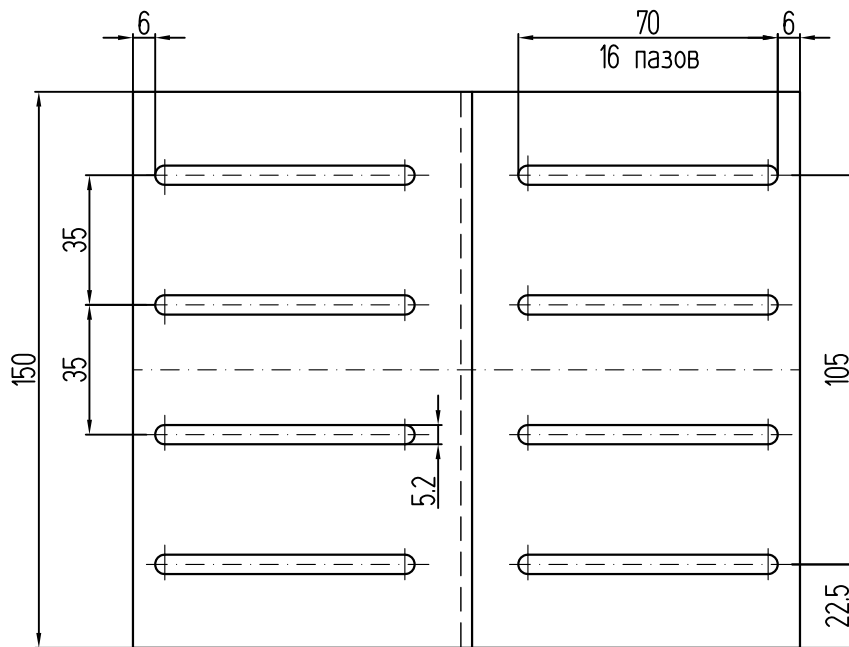
Обработка удлинителя кронштейна несущего УКН-180-КП45449-1



Обработка удлинителя кронштейна опорного УКО-180-КП45449-1

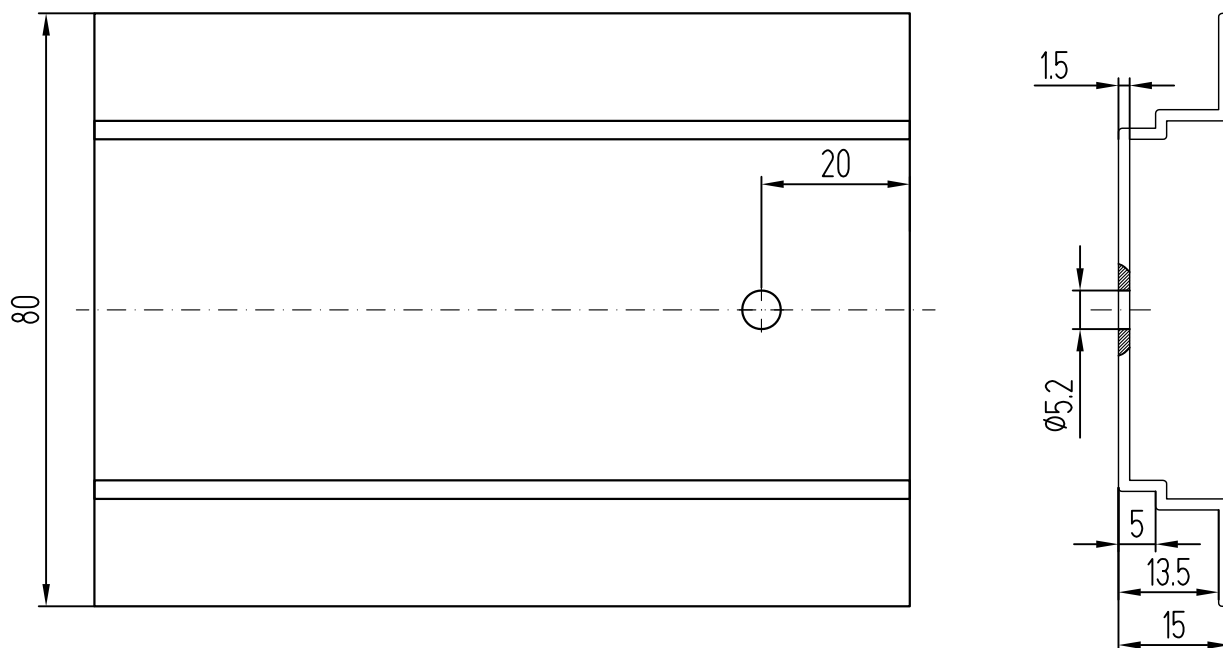


Обработка удлинителя кронштейна спаренного УКС-180-КП45449-1

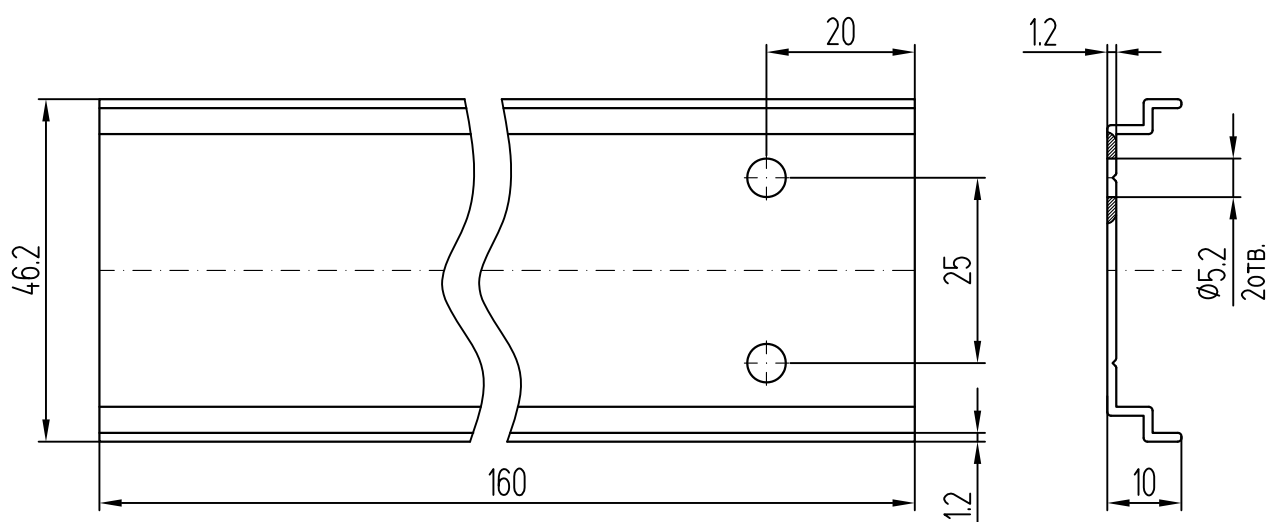


Обработка удлинителя кронштейна усиленного УКУ-180-КПС 580

ДРЕНАЖИ

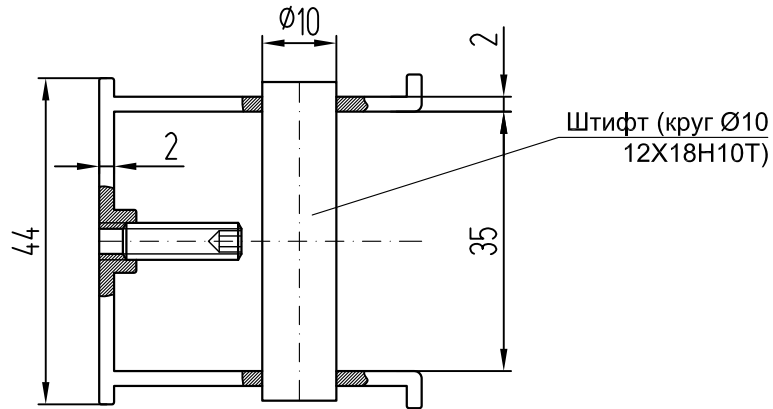
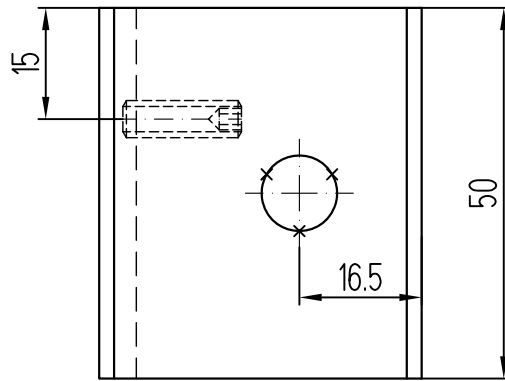


Дренаж ДР-160-КП45462

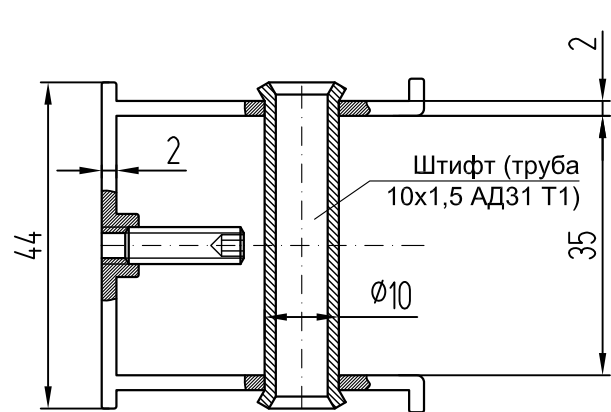
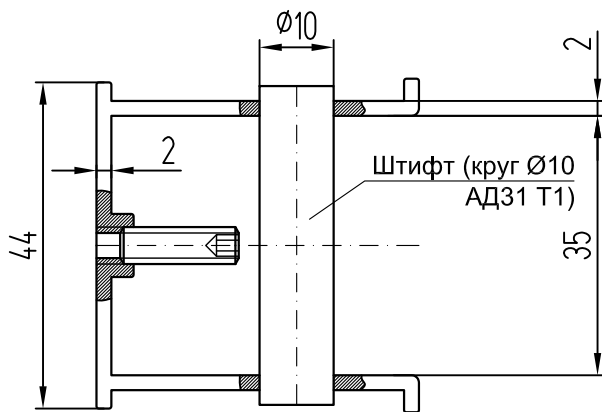
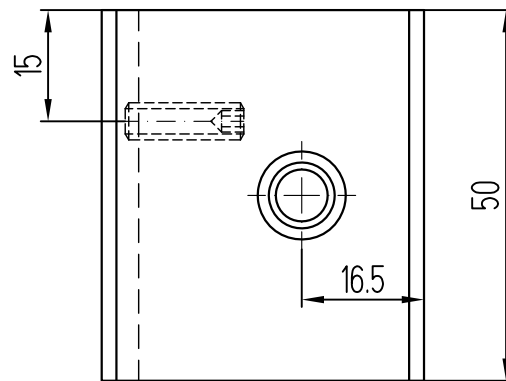
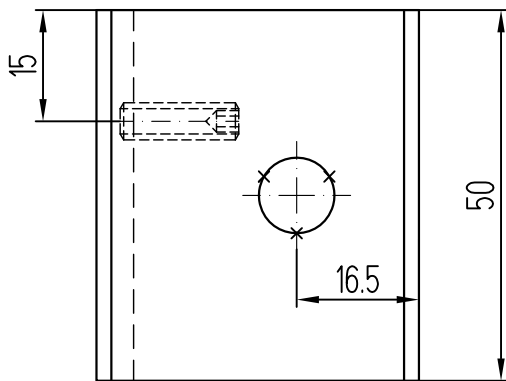


Дренаж ДР-160-КПС 472

САЛАЗКИ КРЕПЕЖНЫЕ

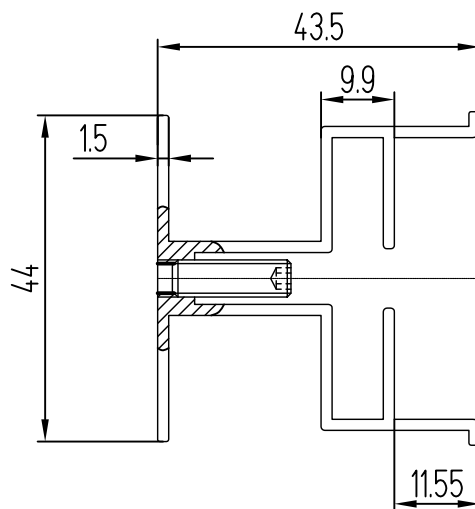
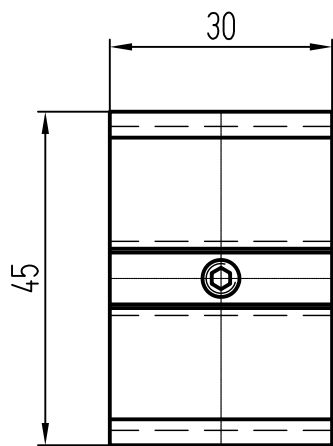


Салазка крепежная СК-КП45438
(штифт из круга Ø10 12X18H10T)

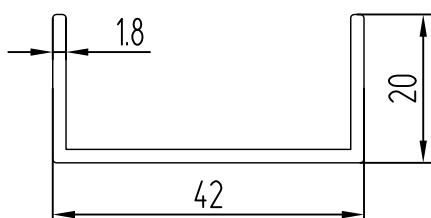


Салазка крепежная СК-КП45438
(штифт из круга Ø10 АД31 Т1)

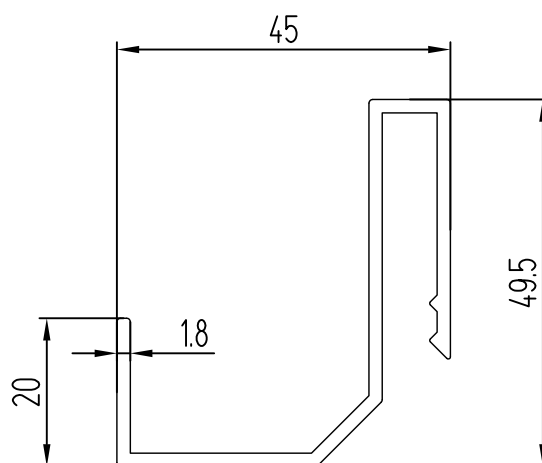
Салазка крепежная СК-КП45438
(штифт из трубы 10x1,5 АД31 Т1)



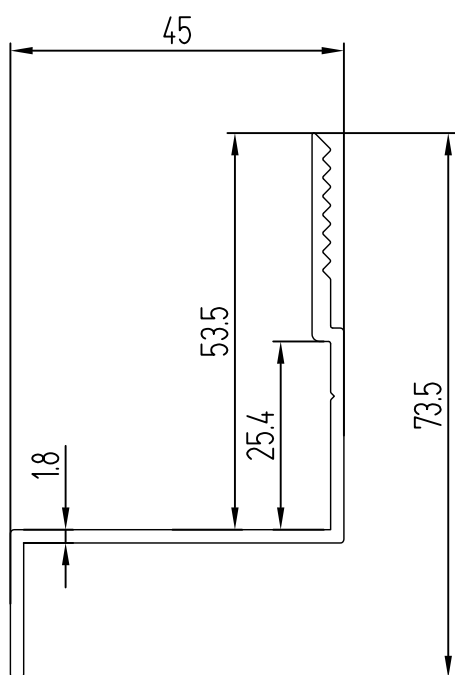
Салазка крепежная СК-КПС 159



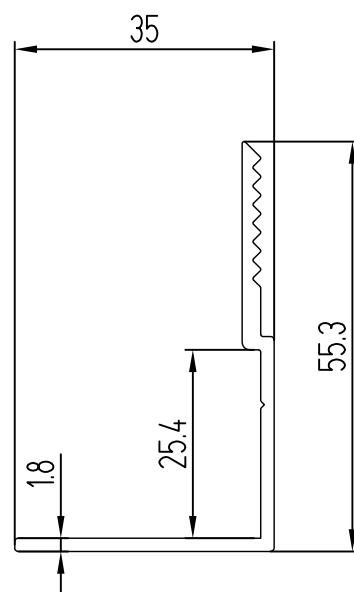
Профиль кассеты КПС 820



Профиль кассеты КПС 821

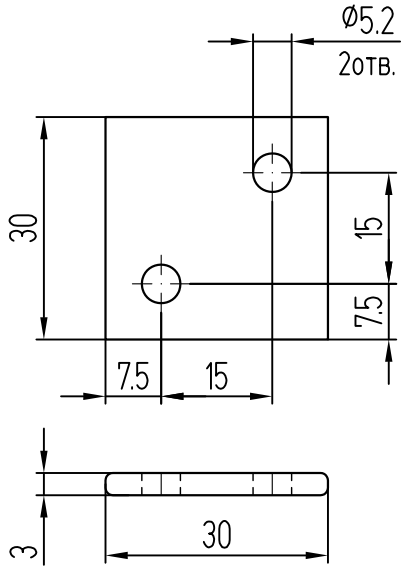


Профиль кассеты КПС 822

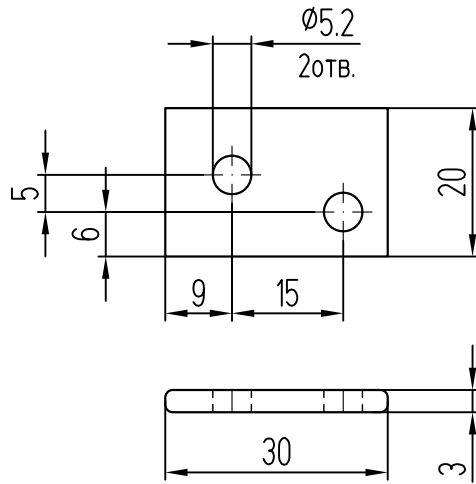


Профиль кассеты КПС 823

УСИЛИТЕЛИ УГЛОВЫЕ

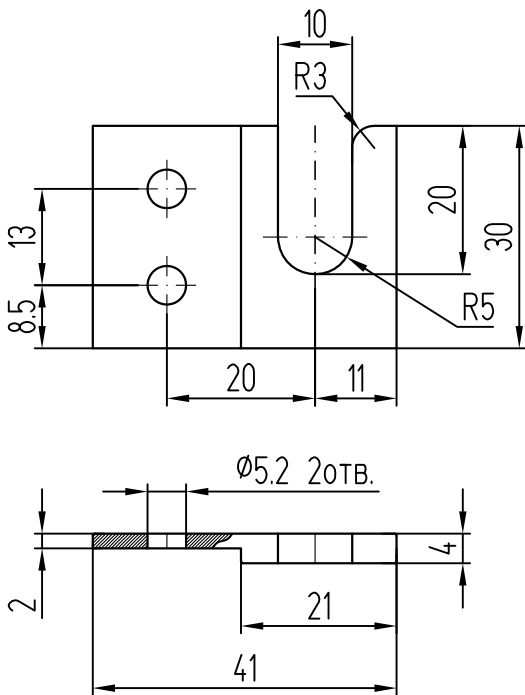


Усилитель угловой
УУ-ПК801-2

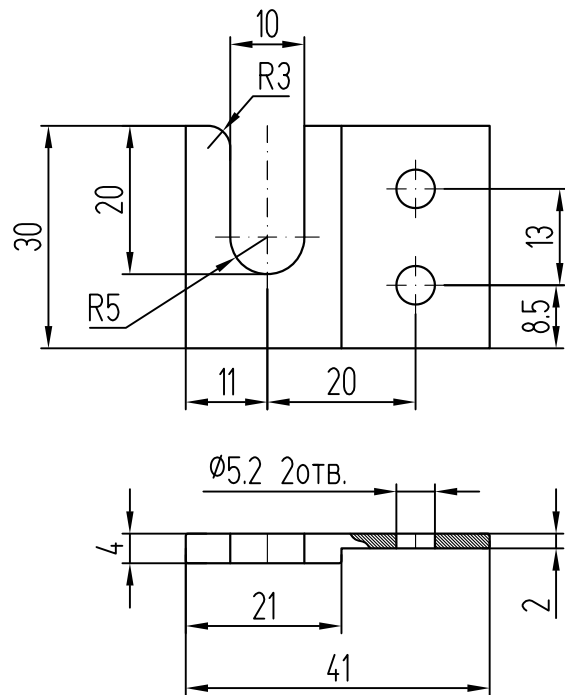


Усилитель угловой
УУ3-ПК801-2

ИКЛИ

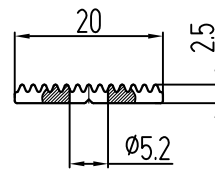
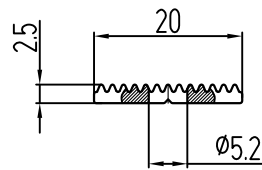
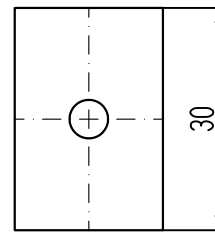
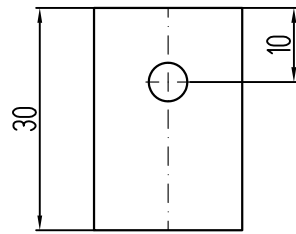


Икля правая ИП-КП45465



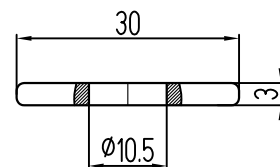
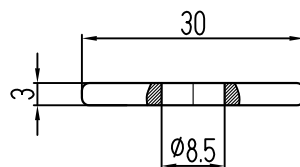
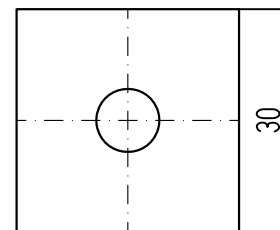
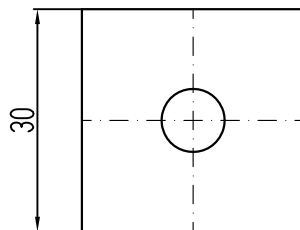
Икля левая ИЛ-КП45465

ШАЙБЫ ФИКСИРУЮЩИЕ



Шайба
фиксирующая
ШФ-5-КП45435-1

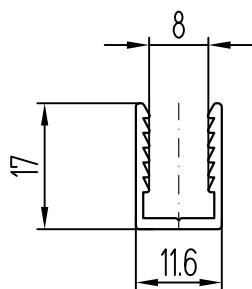
Шайба
фиксирующая
ШФ-5ц-КП45435-1



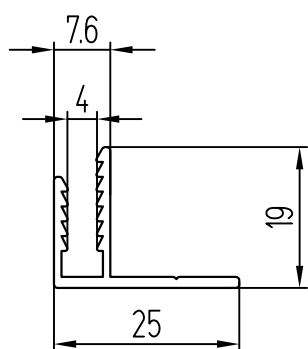
Шайба
фиксирующая
ШФ-8-ПК 801-2

Шайба
фиксирующая
ШФ-10-ПК 801-2

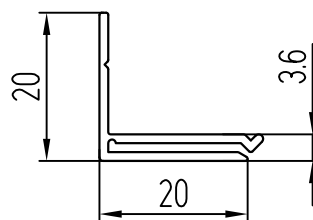
ДЕРЖАТЕЛИ



КП45436

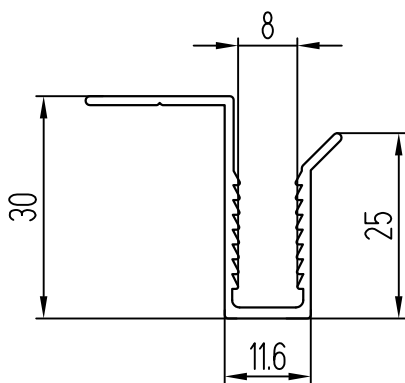


КП45437

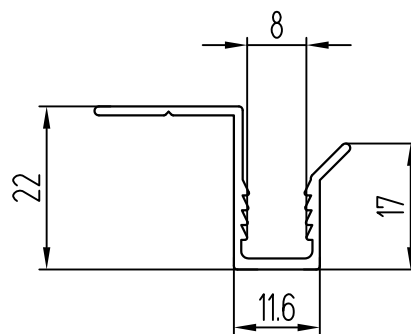


КПС 568

ПРИЩЕПКИ

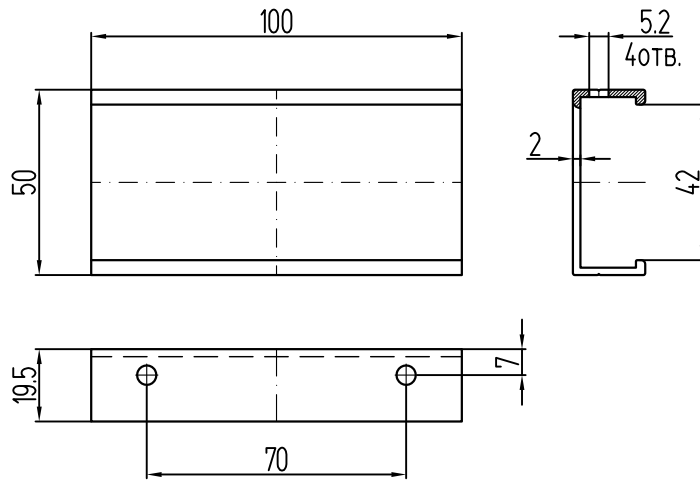


КП45399

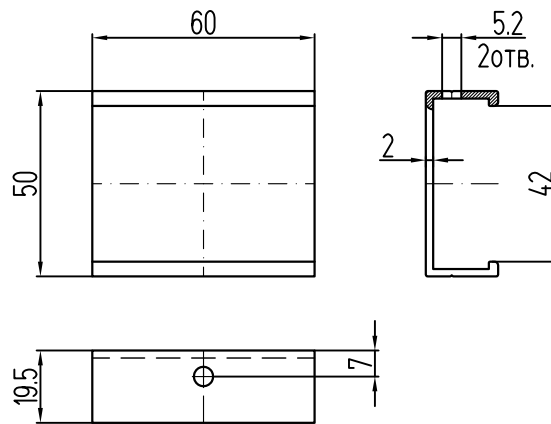


КПС 478

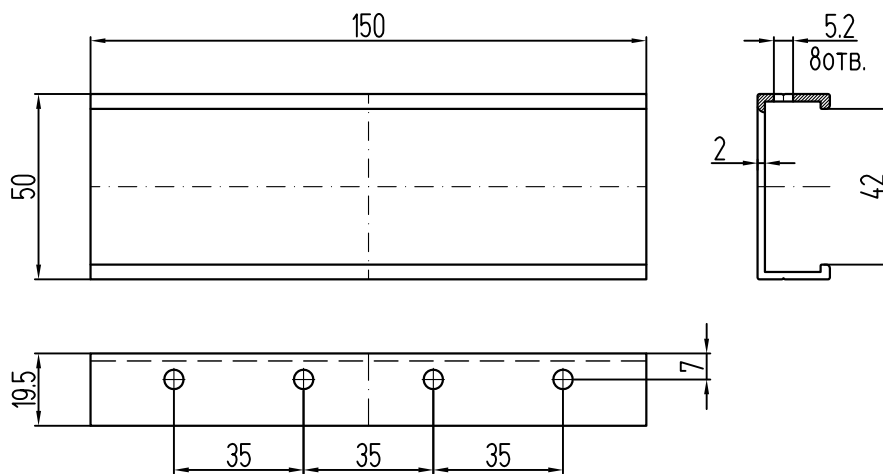
САЛАЗКИ



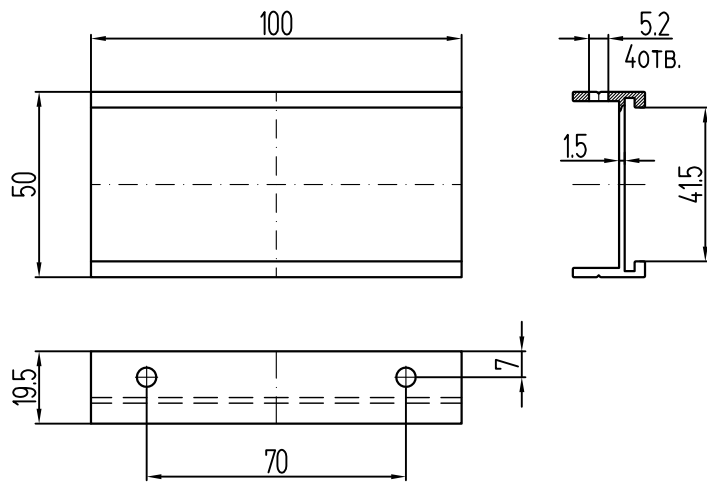
Салазка большая СБ-КП45461



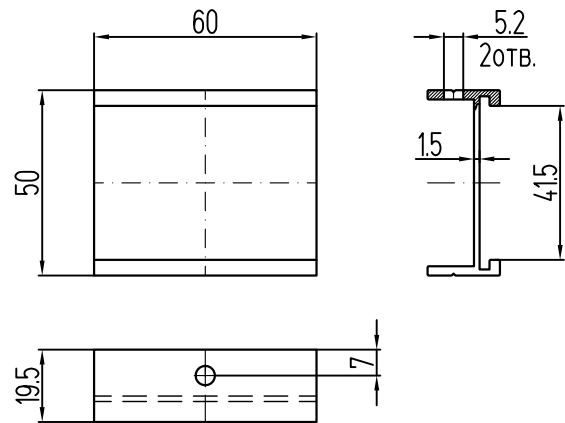
Салазка малая СМ-КП45461



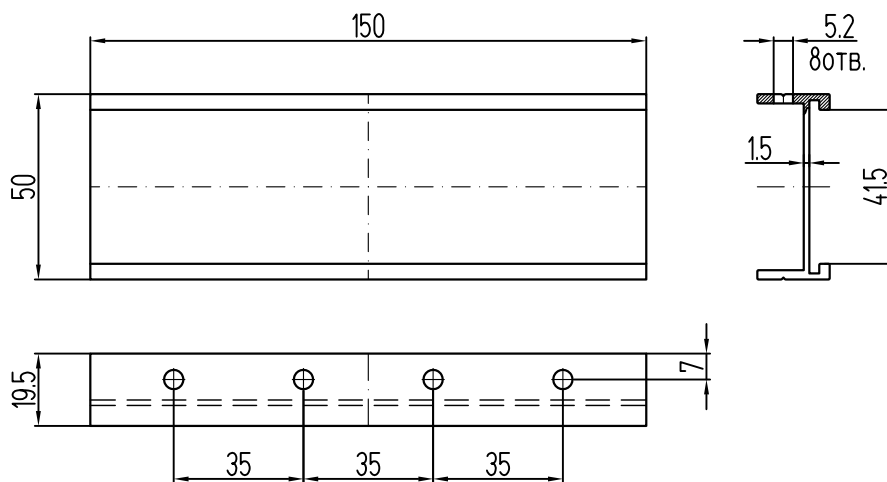
Салазка увеличенная СУ-КП45461



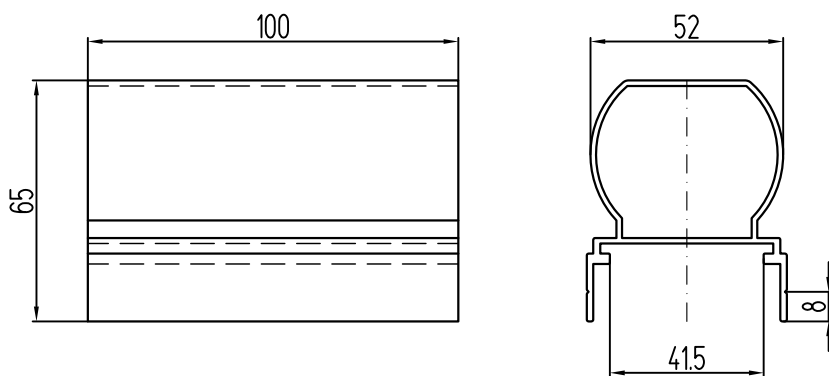
Салазка большая СБ-КПС 257



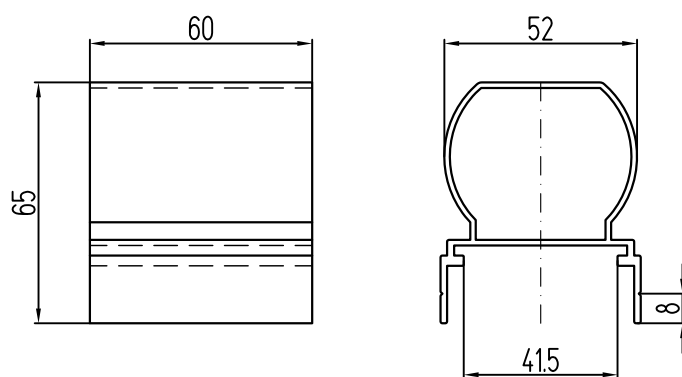
Салазка малая СМ-КПС 257



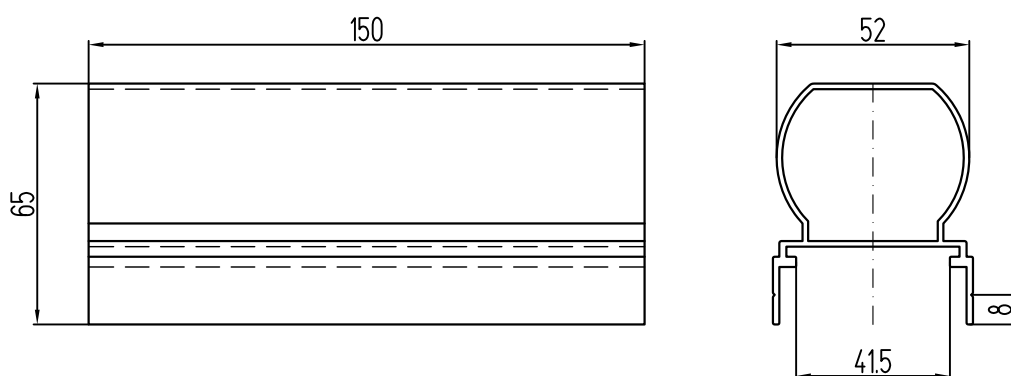
Салазка увеличенная СУ-КПС 257



Салазка большая СБ-КПС 581

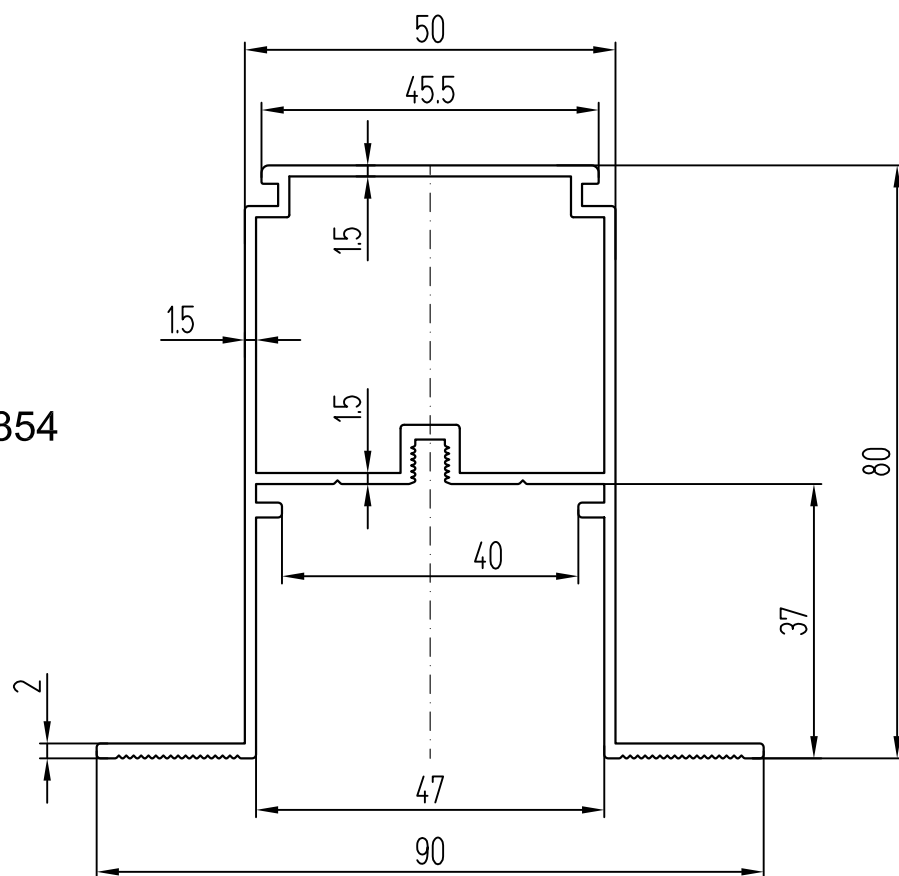


Салазка малая СМ-КПС 581

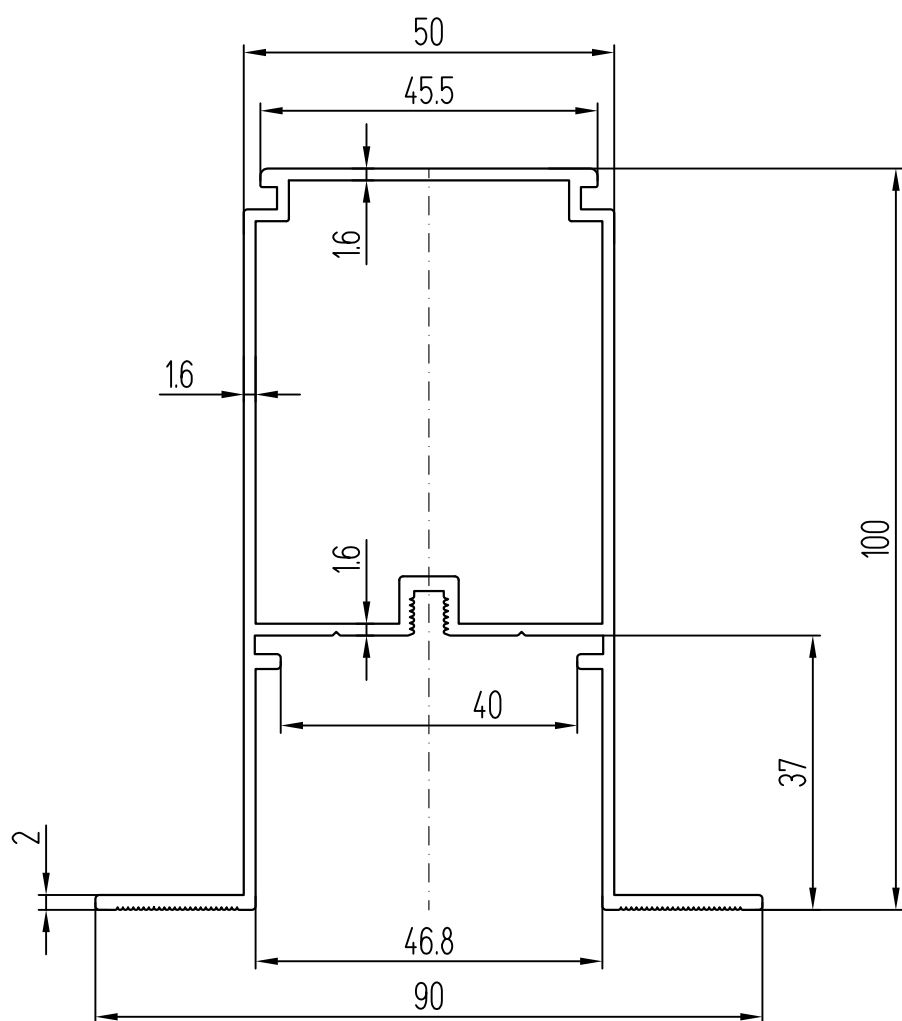


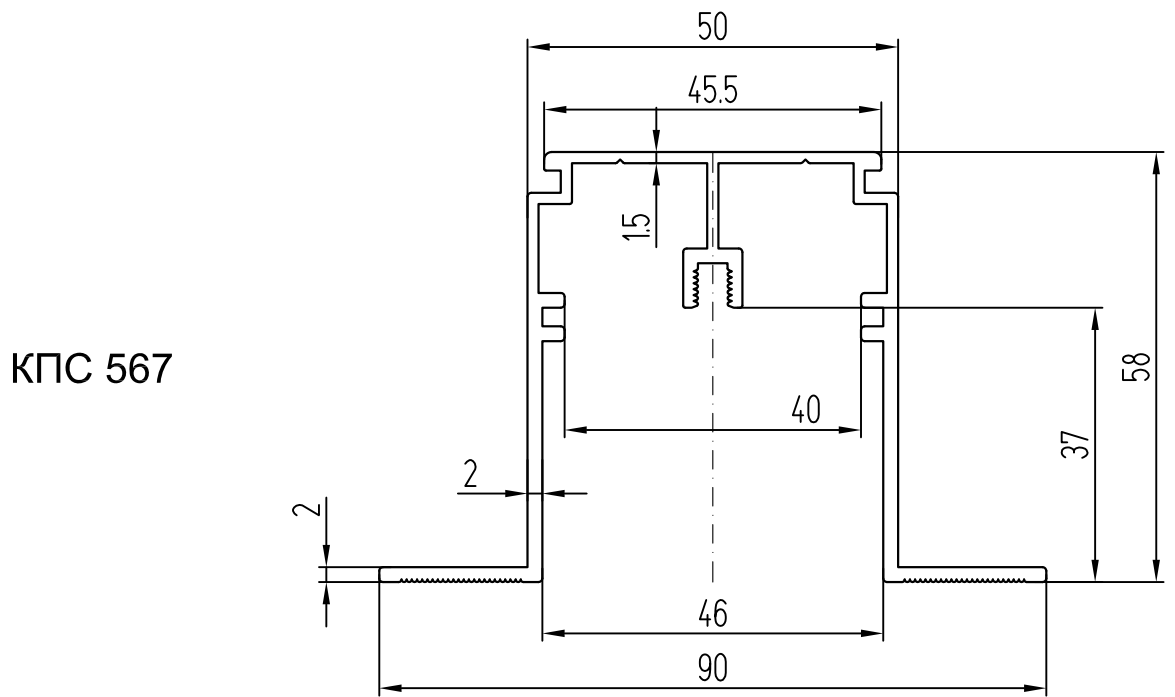
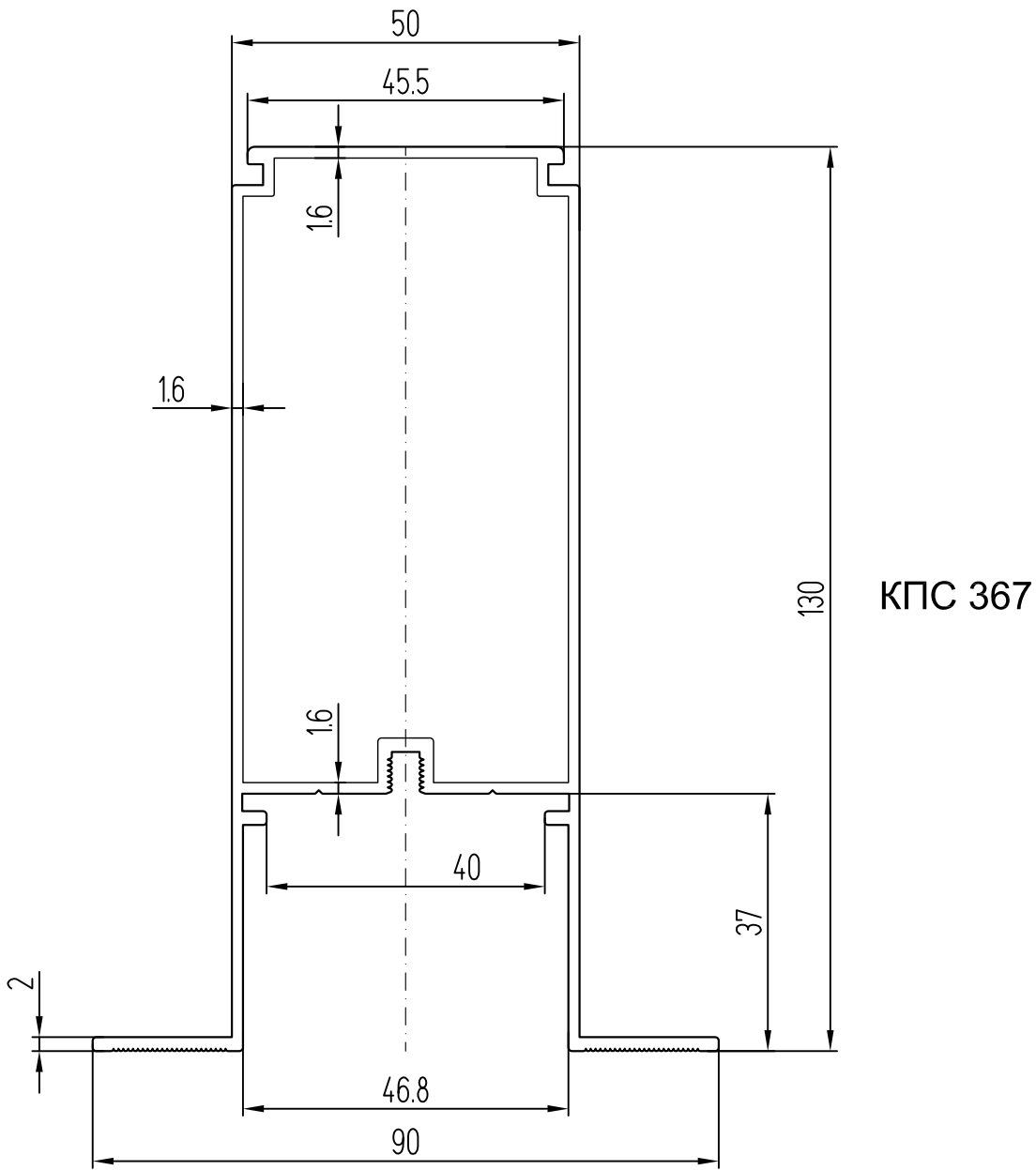
Салазка увеличенная СУ-КПС 581

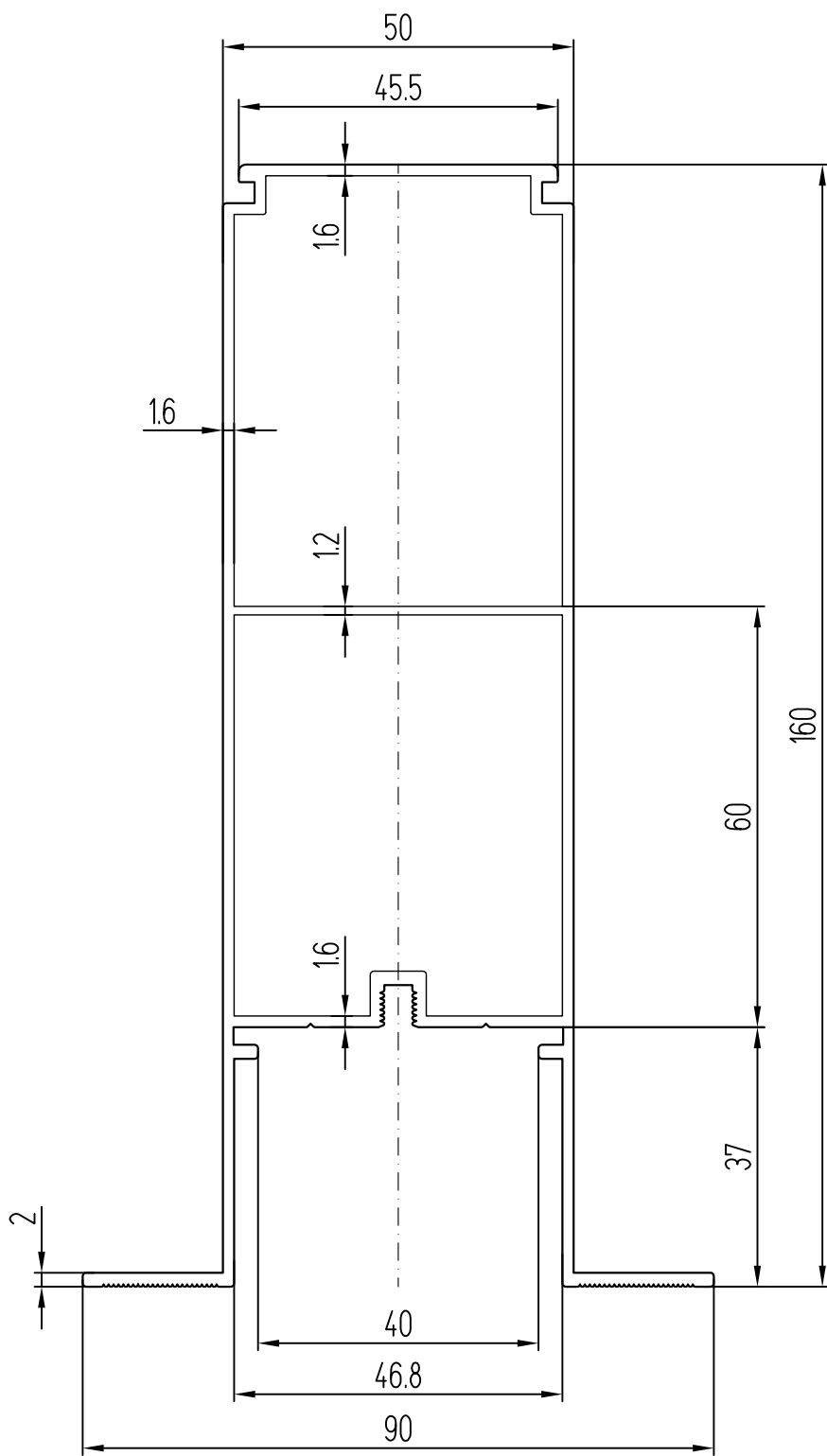
КПС 354



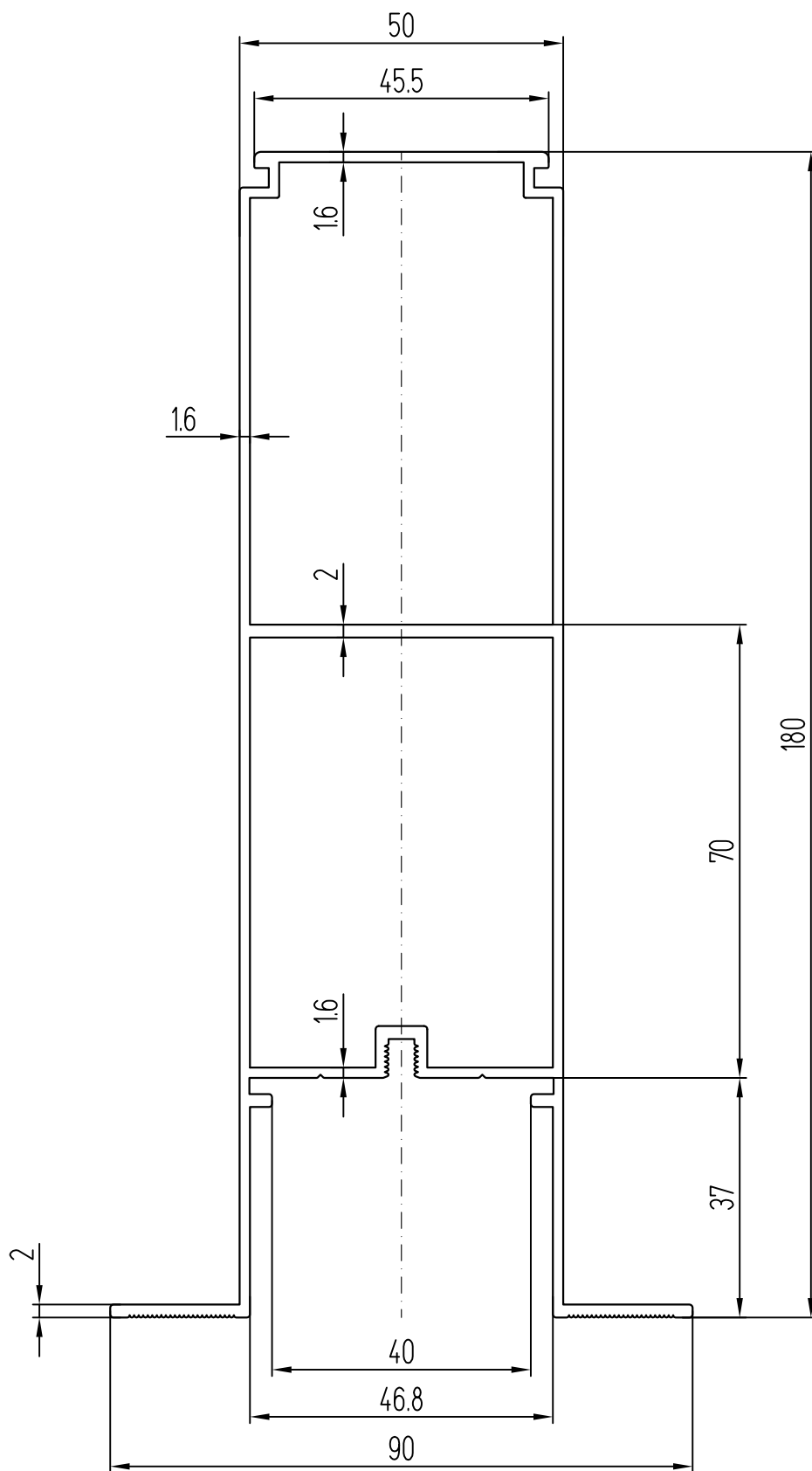
КПС 366







КПС 368-1

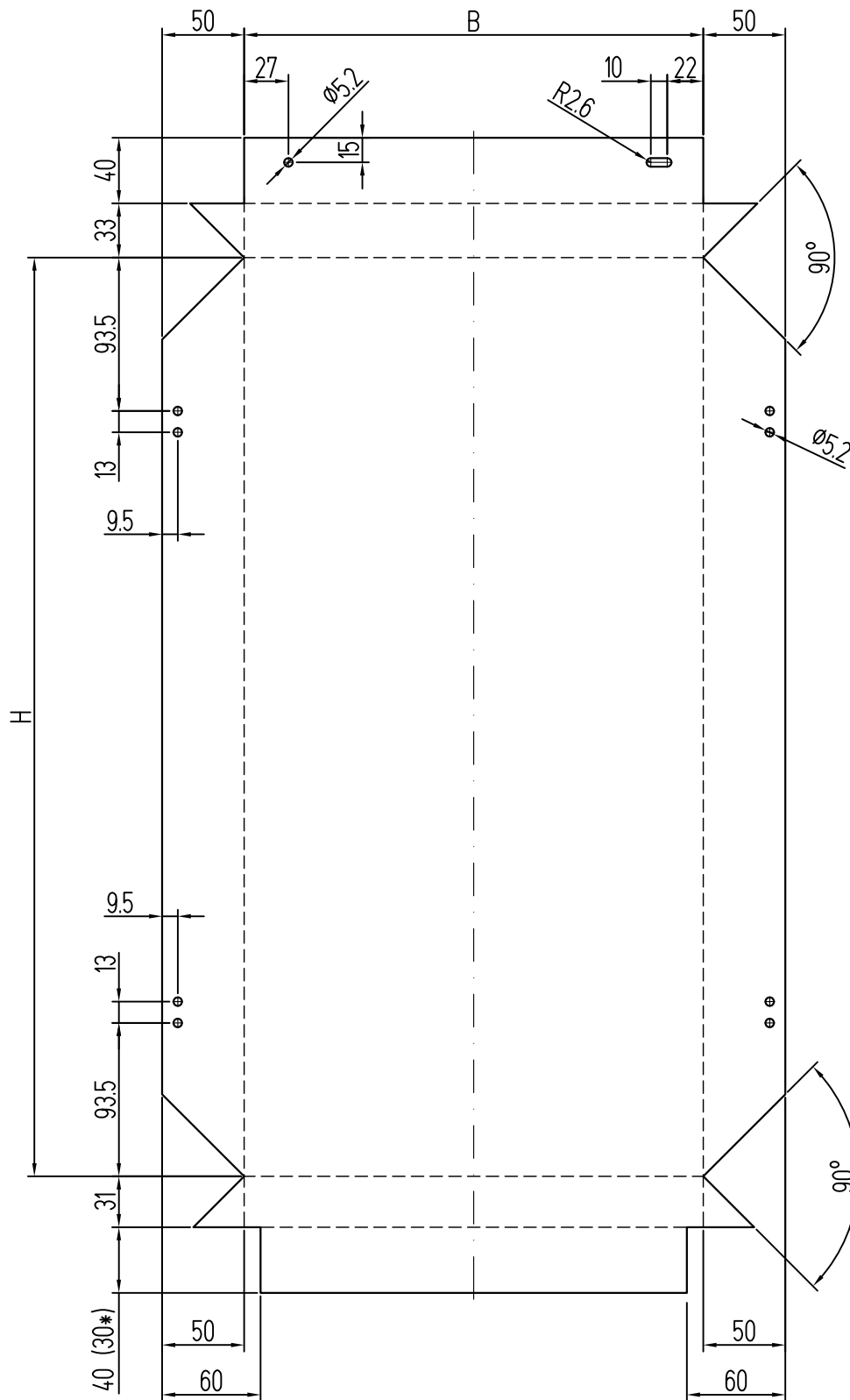


КПС 369



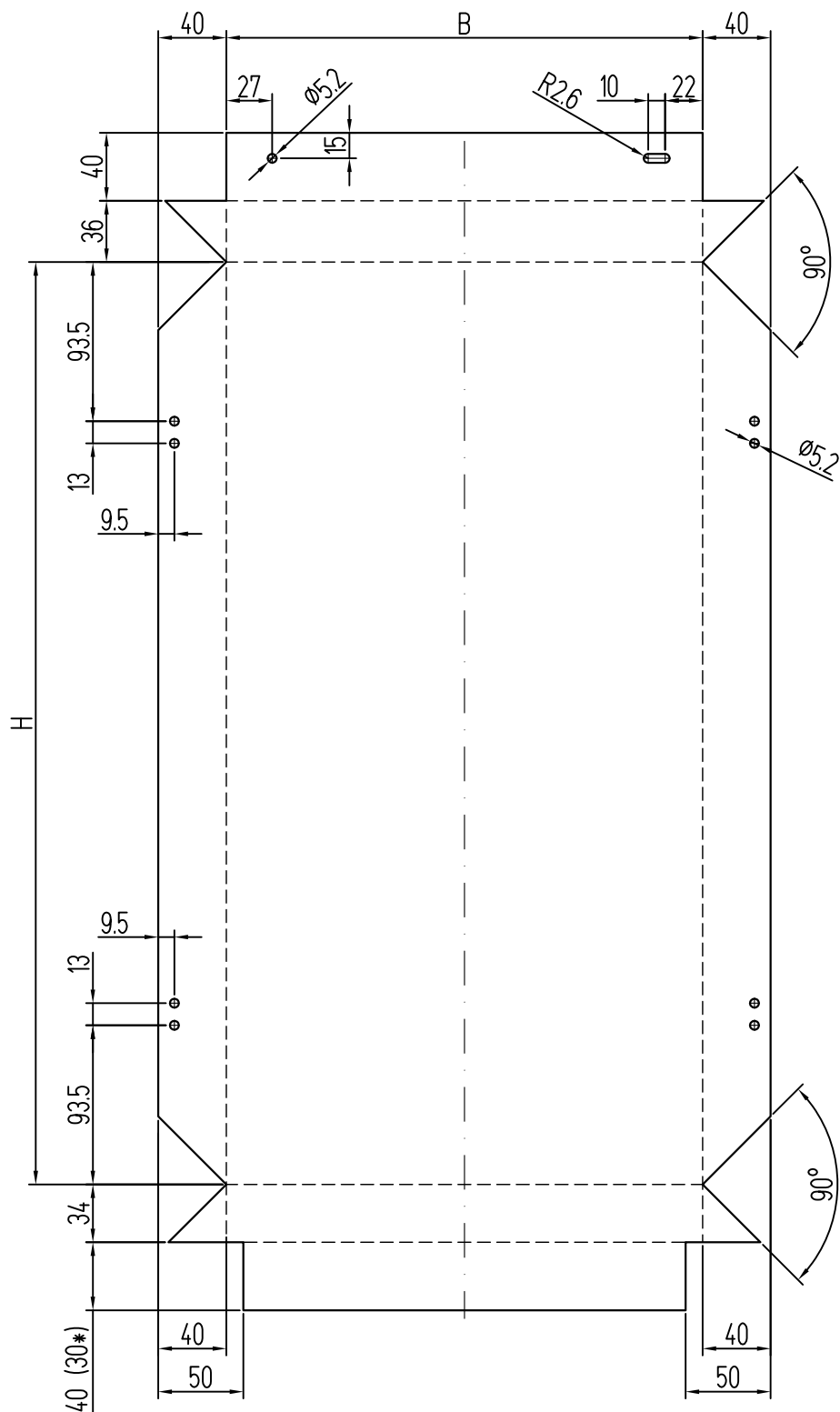
4. РАЗВЕРТКИ ТИПОВЫХ КАССЕТ ДЛЯ РАЗНЫХ ТИПОВ НАПРАВЛЯЮЩИХ

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ПРИ ПРИМЕНЕНИИ НАПРАВЛЯЮЩЕЙ КП45460-1



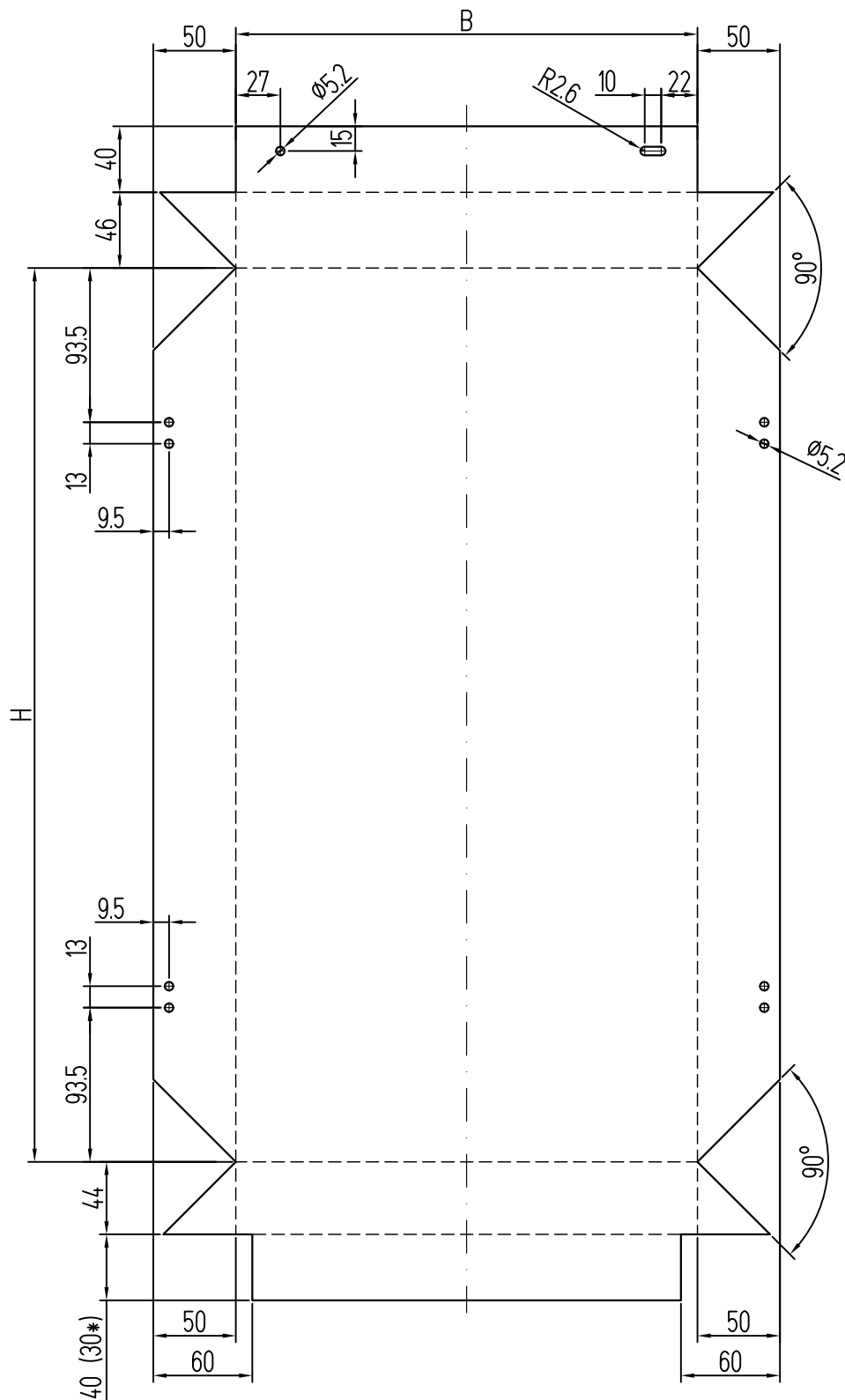
* - при использовании прищепки КП45399.

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ПРИ ПРИМЕНЕНИИ
 НАПРАВЛЯЮЩИХ КПС 354, КПС 366, КПС 367, КПС 368,
 КПС 369, КПС 567 С БОКОВЫМ ЗАГИБОМ 40 ММ



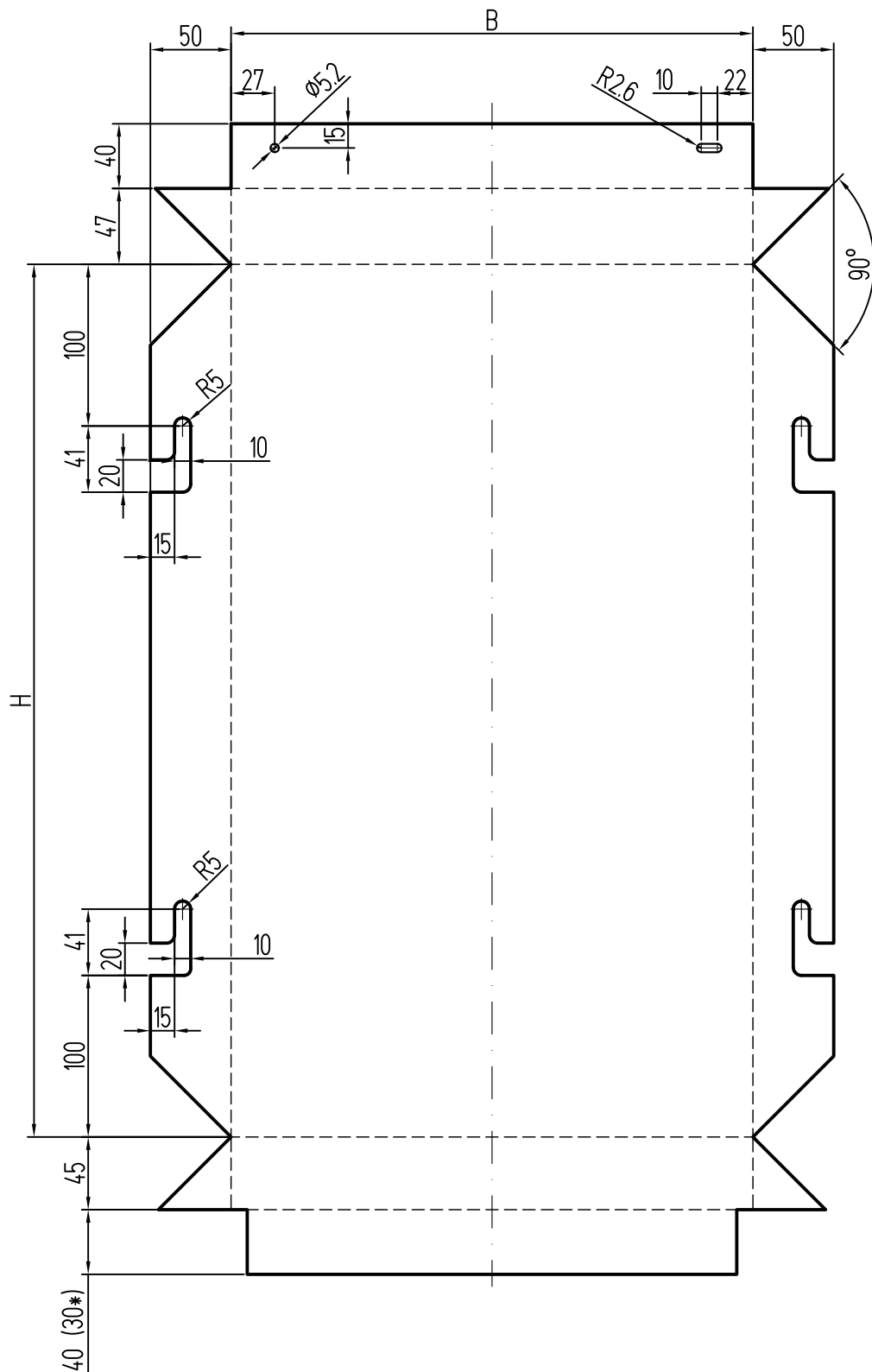
* - при использовании прищепки КП45399.

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ПРИ ПРИМЕНЕНИИ
 НАПРАВЛЯЮЩИХ КПС 354, КПС 366, КПС 367, КПС 368,
 КПС 369, КПС 567 С БОКОВЫМ ЗАГИБОМ 50 ММ



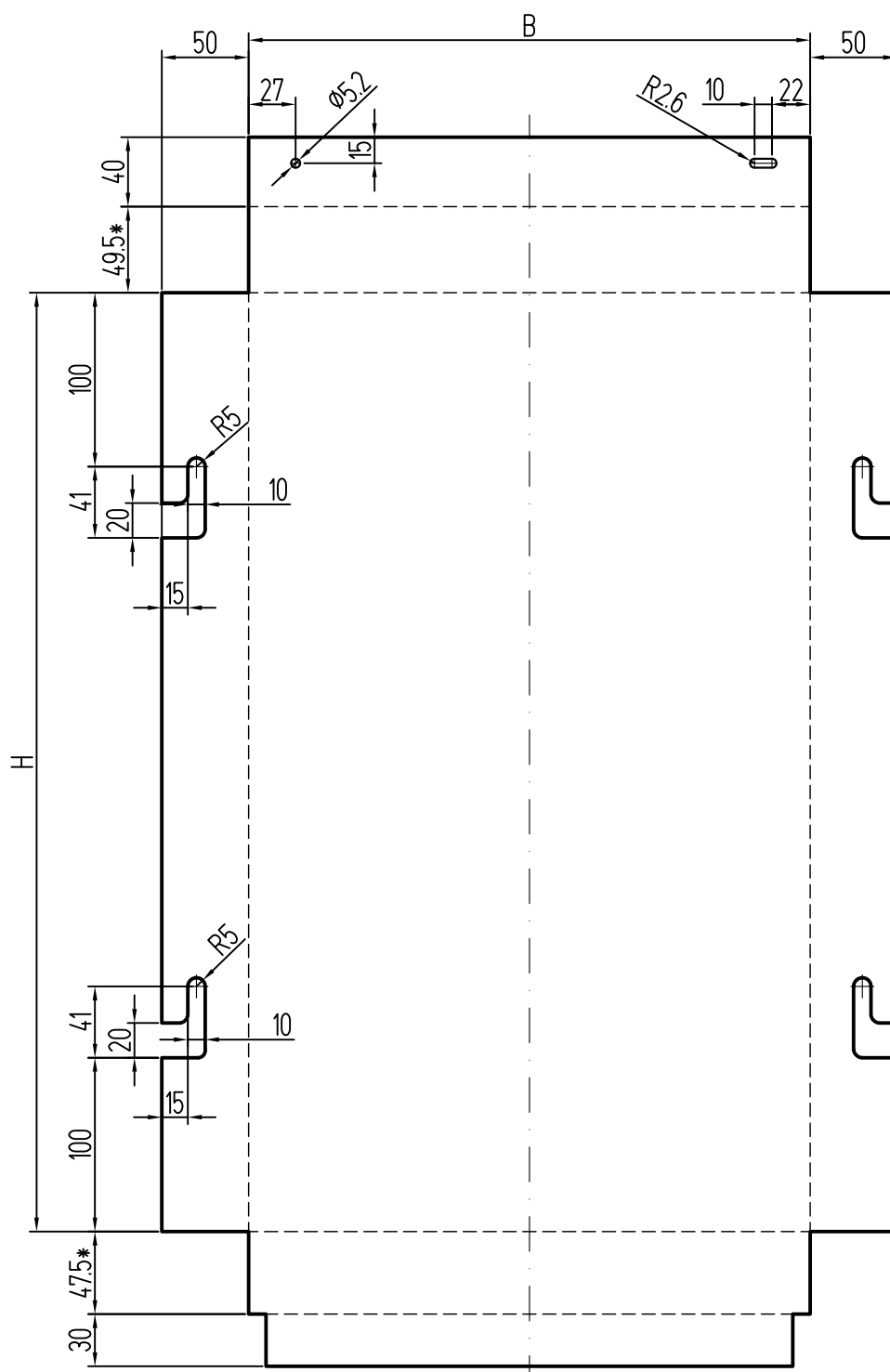
* - при использовании прищепки КП45399.

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ПРИ ПРИМЕНЕНИИ НАПРАВЛЯЮЩЕЙ КП45460-1



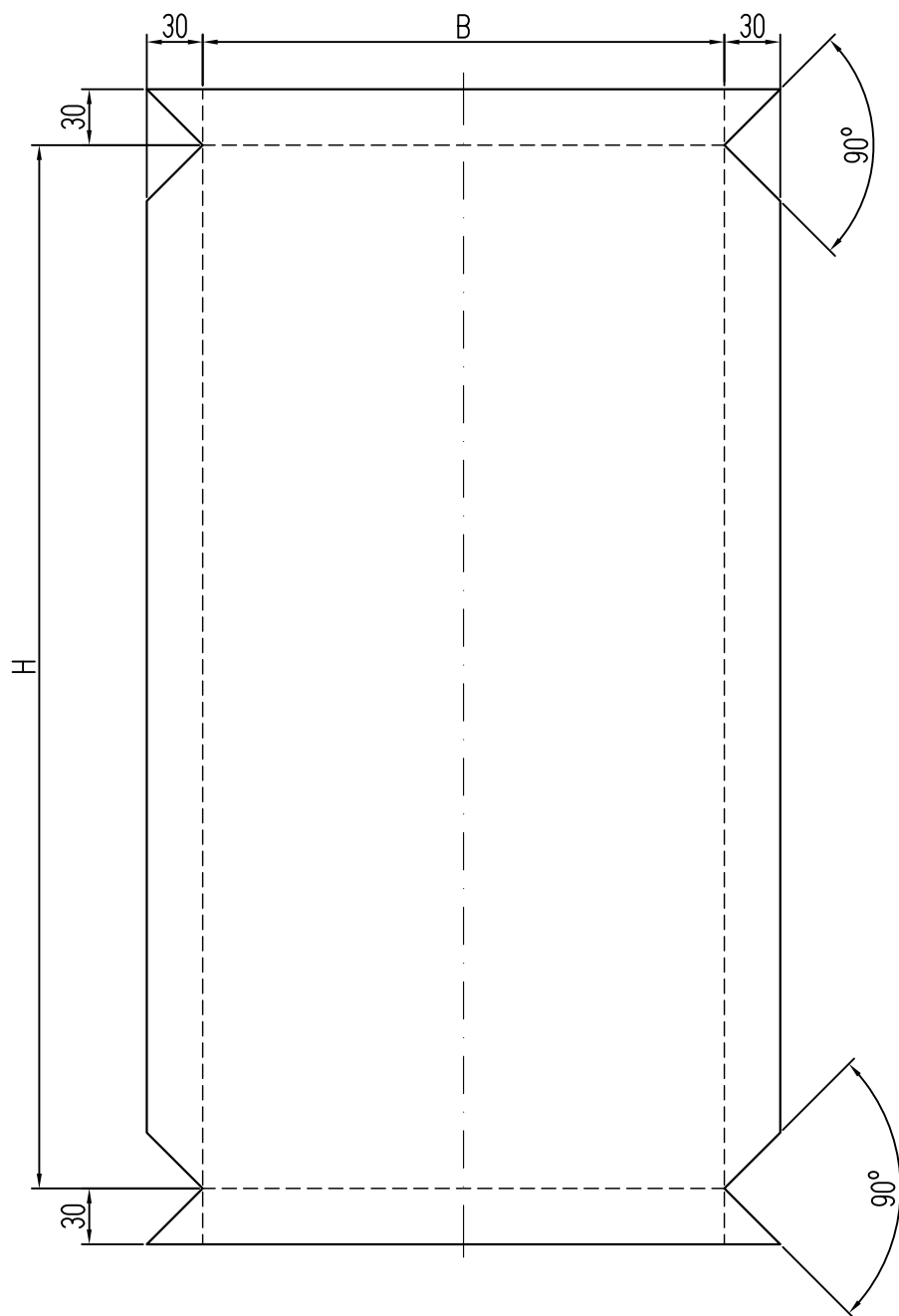
* - при использовании прищепки КП45399.

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ИЗ ЛИСТОВОГО АЛЮМИНИЯ (СТАЛИ) ПРИ ПРИМЕНЕНИИ НАПРАВЛЯЮЩЕЙ КП45460-1



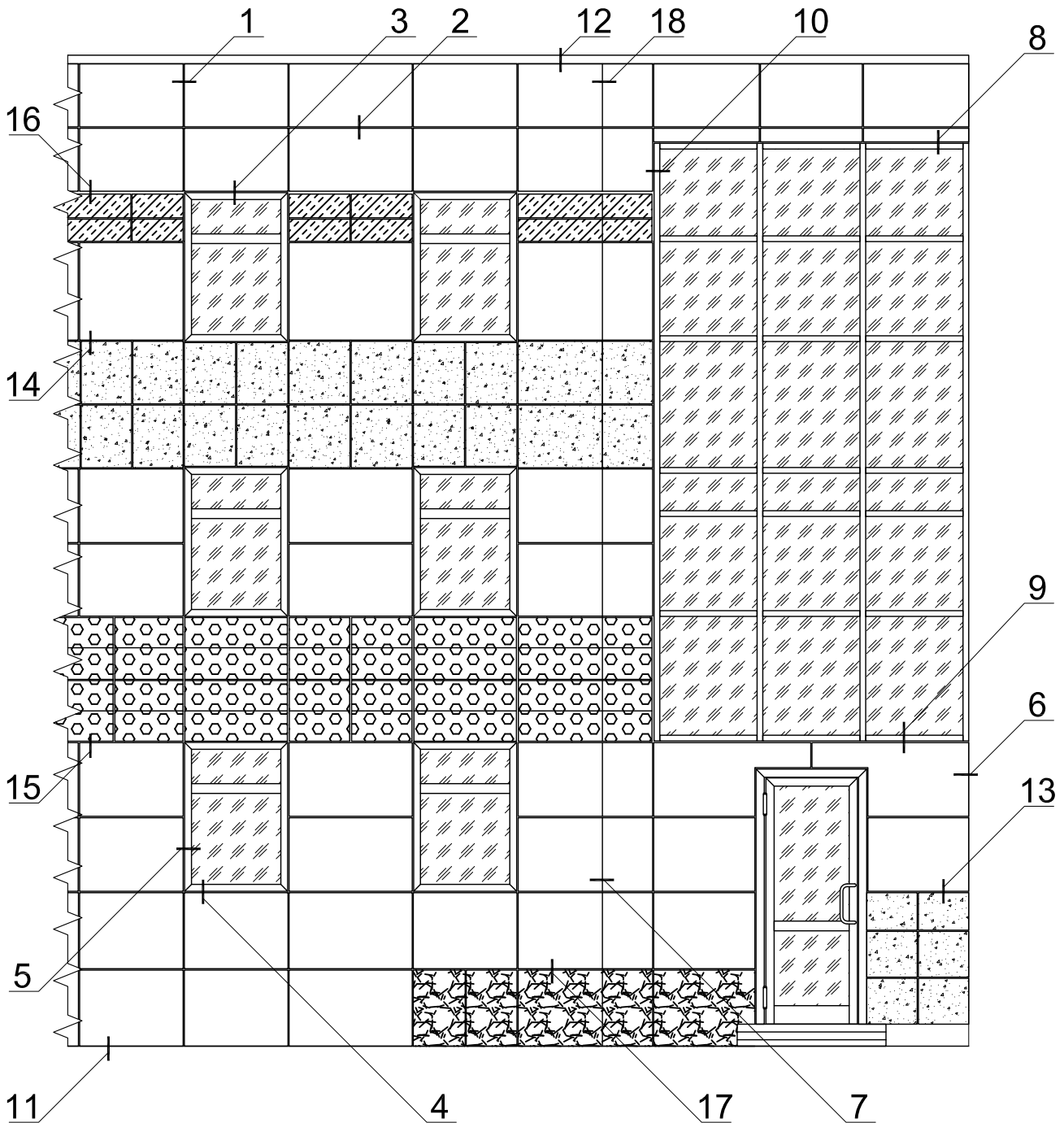
* - размер указан для облицовки толщиной 1,5 мм. При размере отличном необходимо скорректировать.

РАЗВЕРТКА КАССЕТЫ ДЛЯ КРЕПЛЕНИЯ ЧЕРЕЗ АЛЮМИНИЕВЫЕ ПРОФИЛИ



5. КОНСТРУКТИВНЫЕ РЕШЕНИЯ
НАВЕСНОЙ ФАСАДНОЙ СИСТЕМЫ
"СИАЛ КМ"

ФРАГМЕНТ ФАСАДА

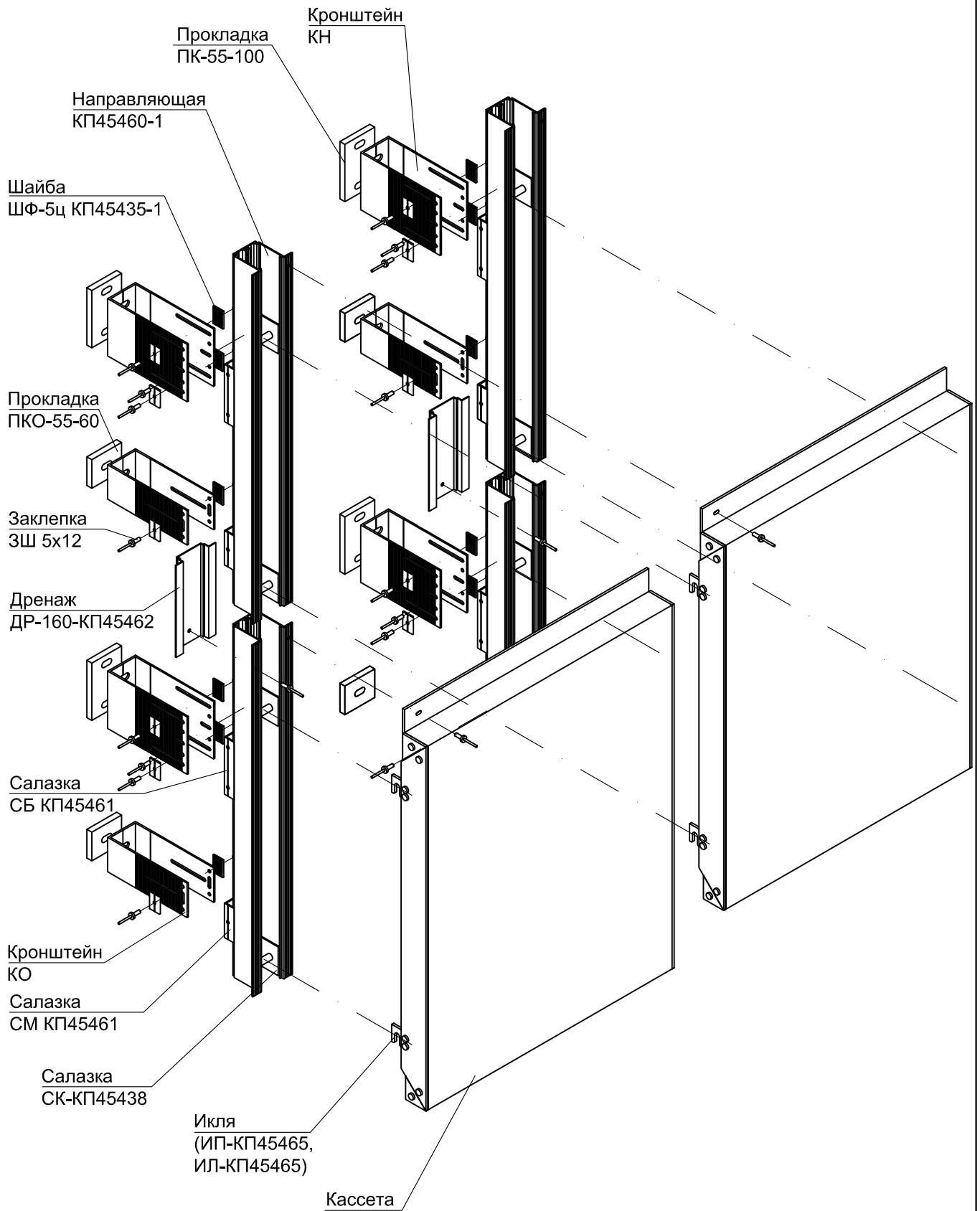


Лист

5.1

СИАЛ Навесная фасадная система

Фрагмент конструктивного решения фасада "СИАЛ КМ"



Фрагмент конструктивного решения фасада "СИАЛ КМ" межэтажное крепление

Прокладка
ПК-55-150

Заклепка
ЗШ 5x12

Шайба
ШФ-5 КП45435-1

Направляющая
КПС 369

Кронштейн
КУ

Салазка
СК-КП45438

Салазка
СУ КП45461

Икля
(ИП-КП45465,
ИЛ-КП45465)

Кассета

Лист

5.3

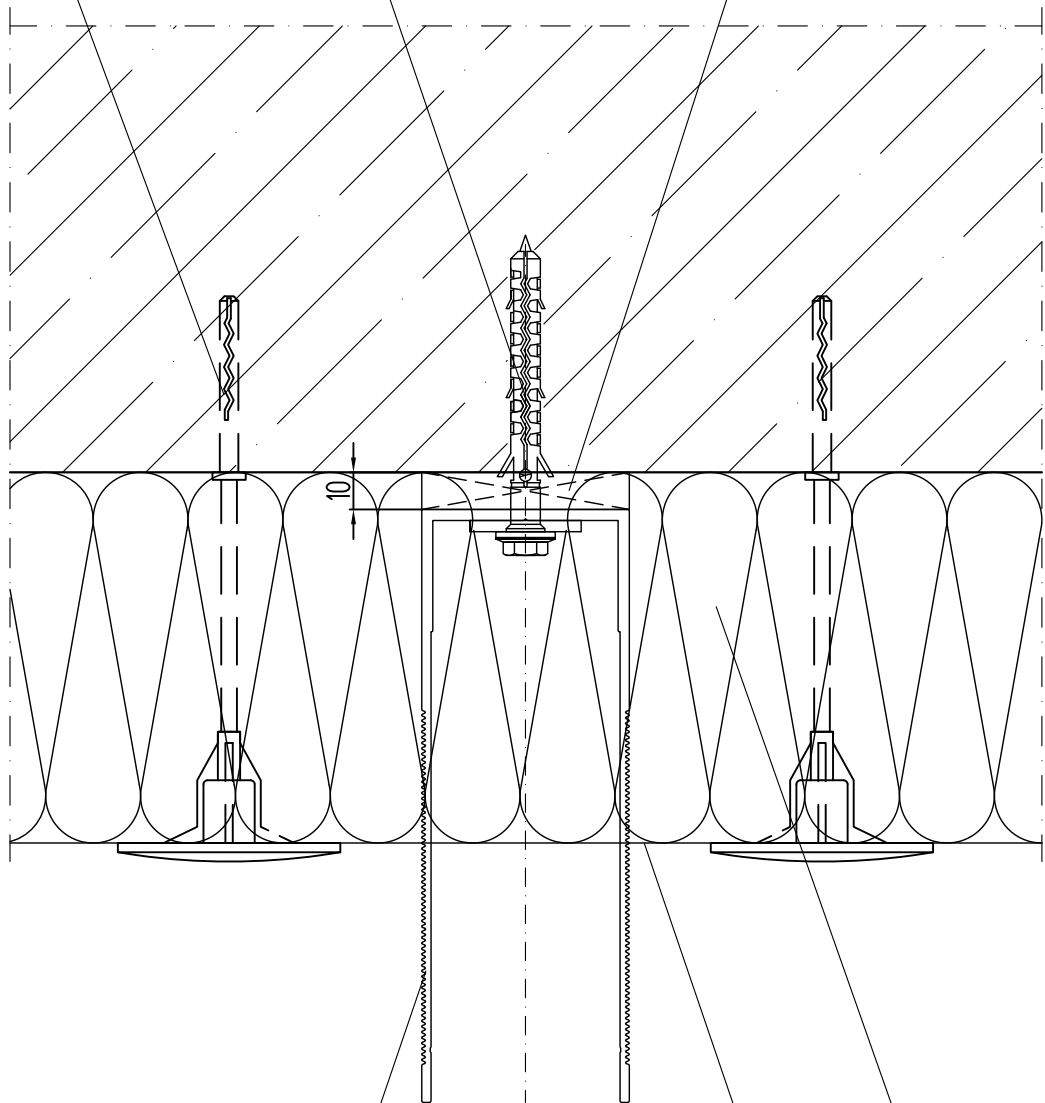
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 1.1 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ
(показано крепление утеплителя)

Дюбель
тарельчатый
ДС

АК

ПК-55-100
(ПКО-55-60;
ПК-55-150)

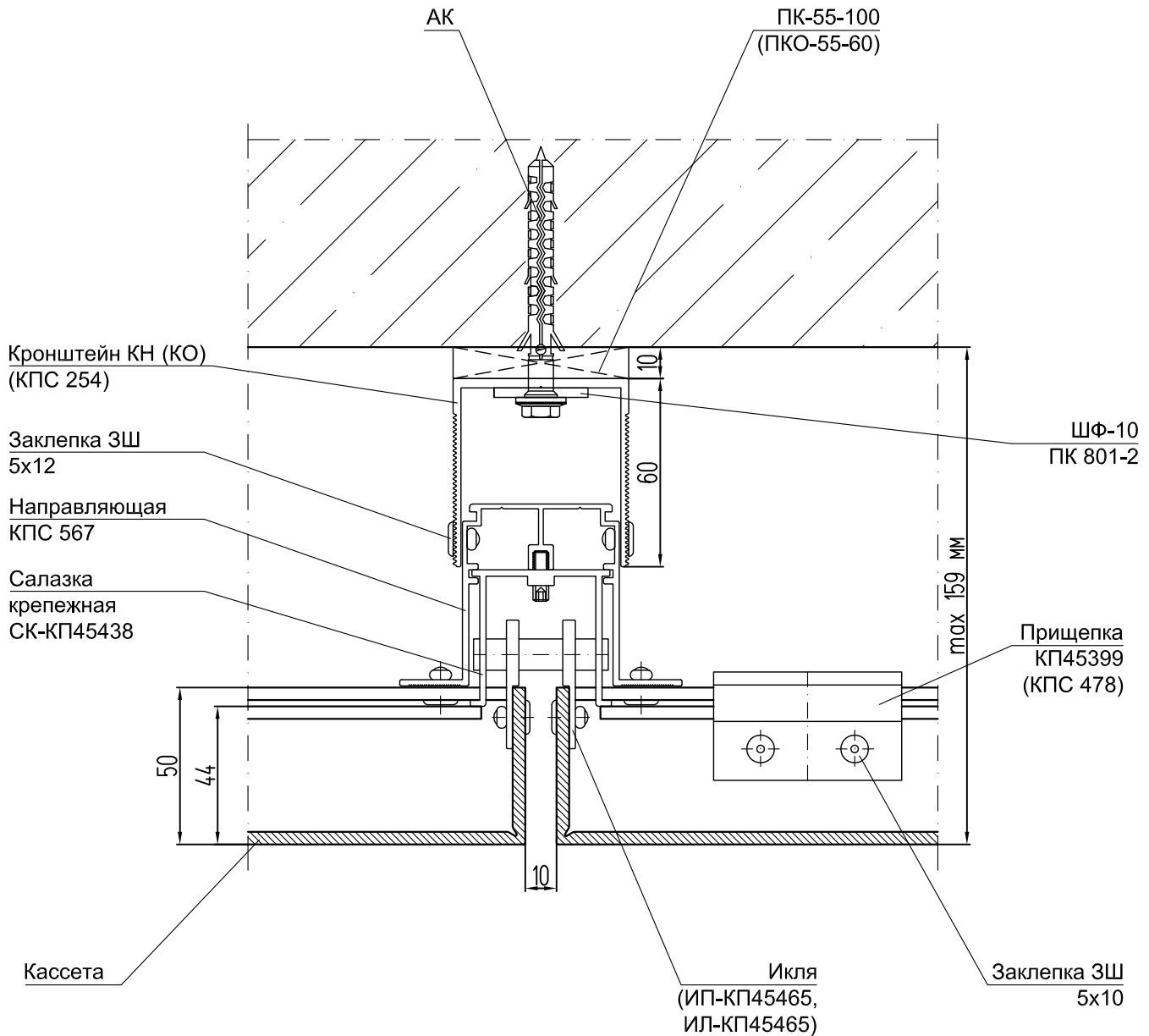


Кронштейн
(КПС 254, КП45469-1,
КПС 255, КП45432-2,
КПС 256, КП45463-2,
КПС 705)

Мембрана
ГПП

Утеплитель
УП

УЗЕЛ 1.2 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ применение кронштейна КН (КО)-60 КПС 254



ПРИМЕЧАНИЕ

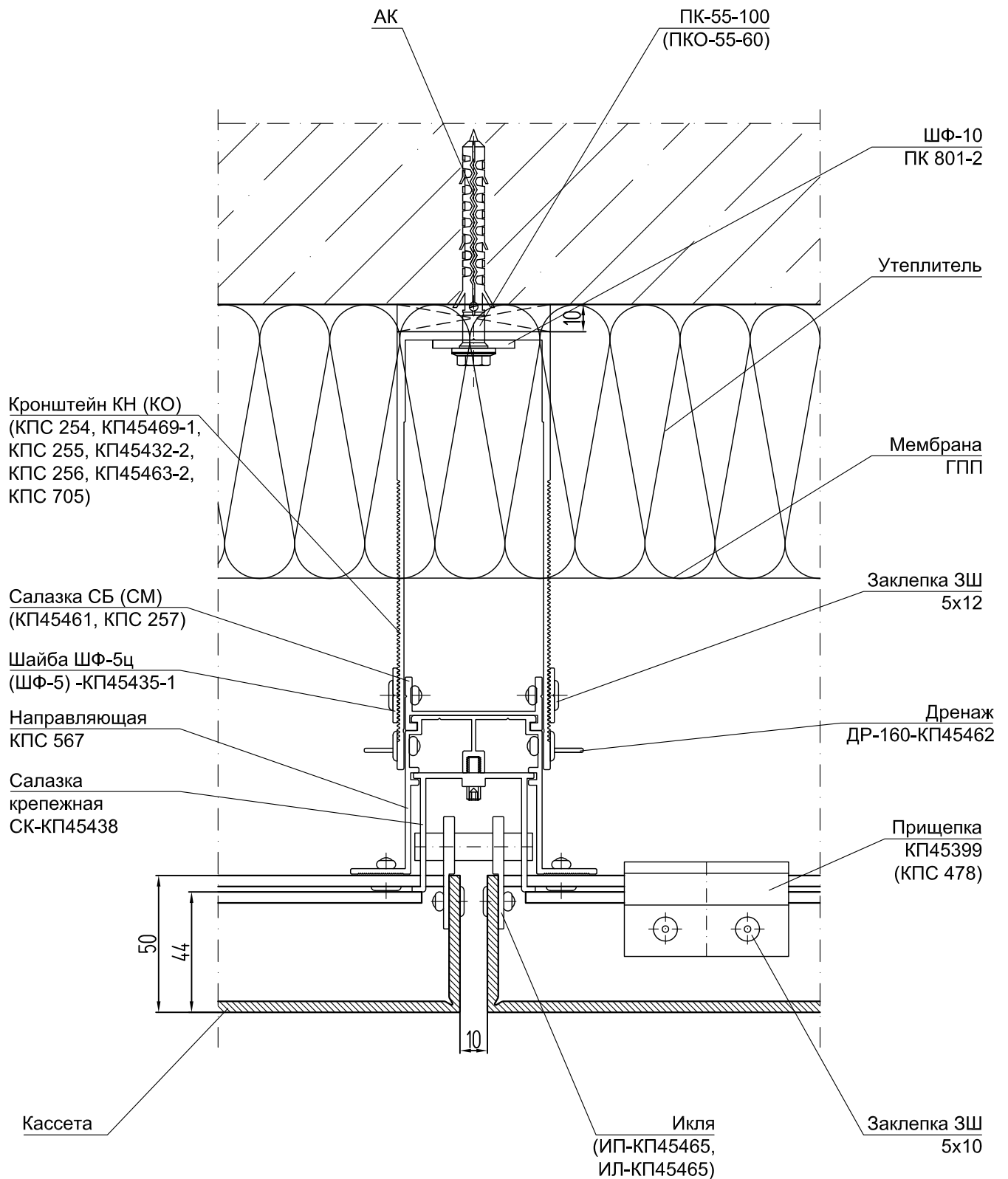
Рекомендуется применять прищепки при горизонтальном размере кассет более 1500 мм.

Лист

5.5

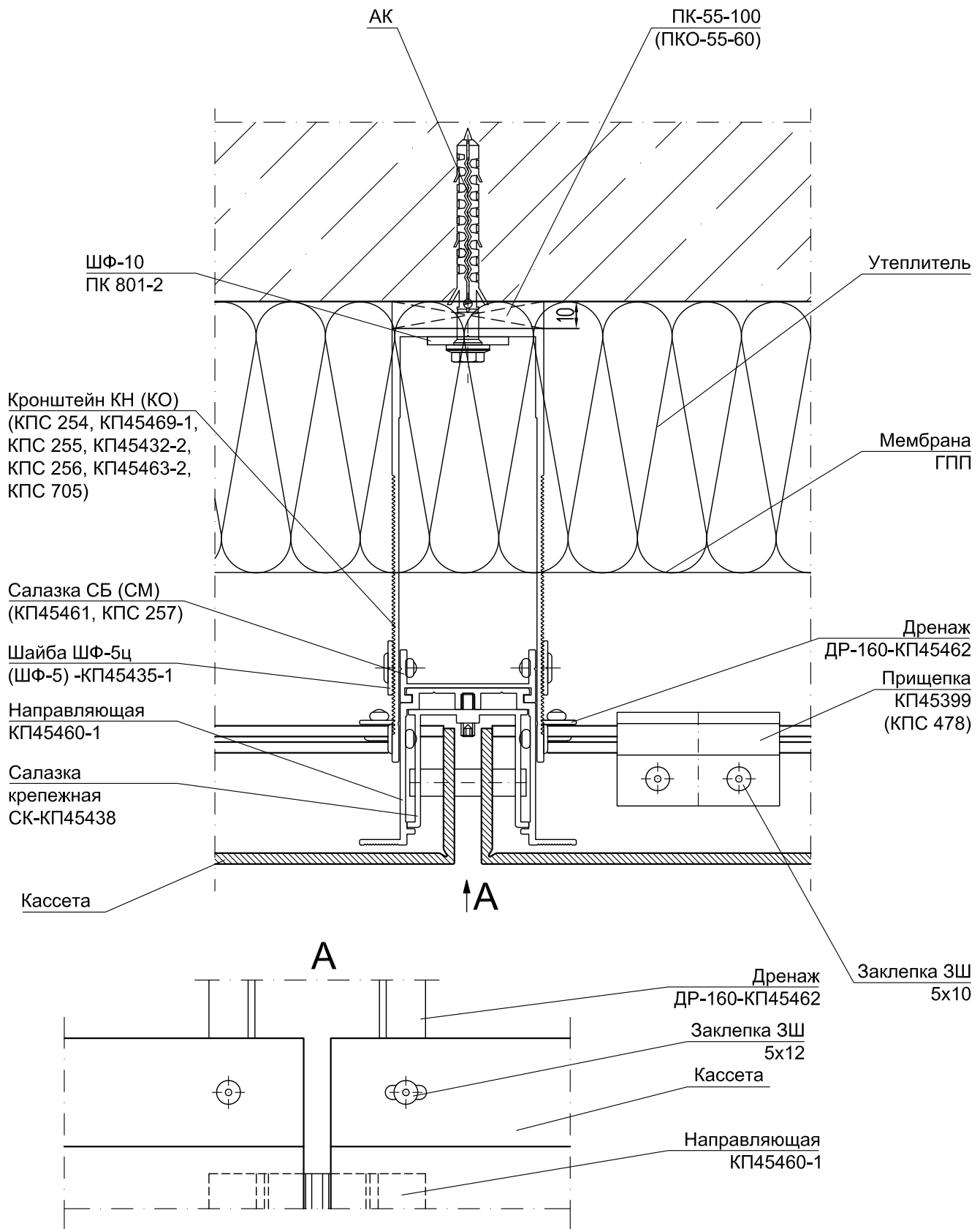
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 1.3 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на алюминиевые икли



ПРИМЕЧАНИЕ
Рекомендуется применять прищепки при горизонтальном размере кассет более 1500 мм.

УЗЕЛ 1.4 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на фрезерованные пазы (аграфы)



ПРИМЕЧАНИЕ

Рекомендуется применять прищепки при горизонтальном размере кассет более 1500 мм.

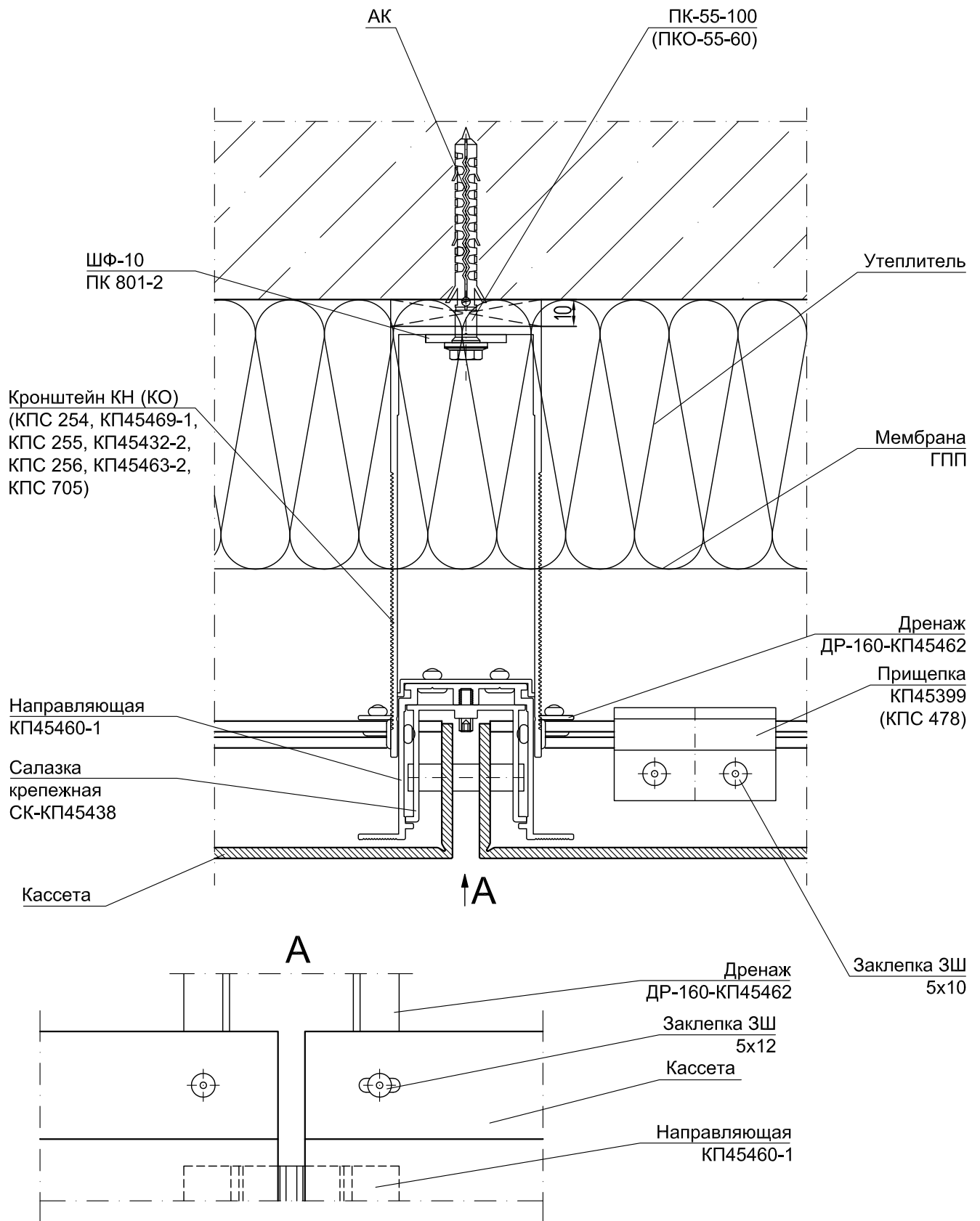
Лист

5.7

СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 1.5 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ

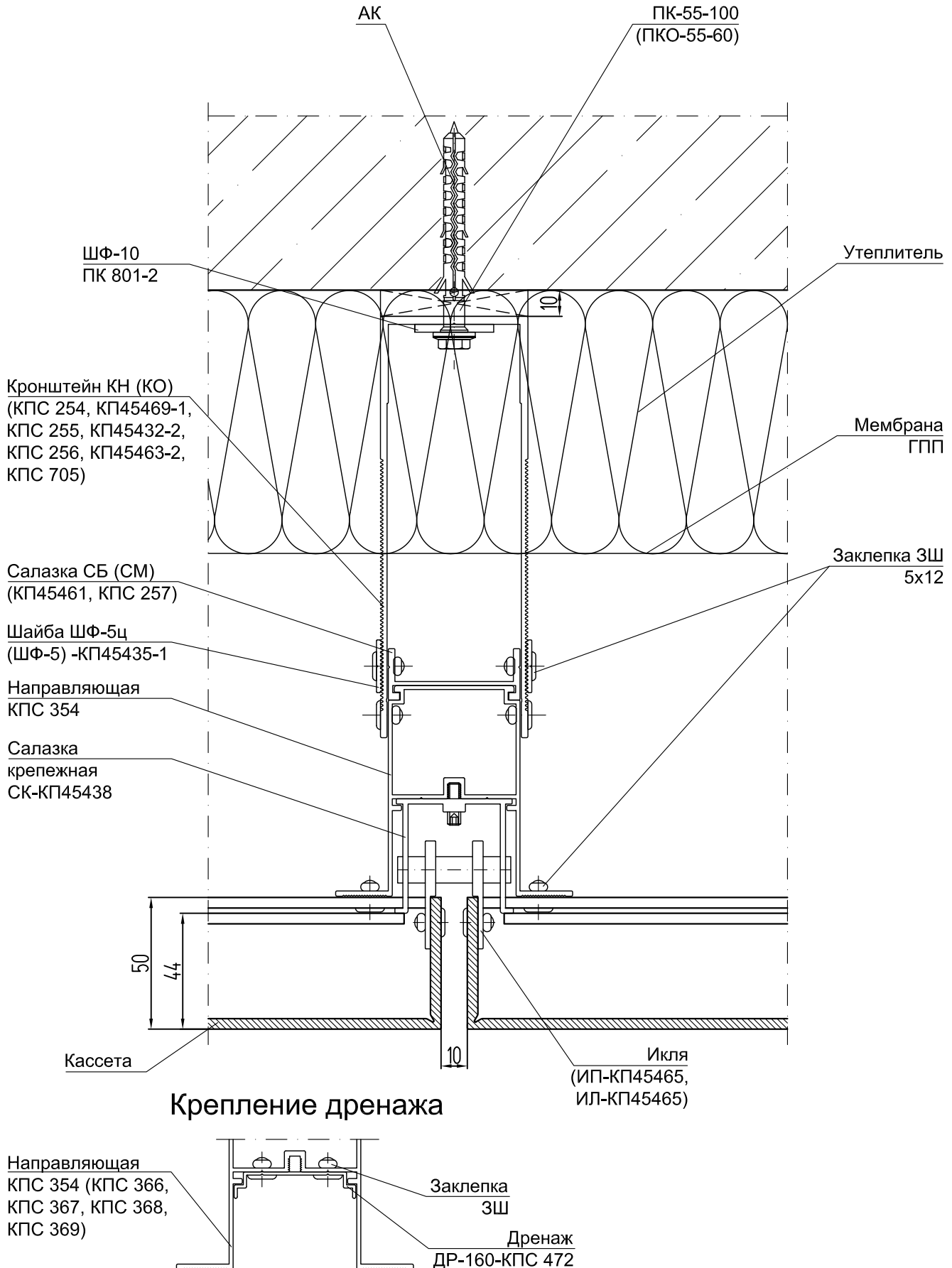
применение кронштейна КН (КО) без салазок СБ и СМ



ПРИМЕЧАНИЕ

Рекомендуется применять прищепки при горизонтальном размере кассет более 1500 мм.

УЗЕЛ 1.6 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на алюминиевые икля

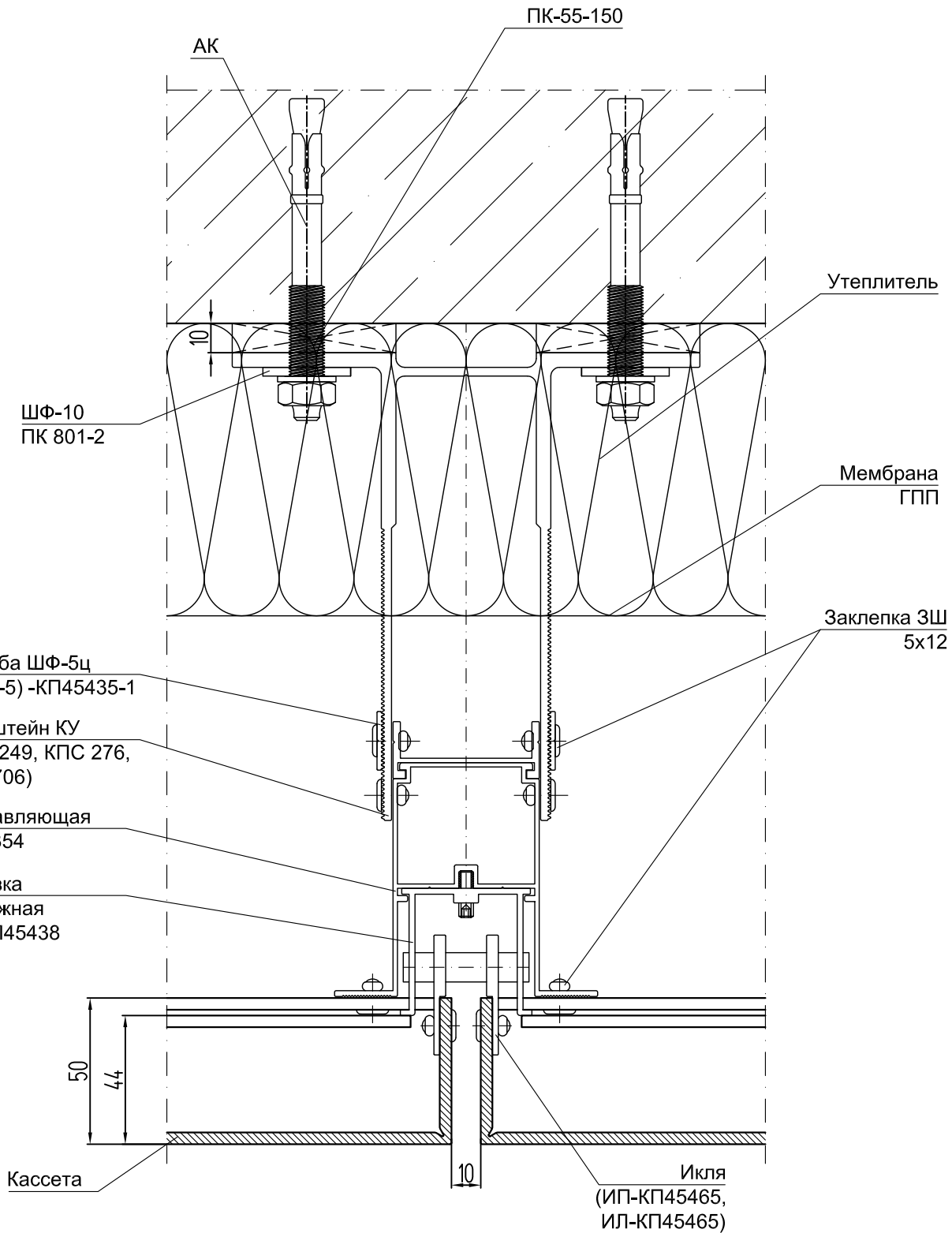


Лист

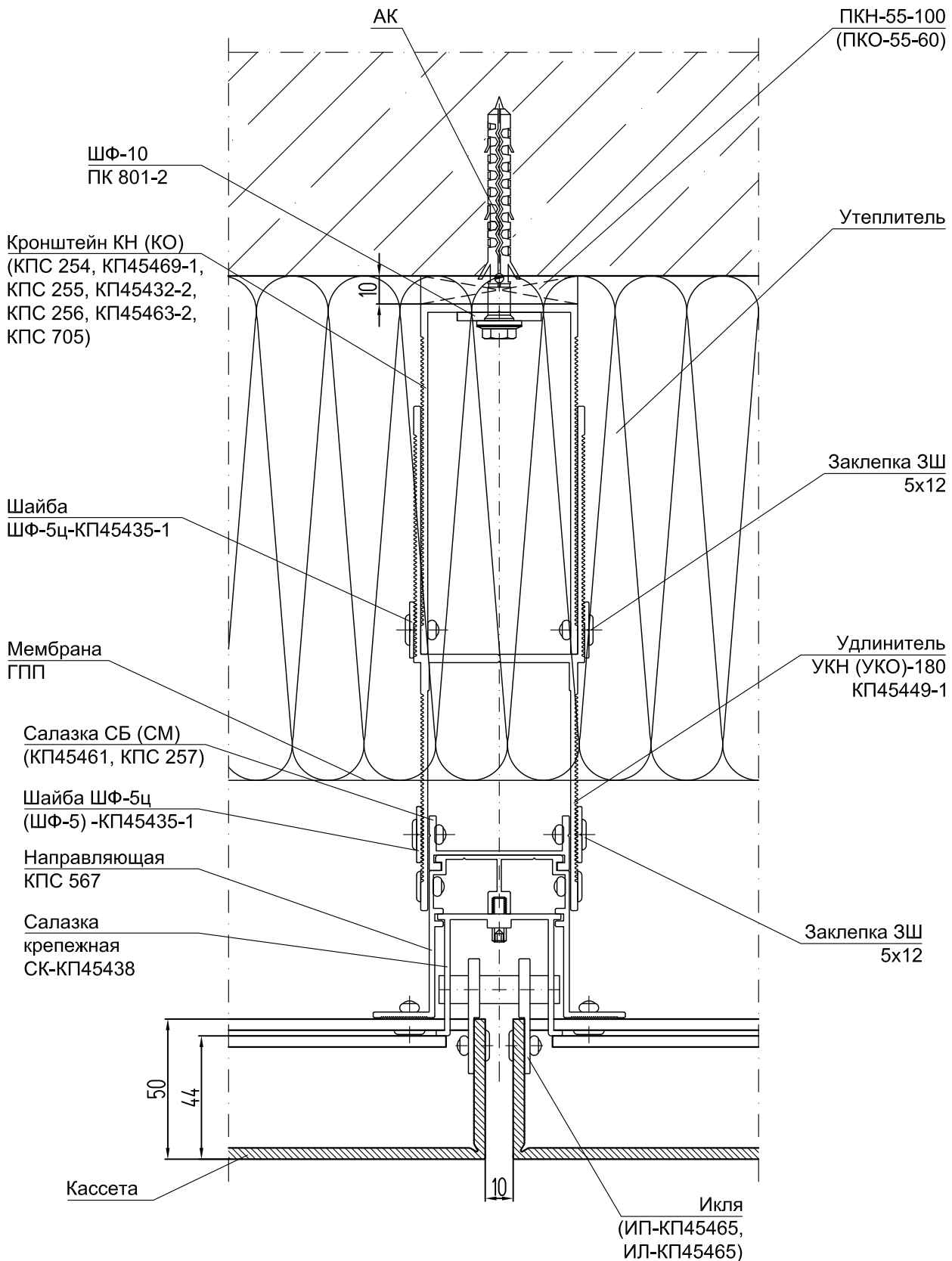
5.9

СИАЛ Навесная фасадная система

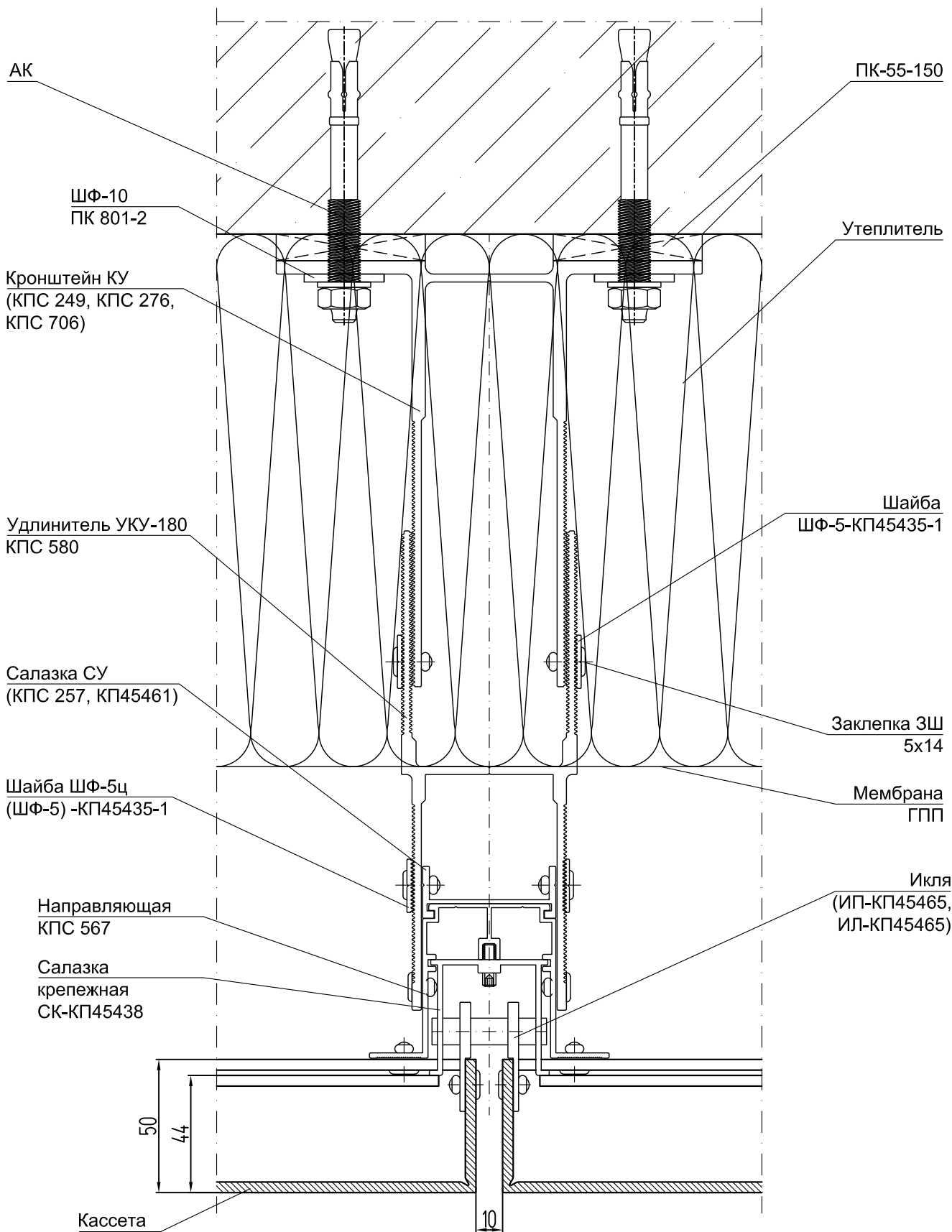
УЗЕЛ 1.7 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление направляющей к усиленному кронштейну



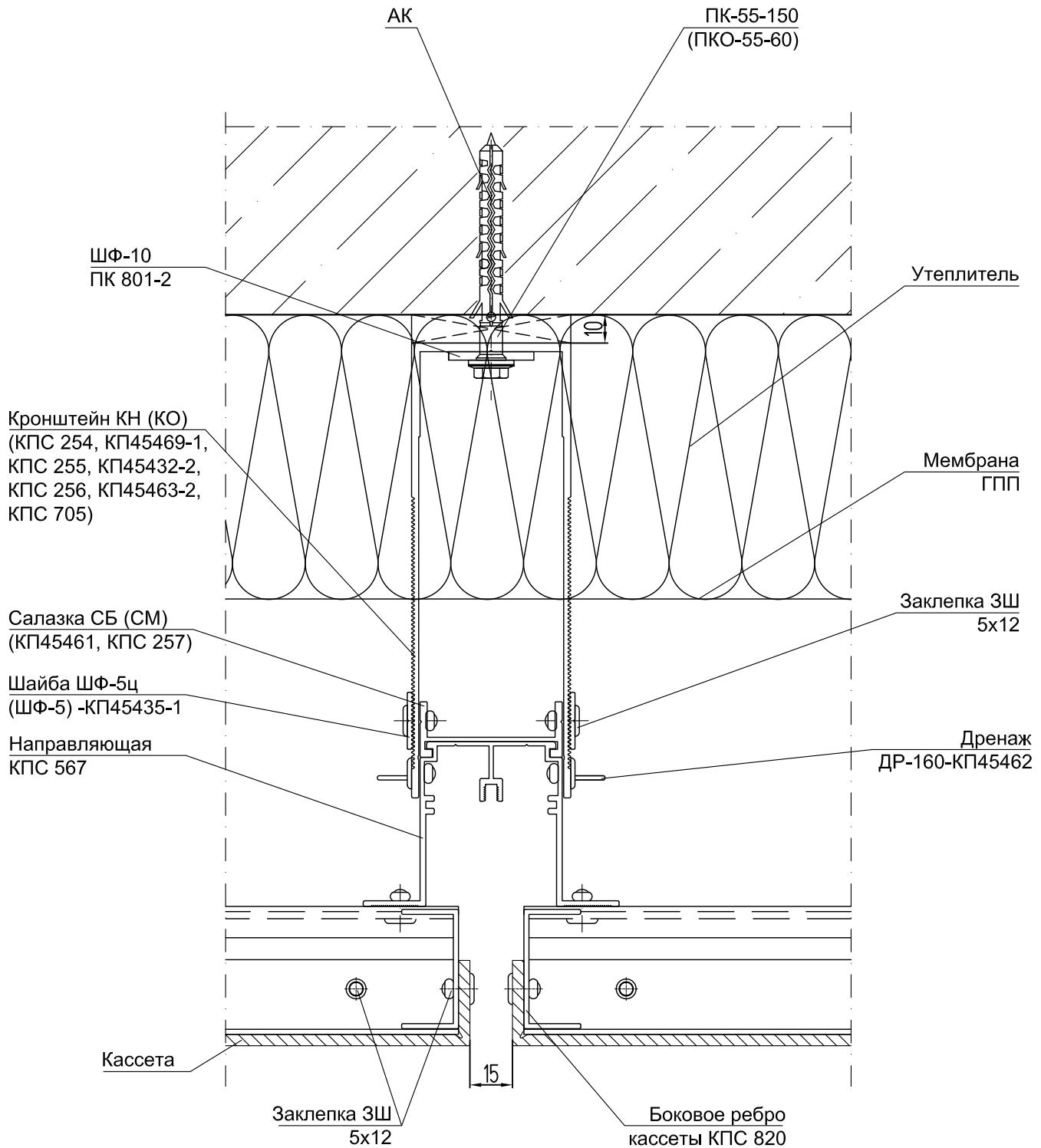
УЗЕЛ 1.8 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ
 (применение удлинителей УКН (УКО)-180-КП45449-1
 с кронштейнами КН, КО)



УЗЕЛ 1.9 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ (применение удлинителей УКУ-180-КПС 580 с усиленными кронштейнами)

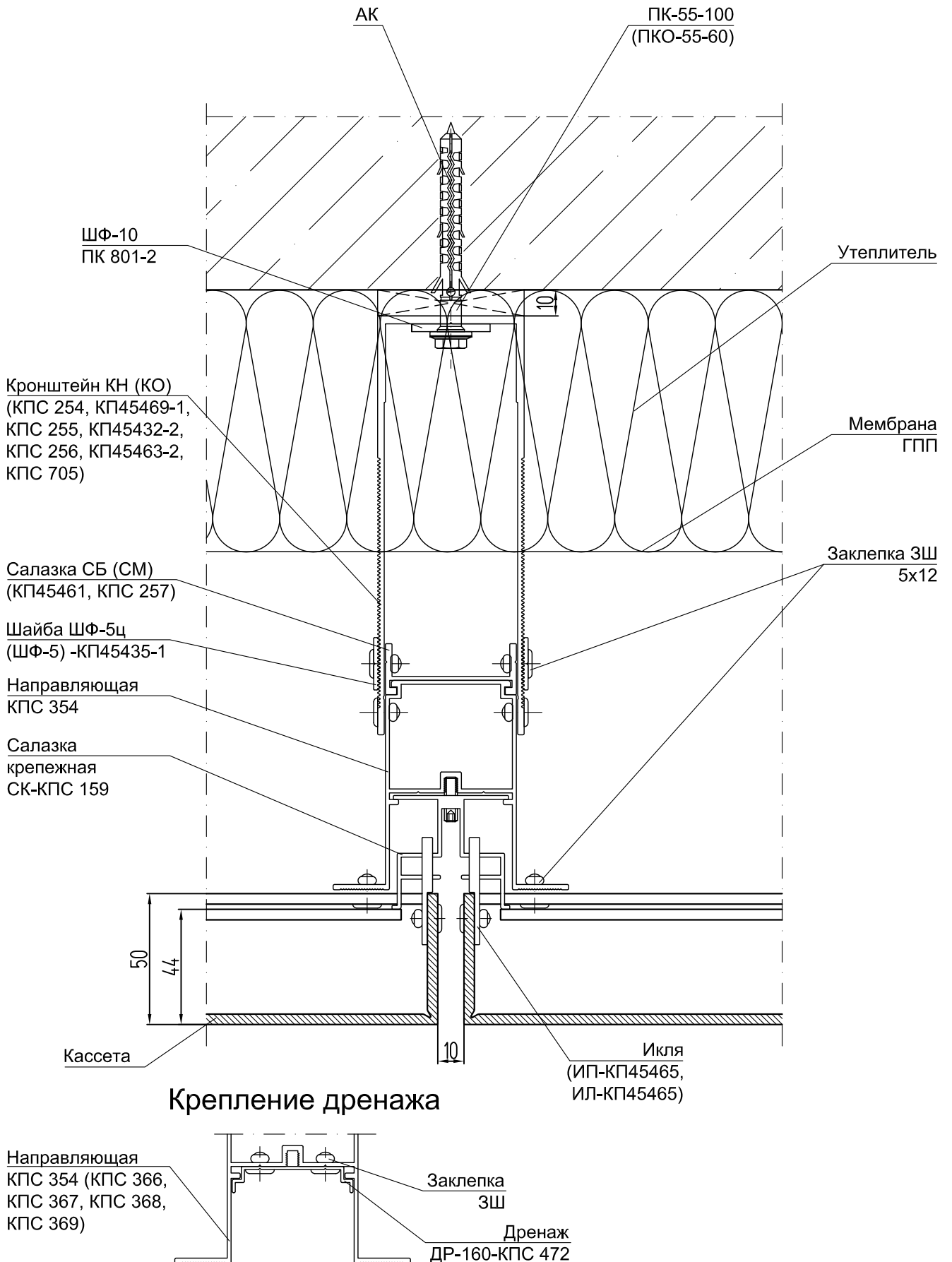


УЗЕЛ 1.10 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на алюминиевые профили

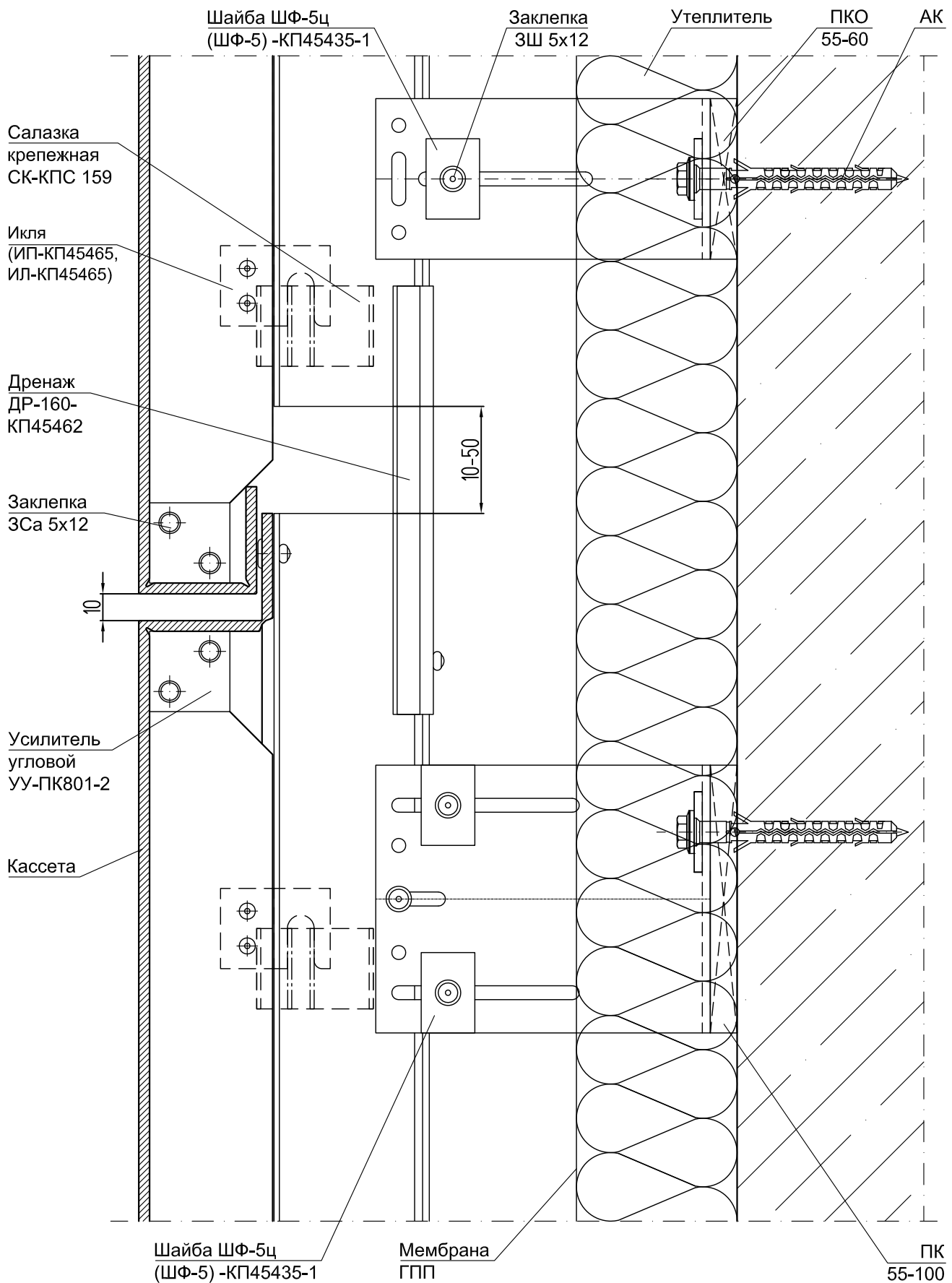


УЗЕЛ 1.11 - ГОРИЗОНТАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ

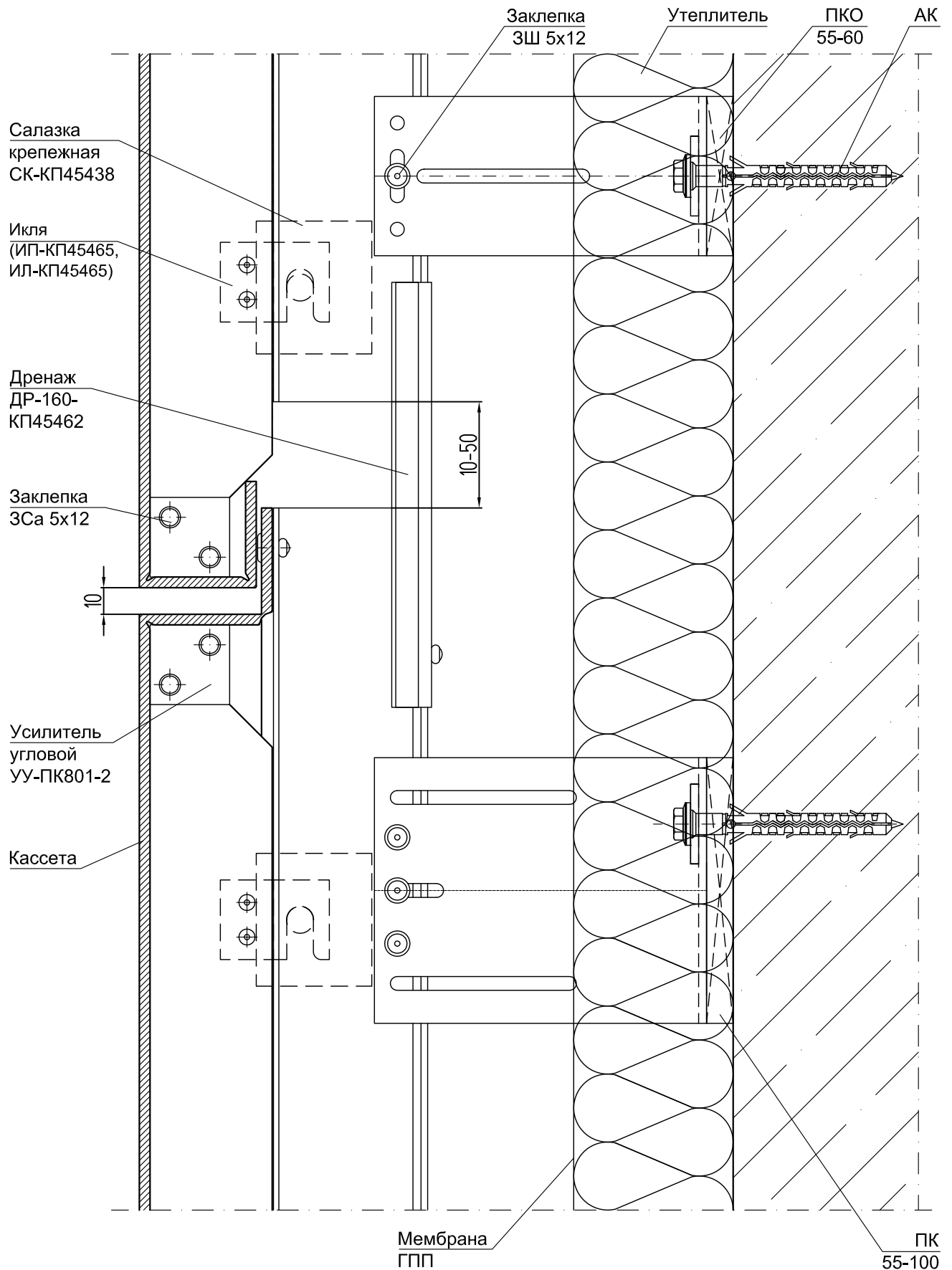
крепление кассет на алюминиевые икли через салазку КПС 159



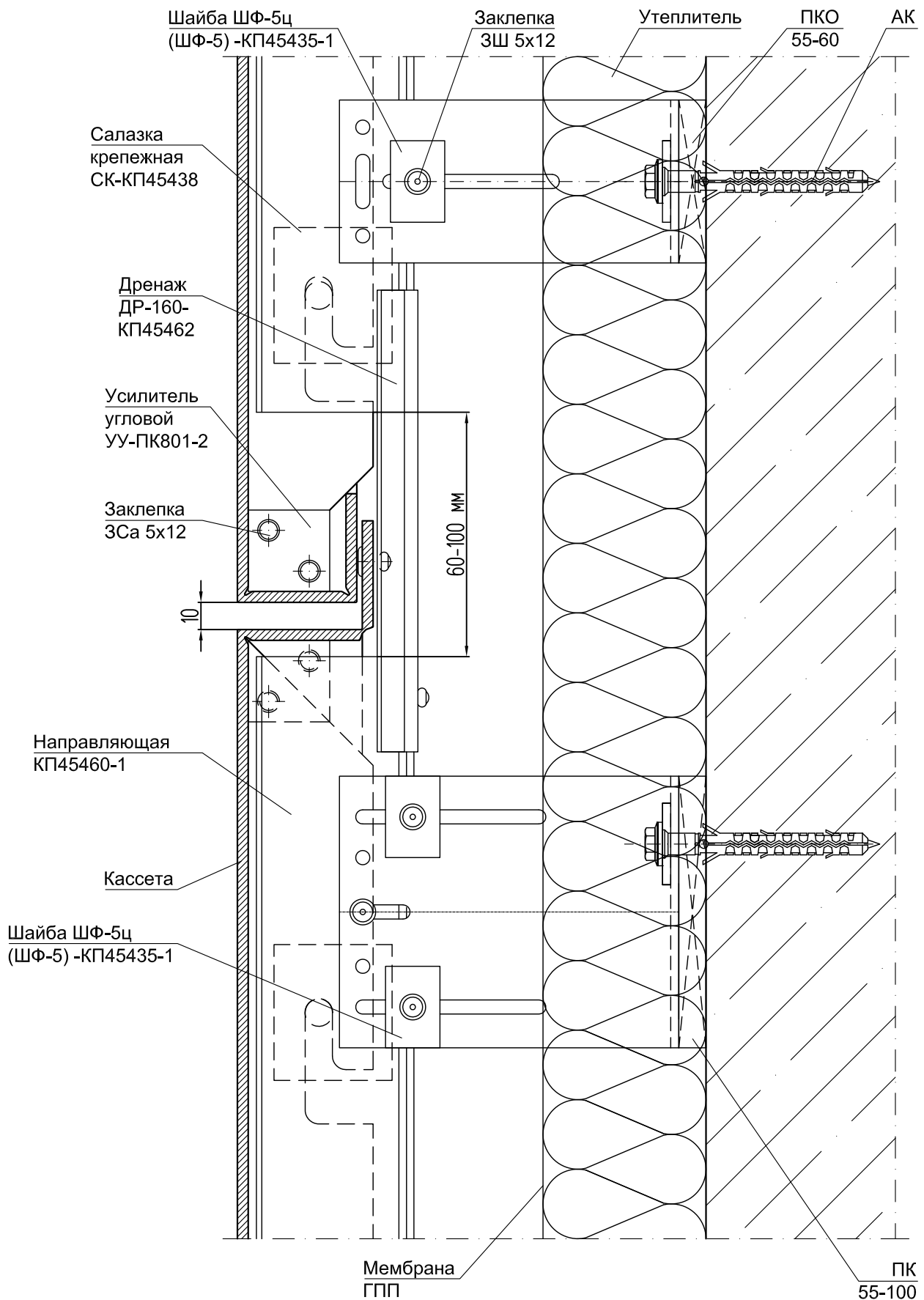
УЗЕЛ 2.1 - ВЕРТИКАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ применение салазки КПС 159



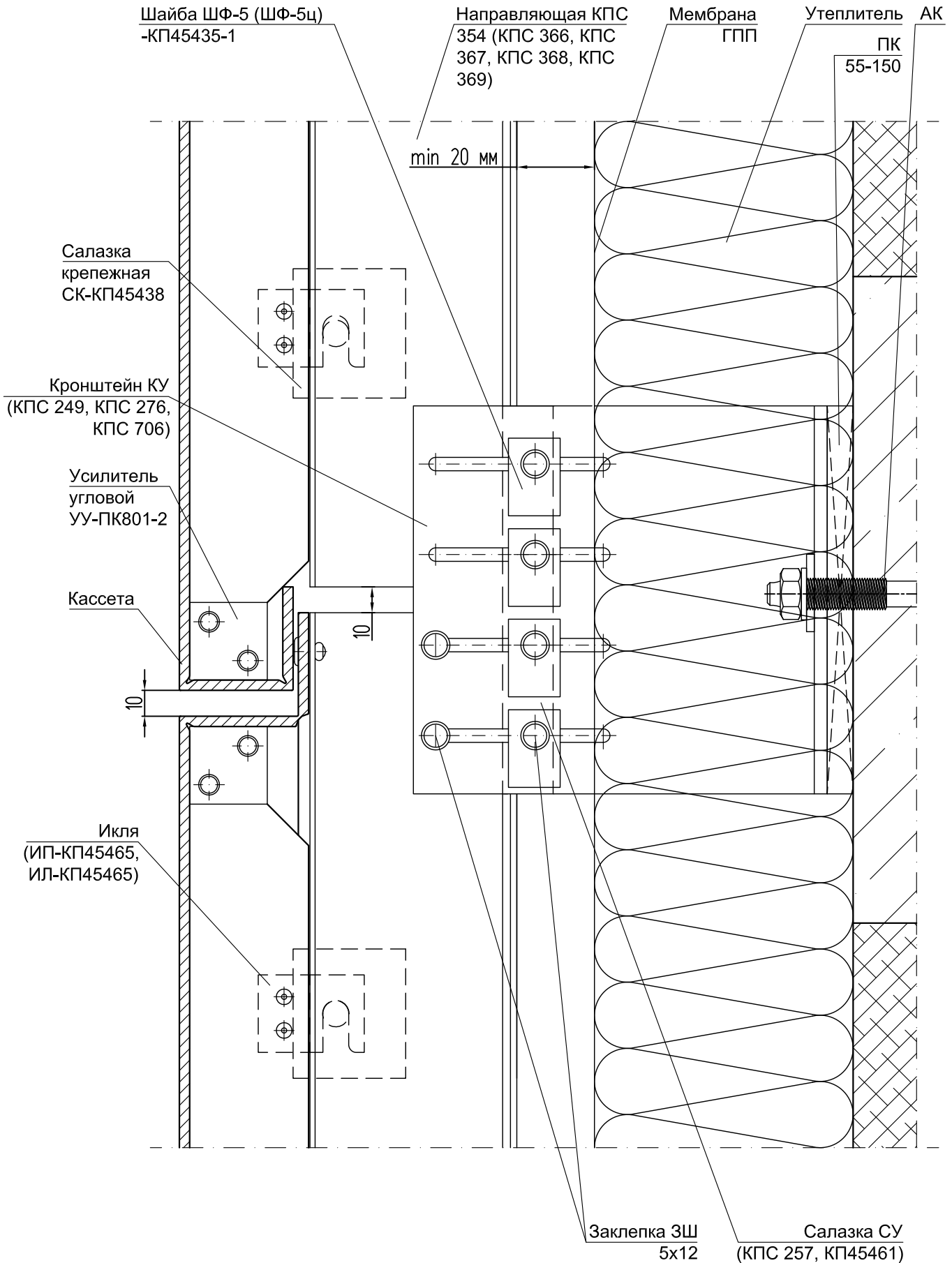
УЗЕЛ 2.2 - ВЕРТИКАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ (крепление без салазок СБ и СМ)



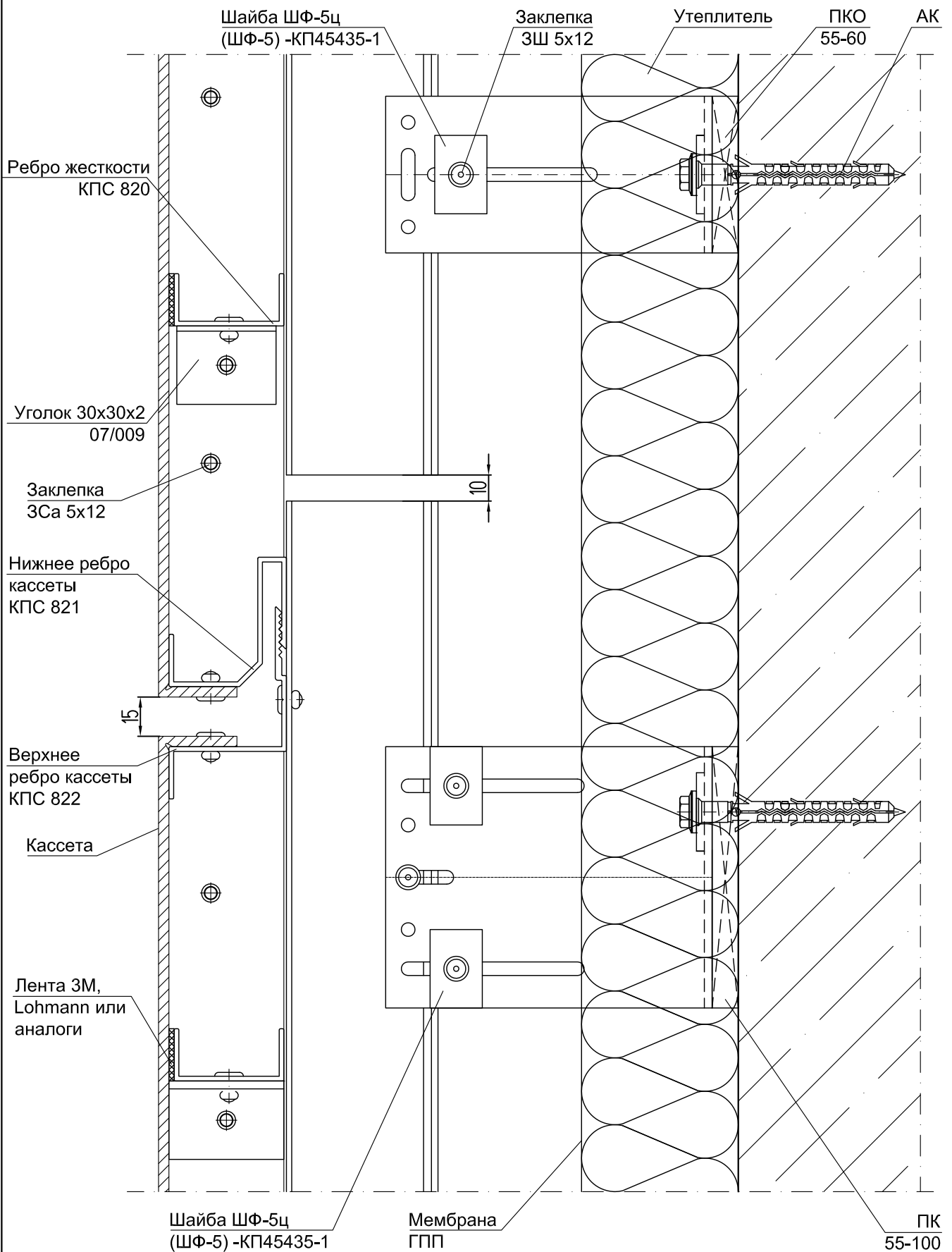
УЗЕЛ 2.3 - ВЕРТИКАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на фрезерованные пазы (аграфы)



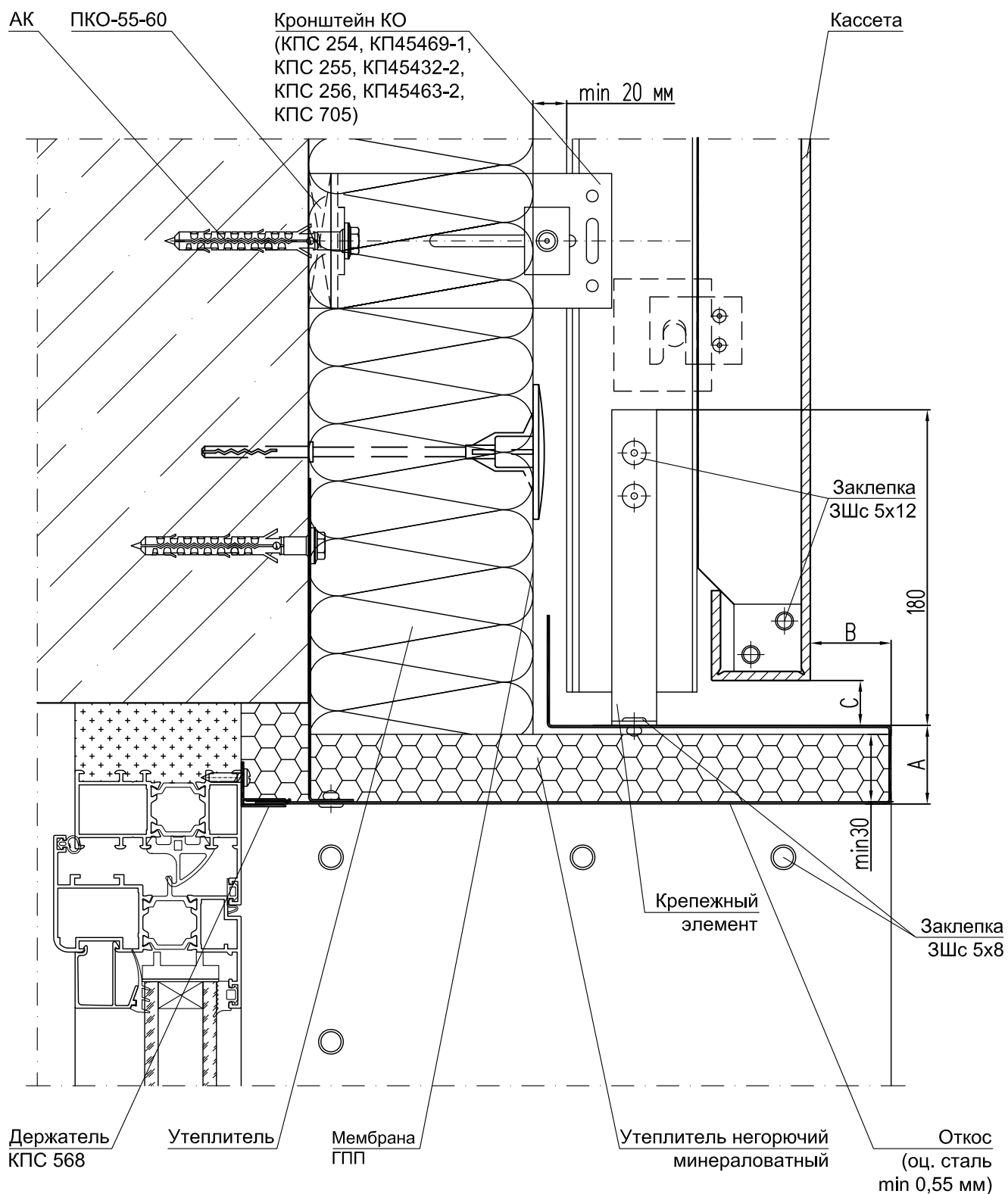
УЗЕЛ 2.4 - ВЕРТИКАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ (применение усиленных кронштейнов)



УЗЕЛ 2.5 - ВЕРТИКАЛЬНОЕ СЕЧЕНИЕ крепление кассет на алюминиевые профили



УЗЕЛ 3.1 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА (ОТКОС ИЗ ОЦ. СТАЛИ)



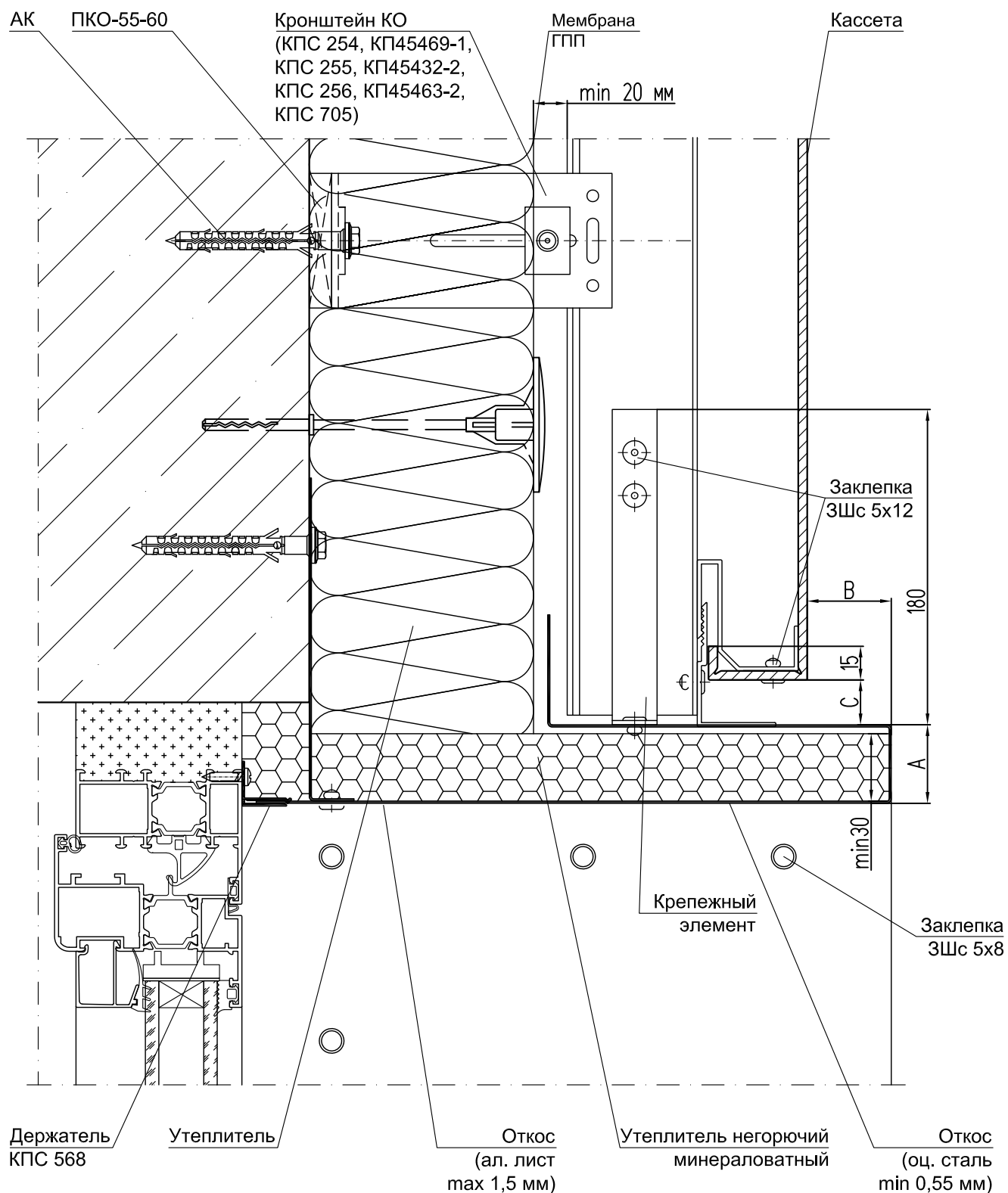
Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.
 А, В, С - в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

Лист

5.21

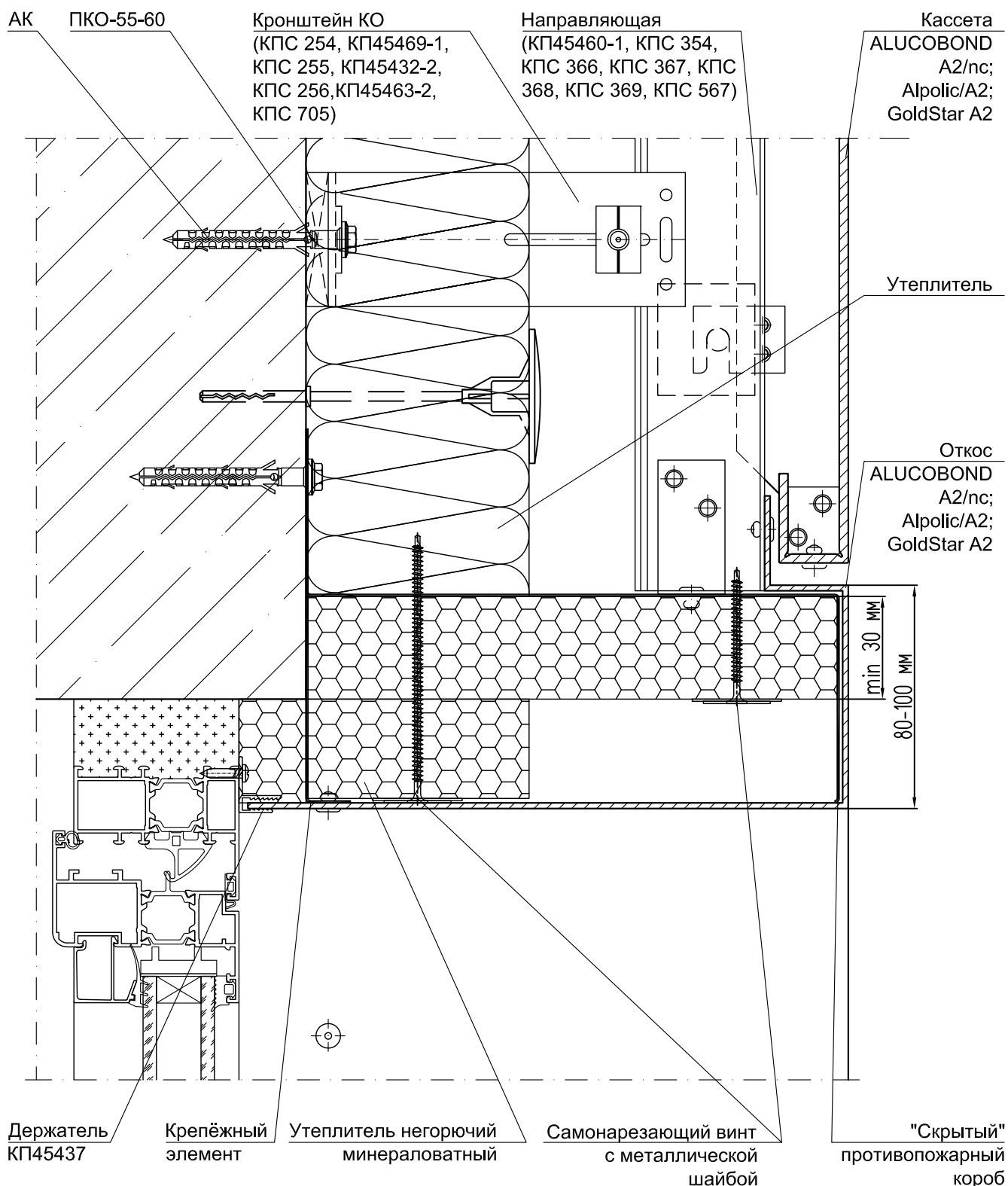
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 3.2 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА крепление кассет на алюминиевые профили



Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбрать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.
А, В, С - в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

УЗЕЛ 3.3 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА (скрытый противопожарный короб)



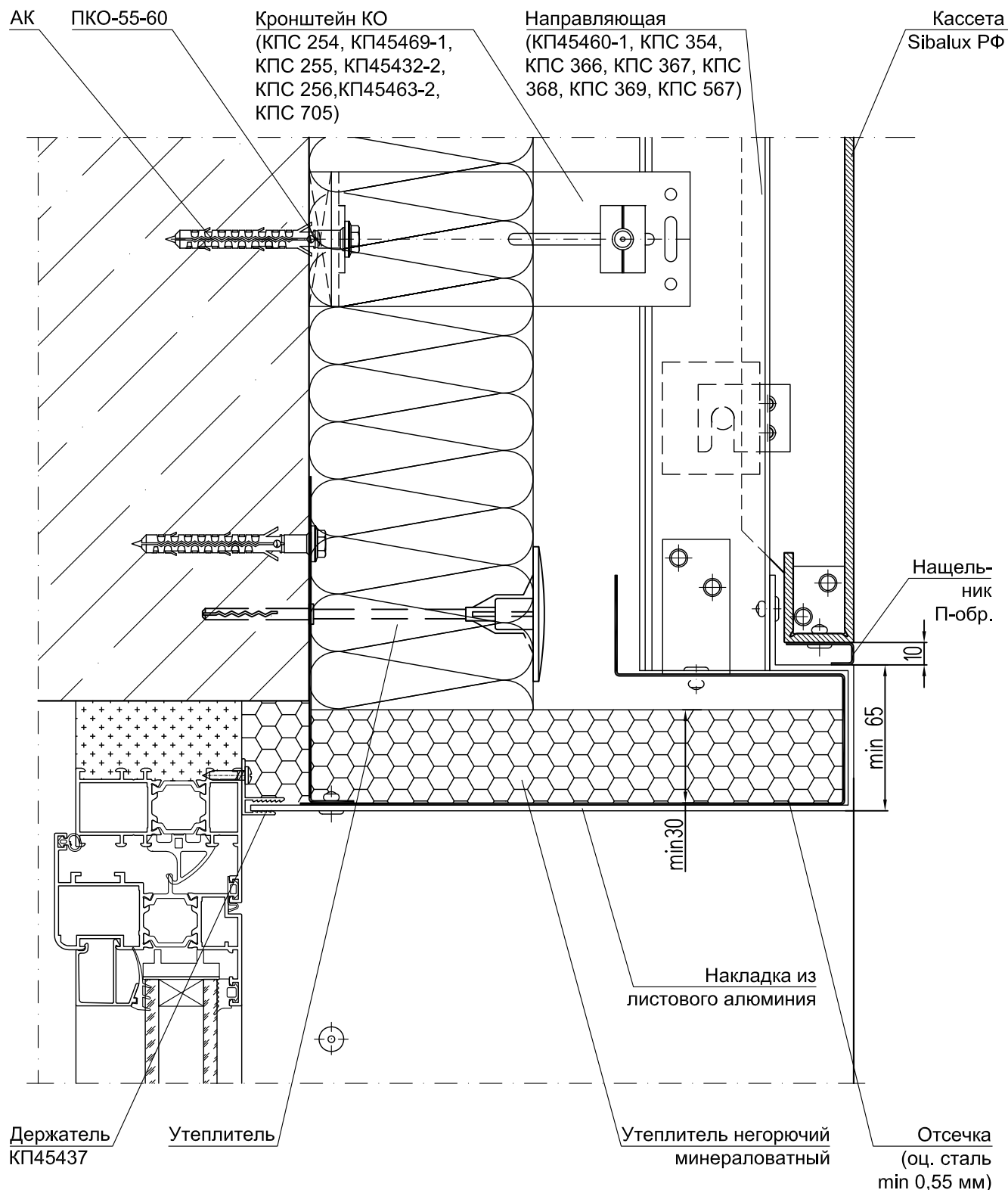
Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

Лист

5.23

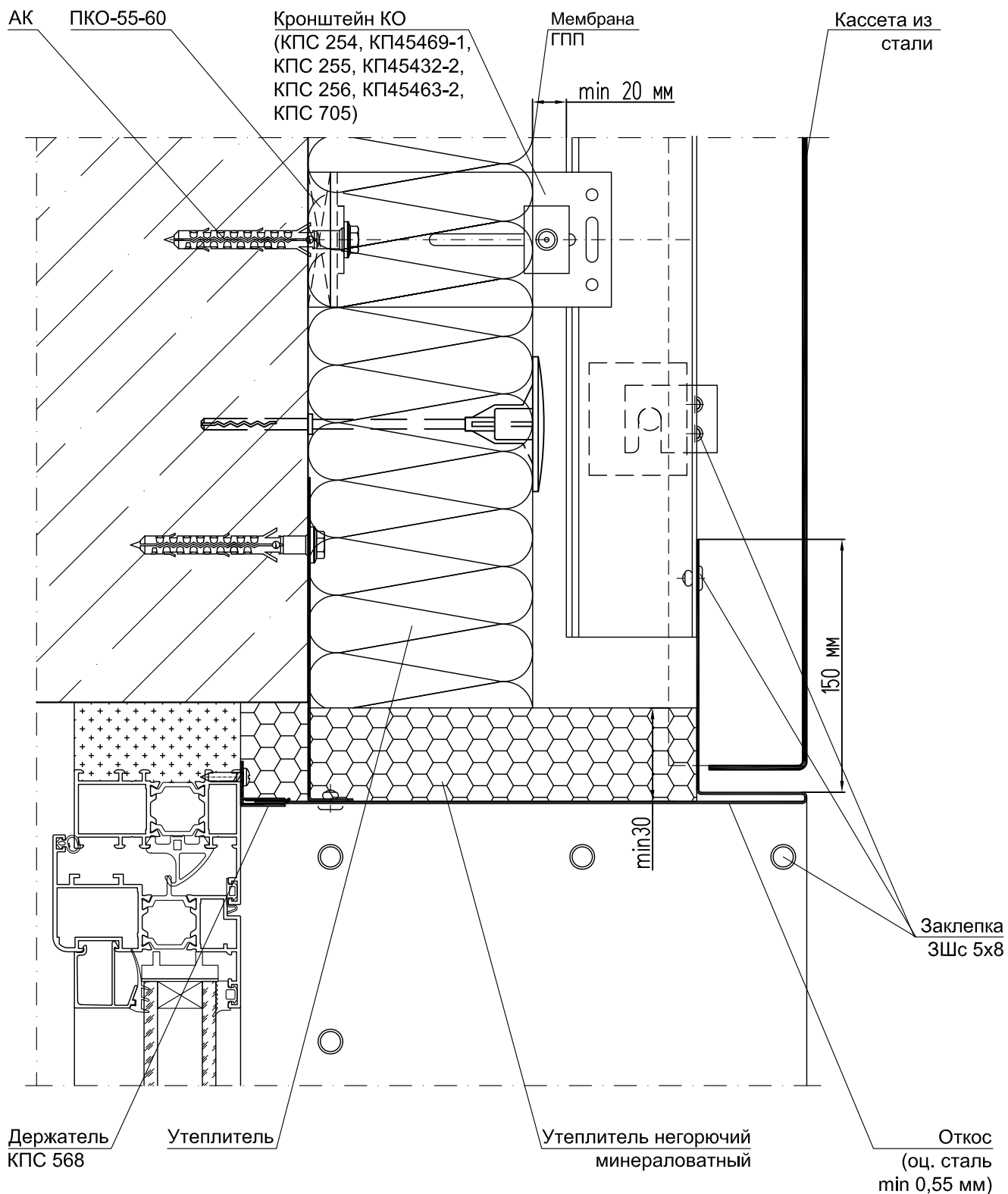
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 3.4 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА (ОТКОС ИЗ ЛИСТОВОГО АЛЮМИНИЯ С ОБЛИЦОВКОЙ КОМПОЗИТОМ Sibalux РФ)



Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

УЗЕЛ 3.5 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА (откос из стали с облицовкой кассетами из листовой стали)



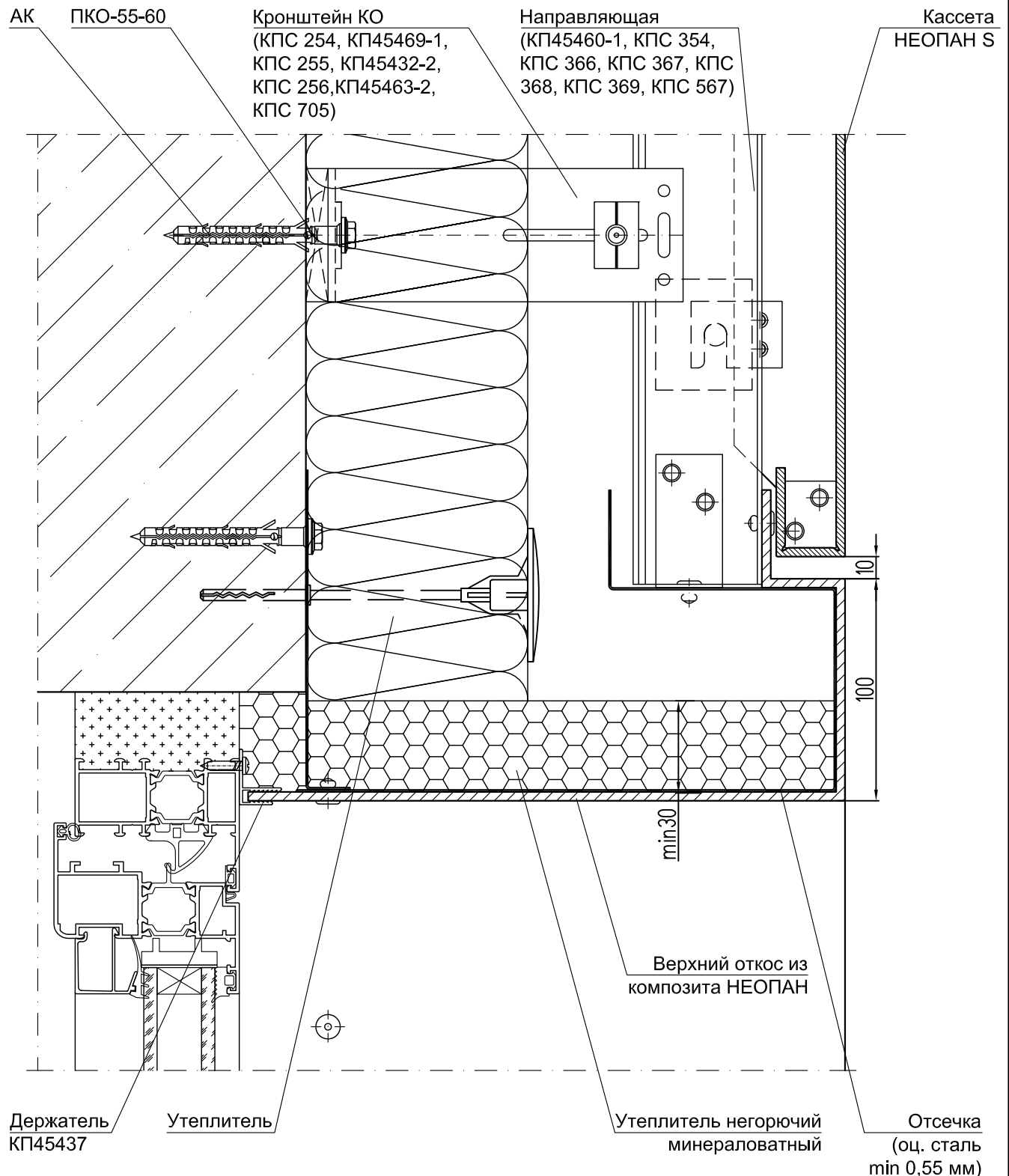
Толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

Лист

5.25

СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 3.6 - ВЕРХНИЙ ОТКОС ОКНА (откос из композитной панели НЕОПАН)



Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбрать в соответствии с экспертным заключением РСЦ "Опытное"

УЗЕЛ 4.1 - НИЖНЕЕ ПРИМЫКАНИЕ К ОКНУ (слив из оц. стали)

Лента
бутиловая

Заклепка
ЗШс

Слив
(оц. сталь
min 0,55мм)

Крепежный
элемент
КЭ2

АК

ПК-55-100

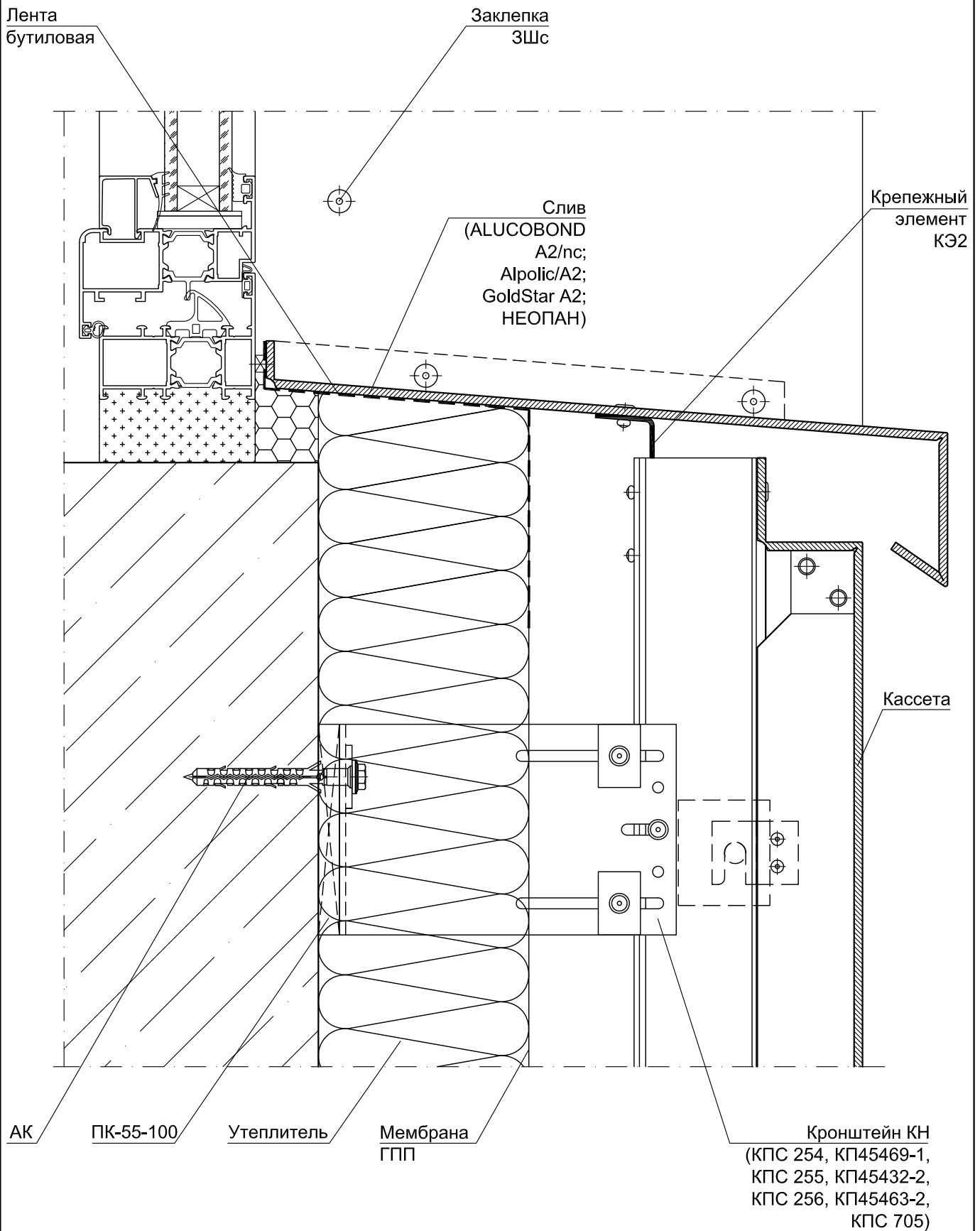
Утеплитель

Мембрана
ГПП

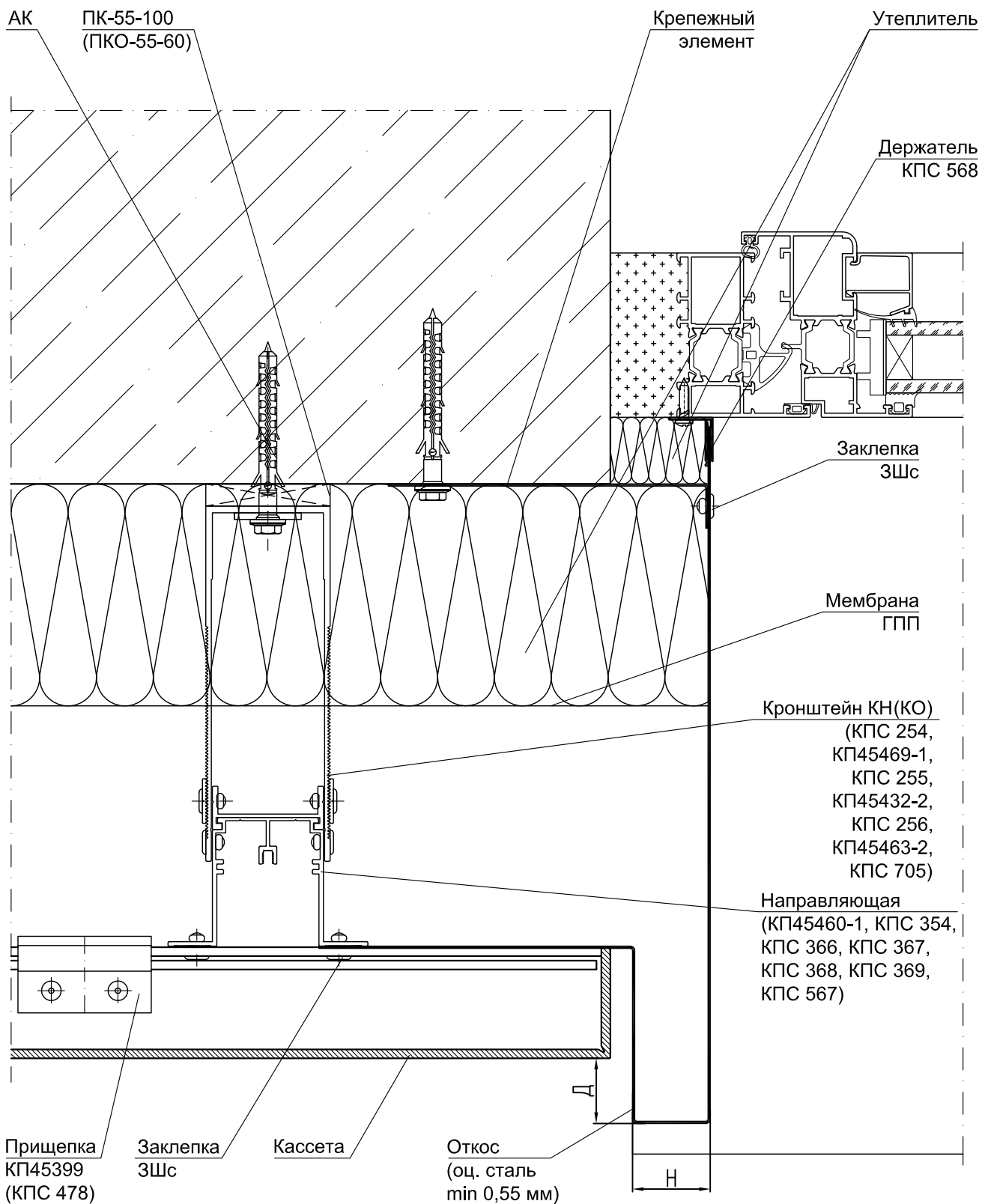
Кронштейн КН
(КПС 254, КП45469-1,
КПС 255, КП45432-2,
КПС 256, КП45463-2,
КПС 705)

Кассета

УЗЕЛ 4.2 - НИЖНЕЕ ПРИМЫКАНИЕ К ОКНУ (слив из ALUCOBOND A2/nc; Alpolic/A2; GoldStar A2)



УЗЕЛ 5.1 - БОКОВОЙ ОТКОС ОКНА (откос из оц. стали)



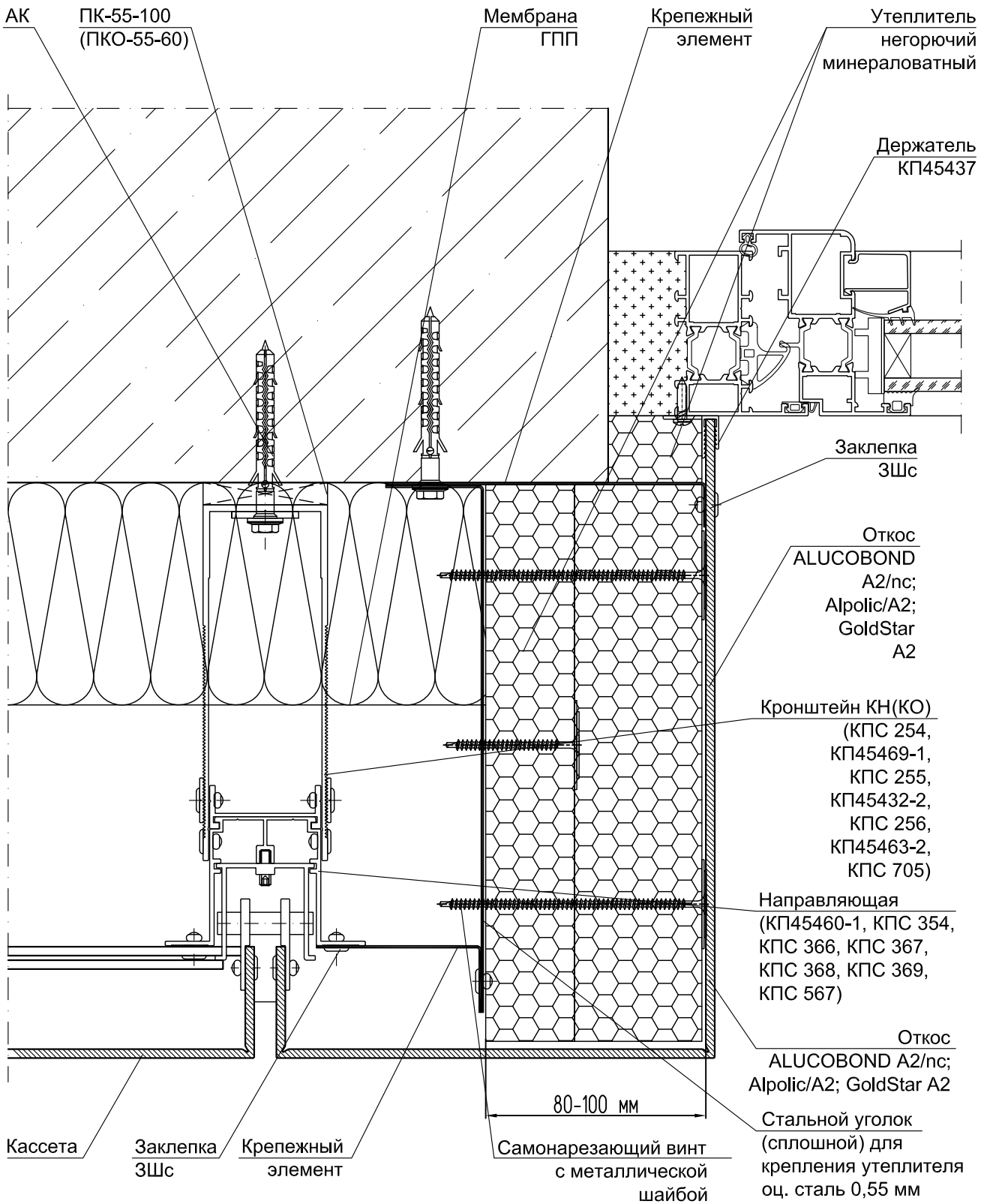
Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.
 Д, Н - в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

Лист

5.29

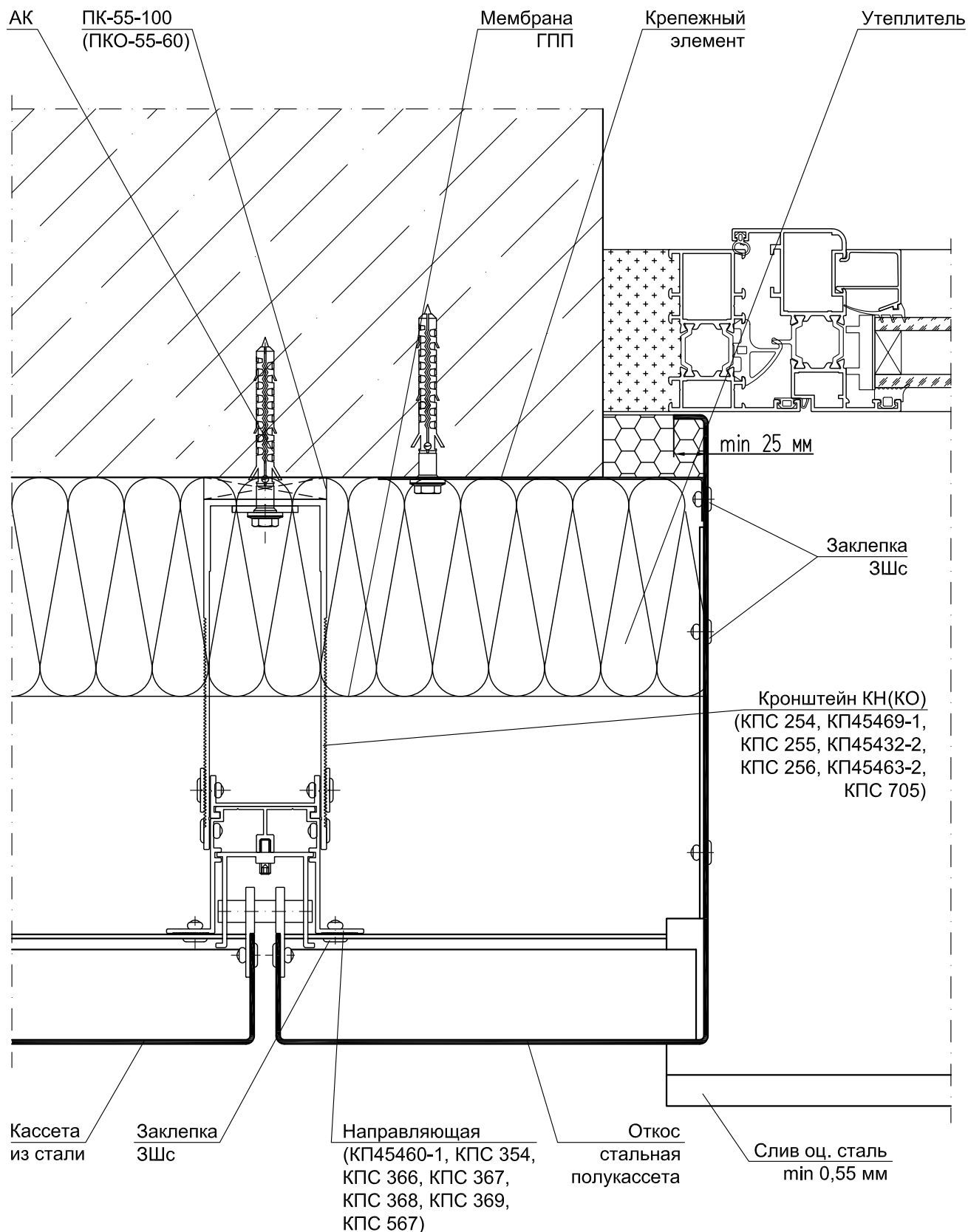
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 5.3 - БОКОВОЙ ОТКОС ОКНА (Откос ALUCOBOND A2/nc; Alpolic/A2; GoldStar A2; вариант 2)



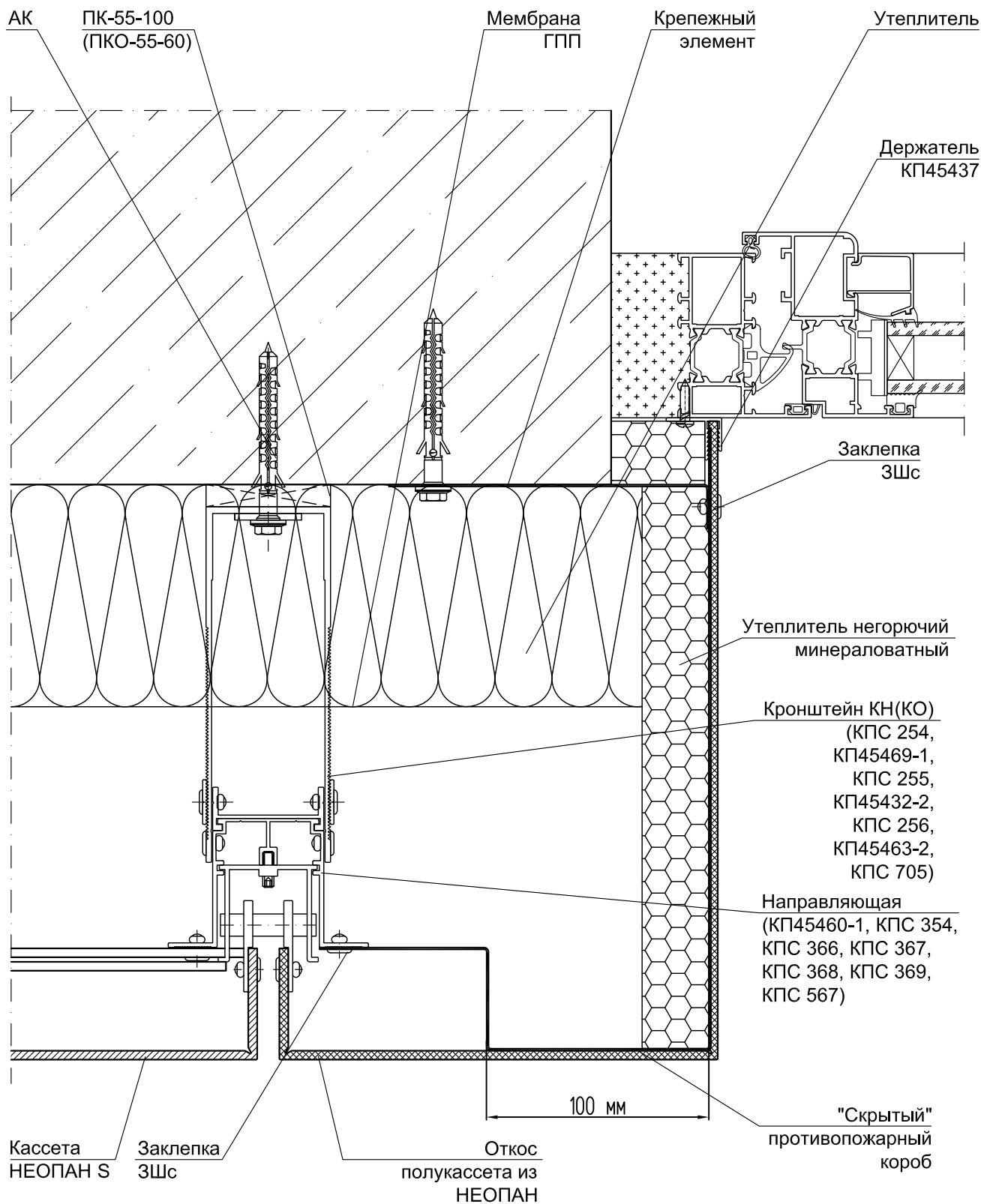
Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

УЗЕЛ 5.4 - БОКОВОЙ ОТКОС ОКНА (откос из стали с облицовкой кассетами из листовой стали)



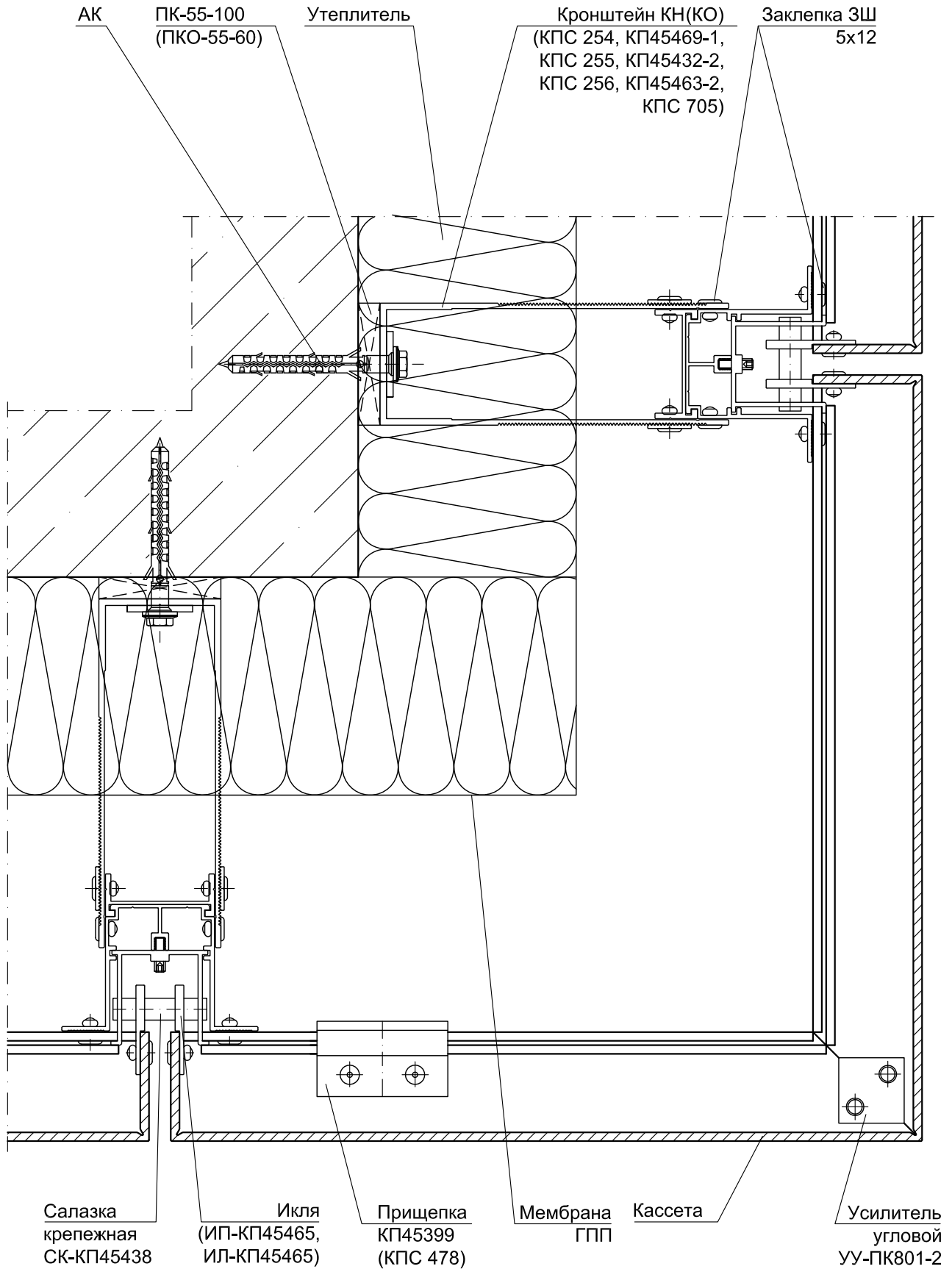
Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением ЦНИИСК им. В. А. Кучеренко.

УЗЕЛ 5.5 - БОКОВОЙ ОТКОС ОКНА (Откос из композита НЕОПАН)

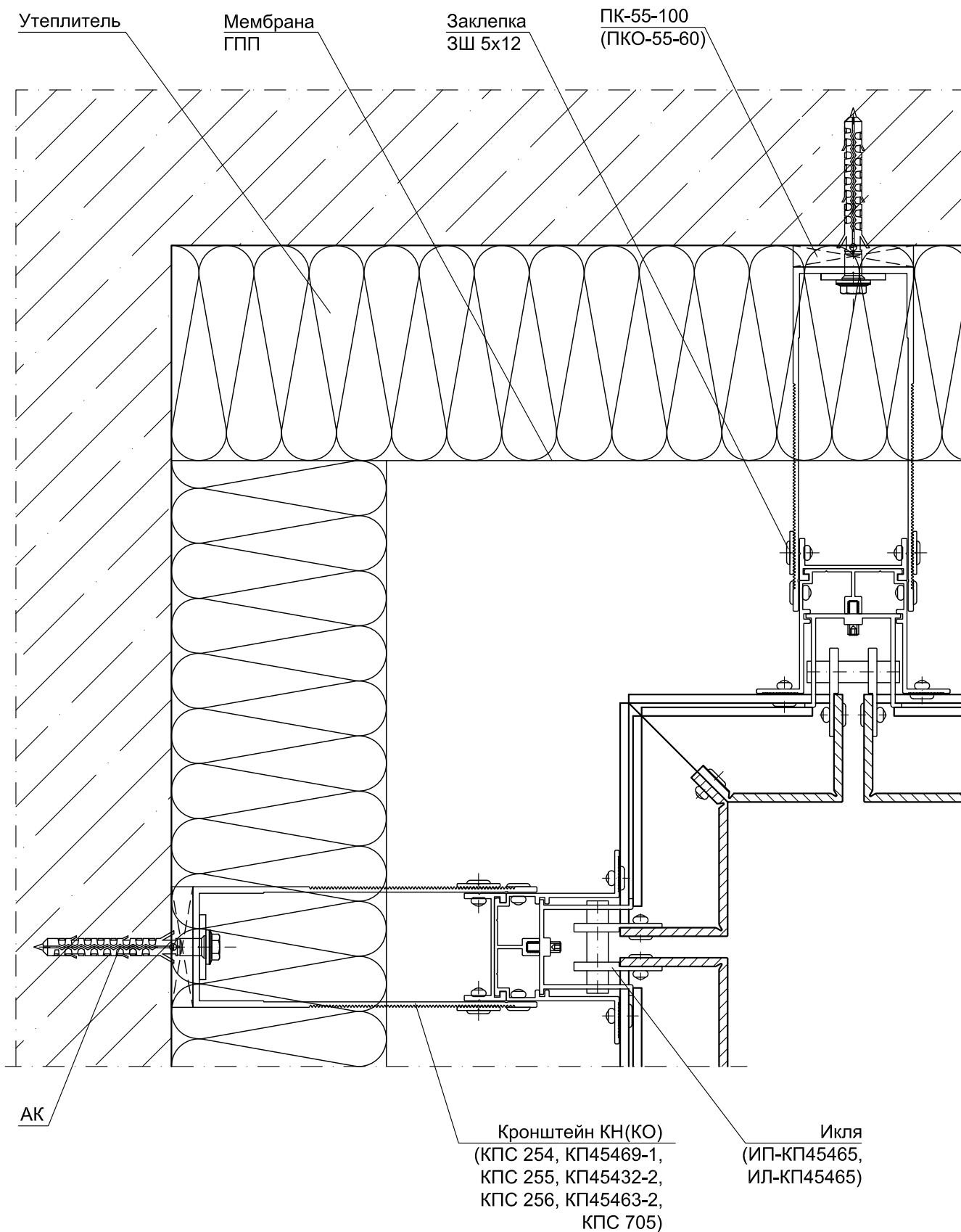


Материал, толщину и шаг крепления элементов противопожарного короба выбирать в соответствии с экспертным заключением РСЦ "Опытное"

УЗЕЛ 6 - ОБРАМЛЕНИЕ ВНЕШНЕГО УГЛА ЗДАНИЯ



УЗЕЛ 7 - ОБРАМЛЕНИЕ ВНУТРЕННЕГО УГЛА ЗДАНИЯ



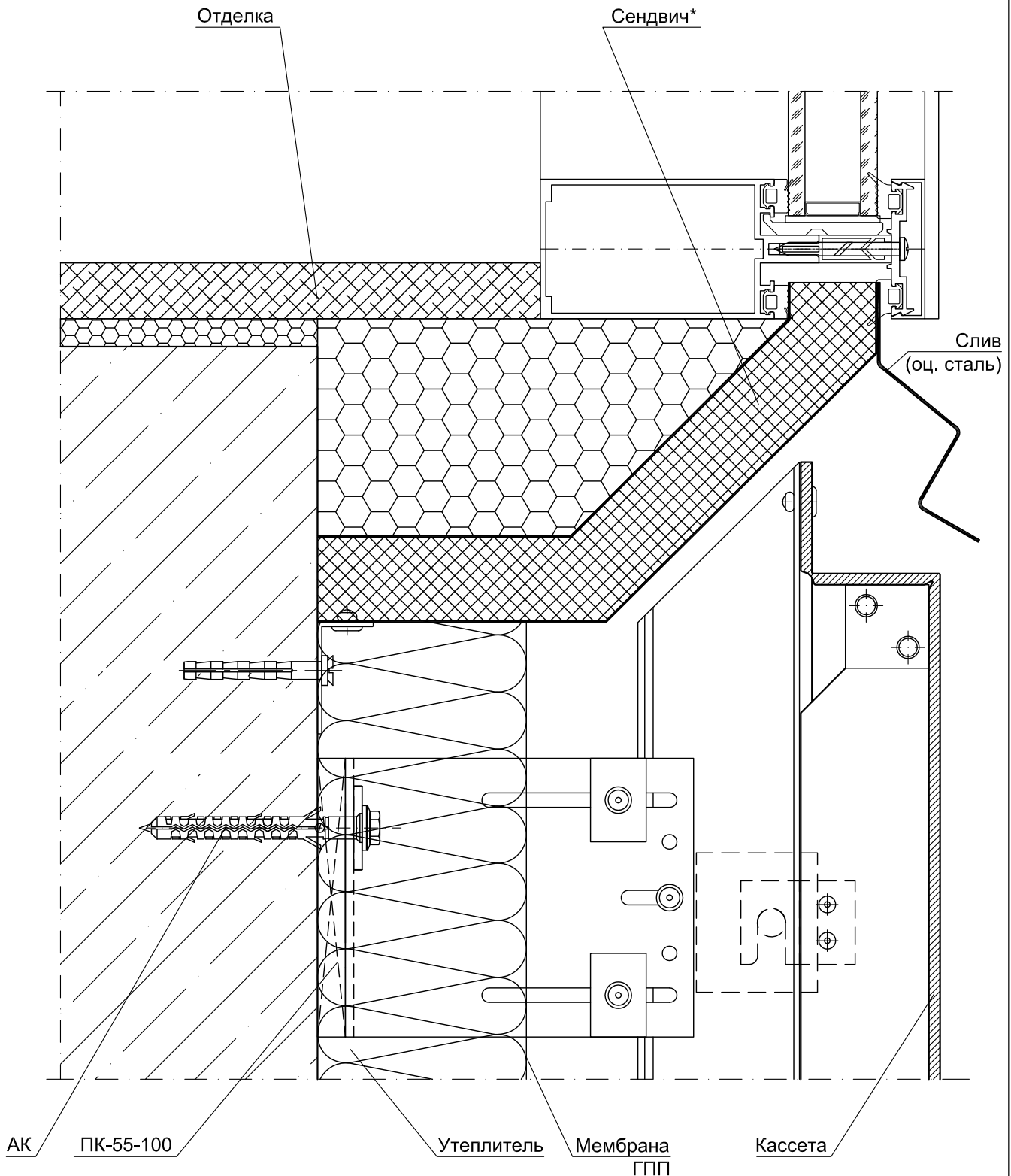
Лист

5.35

СИАЛ

Навесная фасадная система

УЗЕЛ 9 - НИЖНЕЕ ПРИМЫКАНИЕ К ВИТРАЖУ



* - сендвич (оц. сталь + пеноплекс + оц. сталь).

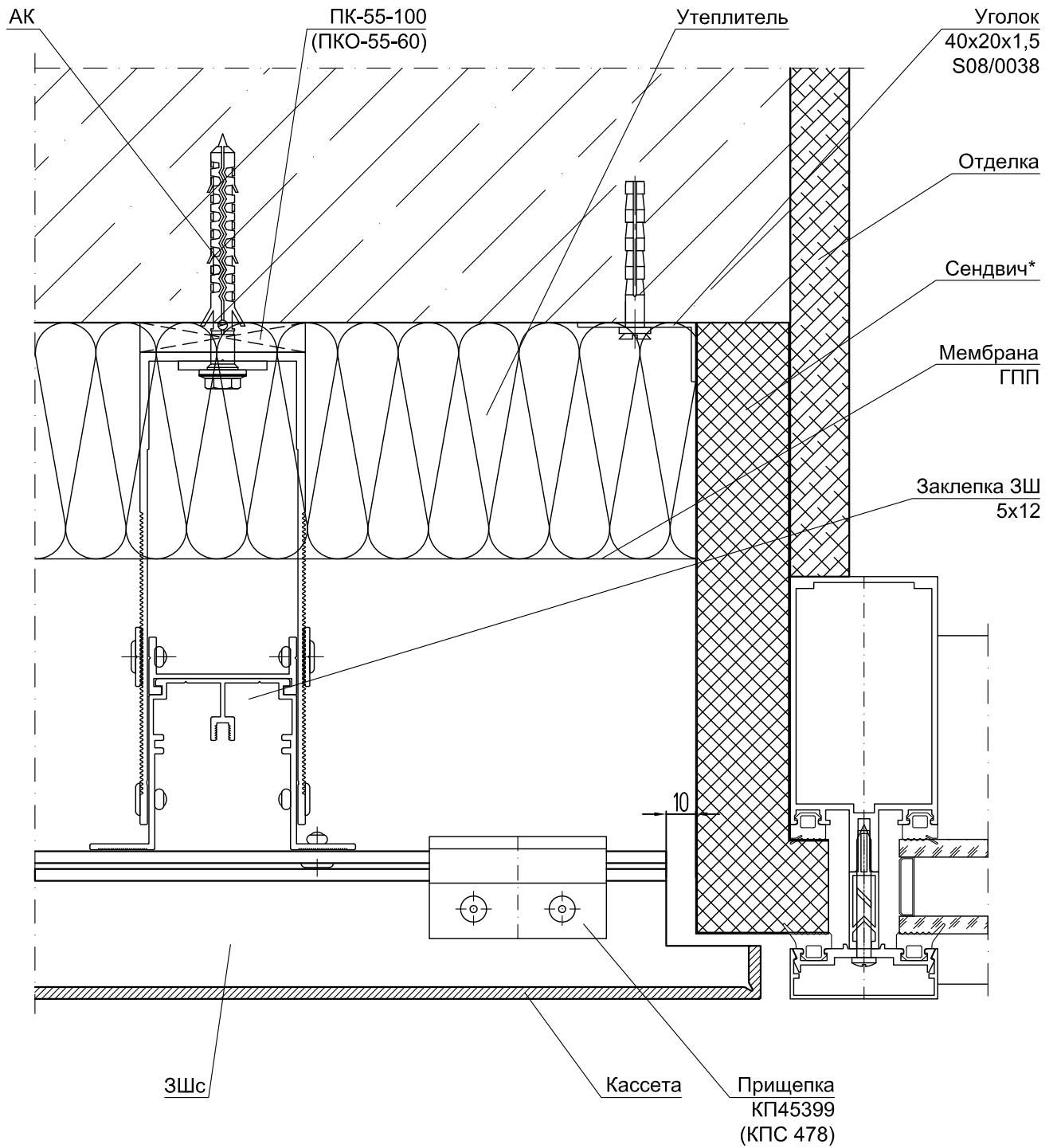
Лист

5.37

СИАЛ

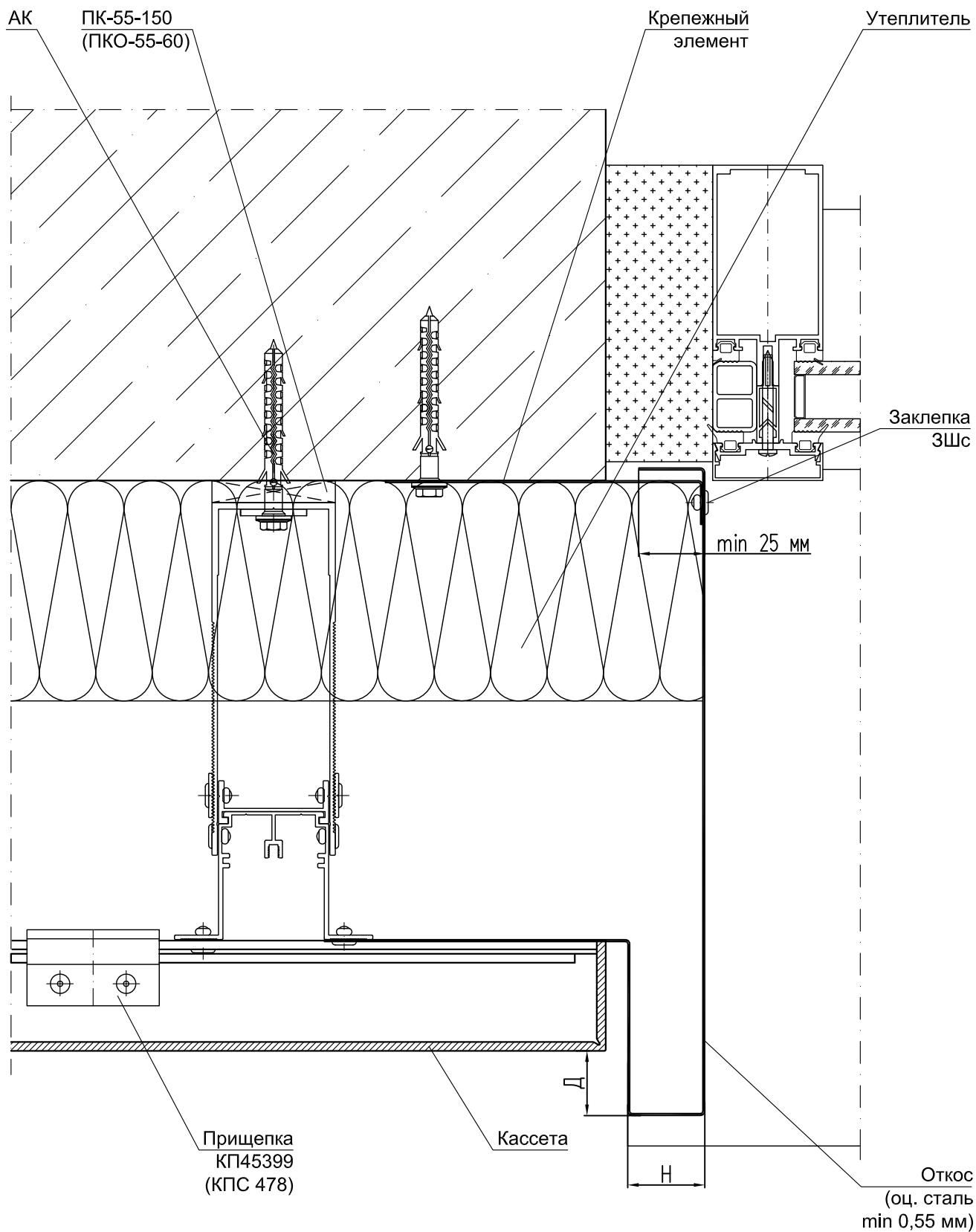
Навесная фасадная система

УЗЕЛ 10.1 - БОКОВОЕ ПРИМЫКАНИЕ К ВИТРАЖУ



* - сендвич (оц. сталь + пеноплекс + оц. сталь).

УЗЕЛ 10.2 - БОКОВОЙ ОТКОС ВИТРАЖА
УСТАНОВЛЕННОГО В ПРОЕМ
(откос из оц. стали)



Толщина крепежных элементов не менее 1 мм.

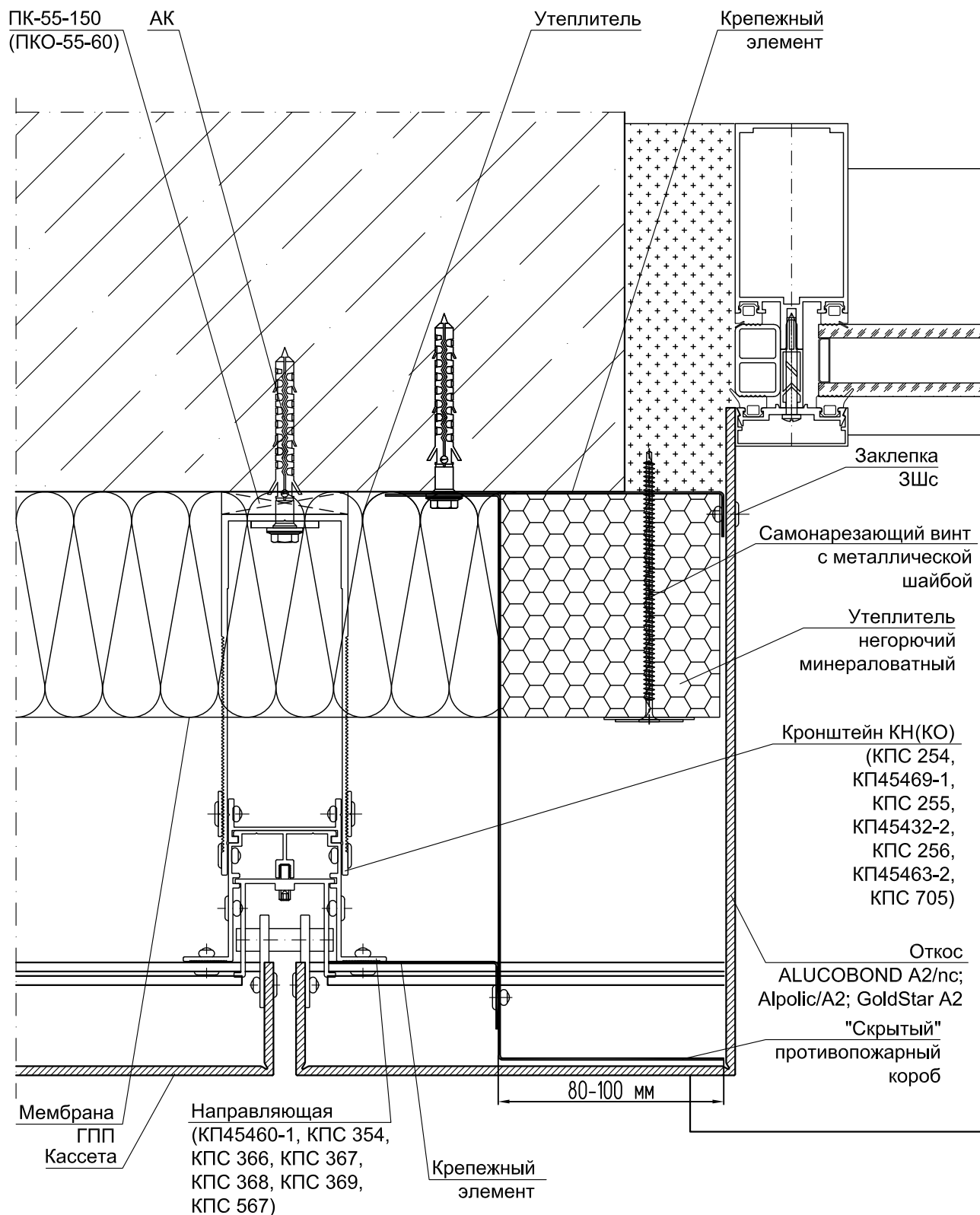
Д, Н - в соответствии с экспертным заключением ЦНИИИСК им. В. А. Кучеренко.

Лист

5.39

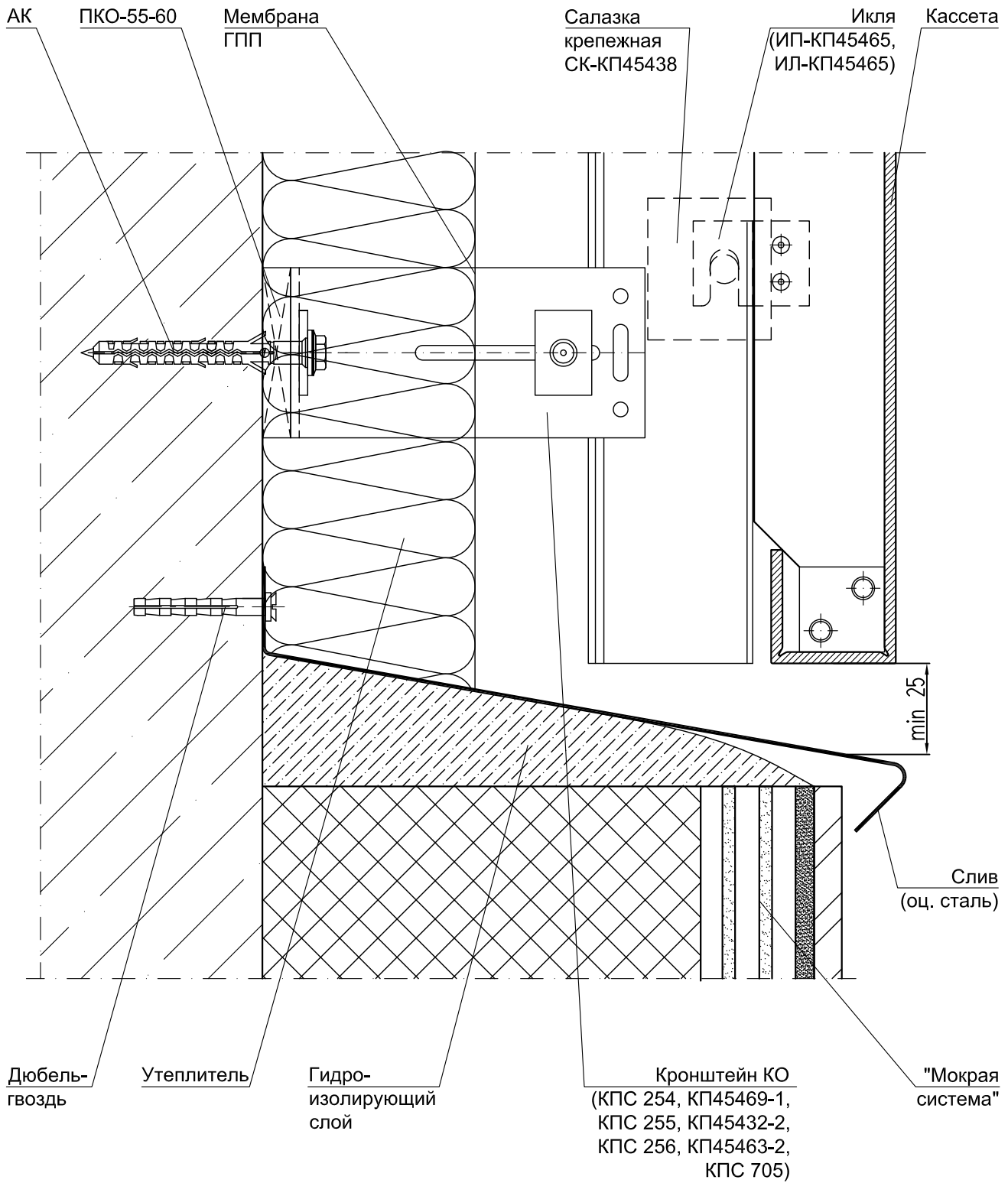
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 10.3 - БОКОВОЙ ОТКОС ВИТРАЖА УСТАНОВЛЕННОГО В ПРОЕМ (откос из композита BILDEX)



Толщина крепежных элементов не менее 1 мм.
Шаг установки крепежных элементов 400 мм.

УЗЕЛ 11.1 - ПРИМЫКАНИЕ К ЦОКОЛЮ

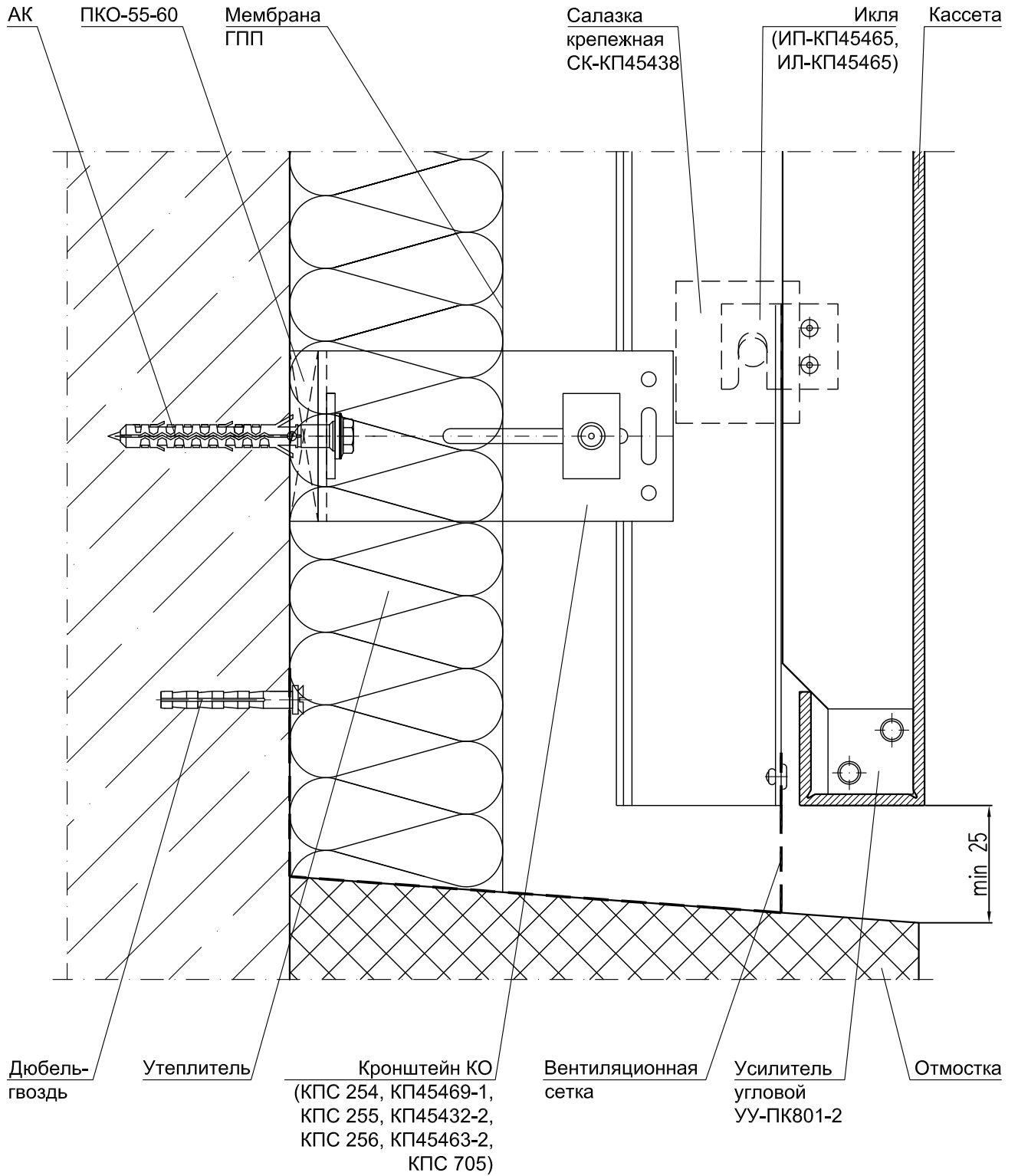


Лист

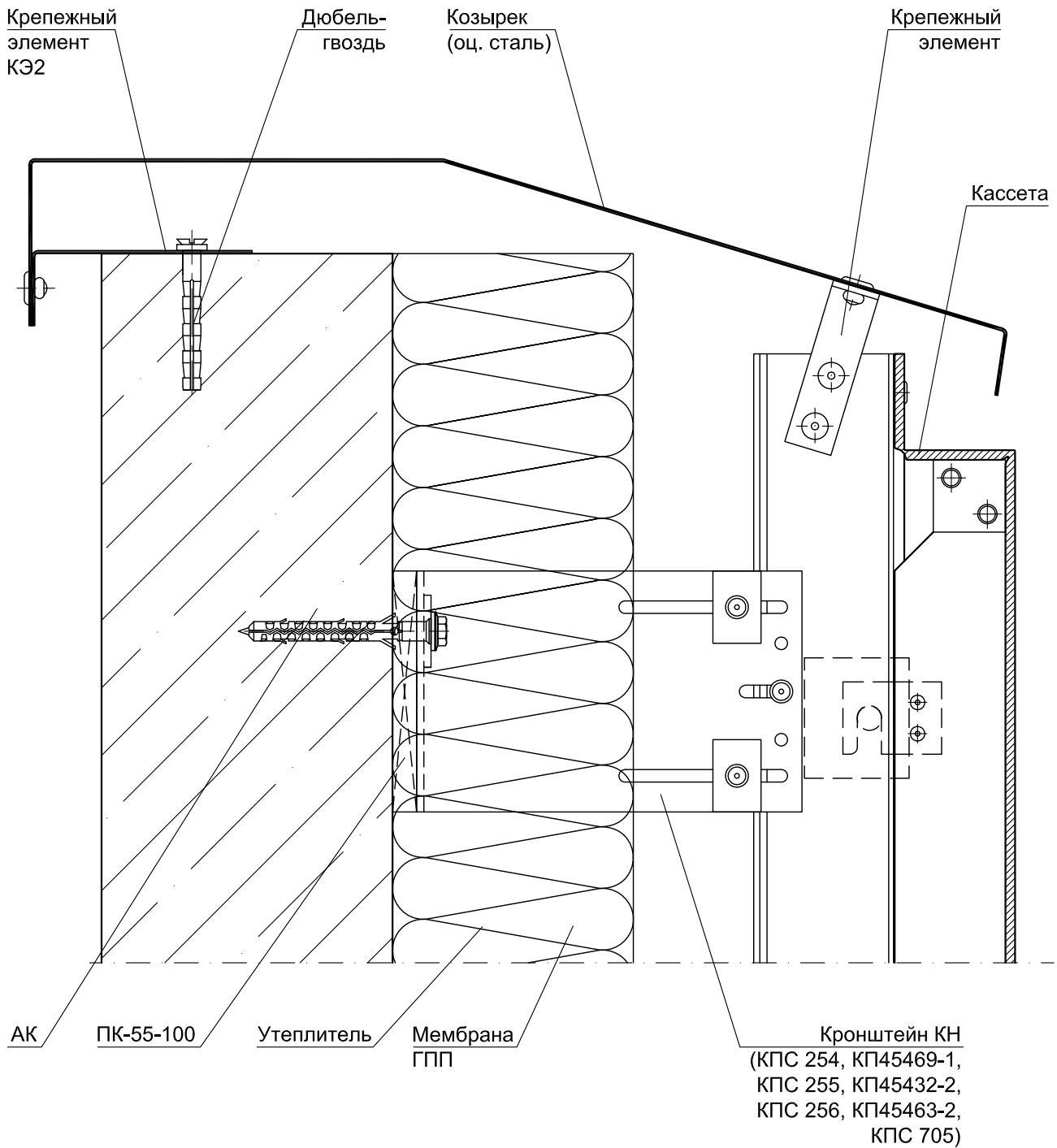
5.41

СИАЛ Навесная фасадная система

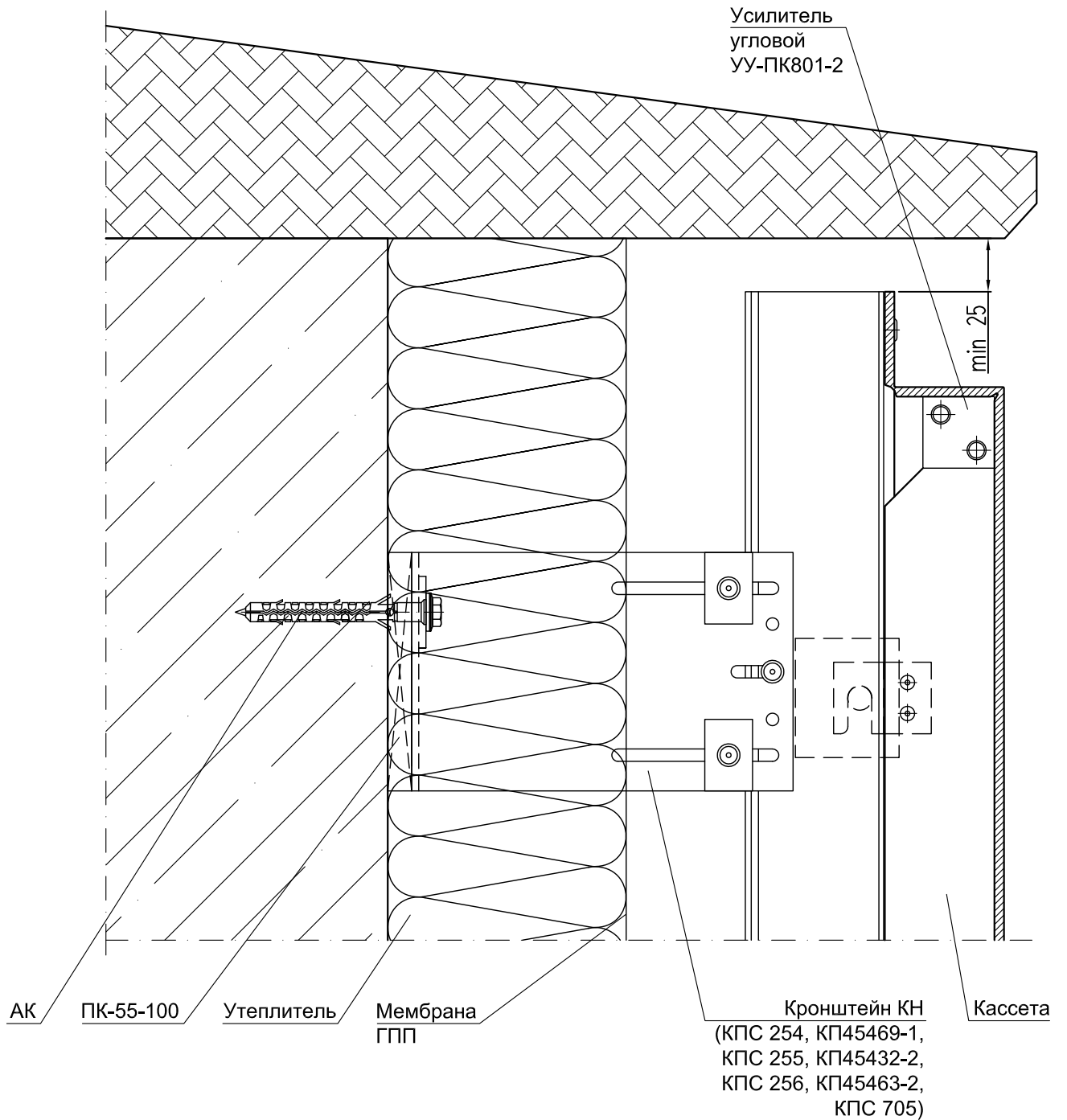
УЗЕЛ 11.2 - ПРИМЫКАНИЕ К ЦОКОЛЮ



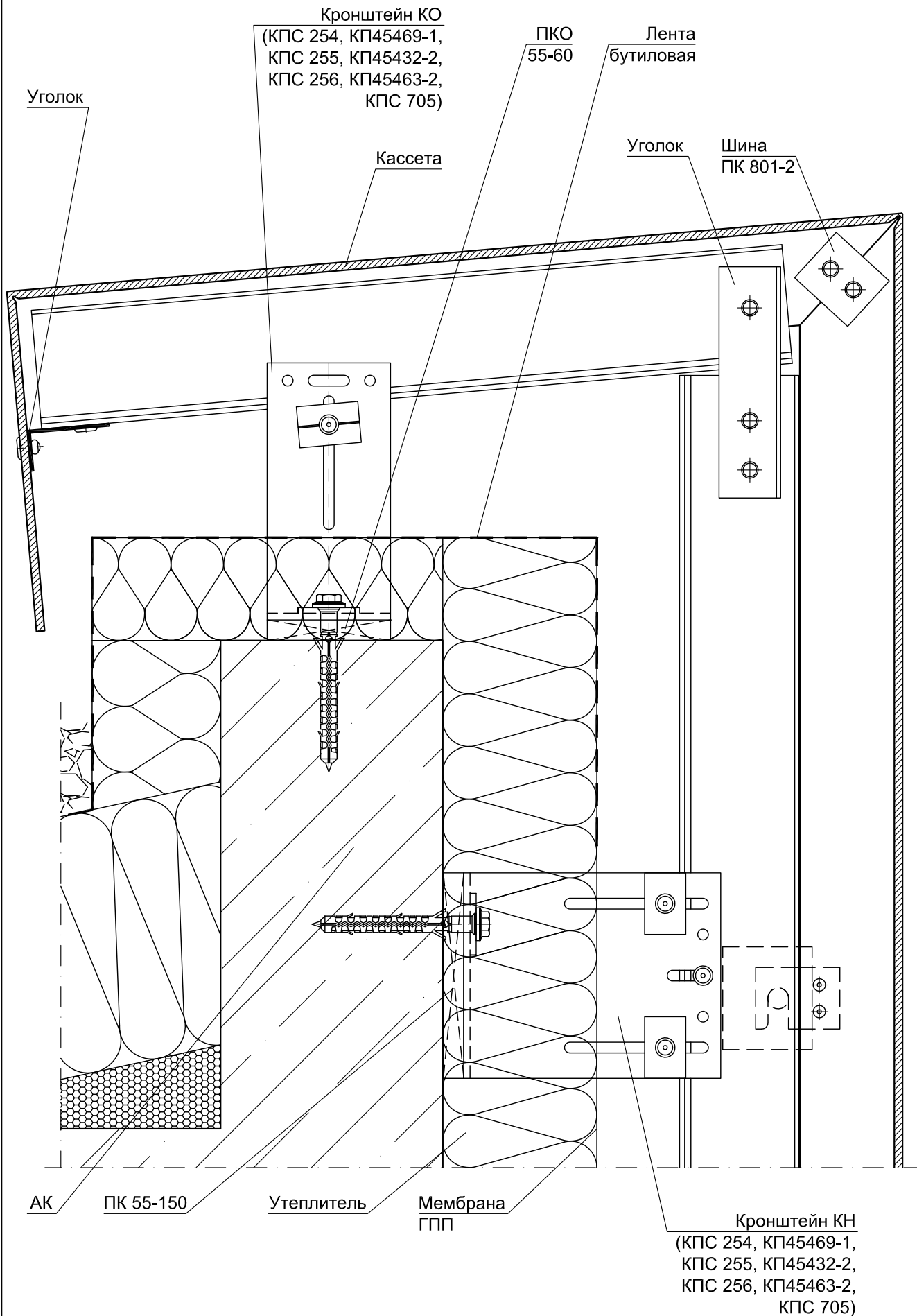
УЗЕЛ 12.1 - ПРИМЫКАНИЕ К КРОВЛЕ



УЗЕЛ 12.2 - ПРИМЫКАНИЕ К КРОВЛЕ



УЗЕЛ 12.3 - ПРИМЫКАНИЕ К КРОВЛЕ

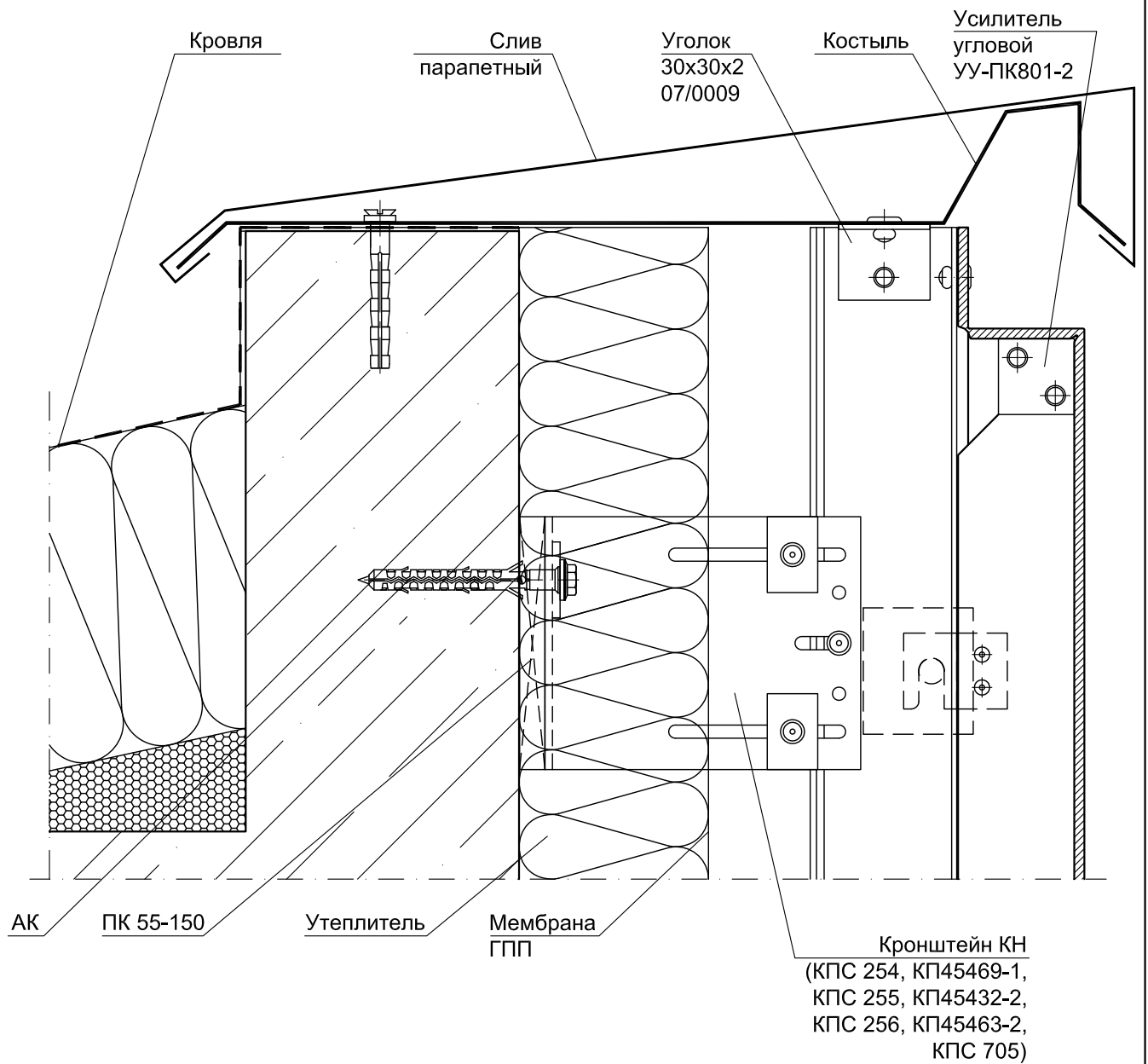


Лист

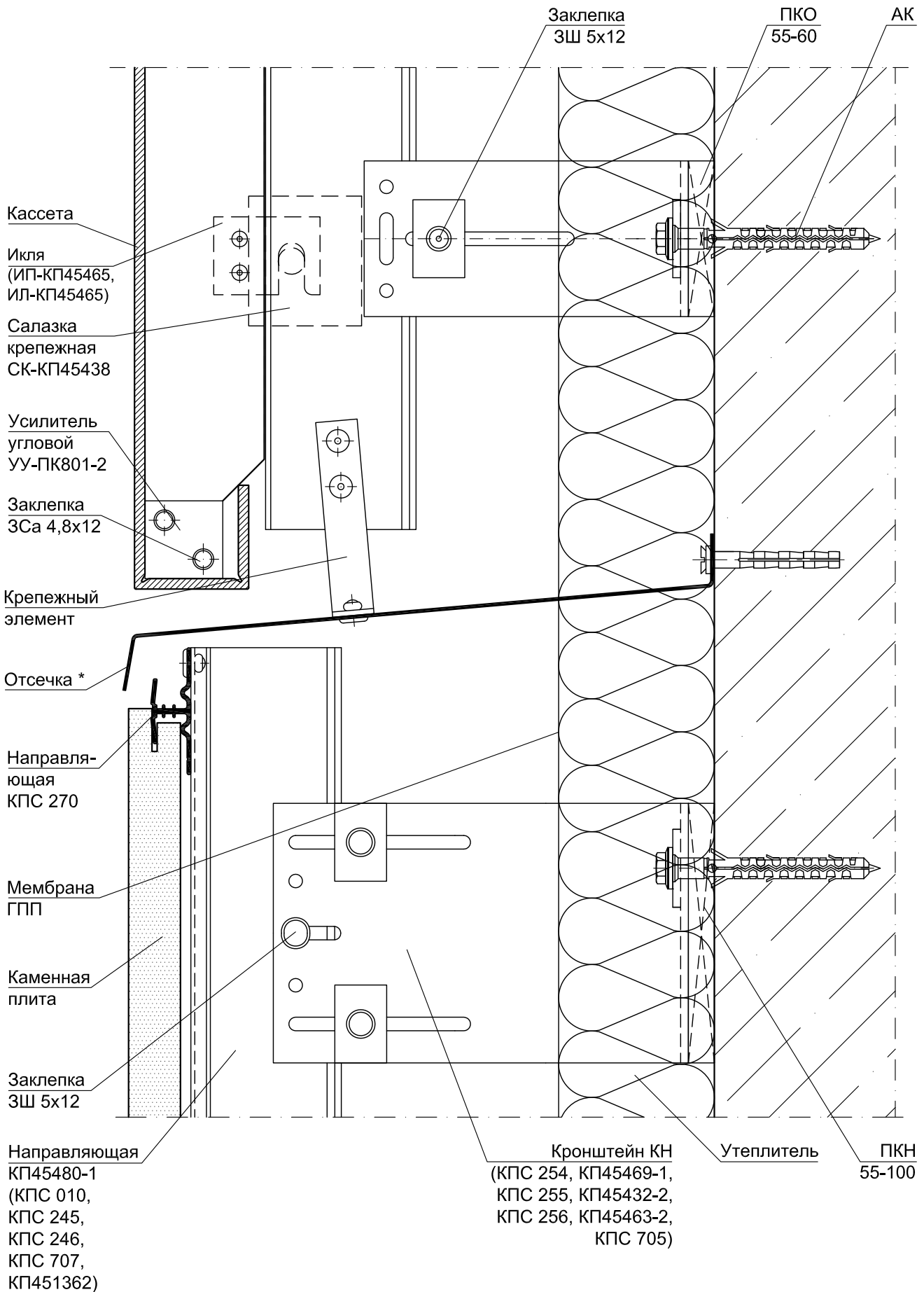
5.45

СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 12.4 - ПРИМЫКАНИЕ К КРОВЛЕ



УЗЕЛ 13 - ПРИМЫКАНИЕ К ФАСАДУ ИЗ НАТУРАЛЬНОГО КАМНЯ



* - отсечка стальная из полосовой стали толщиной не менее 0,55 мм.

Лист

5.47

СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 15 - ПРИМЫКАНИЕ К ФАСАДУ ИЗ АЛЮМИНИЕВОГО САЙДИНГА

Кронштейн КО
(КПС 300-1, КПС 301-1,
КПС 302-1, КПС 303-1,
КПС 304-1, КПС 305-1)

Направляющая
КПС 596

ПКО
55-60

АК

Облицовочный
профиль
(КПС 603,
КПС 604,
КПС 605,
КПС 606)

Заклепка
ЗСа 3,2x8

Уплотнитель
КПУ-209

Стартовый
профиль
КПС 602

Крепежный
элемент

Уголок
40x20x1,5
S08/0038

Отсечка *

Заклепка
ЗСа 4,8x12

Усилитель
угловой
УУ-ПК801-2

Кассета

Салазка
крепежная
СК-КП45438

Икля
(ИП-КП45465,
ИЛ-КП45465)

Мембрана
ГПП

Утеплитель

ПК
55-150

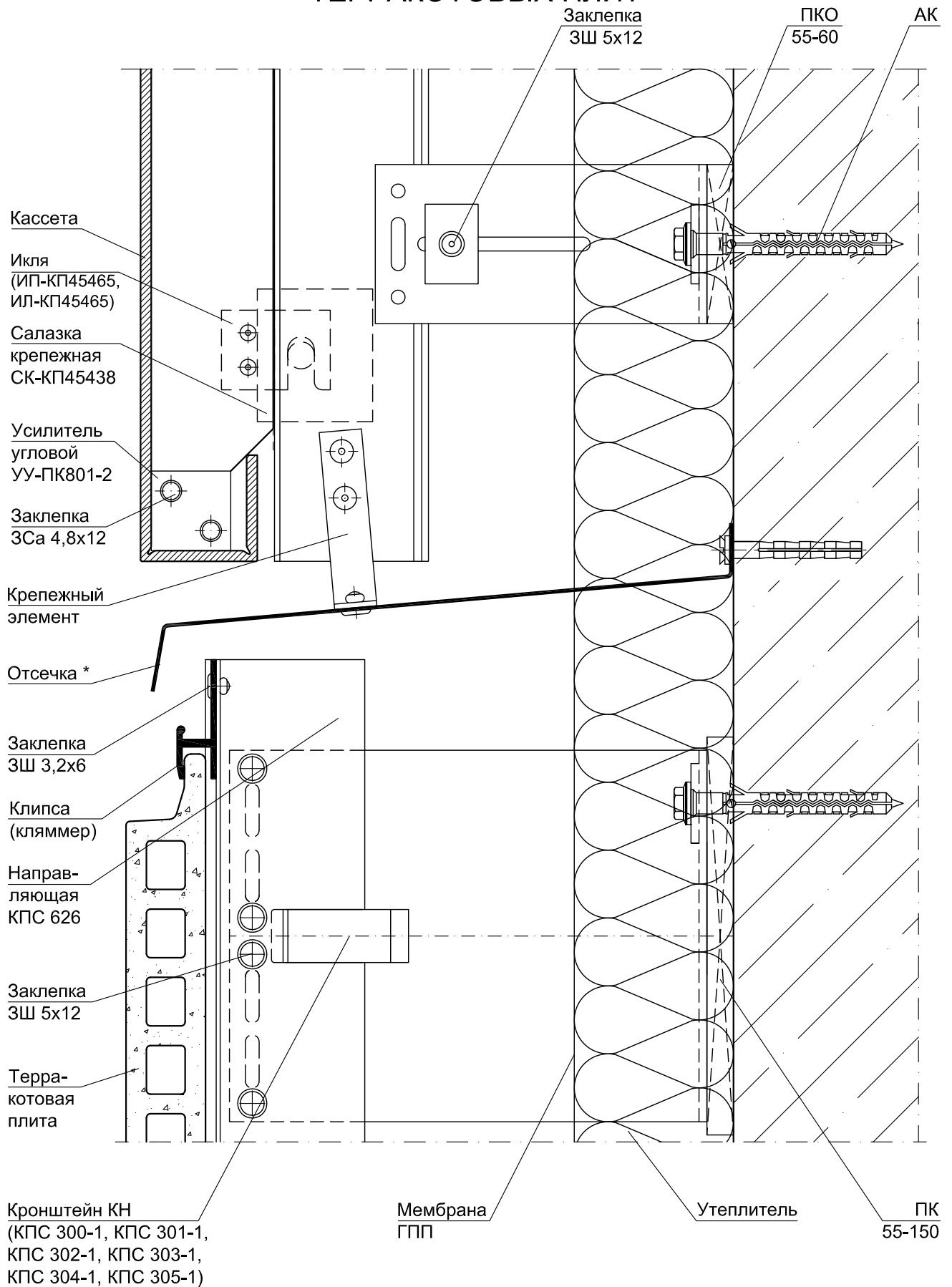
* - отсечка стальная из полосовой стали толщиной не менее 0,55 мм.

Лист

5.49

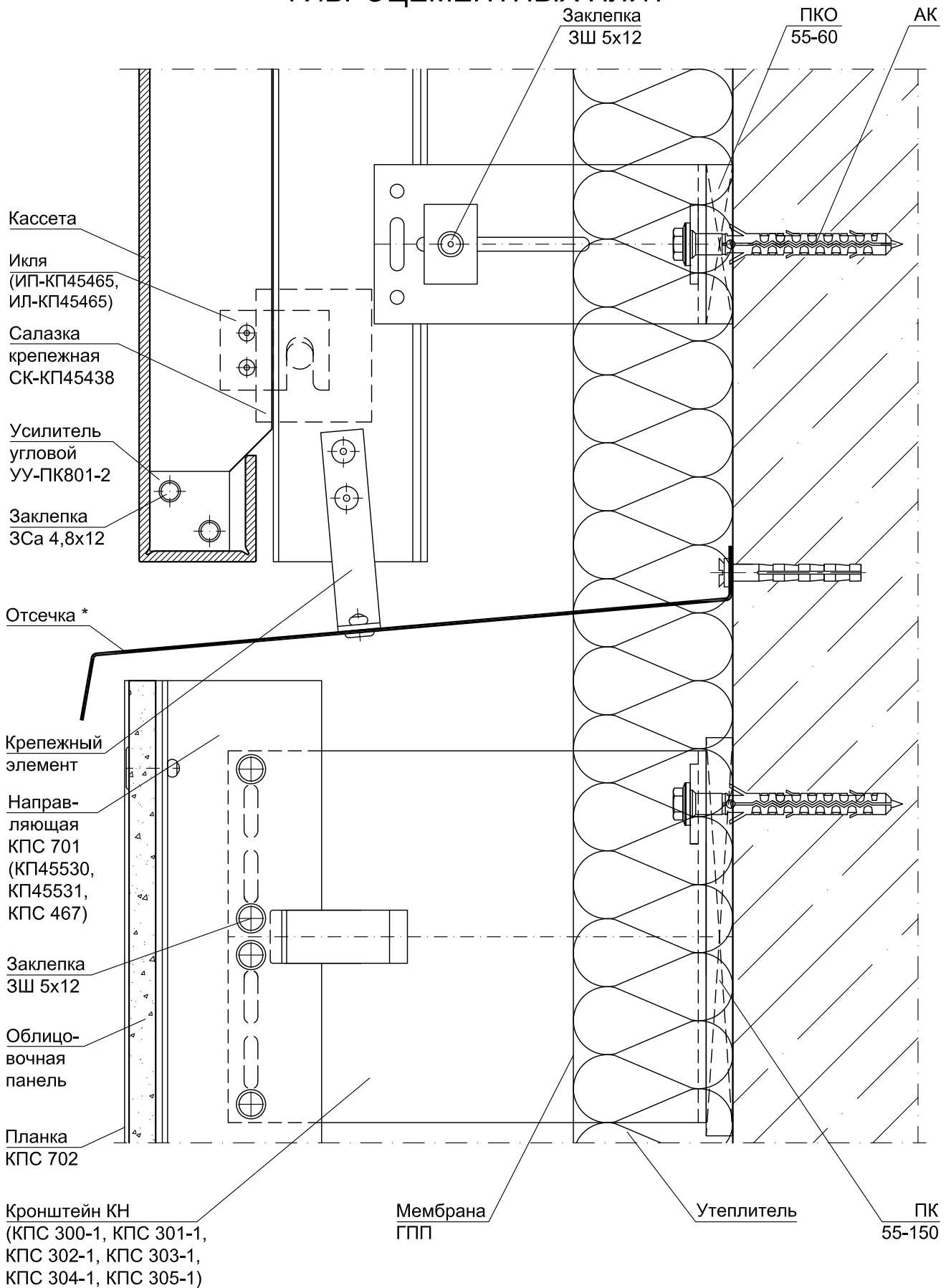
СИАЛ Навесная фасадная система

УЗЕЛ 16 - ПРИМЫКАНИЕ К ФАСАДУ ИЗ ТЕРРАКОТОВЫХ ПЛИТ



* - отсечка стальная из полосовой стали толщиной не менее 0,55 мм.

УЗЕЛ 17 - ПРИМЫКАНИЕ К ФАСАДУ ИЗ ФИБРОЦЕМЕНТНЫХ ПЛИТ



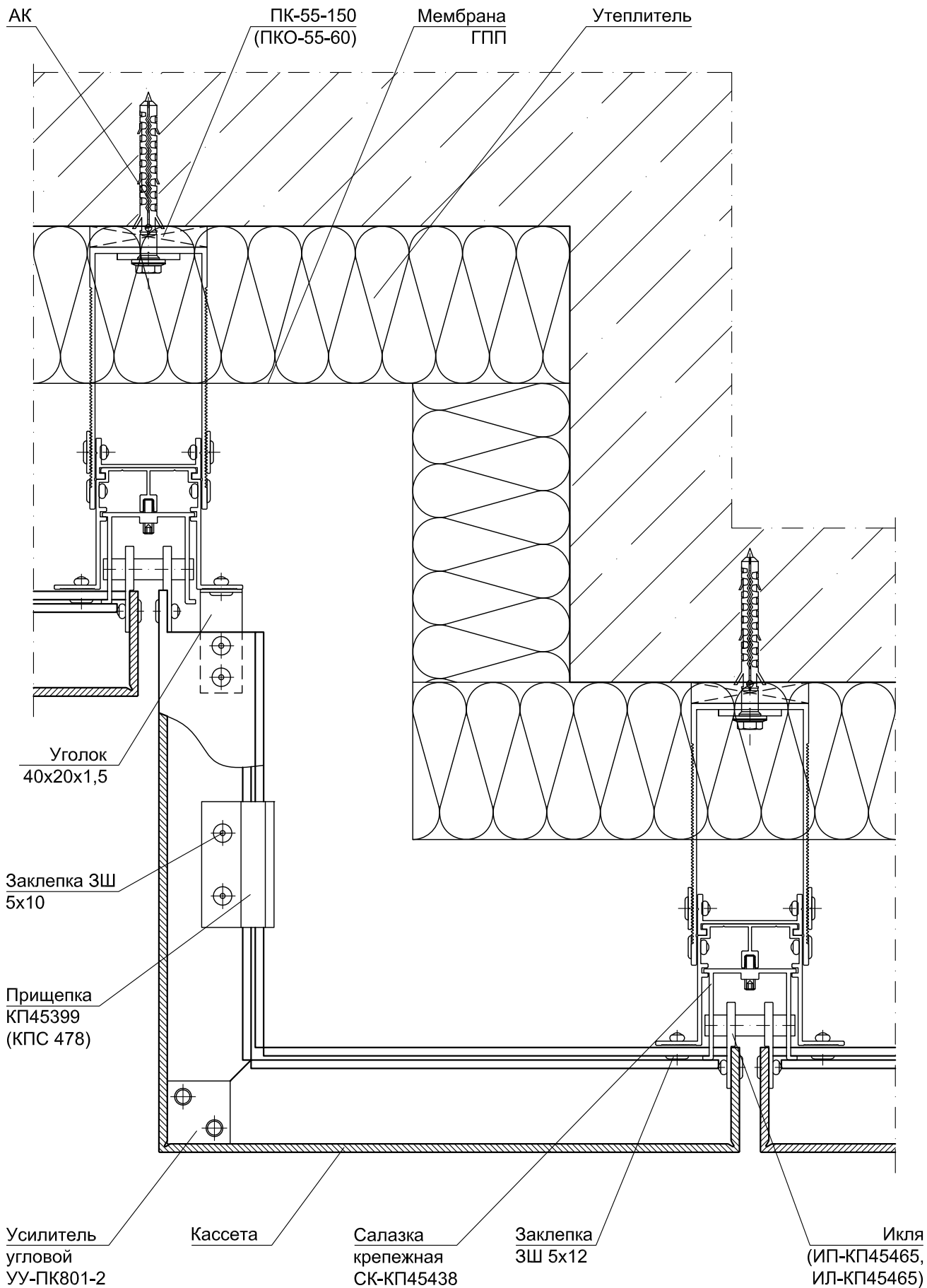
* - отсечка стальная из полосовой стали толщиной не менее 0,55 мм.

Лист

5.51

СИАЛ Навесная фасадная система

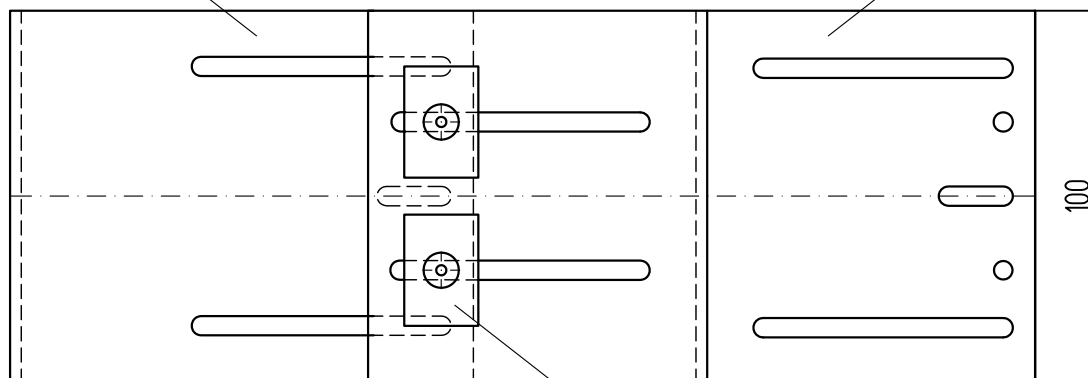
УЗЕЛ 18 - ВЕРТИКАЛЬНЫЙ УСТУП СТЕНЫ



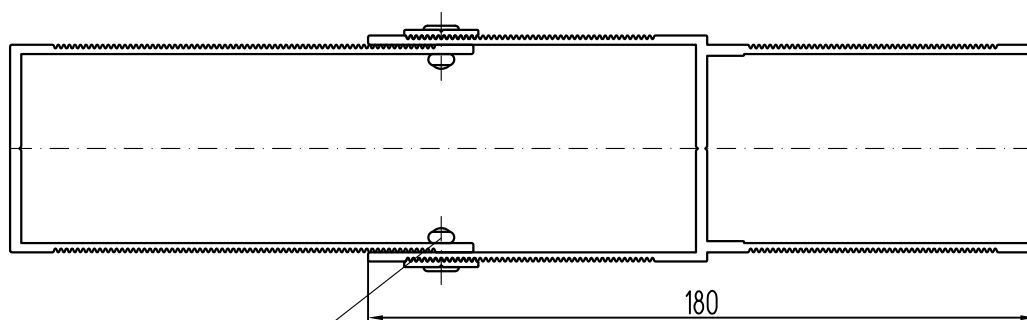
СХЕМЫ КРЕПЛЕНИЯ УДЛИНИТЕЛЕЙ П-ОБРАЗНЫХ КРОНШТЕЙНОВ

Кронштейн несущий
КН

Удлинитель
УКН-180-КП45449-1



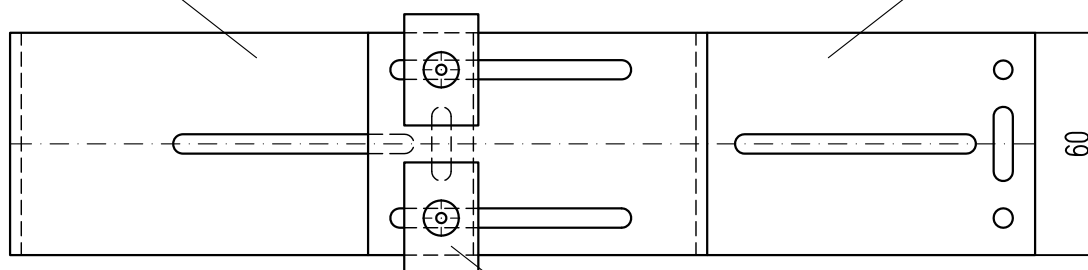
Шайба
ШФ-5ц-КП45435-1



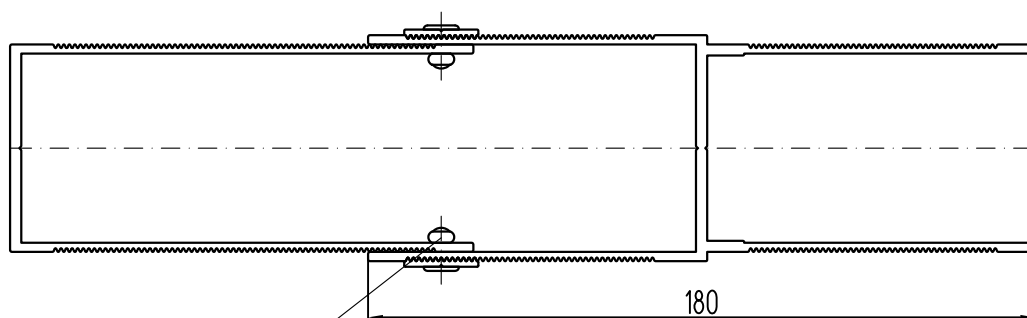
Заклепка 3Ш
5x12

Кронштейн опорный
КО

Удлинитель
УКО-180-КП45449-1



Шайба
ШФ-5ц-КП45435-1

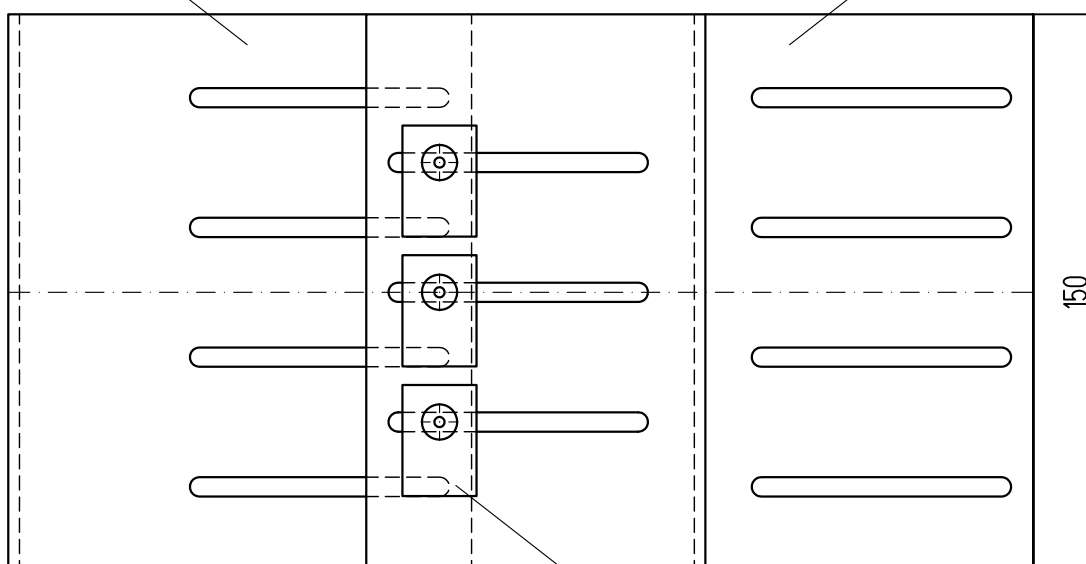


Заклепка 3Ш
5x12

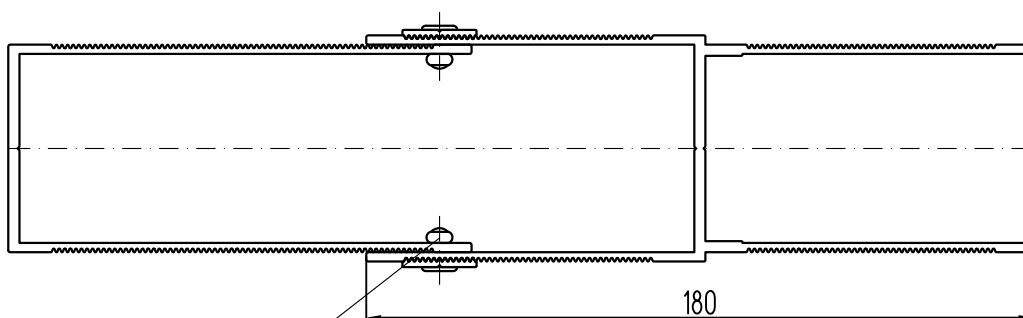
СХЕМА КРЕПЛЕНИЯ УДЛИНИТЕЛЕЙ СПАРЕННЫХ КРОНШТЕЙНОВ

Кронштейн спаренный
КС

Удлинитель
УКС-180-КП45449-1



Шайба
ШФ-5-КП45435-1

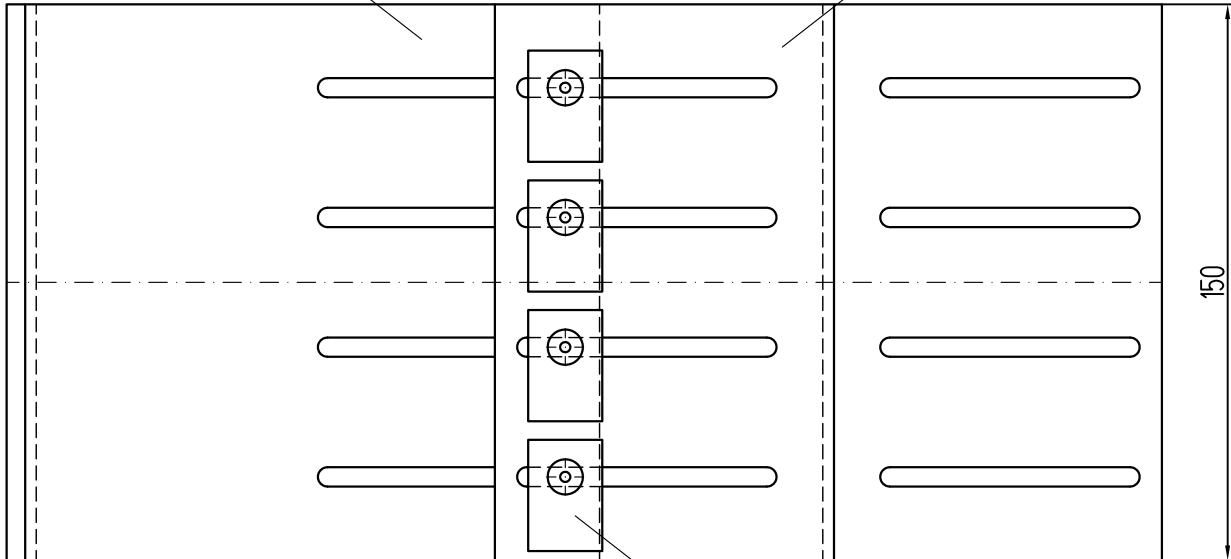


Заклепка ЗШ
5x12

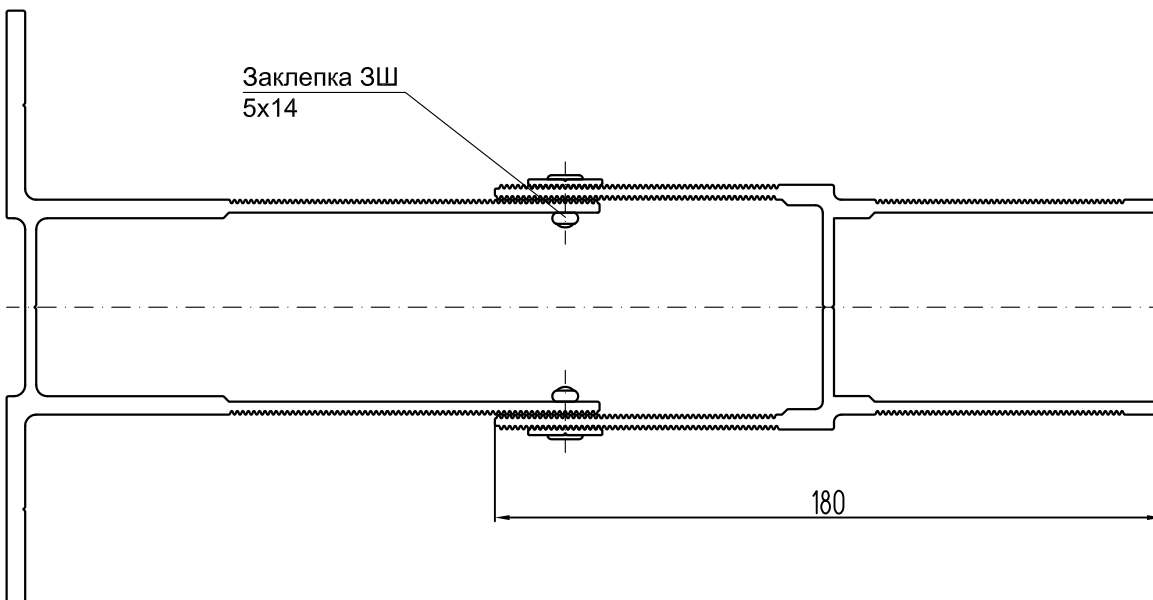
СХЕМА КРЕПЛЕНИЯ УДЛИНИТЕЛЕЙ УСИЛЕННЫХ КРОНШТЕЙНОВ

Кронштейн усиленный
КУ

Удлинитель
УКУ-180-КПС 580



Шайба
ШФ-5-КП45435-1



Заклепка 3Ш
5x14

180

СХЕМА КРЕПЛЕНИЯ УТЕПЛИТЕЛЯ

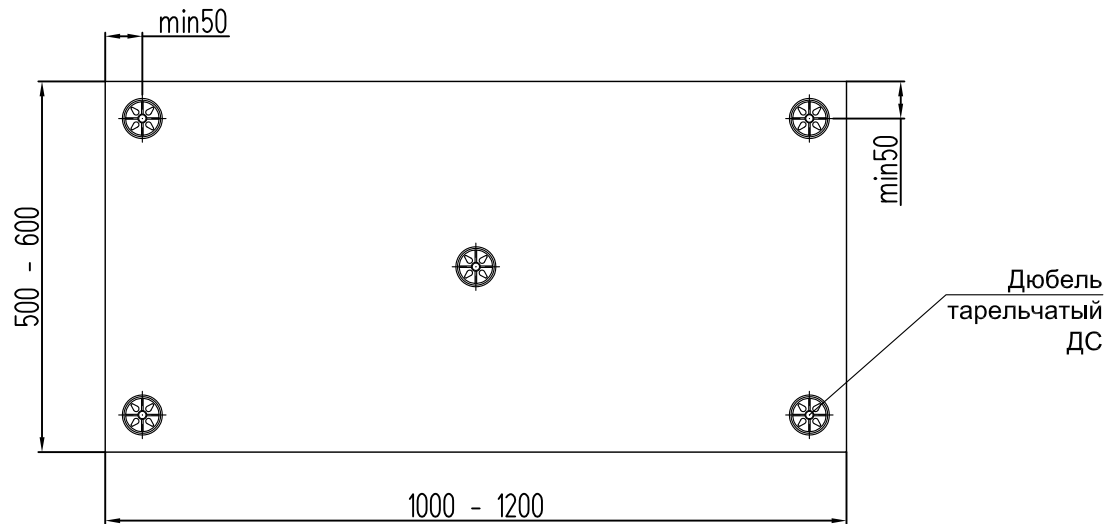
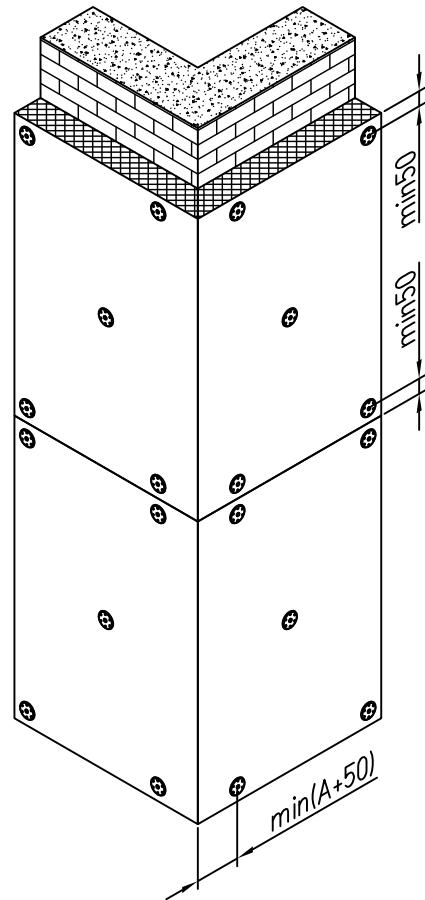
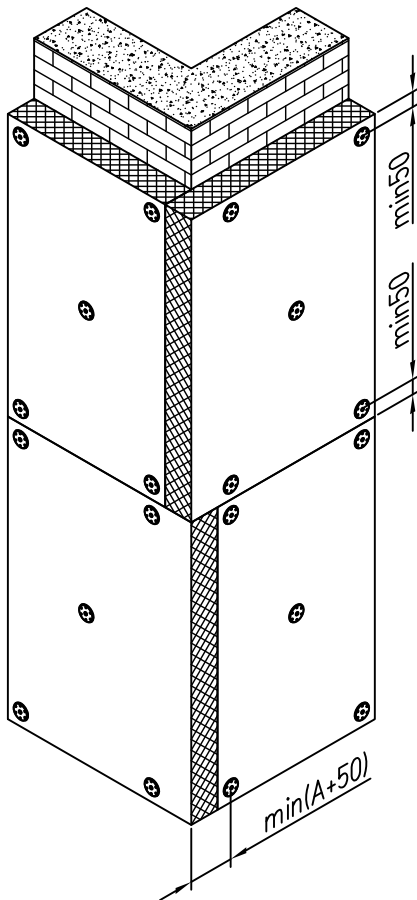


СХЕМА КРЕПЛЕНИЯ УТЕПЛИТЕЛЯ НА УГЛУ ЗДАНИЯ

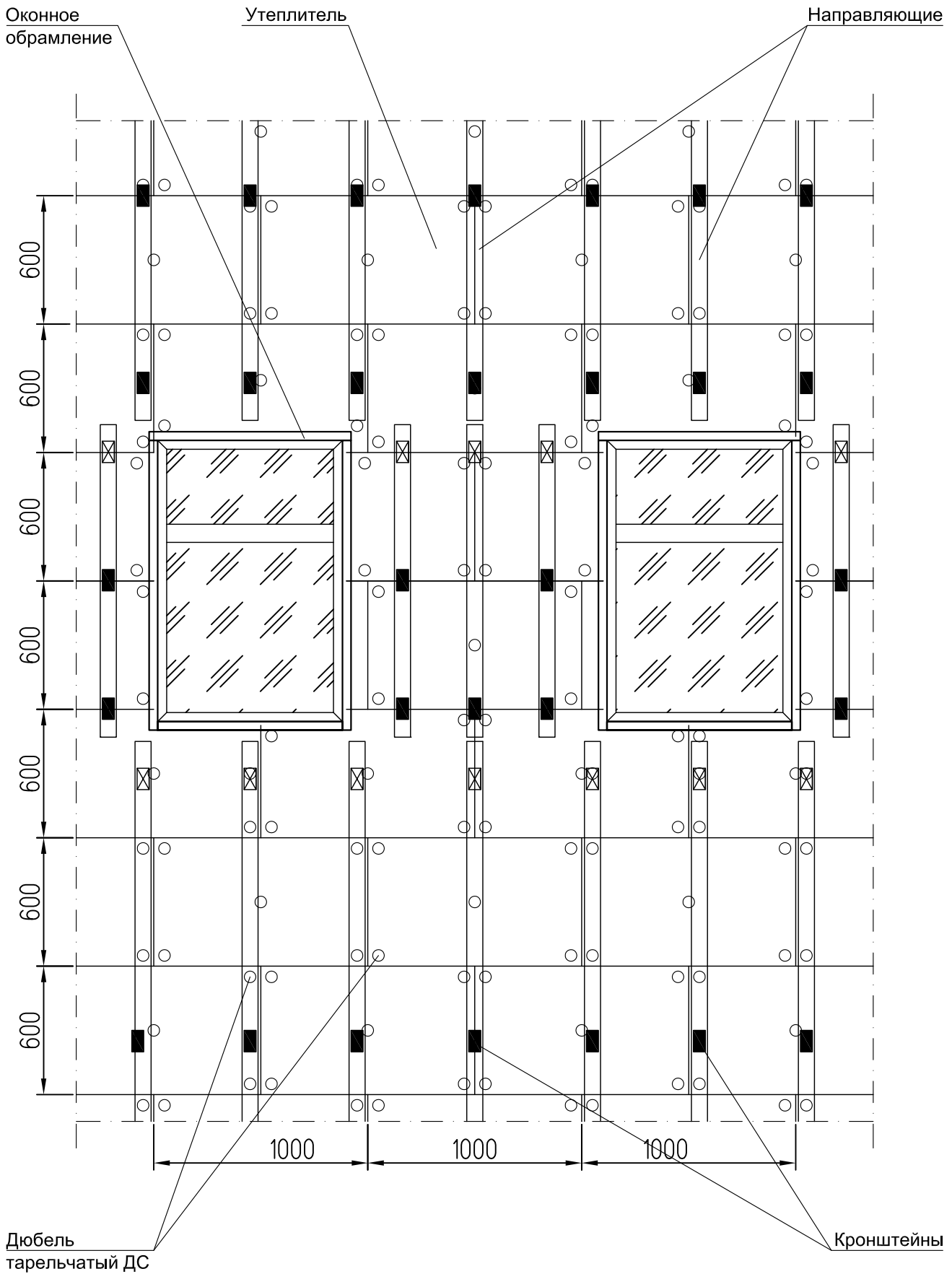
вариант I

вариант II

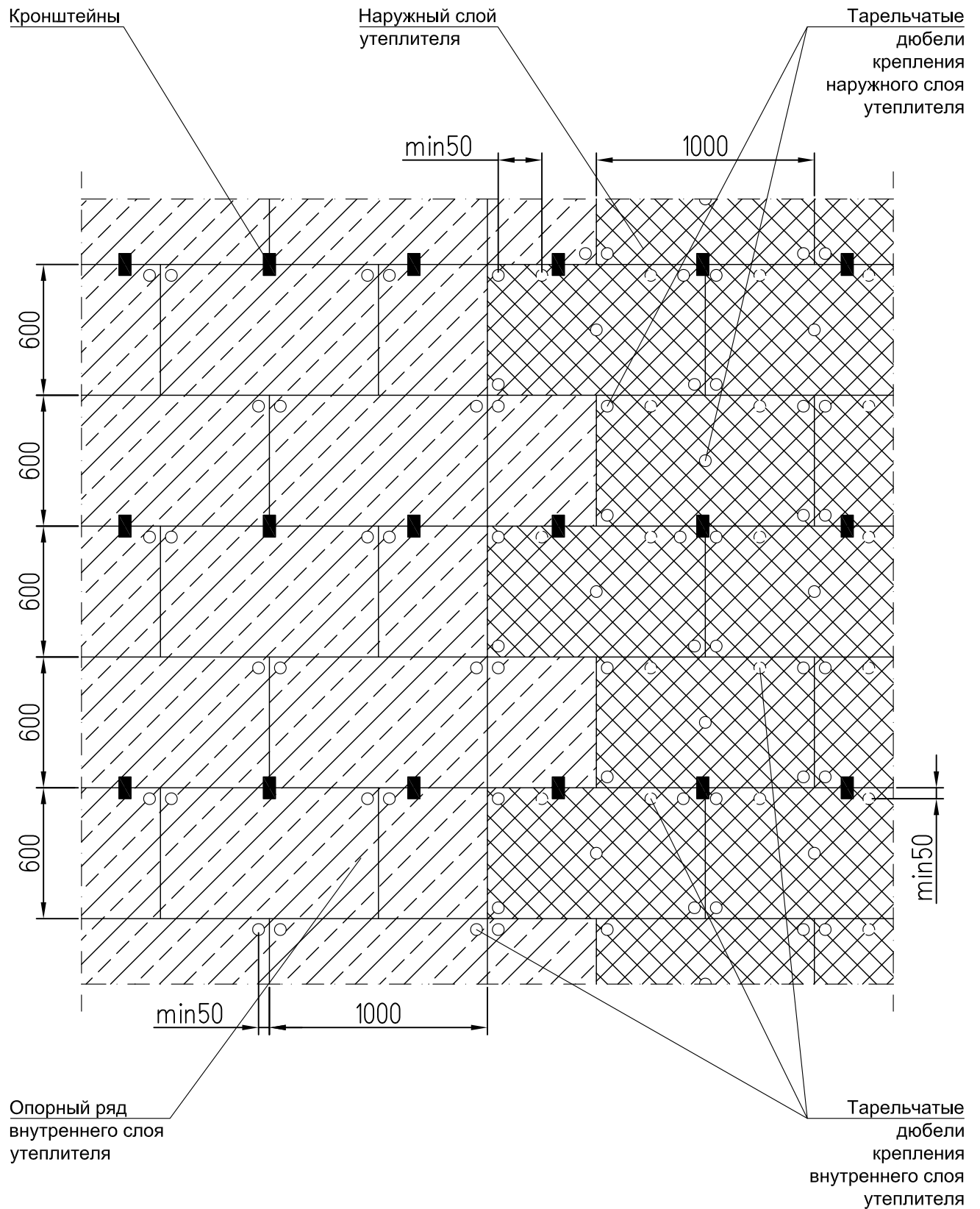


A - толщина утеплителя.

ПРИНЦИПИАЛЬНАЯ СХЕМА УСТАНОВКИ УТЕПЛИТЕЛЯ



ПРИНЦИПИАЛЬНАЯ СХЕМА ДВУХСЛОЙНОГО УТЕПЛИТЕЛЯ

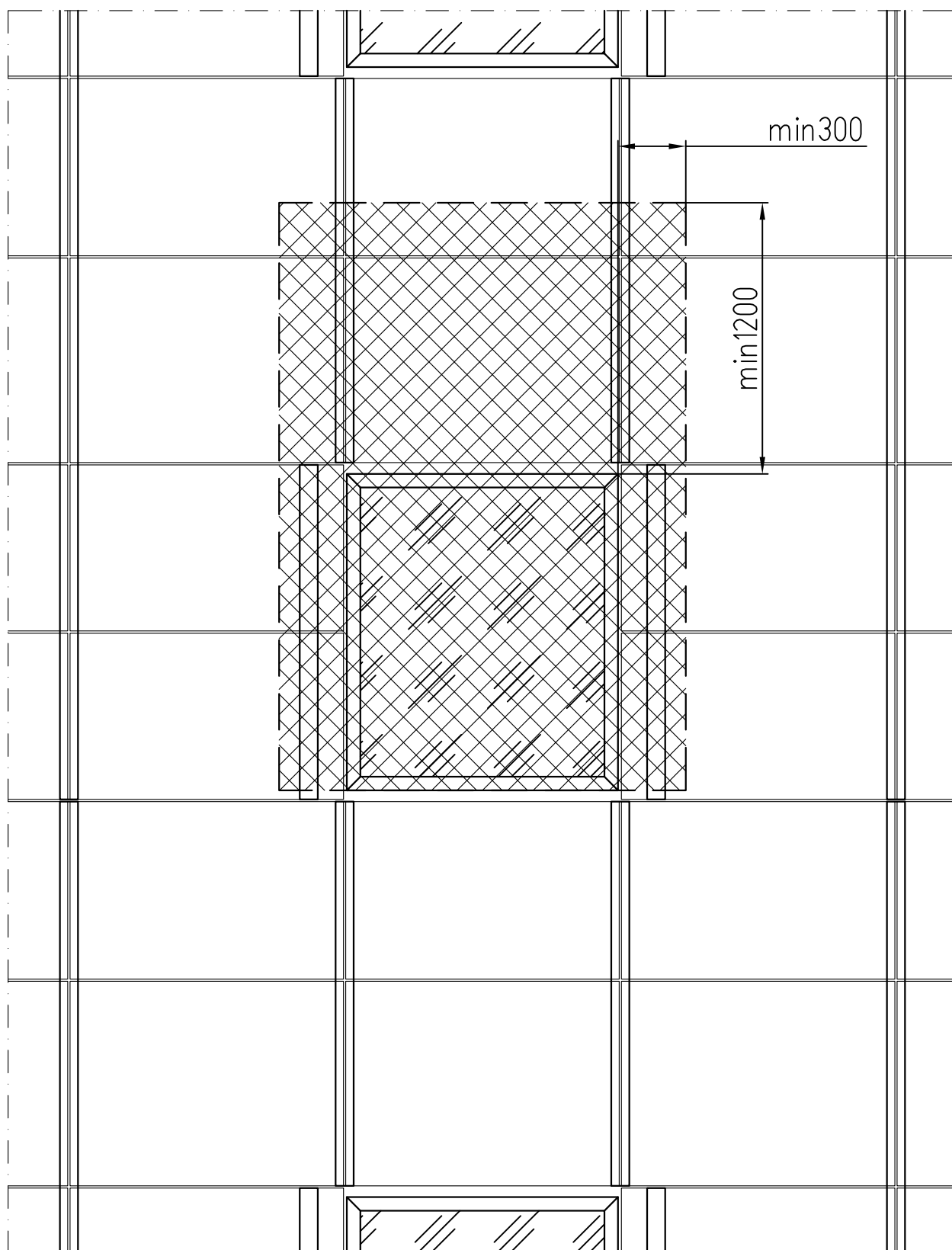


В соответствии с экспертными заключениями ЦНИИСК имени В. А. Кучеренко в качестве утеплителя в навесных фасадных системах с каркасом из алюминиевых сплавов применяются:

1. Минераловатные плиты с установкой в один слой;
2. Минераловатные плиты с установкой в два слоя;
3. Теплоизоляционные плиты из стеклянного волокна с установкой в один слой;
4. Теплоизоляционные плиты из стеклянного волокна с установкой в два слоя;
5. Комбинированная установка теплоизоляционных плит - внешний слой толщиной не менее 30 мм из минераловатных плит на основе горных пород (базальтовое сырье) - внутренний слой из плит из стеклянного волокна.

Не допускается применение влаговетрозащитных мембран в сочетании с плитами теплоизоляционными из стеклянного штапельного волокна с кашированным слоем!

ОБЛАСТЬ ПОВЫШЕННОЙ ПОЖАРНОЙ ОПАСНОСТИ

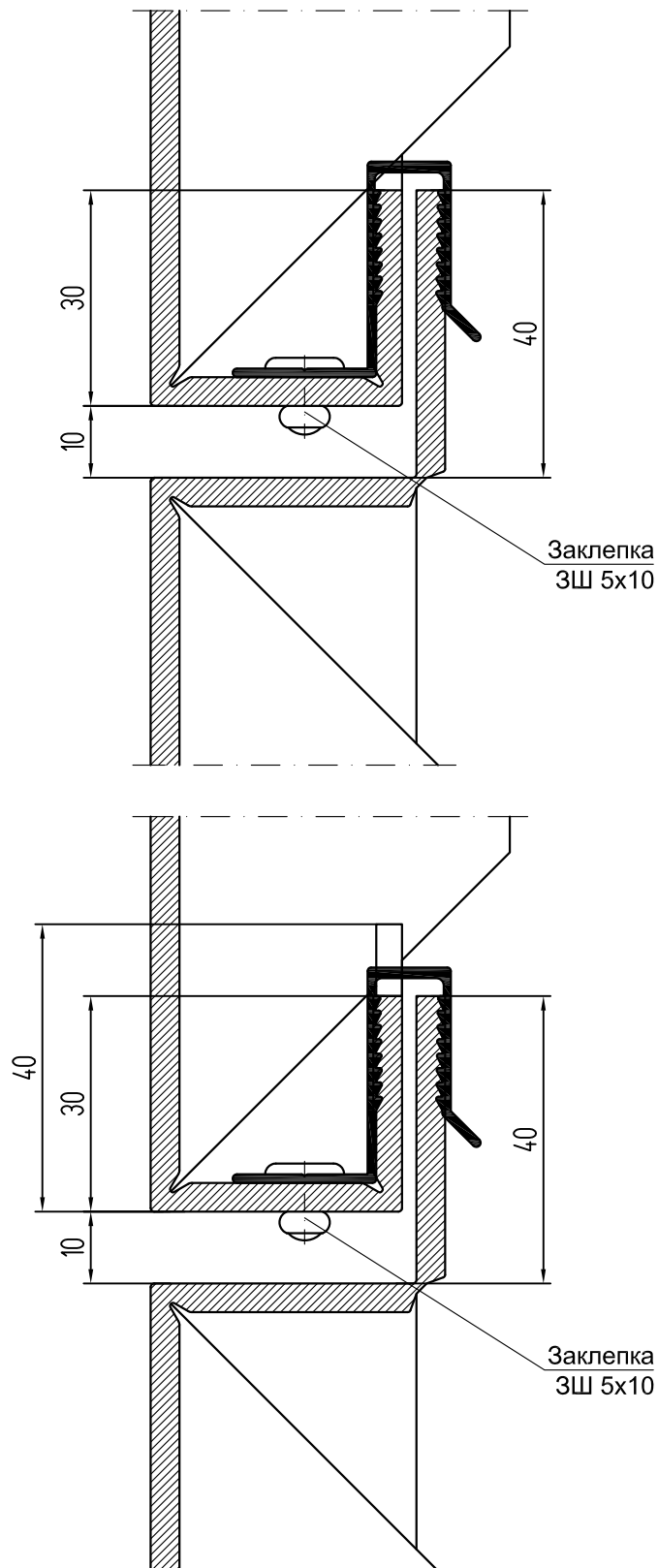


 - область повышенной пожарной опасности

A - толщина утеплителя.

СХЕМЫ УСТАНОВКИ ПРИЩЕПОК

Установка прищепки КП45399



ПРИМЕЧАНИЕ

Рекомендуется применять прищепки при горизонтальном размере кассет более 1500 мм.

Усилители угловые кассет условно не показаны.

Прищепки рекомендуется нарезать в размер 60 мм и крепить двумя заклепками.

Лист

5.61

СИАЛ

Навесная фасадная система

КОНСТРУКЦИЯ ПРОТИВОПОЖАРНОГО КОРОБА

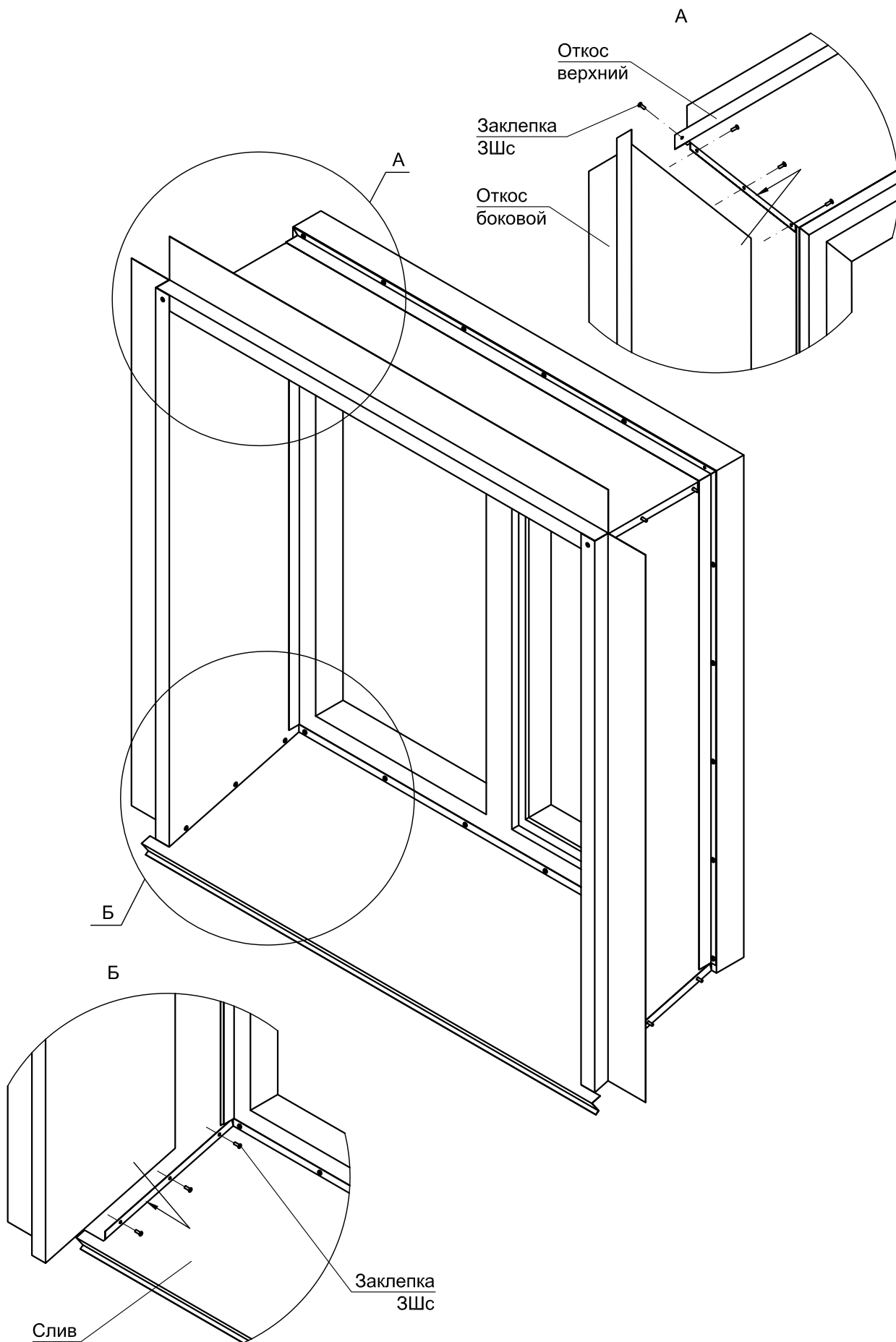
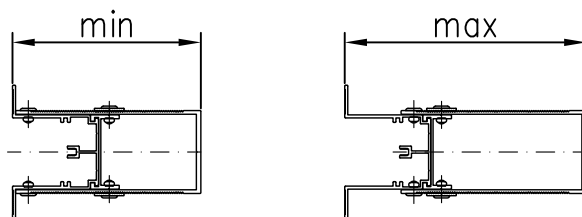


ТАБЛИЦА ВЫЛЕТОВ НАПРАВЛЯЮЩИХ УСТАНОВЛЕННЫХ НА П-ОБРАЗНЫХ КРОНШТЕЙНАХ, ММ



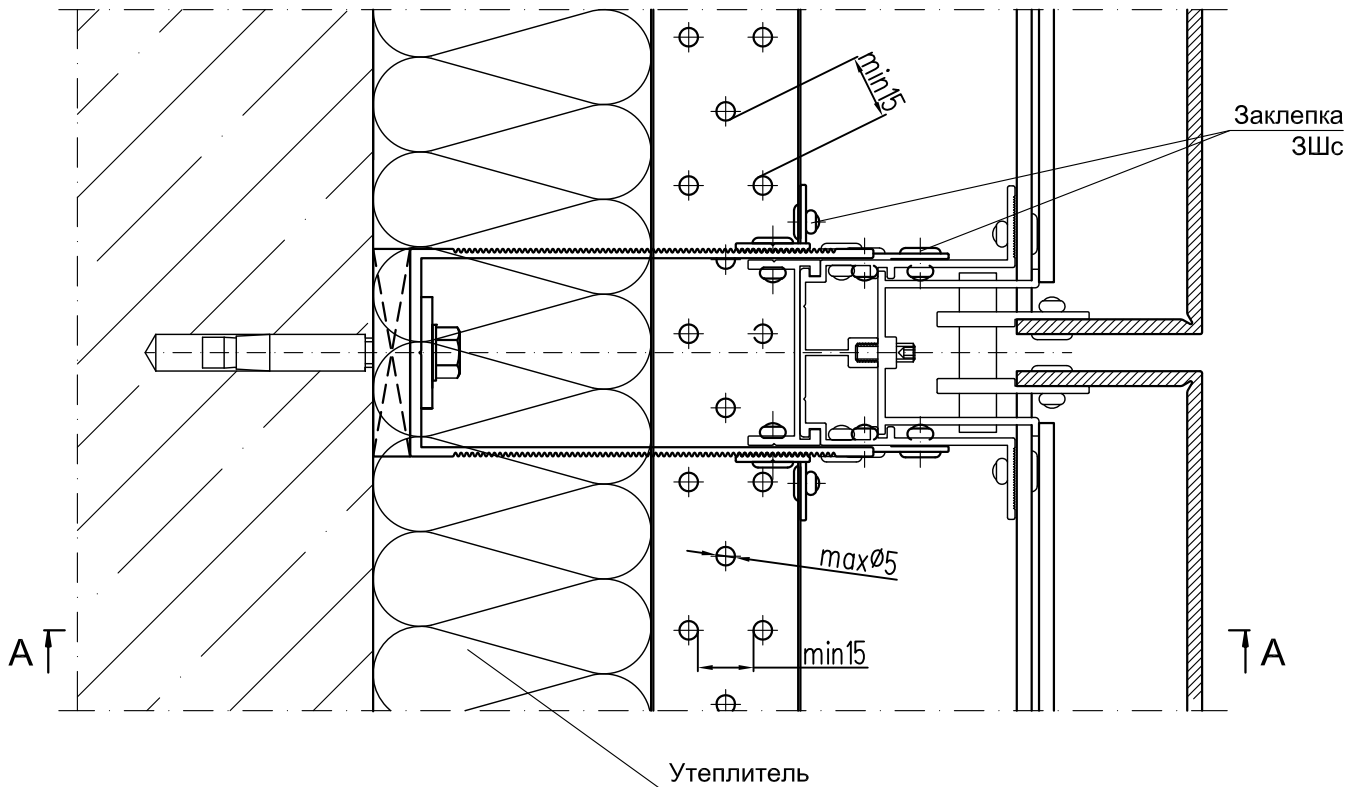
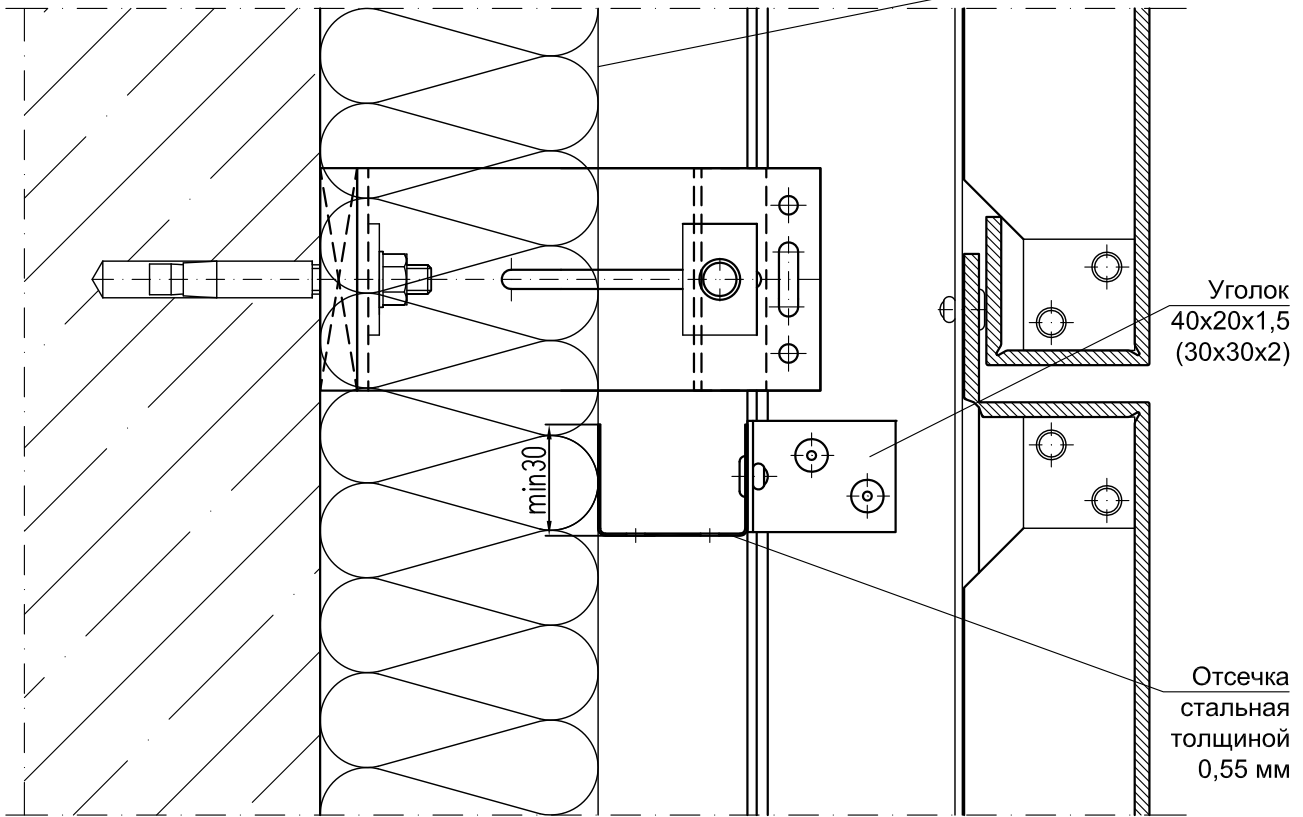
Марка кронштейна		Шифр направляющей		КП45460-1	КПС 567	КПС 354	КПС 366	КПС 367	КПС 368-1	КПС 369
		min	max							
КН (КО)-60 КПС 254	min	68	68	94	110	140	170	190		
	max	98	98	120	140	170	200	220		
КН (КО)-90 КП45469-1	min	94	92	124	140	170	200	220		
	max	128	127	150	170	200	230	250		
КН (КО)-125 КПС 255	min	133	133	159	175	205	235	255		
	max	163	163	185	205	235	265	285		
КН (КО)-160 КП45432-2	min	168	168	194	210	240	270	290		
	max	198	198	220	240	270	300	320		
КН (КО)-180 КПС 256	min	188	188	214	230	260	290	310		
	max	218	218	240	260	290	320	340		
КН (КО)-205 КП45463-2	min	213	213	239	255	285	315	335		
	max	243	243	265	285	315	345	365		
КН (КО)-240 КПС 705	min	248	248	274	290	320	350	370		
	max	278	278	300	320	350	380	400		
КС-90 КП45469-1	min	94	92	124	140	170	200	220		
	max	128	127	150	170	200	230	250		
КС-125 КПС 255	min	133	133	159	175	205	235	255		
	max	163	163	185	205	235	265	285		
КС-160 КП45432-2	min	168	168	194	210	240	270	290		
	max	198	198	220	240	270	300	320		
КС-180 КПС 256	min	188	188	214	230	260	290	310		
	max	218	218	240	260	290	320	340		
КС-205 КП45463-2	min	213	213	239	255	285	315	335		
	max	243	243	265	285	315	345	365		
КС-240 КПС 705	min	248	248	274	290	320	350	370		
	max	278	278	300	320	350	380	400		
КУ-160 КПС 249	min	168	168	194	210	240	270	290		
	max	198	198	220	240	270	300	320		
КУ-205 КПС 276	min	213	213	239	255	285	315	335		
	max	243	243	265	285	315	345	365		
КУ-240 КПС 706	min	248	248	274	290	320	350	370		
	max	278	278	300	320	350	380	400		

6. ВАРИАНТЫ УСТАНОВКИ
СТАЛЬНЫХ ГОРИЗОНТАЛЬНЫХ
ПРОТИВОПОЖАРНЫХ ОТСЕЧЕК

ВАРИАНТ I С ПЕРФОРИРОВАННЫМИ ОТСЕЧКАМИ

A-A

Мембрана
ГПП



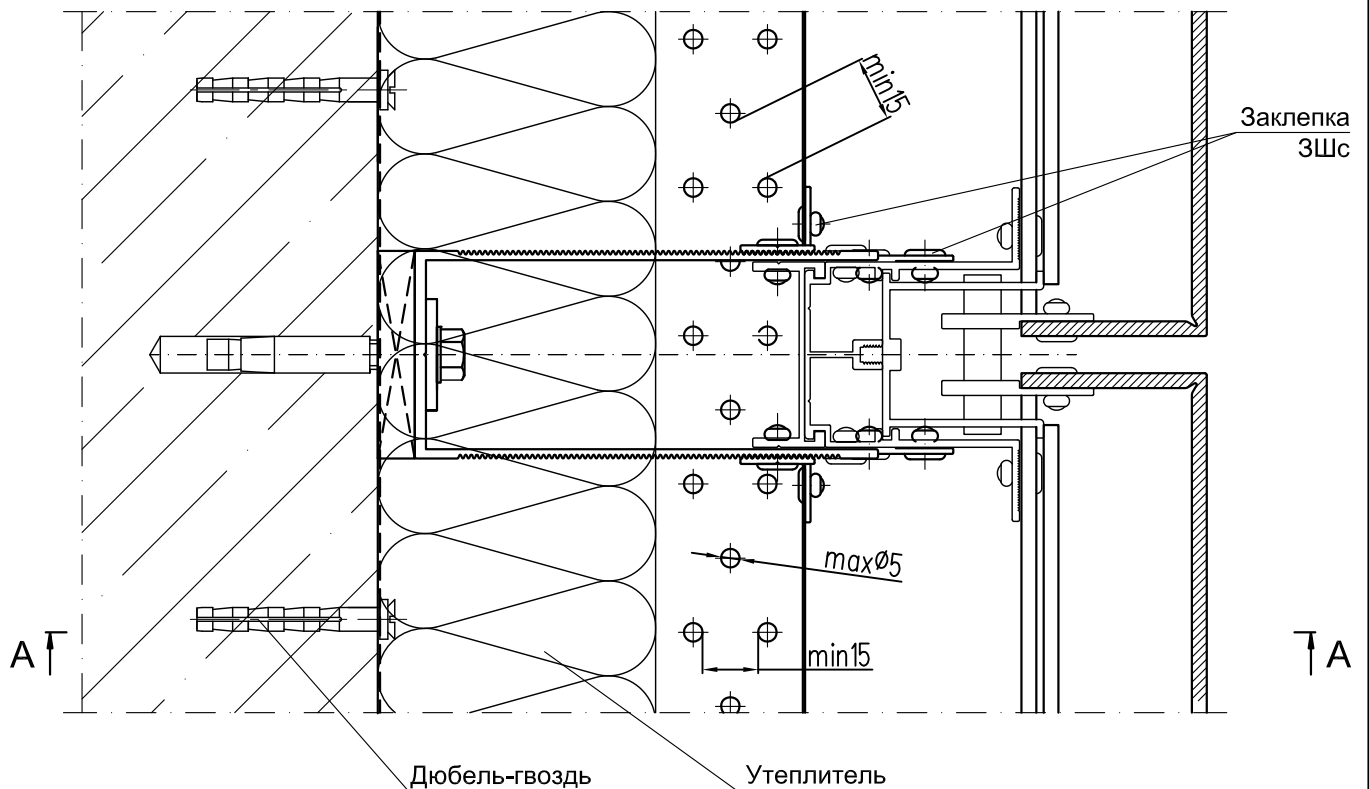
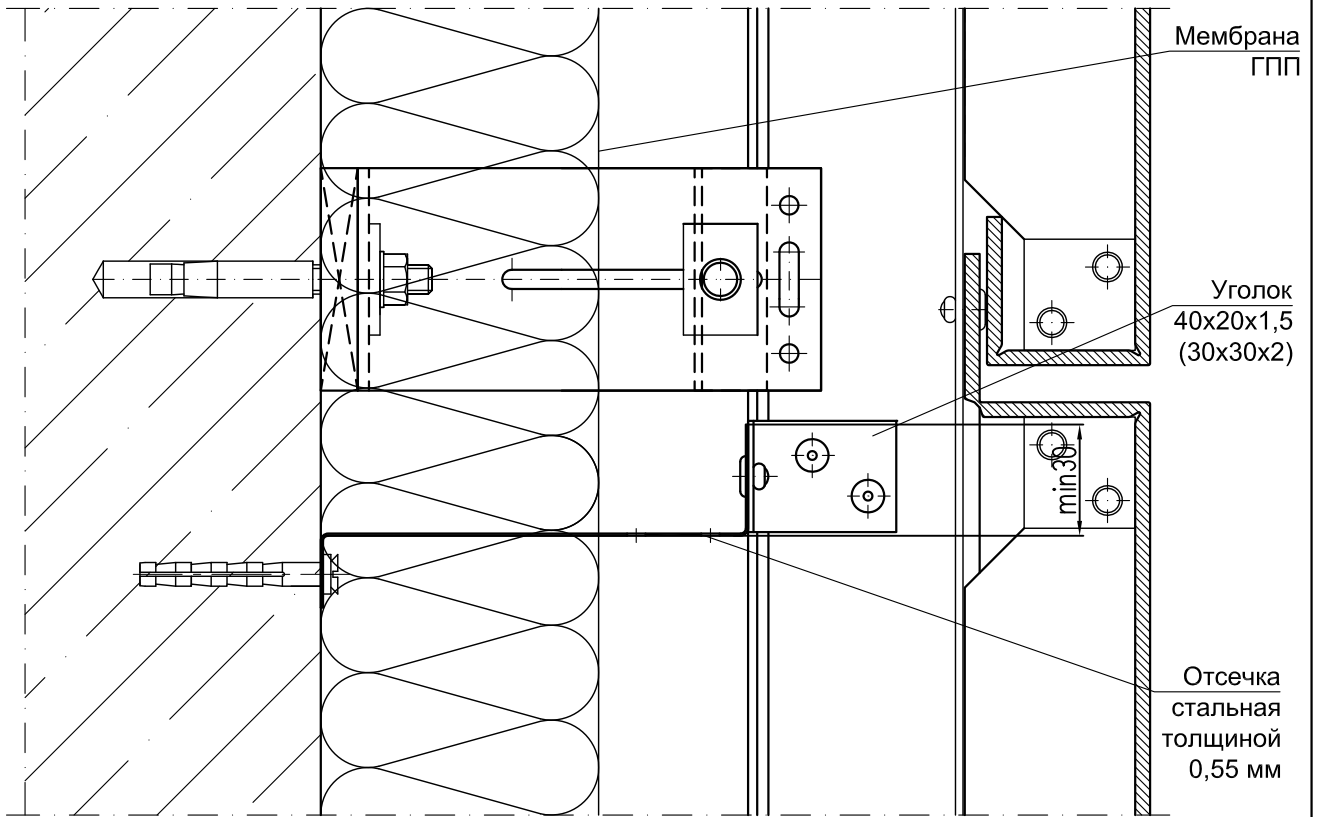
Лист

6.1

СИАЛ Навесная фасадная система

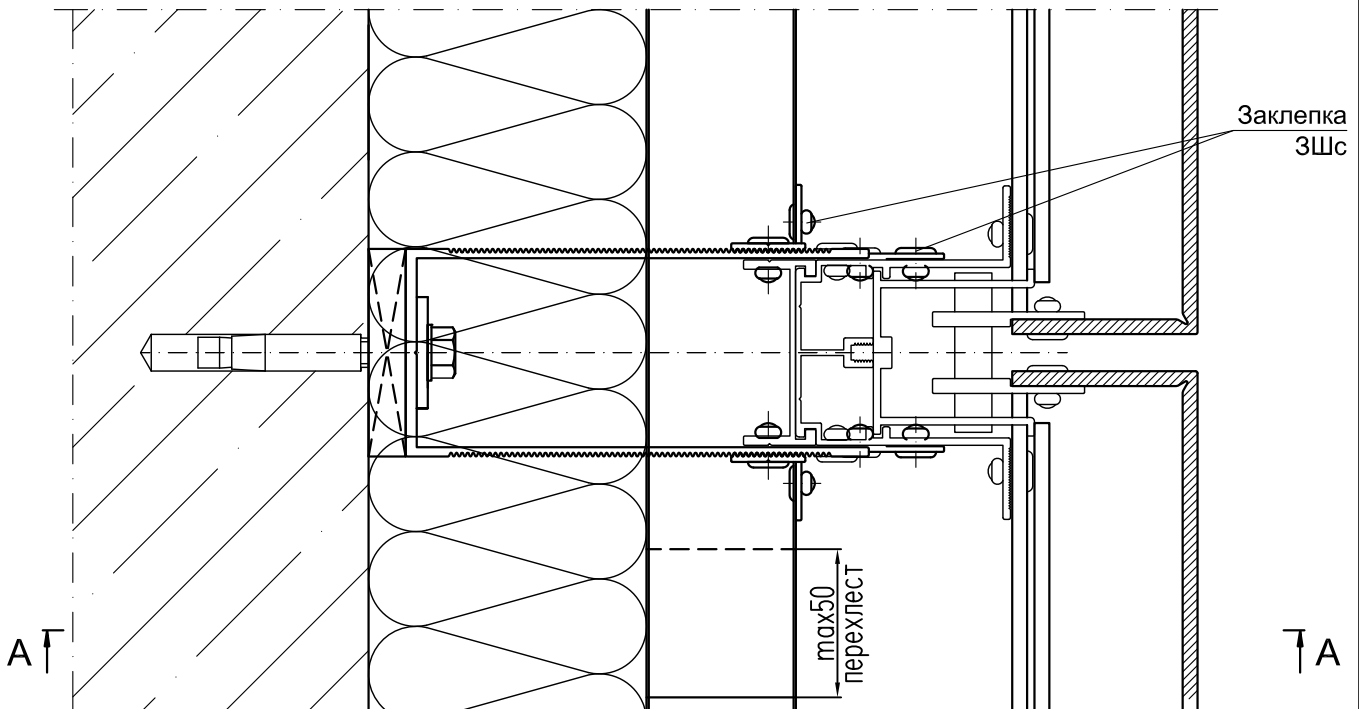
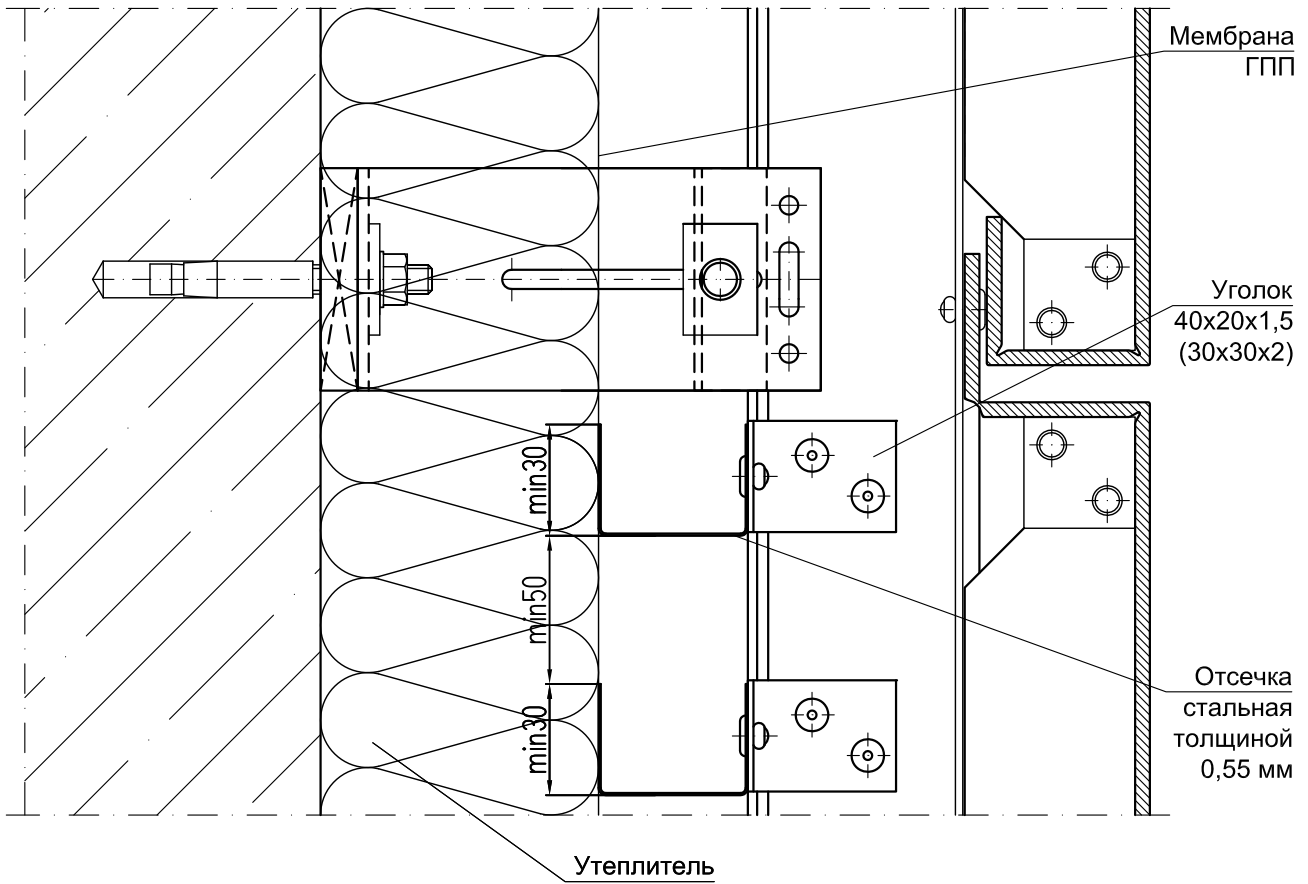
ВАРИАНТ II С ПЕРФОРИРОВАННЫМИ ОТСЕЧКАМИ

A-A



ВАРИАНТ I С ОТСЕЧКАМИ БЕЗ ПЕРФОРАЦИИ

A-A



ПРИМЕЧАНИЕ

Отсечки устанавливаются по высоте в шахматном порядке для обеспечения вентиляции .

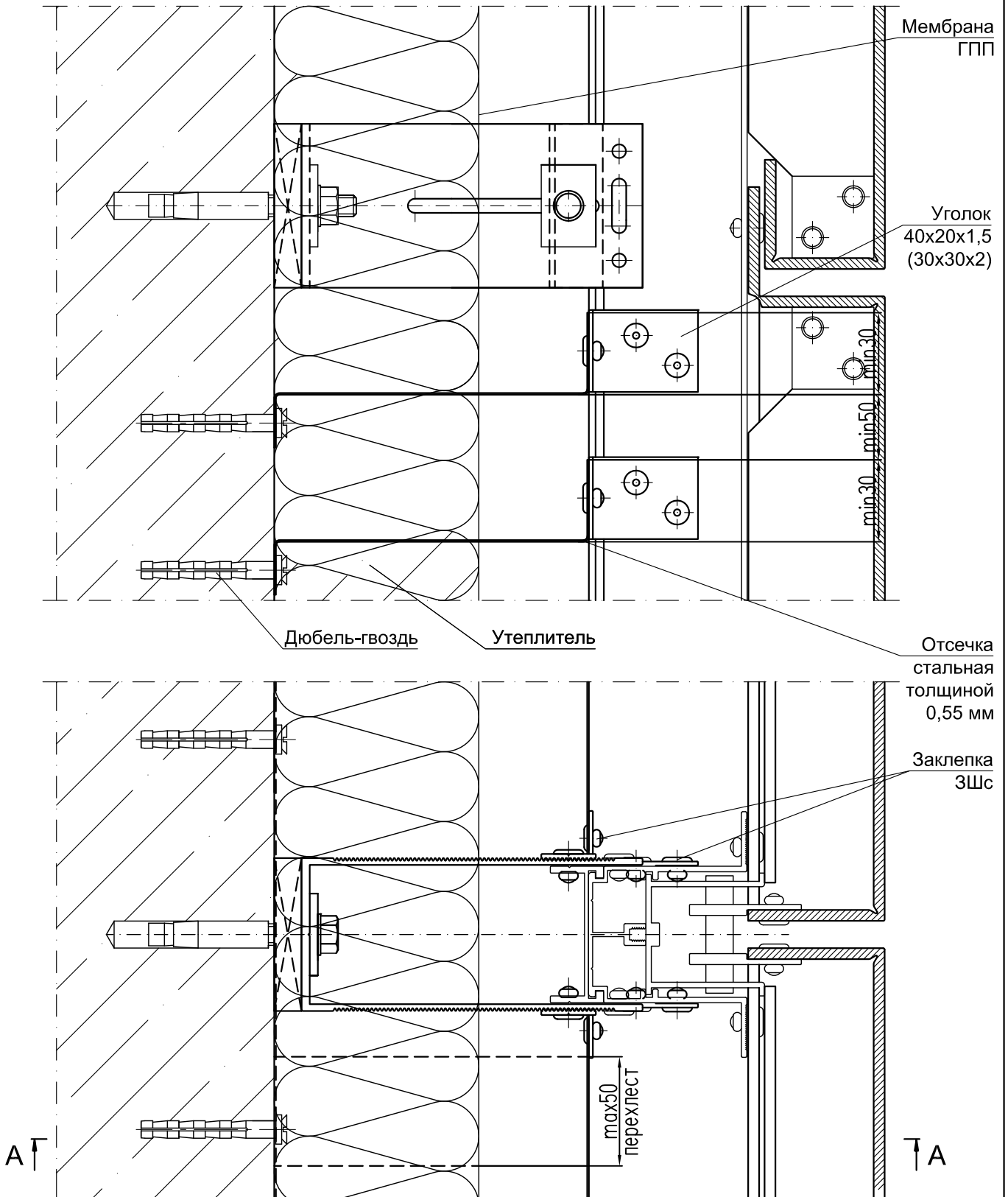
Лист

6.3

СИАЛ **Навесная фасадная система**

ВАРИАНТ II С ОТСЕЧКАМИ БЕЗ ПЕРФОРАЦИИ

A-A

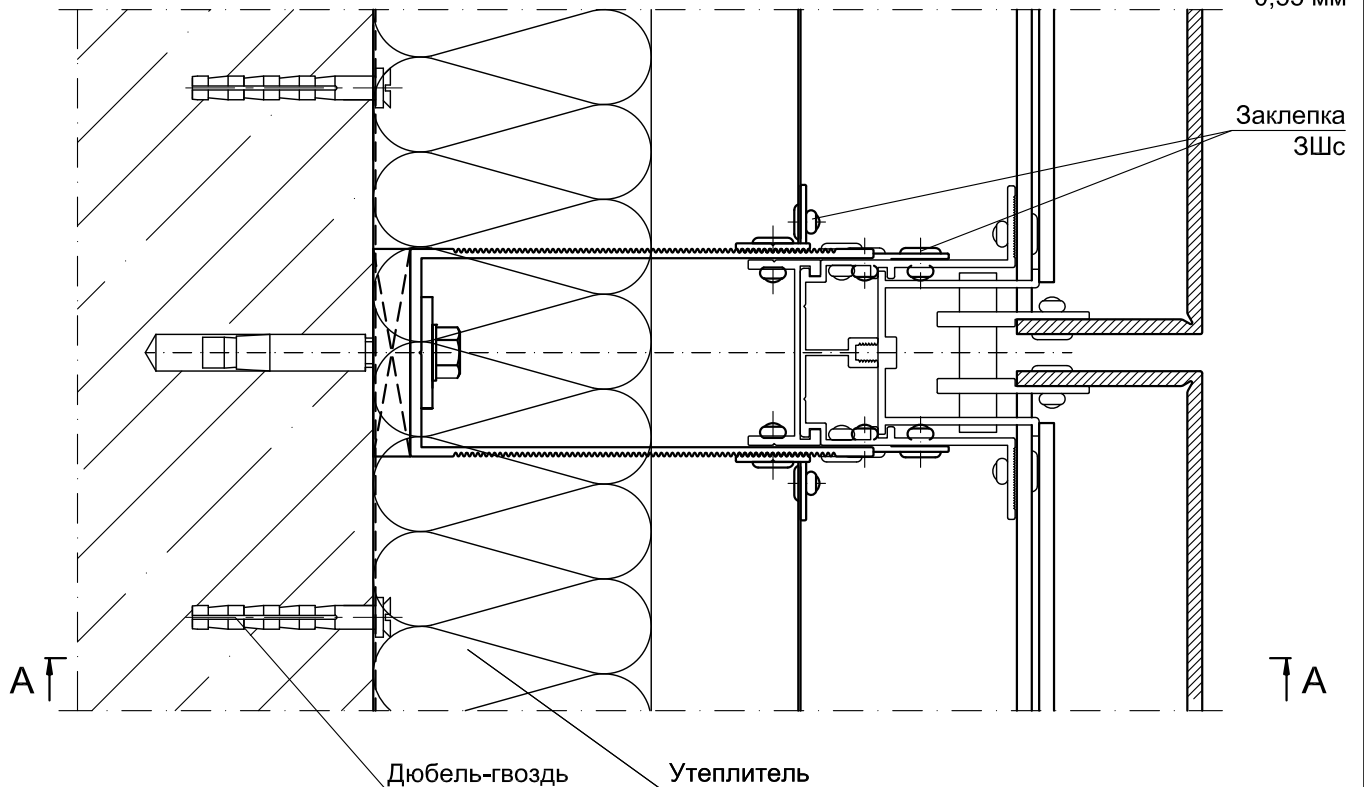
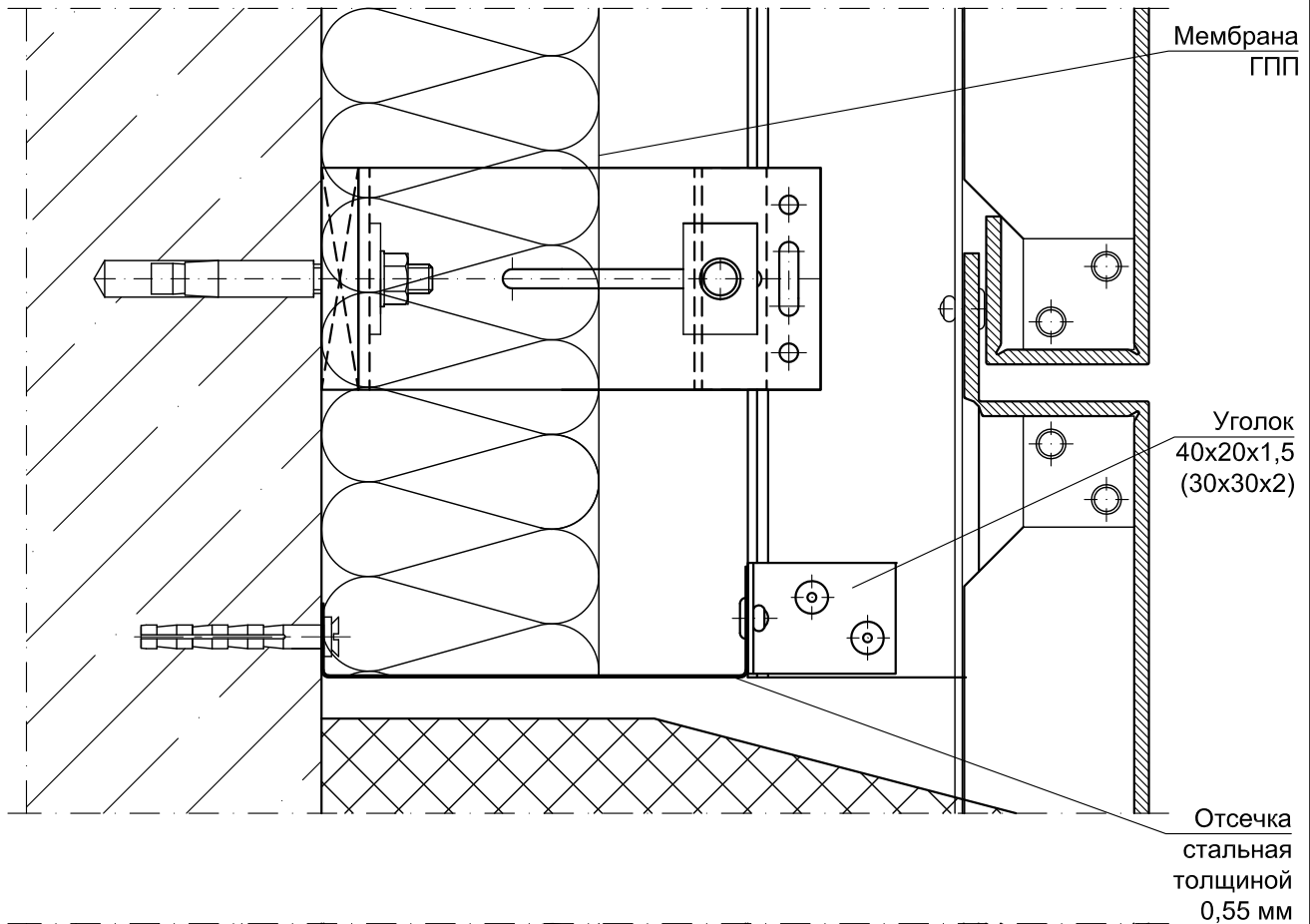


ПРИМЕЧАНИЕ

Отсечки устанавливаются по высоте в шахматном порядке для обеспечения вентиляции.

ВАРИАНТ УСТАНОВКИ НИЖНЕЙ ОТСЕЧКИ

A-A



Лист
6.5

СИАЛ Навесная фасадная система

7. Расчеты

ВВЕДЕНИЕ

Приведенные далее расчеты предназначены для специалистов, выполняющих разработку проектов систем СИАЛ с воздушным зазором для облицовки фасадов зданий и сооружений различного назначения. Расчеты являются справочным пособием для проектирования несущего каркаса конструкции навесной фасадной системы СИАЛ КМ с облицовкой кассетами из листовых материалов: алюминиевых, стальных или композитных материалов.

Расчет №1 Типовой расчет конструкции системы СИАЛ КМ с креплением за основание и облицовкой кассетами из листовых материалов;

Расчет №2 Типовой расчет конструкции системы СИАЛ КМ с креплением за плиты перекрытия и облицовкой кассетами из листовых материалов.

Прочностные расчеты включают проверку прочности и деформаций металлических профилей, несущих нагрузку от массы облицовочного материала и от ветра, стыковых соединений между собой, их крепление к основным несущим конструкциям здания. Нагрузки от собственной массы облицовочных материалов принимаются по паспортным данным предприятий-изготовителей. Нагрузки от ветра принимаются по СП 20.13330.2011

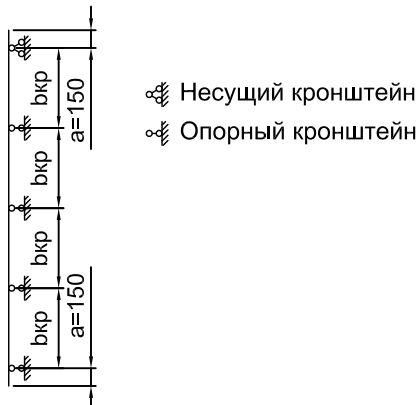
Приведенные расчеты выполнены для рядовой зоны здания, для угловой зоны расчеты выполняются по аналогии с учетом пикового значения аэродинамического коэффициента: $c_p = -2,2$

При разработке расчетов были использованы следующие документы:

1. СП 20.13330.2011 Нагрузки и воздействия;
2. СНиП 2.03.06-85 Алюминиевые конструкции;
3. ГОСТ 22233-2001 Профили пресованные из алюминиевых сплавов для ограждающих конструкций. Общие технические условия.
4. Справочник проектировщика. Расчетно-теоретический. Стройиздат, 1972 г.
5. Справочное пособие по сопротивлению материалов. Изд. Высшая школа, 1971 г.

Расчет №1
 Типовой расчет конструкции системы СИАЛ КМс облицовкой
 кассетами из листовых материалов
 Рядовая зона здания

Расчетная схема:



Исходные данные для расчета:

Ветровой район: 3
 Тип местности: В
 Высота здания, h: 75 м.
 Расчетная высота от поверхности земли, z: 75 м.
 Поперечный размер здания, d: 12 м.
 Направляющая: КП45460-1
 Кронштейн, КН(КО)-160 КП45432-2
 Ширина облицовки, b_{пл.}: 1110 мм
 Высота облицовки, h_{пл.}: 1000 мм
 Толщина панели, t_{пл.}: 4 мм
 Вес панели: 6,5 кг/м²
 Длина направляющей, L_{напр.}: 3 м
 Пиковое значение аэродинамического коэффициента, c_p: -1,2

Коэффициент надежности по системе, γ_{fc}: 1,05
 Коэффициент надежности по облицовке, γ_{fo}: 1,25
 Коэффициент надежности по ветровой нагрузке, γ_f: 1,4

Постоянная нагрузка:

Нормативная нагрузка от профиля, q_{п. норм.}: 1,229 кг/м
 Расчетная нагрузка от профиля, q_{п. расч.} = q_{п. норм.} * γ_{fc} = 1,29 кг/м
 Нормативная нагрузка от плитки, q_{к. норм.}: 6,5 кг/м²
 Расчетная нагрузка от плитки, q_{к. расч.} = q_{к. норм.} * γ_{fo} = 8,125 кг/м²

Ветровая нагрузка

Нормативную пиковую ветровую нагрузку рассчитываем для рядовой зоны согласно СП 20.13330.2011 Нагрузки и воздействия по формуле:

$$w_{+(-)}^n = w_0 * k_{(ze)} * [1 + \zeta_{(ze)}] * c_{+(-)}^p * v_{+(-)} = 1,095 \text{ кПа}$$

Расчетную пиковую ветровую нагрузку рассчитываем для рядовой зоны по формуле:

$$w_{+(-)}^p = w_0 * k_{(ze)} * [1 + \zeta_{(ze)}] * c_{+(-)}^p * v_{+(-)} * \gamma = 1,534 \text{ кПа}$$

где: w_0 - нормативное значение давления ветра:

$$w_0 = 0,38 \text{ кПа}$$

$k_{(ze)}$ - коэффициент учитывающий изменение давления ветра на высоте z_e :

$$k_{(ze)} = 1,455$$

$\zeta_{(ze)}$ - коэффициент учитывающий изменение пульсаций давления ветра на высоте z_e :

$$\zeta_{(ze)} = 0,708$$

$v_{+(-)}$ - коэффициент корреляции ветровой нагрузки:

$$v_{+(-)} = 0,967$$

z_e - эквивалентная высота: 75 м.

Расчет направляющей

Шаг направляющих, $b_{\text{напр}} = 1120 \text{ мм}$

Шаг кронштейнов, $b_{\text{кр}} = 675 \text{ мм}$

Консоль, $a = 150 \text{ мм}$

Плечо кронштейна, $A_{\text{кр}} = 160 \text{ мм}$

Площадь сечения профиля $A = 4,538 \text{ см}^2$

Момент сопротивления профиля $W_x = 6,49 \text{ см}^3$

Удельная плотность алюминия $\rho = 2700 \text{ кг/м}^3$

Нормативная ветровая нагрузка на направляющую:

$$q_w^n = w_{+(-)}^n * b_{\text{напр}} * \gamma_{fc} = 1,226 \text{ кН/м}$$

Расчетная ветровая нагрузка на направляющую:

$$q_w = w_{+(-)} * b_{\text{напр}} * k_n * \gamma_{fc} = 1,718 \text{ кН/м}$$

Нормативная нагрузка от веса облицовки, действующая на 1 метр направляющей:

$$q_{\text{обл}}^n = q_{\text{к.норм.}} * b_{\text{пл}} = 7,215 \text{ кг/м}$$

Расчетная нагрузка от веса облицовки, действующая на 1 метр направляющей:

$$q_{\text{обл}} = q_{\text{к.расч.}} * b_{\text{пл}} = 9,019 \text{ кг/м}$$

Общий вес облицовки, действующий на направляющую:

$$P_{\text{с.вес.обл.}} = q_{\text{обл}} * L_{\text{напр}} = 27,056 \text{ кг}$$

Вертикальная сила, на верхней опоре:

$$N = (q_{\text{п.расч.}} + q_{\text{обл}}) * L_{\text{напр}} = 30,928 \text{ кг}$$

Момент от ветровой нагрузки:

$$M_{q_w} = 0,107 * q_w * b_{\text{кр}}^2 = 0,084 \text{ кН м}$$

$$M_{q_w} = 8,4 \text{ кН см}$$

Проверка прочности профиля на растяжение с изгибом:

$$\sigma = ((N/A) + (M_{q_w}/W_x)) * \gamma_n \leq R_y * \gamma_c: \quad 14 \text{ МПа} < 120 \text{ МПа}$$

, где: γ_n - единый коэффициент надежности по ответственности: 1

γ_c - коэффициент условий работы: 1

R_y - расчетное сопротивление на растяжение: 120 МПа

Прочность профиля на растяжение с изгибом обеспечивается

Проверка профиля на прогиб:

$$f = (0,0063 * q_w * b_{\text{кр}}^4) / (E * J_x) \leq (b_{\text{кр}} / 200) \quad 0,01 \text{ см} \leq 0,3 \text{ см}$$

, где: E - модуль Юнга для алюминия: 710000 кг/см²

Прочность профиля на прогиб обеспечивается

Проверка прочности крепления направляющей к кронштейну:

Вертикальную нагрузку воспринимают две заклепки Ал/Нерж. ст. 5x12 и горизонтальную нагрузку воспринимают четыре заклепки 5x12 Ал./Нерж. ст.

Нагрузка от веса облицовки и профиля на одну заклепку:

$$P_{\text{зак1}} = P/2 = 155 \text{ Н}$$

Нагрузка от ветра на одну заклепку:

$$P_{\text{зак2}} = N_{\text{вн}}/4 + M_p/(2 \cdot e) = 291 \text{ Н}$$

, где: $N_{\text{вн}} = q_w \cdot (b_{\text{кр}}/2 + a) \cdot \gamma_m = 1005 \text{ Н}$

γ_m - коэффициент надежности для узлов крепления: 1,2

M_p - момент от собственного веса конструкции:

$$M_p = P \cdot E_1 = 5,6 \text{ Н} \cdot \text{м}$$

E_1 - расстояние от точки приложения нагрузки до заклепок: 0,018 м

e - расстояние между заклепками: 0,07 м

Расчет соединения на срез заклепки:

$$P_{\text{зак1}} \cdot \gamma_n \leq N_{\text{sz}} \cdot \gamma_c \quad 155 \text{ Н} \leq 1120 \text{ Н}$$

$$P_{\text{зак2}} \cdot \gamma_n \leq N_{\text{sz}} \cdot \gamma_c \quad 291 \text{ Н} \leq 1120 \text{ Н}$$

, где: N_{sz} - допускаемое усилие на срез заклепки: 1120 Н

γ_n - коэффициент надежности по ответственности (по назначению): 1

γ_c - коэффициент условий работы алюминиевых конструкций: 1

Расчет соединения на смятие соединяемых элементов конструкций:

$$(P_{\text{зак1}}/A) \cdot \gamma_n \leq R_{\text{rp}} \cdot \gamma_c \quad 16 \text{ МПа} \leq 195 \text{ МПа}$$

$$(P_{\text{зак2}}/A) \cdot \gamma_n \leq R_{\text{rp}} \cdot \gamma_c \quad 29 \text{ МПа} \leq 195 \text{ МПа}$$

, где: R_{rp} - расчетное сопротивление смятию элементов конструкций: 195 МПа

$$A = t_{\text{min}} \cdot d_{\text{зак}} = 10 \text{ мм}^2$$

t_{min} - наименьшая толщина сминаемого элемента: 2 мм

$d_{\text{зак}}$ - диаметр заклепки: 5 мм

Прочность соединения направляющей с кронштейном обеспечивается

Расчет несущего кронштейна

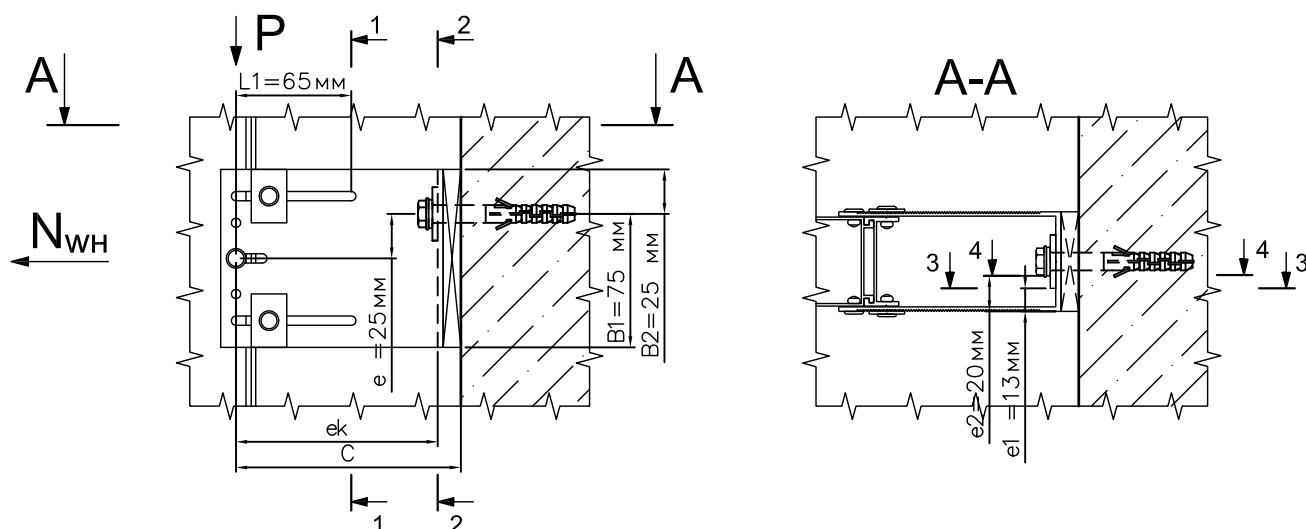
Геометрические характеристики поперечного сечения несущего кронштейна:

Высота кронштейна, h : 100 мм

Высота кронштейна за вычетом отверстий, h_1 : 90 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти приложения нагрузки, t : 2,5 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти крепления к основанию, t_1 : 3 мм



Усилие на кронштейн от ветра составляет:

$$N_{WH} = q_w * (b_{кр}/2 + a) = 838 \text{ Н}$$

Проверка кронштейна по сечению (1-1):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{1-1}^x : 7060 мм³

Момент инерции сечения кронштейна, J_{1-1}^x : 352800 мм⁴

Статический момент инерции сечения кронштейна, $S_{1-1}^x = ((h/2)*2*t) * h/4 = 5063 \text{ мм}^3$

Усилие от вертикальной нагрузки, P: 30,928 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y1} = w_{+(-)} * b_{напр} * (b_{кр}/2 + a) = 838 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{1-1} = (M/W_{1-1}^x) + (N_{y1}/A_{1-1}) = 5 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где A_{1-1} - площадь сечения кронштейна по сечению 1-1.

M- момент от вертикальной нагрузки: $M = P*L1 = 20,103 \text{ Нм}$

L1 - плечо вертикальной нагрузки: 65 мм

Проверка кронштейна по сечению (2-2):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{2-2}^x : 8470 мм³

Момент инерции сечения кронштейна, J_{2-2}^x : 423400 мм⁴

Статический момент инерции сечения кронштейна, $S_{2-2}^x = ((h/2)*2*t1)*h/4 = 7500 \text{ мм}^3$

Усилие от вертикальной нагрузки, P: 30,928 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y2} = w_{+(-)} * b_{напр} * (b_{кр}/2 + a) = 838 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{2-2} = (P*e_k/W_{2-2}^x) + (N_{y2}/A_{2-2}) = 7 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: M - момент от вертикальной нагрузки:

$$M = P * e_k = 46,701 \text{ Нм}$$

e_k - плечо: 151 мм

A_{2-2} - площадь сечения кронштейна по сечению 2-2.

Проверка кронштейна по сечению (3-3):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{3-3} = M_{3-3}/W_{3-3}^y = 54 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: W_{3-3}^y - момент кронштейна по сечению 3-3:

$$W_{3-3}^y = b*h^2/6 = 0,101 \text{ см}^3$$

b - высота пяты кронштейна за вычетом отверстий под анкер: 6,7 см

h - толщина пяты кронштейна: 0,3 см

M_{3-3} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы:

$$M_{3-3} = (w_{-(+)} * S_H^W * e_1) / 2 = 5,444 \text{ Н*м}$$

S_H^W - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 0,546 м²

e_1 - размер до грани шайбы: 1,3 см

Проверка кронштейна по сечению (4-4):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{4-4} = M_{4-4}/W_{4-4}^y = 58 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где W_{4-4}^y - момент сечения кронштейна по сечению 4-4:

$$W_{4-4}^y = W_{3-3}^y + W_{ш} = 0,146 \text{ см}^3$$

$W_{ш}$ - момент сечения шайбы по сечению 4-4: 0,045 см³

M_{4-4} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы анкера:

$$M_{4-4} = (w_{(-)} * S_H^W * e_2) / 2 = 8,376 \text{ Н*м}$$

S_H^W - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 0,546 м²

e_2 - размер до шайбы анкера: 2,0 см

Прочность несущего кронштейна на растяжение с изгибом и сдвиг (срез) обеспечивается

Определение усилий в анкерном элементе:

Момент в вертикальной плоскости:

$$M_1 = P * C = 50,721 \text{ Н*м}$$

, где: C - плечо от вертикальной нагрузки на анкер: 164 мм

Определяем усилие вырыва анкера:

$$N_{ан} = N_{wh} + M_1 / B_1 = 1514 \text{ Н}$$

, где: B_1 - плечо от момента вызванного вертикальной нагрузкой на анкер: 75 мм

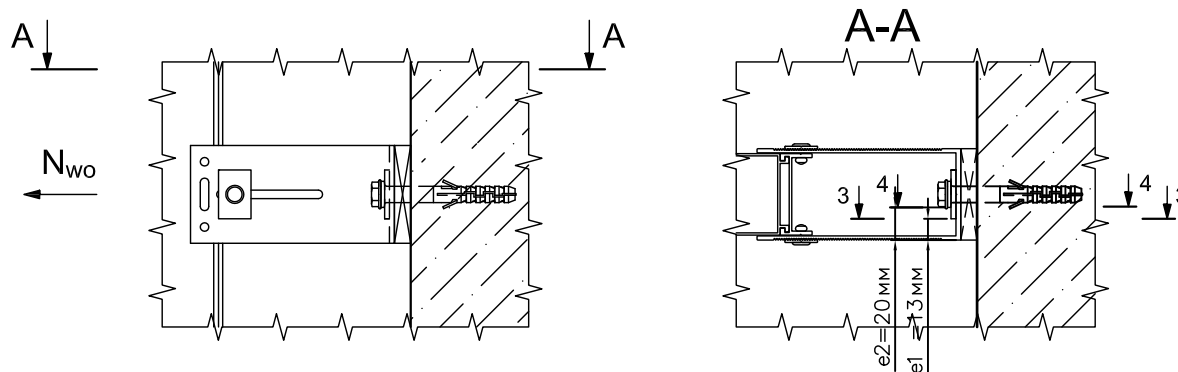
Расчет опорного кронштейна

Опорные кронштейны воспринимают только продольные усилия от горизонтальной ветровой нагрузки; наиболее нагруженным является кронштейн на средней опоре, на который действует усилие:

Усилие от горизонтальной нагрузки:

$$N_{wo} = K_{HC} * q_w * b_{кр} = 1325 \text{ Н}$$

, где: K_{HC} - коэффициент неразрезности среднее положение: 1,143



Геометрические характеристики поперечного сечения несущего кронштейна, по сечению 2-2:

Высота кронштейна, h: 60 мм

Толщина стенки кронштейна, t: 3 мм

Проверка кронштейна по сечению 2-2:

$$\sigma_{2-2} = N_{wo} / A_{2-2} = 4 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: A_{2-2} - площадь сечения кронштейна по сечению 2-2.

Проверка кронштейна по сечению 3-3:

Напряжение от изгиба в пяте кронштейна:

$$\sigma_{п} = M_{3-3гор}^{\Pi} / W_{3-3y} = 117 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: W_{3-3y} - момент ослабленного сечения кронштейна:

$$W_{3-3y} = b * h^2 / 6 = 0,07 \text{ см}^3$$

b - высота пяты кронштейна за вычетом отверстия под анкер: 4,9 см

h - толщина пяты кронштейна: 0,3 см

$M_{3-3гор}^{\Pi}$ - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы:

$$M_{3-3гор}^{\Pi} = (w_{+(-)} * S_{wo} * K_{HC} * e_1) / 2 = 0,86 \text{ кг*м}$$

S_{WO} - площадь сбора ветровой нагрузки на опорный кронштейн: 0,76 м²
 e_1 - размер до грани шайбы: 1,3 см

Проверка кронштейна по сечению 4-4:

Напряжение от изгиба в пяте кронштейна:

$$\sigma_{п} = M_{4-4гор}^{\Pi} / W_{4-4y} = 112 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: W_{4-4y} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы анкера:

$$W_{4-4y} = W_{3-3y} + W_{ш} = 0,12 \text{ см}^3$$

$W_{ш}$ - момент сечения шайбы по сечению 2-2: 0,045 см³

$M_{4-4гор}^{\Pi}$ - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы анкера:

$$M_{4-4гор}^{\Pi} = (w_{+(-)} * S_{WO} * K_{НК} * e_2) / 2 = 1,326 \text{ кг*м}$$

S_{WO} - площадь сбора ветровой нагрузки на опорный кронштейн: 0,76 м²

e_2 - размер до грани шайбы анкера: 2,0 см

Прочность опорного кронштейна обеспечивается

Определение усилия вырыва в анкерном элементе:

$$N_{ан} = N_{wo} = 1325 \text{ Н}$$

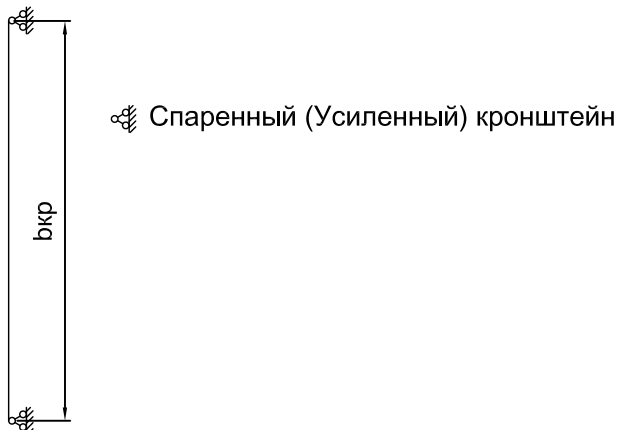
Расчетное усилие на вырыв анкера в несущем кронштейне составило: 1514 Н

Расчетное усилие на вырыв анкера в опорном кронштейне составило: 1325 Н

Заключение: Согласно выполненного расчета крепление направляющей КП45460-1 выполняется по следующей схеме: 1 несущий кронштейн и 4 опорных. Согласно найденным расчетным усилиям на вырыв 1514 Н в несущем кронштейне и 1325 Н в опорном подбирается анкер. Окончательное решение о применении анкера принимается по результатам натурных испытаний по методике приведенной в ТО на соответствующий анкер согласно СТО ФЦС-44416204-010-2010.

Расчет №2
Типовой расчет конструкции системы СИАЛ КМ с креплением за плиты перекрытия
и облицовкой кассетами из листовых материалов
Рядовая зона здания

Расчетная схема:



Исходные данные для расчета:

Ветровой район: 3

Тип местности: В

Высота здания, h: 75 м.

Расчетная высота от поверхности земли, z: 75 м.

Поперечный размер здания, d: 12 м.

Направляющая: КПС 367

Кронштейн, КУ-160 КПС 249

Ширина облицовки, $b_{пл}$: 1110 мм

Высота облицовки, $h_{пл}$: 1000 мм

Толщина панели, $t_{пл}$: 4 мм

Вес панели: 6,5 кг/м²

Длина направляющей, $L_{напр.}$: 3 м

Пиковое значение аэродинамического коэффициента, c_p : -1,2

Коэффициент надежности по системе, γ_{fc} : 1,05

Коэффициент надежности по облицовке, γ_{fo} : 1,25

Коэффициент надежности по ветровой нагрузке, γ_f : 1,4

Постоянная нагрузка:

Нормативная нагрузка от профиля, $q_{п. норм.}$: 1,871 кг/м

Расчетная нагрузка от профиля, $q_{п. расч.} = q_{п. норм.} \cdot \gamma_{fc} = 1,965$ кг/м

Нормативная нагрузка от плитки, $q_{к. норм.}$: 6,5 кг/м²

Расчетная нагрузка от плитки, $q_{к. расч.} = q_{к. норм.} \cdot \gamma_{fo} = 8,125$ кг/м²

Ветровая нагрузка

Нормативную пиковую ветровую нагрузку рассчитываем для рядовой зоны согласно СП 20.13330.2011 Нагрузки и воздействия по формуле:

$$w_{+(-)}^n = w_0 \cdot k_{(ze)} \cdot [1 + \zeta_{(ze)}] \cdot c_{+(-)}^p \cdot v_{+(-)} = 1,095 \text{ кПа}$$

Расчетную пиковую ветровую нагрузку рассчитываем для рядовой зоны по формуле:

$$w_{+(-)}^p = w_0 * k_{(ze)} * [1 + \zeta_{(ze)}] * c_{+(-)}^p * v_{+(-)} * \gamma = 1,534 \text{ кПа}$$

где: w_0 - нормативное значение давления ветра:

$$w_0 = 0,38 \text{ кПа}$$

$k_{(ze)}$ - коэффициент учитывающий изменение давления ветра на высоте z_e :

$$k_{(ze)} = 1,455$$

$\zeta_{(ze)}$ - коэффициент учитывающий изменение пульсаций давления ветра на высоте z_e :

$$\zeta_{(ze)} = 0,708$$

$v_{+(-)}$ - коэффициент корреляции ветровой нагрузки:

$$v_{+(-)} = 0,967$$

z_e - эквивалентная высота: 75 м.

Расчет направляющей

Шаг направляющих, $b_{\text{напр}} = 1120 \text{ мм}$

Шаг кронштейнов, $b_{\text{кр}} = 3000 \text{ мм}$

Плечо кронштейна, $A_{\text{кр}} = 160 \text{ мм}$

Площадь сечения профиля $A = 6,91 \text{ см}^2$

Момент сопротивления профиля $W_x = 19,15 \text{ см}^3$

Удельная плотность алюминия $\rho = 2700 \text{ кг/м}^3$

Нормативная ветровая нагрузка на направляющую:

$$q_w^n = w_{+(-)}^n * b_{\text{напр}} * \gamma_{fc} = 1,226 \text{ кН/м}$$

Расчетная ветровая нагрузка на направляющую:

$$q_w = w_{+(-)} * b_{\text{напр}} * k_n * \gamma_{fc} = 1,718 \text{ кН/м}$$

Нормативная нагрузка от веса облицовки, действующая на 1 метр направляющей:

$$q_{\text{обл}}^n = q_{\text{к.норм.}} * b_{\text{пл}} = 7,215 \text{ кг/м}$$

Расчетная нагрузка от веса облицовки, действующая на 1 метр направляющей:

$$q_{\text{обл}} = q_{\text{к.расч.}} * b_{\text{пл}} = 9,019 \text{ кг/м}$$

Общий вес облицовки, действующий на направляющую:

$$P_{\text{с.вес.обл.}} = q_{\text{обл}} * L_{\text{напр}} = 27,056 \text{ кг}$$

Вертикальная сила, на верхней опоре:

$$N = (q_{\text{п.расч.}} + q_{\text{обл}}) * L_{\text{напр}} = 32,95 \text{ кг}$$

Момент от ветровой нагрузки:

$$M_{q_w} = 0,107 * q_w * b_{\text{кр}}^2 = 1,933 \text{ кН м}$$

$$M_{q_w} = 193,3 \text{ кН см}$$

Проверка прочности профиля на растяжение с изгибом:

$$\sigma = ((N/A) + (M_{q_w}/W_x)) * \gamma_n \leq R_y * \gamma_c: \quad 101 \text{ МПа} < 120 \text{ МПа}$$

, где: γ_n - единый коэффициент надежности по ответственности: 1

γ_c - коэффициент условий работы: 1

R_y - расчетное сопротивление на растяжение: 120 МПа

Прочность профиля на растяжение с изгибом обеспечивается

Проверка профиля на прогиб:

$$f = (0,013 * q_w^n * b_{\text{кр}}^4) / (E * J_x) \leq (b_{\text{кр}}/200) \quad 1,4 \text{ см} \leq 1,5 \text{ см}$$

, где: E - модуль Юнга для алюминия: 710000 кг/см²;

J_x - осевой момент инерции профиля: 131,4 см⁴

Прочность профиля на прогиб обеспечивается

Проверка прочности крепления направляющей к кронштейну:

Вертикальную нагрузку воспринимают четыре заклепки Ал/Нерж. ст. 5x12 и горизонтальную нагрузку воспринимают восемь заклепок 5x12 Ал./Нерж. ст. Нагрузка от веса облицовки и профиля на одну заклепку:

$$P_{\text{зак1}} = P/2 = 165 \text{ Н}$$

Нагрузка от ветра на одну заклепку:

$$P_{\text{зак2}} = N_{\text{WH}}/8 + M_p/(4 \cdot e) = 815 \text{ Н}$$

, где: $N_{\text{WH}} = q_w \cdot b_{\text{кр}} \cdot \gamma_m = 6185 \text{ Н}$

γ_m - коэффициент надежности для узлов крепления: 1,2

M_p - момент от собственного веса конструкции:

$$M_p = P \cdot E_1 = 5,9 \text{ Н} \cdot \text{м}$$

E_1 - расстояние от точки приложения нагрузки до заклепок: 0,018 м

e - расстояние между заклепками: 0,035 м

Расчет соединения на срез заклепки:

$$P_{\text{зак1}} \cdot \gamma_n \leq N_{\text{sz}} \cdot \gamma_c \quad 165 \text{ Н} \leq 1120 \text{ Н}$$

$$P_{\text{зак2}} \cdot \gamma_n \leq N_{\text{sz}} \cdot \gamma_c \quad 815 \text{ Н} \leq 1120 \text{ Н}$$

, где: N_{sz} - допускаемое усилие на срез заклепки: 1120 Н

γ_n - коэффициент надежности по ответственности (по назначению): 1

γ_c - коэффициент условий работы алюминиевых конструкций: 1

Расчет соединения на смятие соединяемых элементов конструкций:

$$(P_{\text{зак1}}/A) \cdot \gamma_n \leq R_{\text{rp}} \cdot \gamma_c \quad 21 \text{ МПа} \leq 195 \text{ МПа}$$

$$(P_{\text{зак2}}/A) \cdot \gamma_n \leq R_{\text{rp}} \cdot \gamma_c \quad 102 \text{ МПа} \leq 195 \text{ МПа}$$

, где: R_{rp} - расчетное сопротивление смятию элементов конструкций: 195 МПа

$$A = t_{\text{min}} \cdot d_{\text{зак}} = 10 \text{ мм}^2$$

t_{min} - наименьшая толщина сминаемого элемента: 2 мм

$d_{\text{зак}}$ - диаметр заклепки: 5 мм

Прочность соединения направляющей с кронштейном обеспечивается

Расчет спаренного кронштейна КС-160 КП45432-2

Геометрические характеристики поперечного сечения кронштейна:

Высота кронштейна, h : 150 мм

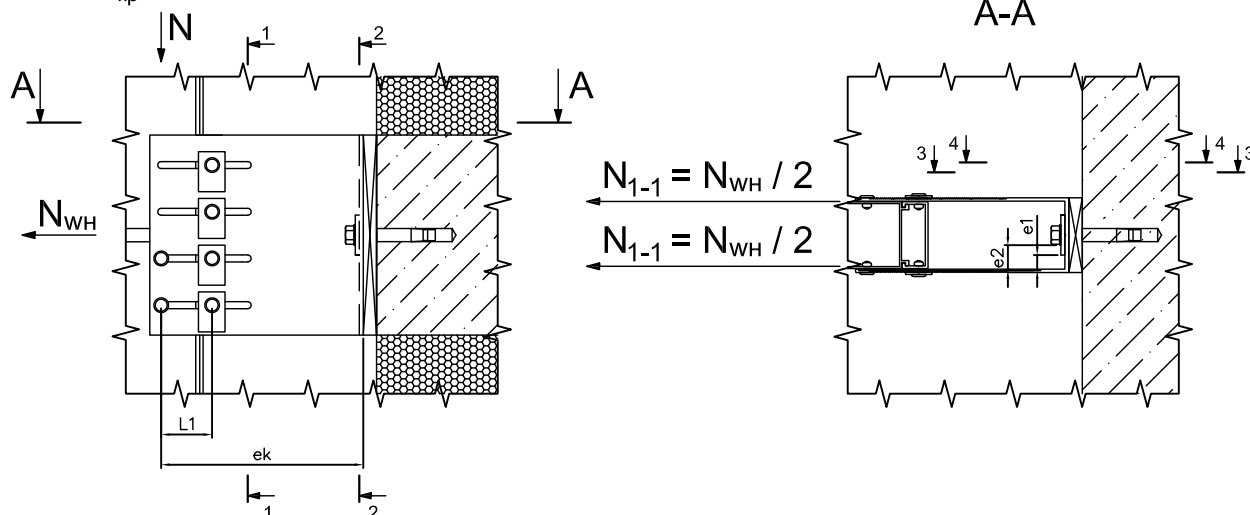
Высота кронштейна за вычетом отверстий, h_1 : 130 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти приложения нагрузки, t : 2,5 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти крепления к основанию, t_1 : 3 мм

Усилие на кронштейн от ветра составляет:

$$N_{\text{WH}} = q_w \cdot b_{\text{кр}} = 5154 \text{ Н}$$



Проверка кронштейна по сечению (1-1):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{1-1}^x : 16620 мм³

Усилие от вертикальной нагрузки, P: 32,95 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y1} = w_{+(-)} * b_{напр} * b_{кр} = 5154 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{1-1} = (M/W_{1-1}^x) + (N_{y1}/A_{1-1}) = 9 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где A_{1-1} - площадь сечения кронштейна по сечению 1-1.

M- момент от вертикальной нагрузки: $M = P * L1 = 21,417 \text{ Нм}$

L1 - плечо вертикальной нагрузки: 65 мм

Проверка кронштейна по сечению (2-2):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{2-2}^x : 22500 мм³

Усилие от вертикальной нагрузки, P: 32,95 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y2} = w_{+(-)} * b_{напр} * b_{кр} = 5154 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{2-2} = (P * e_k / W_{2-2}^x) + (N_{y2} / A_{2-2}) = 8 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: M - момент от вертикальной нагрузки:

$$M = P * e_k = 49,754 \text{ Нм}$$

e_k - плечо: 151 мм

A_{2-2} - площадь сечения кронштейна по сечению 2-2.

Проверка кронштейна по сечению (3-3):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{3-3} = M_{3-3} / W_{3-3}^y = 191 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: W_{3-3}^y - момент кронштейна по сечению 3-3:

$$W_{3-3}^y = b * h^2 / 6 = 0,176 \text{ см}^3$$

b - высота пяты кронштейна за вычетом отверстий под анкер: 11,7 см

h - толщина пяты кронштейна: 0,3 см

M_{3-3} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы:

$$M_{3-3} = (w_{-(+)} * S_H^W * e_1) / 2 = 33,503 \text{ Н*м}$$

S_H^W - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 3,36 м²

e_1 - размер до грани шайбы: 1,3 см

Проверка кронштейна по сечению (4-4):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{4-4} = M_{4-4} / W_{4-4}^y = 210 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где W_{4-4}^y - момент сечения кронштейна по сечению 4-4:

$$W_{4-4}^y = W_{3-3}^y + W_{ш} = 0,221 \text{ см}^3$$

$W_{ш}$ - момент сечения шайбы по сечению 4-4: 0,045 см³

M_{4-4} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы анкера:

$$M_{4-4} = (w_{-(+)} * S_H^W * e_2) / 2 = 46,388 \text{ Н*м}$$

S_H^W - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 3,36 м²

e_2 - размер до шайбы анкера: 1,8 см

ПРОЧНОСТЬ СПАРЕННОГО КРОНШТЕЙНА НЕ ОБЕСПЕЧИВАЕТСЯ

Меняем спаренный кронштейн на усиленный и проверяем его на прочность

Расчет усиленного кронштейна КУ-160 КПС 249

Крепление кронштейна выполняется на два анкера.

Геометрические характеристики поперечного сечения кронштейна:

Высота кронштейна, h : 150 мм

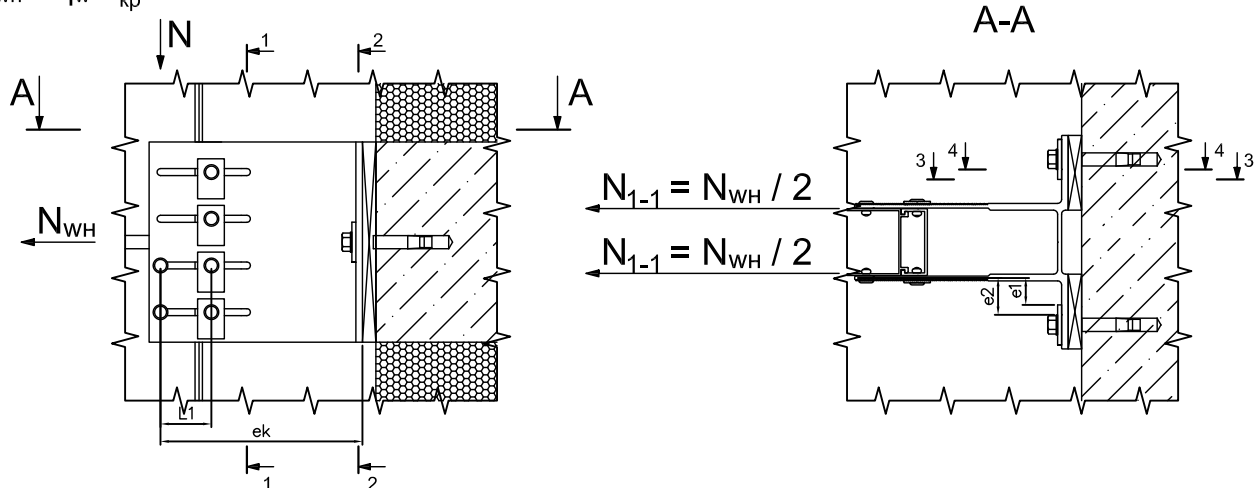
Высота кронштейна за вычетом отверстий, h_1 : 130 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти приложения нагрузки, t : 3,5 мм

Толщина стенки кронштейна в пл-ти крепления к основанию, t_1 : 5 мм

Усилие на кронштейн от ветра составляет:

$$N_{WH} = q_w * b_{кр} = 5154 \text{ Н}$$



Проверка кронштейна по сечению (1-1):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{1-1}^x : 23280 мм³

Усилие от вертикальной нагрузки, P : 32,95 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y1} = w_{+(-)} * b_{напр} * b_{кр} = 5154 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{1-1} = (M/W_{1-1}^x) + (N_{y1}/A_{1-1}) = 7 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где A_{1-1} - площадь сечения кронштейна по сечению 1-1.

M - момент от вертикальной нагрузки:

$$M = P * L_1 = 21,417 \text{ Нм}$$

L_1 - плечо вертикальной нагрузки: 65 мм

Проверка кронштейна по сечению (2-2):

Момент сопротивления сечения кронштейна, W_{2-2}^x : 37500 мм³

Усилие от вертикальной нагрузки, P : 32,95 кг

Усилие от вертикальной и горизонтальной нагрузки:

$$N_{y2} = w_{+(-)} * b_{напр} * b_{кр} = 5154 \text{ Н}$$

Проверка прочности поперечного сечения на растяжение с изгибом и сдвигом (срез) по формуле на растяжение с изгибом:

$$\sigma_{2-2} = (P * e_k / W_{2-2}^x) + (N_{y2} / A_{2-2}) = 5 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: M - момент от вертикальной нагрузки: $M = P * e_k = 49,754 \text{ Нм}$

e_k - плечо: 151 мм

A_{2-2} - площадь сечения кронштейна по сечению 2-2.

Проверка кронштейна по сечению (3-3):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{3-3} = M_{3-3} / W_{3-3y} = 69 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где: W_{3-3y} - момент кронштейна по сечению 3-3:

$$W_{3-3y} = b \cdot h^2 / 6 = 0,488 \text{ см}^3$$

b - высота пяты кронштейна за вычетом отверстий под анкер: 11,7 см

h - толщина пяты кронштейна: 0,5 см

M_{3-3} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы:

$$M_{3-3} = (w_{(-)} \cdot S_{WH} \cdot e1) / 2 = 33,503 \text{ Н*м}$$

S_{WH} - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 3,36 м²

$e1$ - размер до грани шайбы: 1,3 см

Проверка кронштейна по сечению (4-4):

Напряжение от изгиба:

$$\sigma_{4-4} = M_{4-4} / W_{4-4y} = 87 \text{ МПа} \leq 120 \text{ МПа}$$

, где W_{4-4} - момент сечения кронштейна по сечению 4-4:

$$W_{4-4y} = W_{3-3y} + W_{ш} = 0,533 \text{ см}^3$$

$W_{ш}$ - момент сечения шайбы по сечению 4-4: 0,045 см³

M_{4-4} - максимальный момент от ветра в пяте кронштейна по грани шайбы анкера:

$$M_{4-4} = (w_{(-)} \cdot S_{WH} \cdot e2) / 2 = 46,388 \text{ Н*м}$$

S_{WH} - площадь сбора ветровой нагрузки на несущий кронштейн: 3,36 м²

$e2$ - размер до шайбы анкера: 1,8 см

**Прочность несущего кронштейна на растяжение с изгибом и сдвиг (срез)
обеспечивается**

Определение усилий в анкерном элементе:

Момент в вертикальной плоскости:

$$M_1 = P \cdot C / 2 = 27,019 \text{ Н*м}$$

, где: C - плечо от вертикальной нагрузки на анкер: 164 мм

$$M_2 = N_{WH} \cdot e2 = 128,85 \text{ Н*м}$$

, где: $e2$ - плечо от горизонтальной нагрузки на анкер: 25 мм

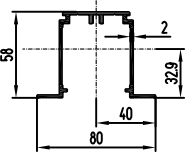
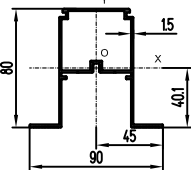
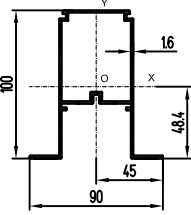
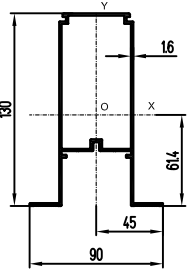
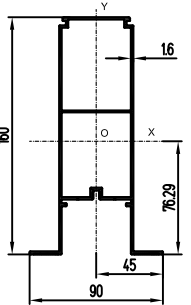
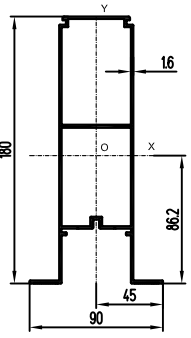
Определяем усилие вырыва анкера:

$$N_{ан} = N_{WH} / 2 + M_1 / B1 = 2937 \text{ Н}$$

, где: $B1$ - плечо от момента вызванного вертикальной нагрузкой на анкер: 75 мм

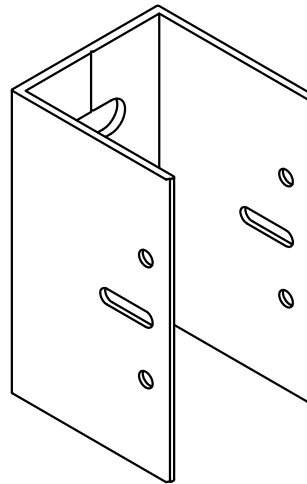
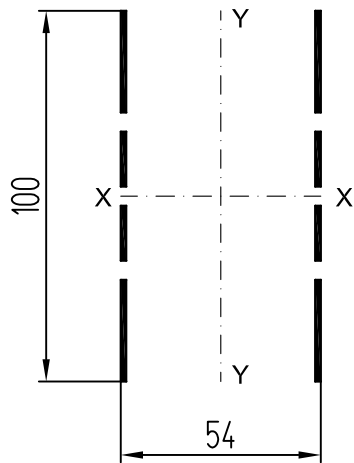
Заключение: Согласно выполненного расчета крепление направляющей КПС367, в рядовой зоне, выполняется по вышеприведенной схеме, через кронштейн КУ-160 КПС 249. Согласно найденному расчетному усилию на вырыв анкера 2937 Н подбирается анкер. Окончательное решение о применении марки и типа крепежа принимается по результатам натурных испытаний по методике приведенной в ТО на соответствующий крепеж согласно СТО ФЦС-44416204-010-2010.

8. ГЕОМЕТРИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ

Обозначение	Эскиз элемента	Масса, кг/м	Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Статические моменты		Радиус инерции	
				Jx, см ⁴	Jy, см ⁴	Wx ₃ , см ³	Wy ₃ , см ³	Sx ₃ , см ³	Sy ₃ , см ³	Ix, см	Iy, см
КП45460-1		1,229	4,538	21,31	22,55	6,49	5,64	7,5	9,1	2,17	2,23
КПС 354		1,368	5,051	36,1	26,93	9	5,98	10,1	9,85	2,67	2,31
КПС 366		1,611	5,95	66,5	31,97	12,9	7,1	14,4	11,6	3,34	2,32
КПС 367		1,871	6,91	131,4	37,59	19,15	8,35	21,21	13,47	4,36	2,33
КПС 368-1		2,282	8,43	229,4	44,24	27,4	9,83	32,16	18,97	5,22	2,29
КПС 369		2,559	9,45	313,99	48,68	33,47	10,82	40,73	18,43	5,76	2,27

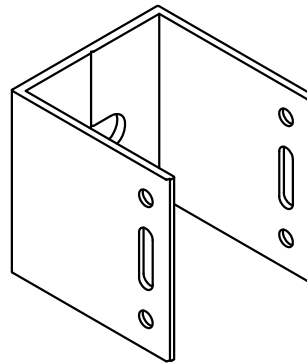
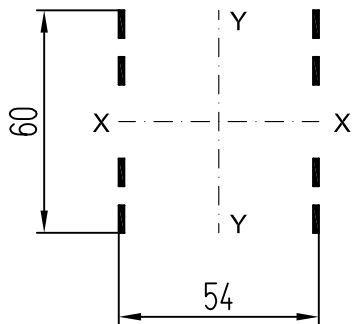
Обозначение	Эскиз элемента	Масса, кг/м	Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Статические моменты		Радиус инерции	
				J _x , см ⁴	J _y , см ⁴	W _x , см ³	W _y , см ³	S _x , см	S _y , см	I _x , см	I _y , см
КПС 567		1,218	4,5	19,28	24,65	6,31	5,48	6,86	8,78	2,07	2,34

Геометрические характеристики сечения кронштейна несущего КН-60-КПС 254



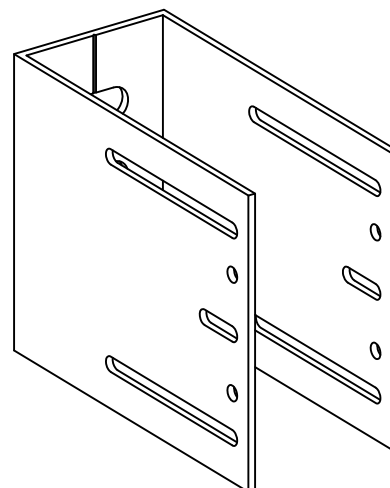
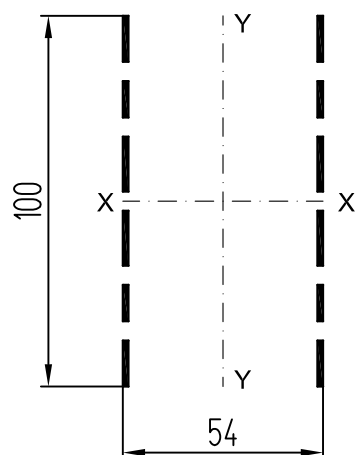
Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	J _x , см ⁴	J _y , см ⁴	W _x , см ³	W _y , см ³	I _x , см	I _y , см
2,53	23,74	17,45	4,75	6,46	3,06	2,63

Геометрические характеристики сечения кронштейна опорного КО-60-КПС 254



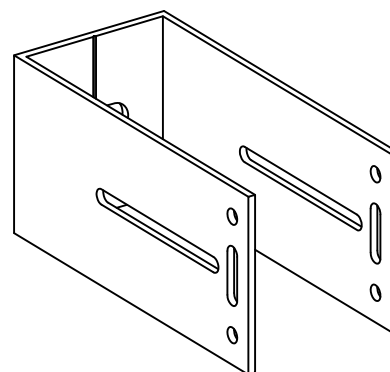
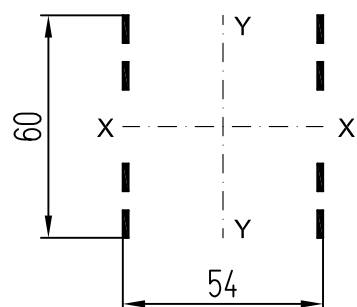
Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	J _x , см ⁴	J _y , см ⁴	W _x , см ³	W _y , см ³	I _x , см	I _y , см
0,89	3,94	6,12	1,31	2,27	2,1	2,62

Геометрические характеристики сечения кронштейнов несущих КН



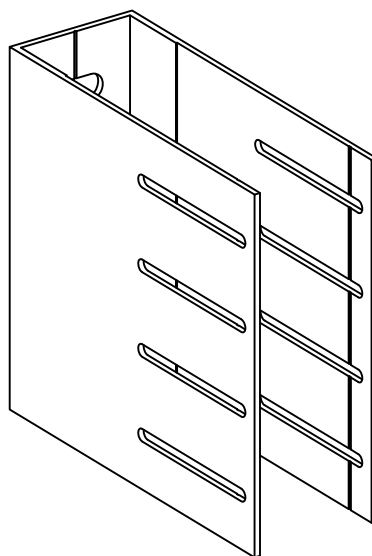
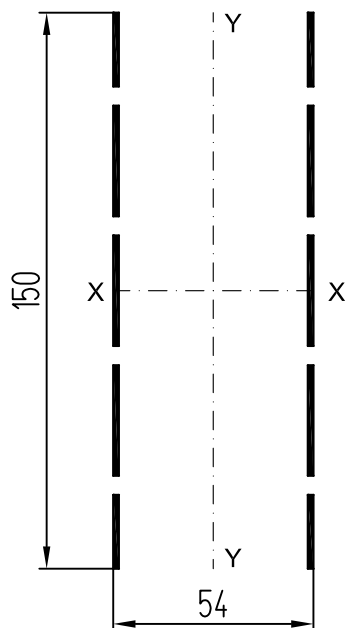
Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	Jx, см ⁴	Jy, см ⁴	Wx, см ³	Wy, см ³	Ix, см	Iy, см
2,22	19,91	15,3	3,98	5,67	3	2,63

Геометрические характеристики сечения кронштейнов опорных КО



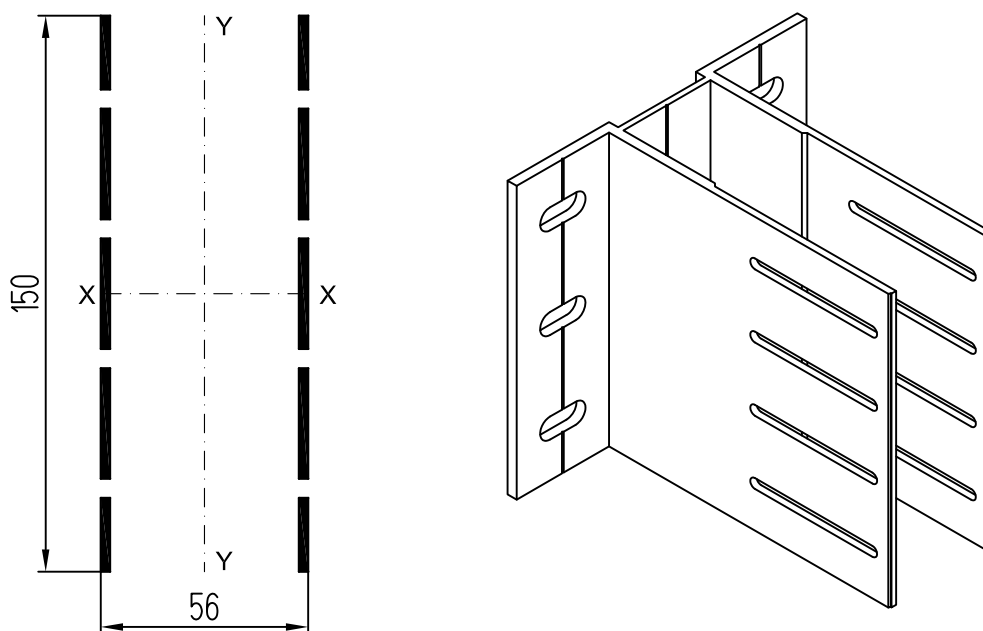
Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	Jx, см ⁴	Jy, см ⁴	Wx, см ³	Wy, см ³	Ix, см	Iy, см
0,89	3,94	6,12	1,31	2,27	2,1	2,62

Геометрические характеристики сечения кронштейнов спаренных КС

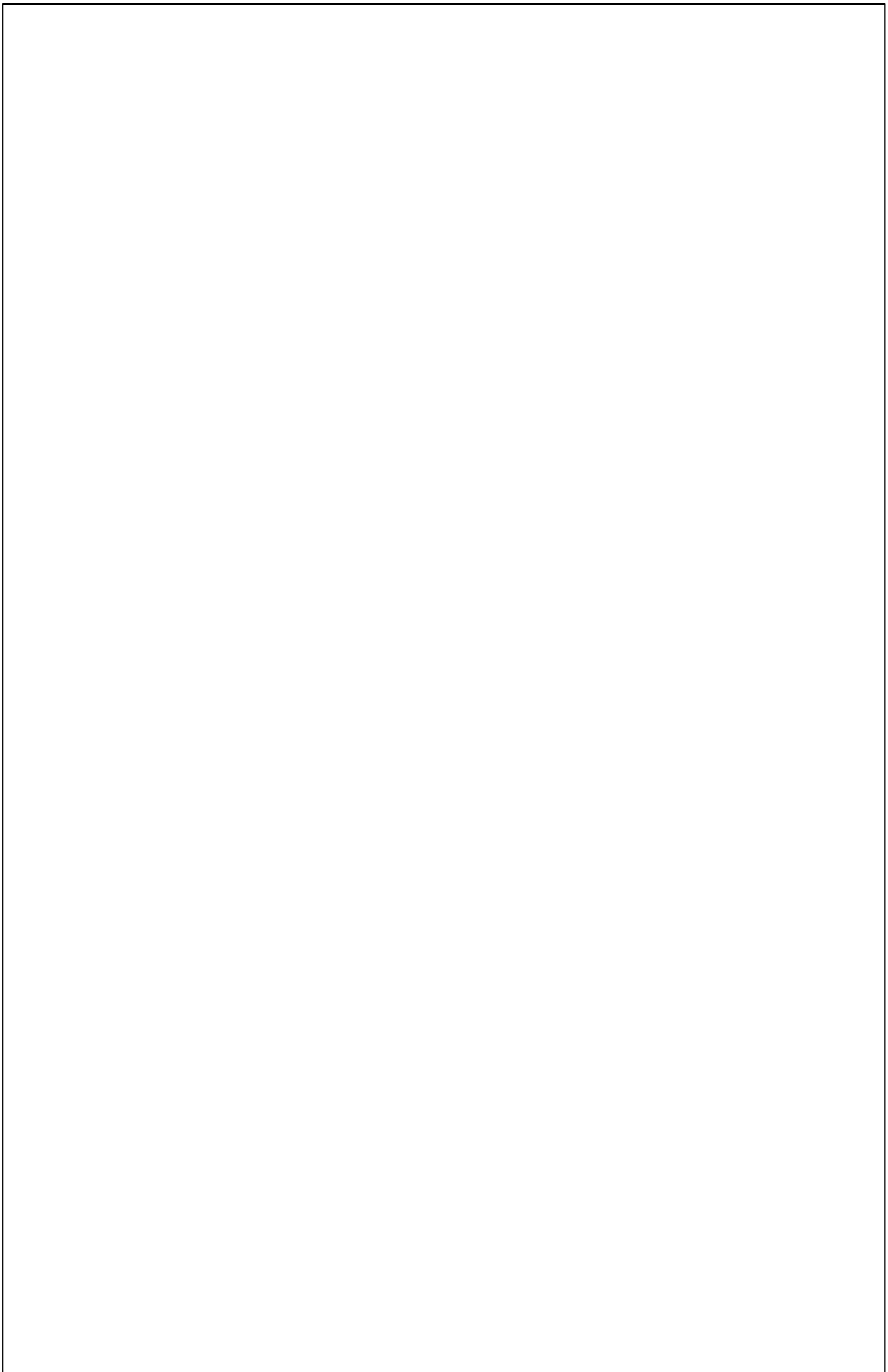


Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	J _x , см ⁴	J _y , см ⁴	W _x , см ³	W _y , см ³	I _x , см	I _y , см
3,88	74,81	26,72	9,97	9,89	4,39	2,62

Геометрические характеристики сечения кронштейнов усиленных КУ



Площадь, см ²	Моменты инерции		Моменты сопротивления		Радиус инерции	
	Jx, см ⁴	Jy, см ⁴	Wx, см ³	Wy, см ³	Ix, см	Iy, см
6,46	124,68	46,26	16,62	16,52	4,39	2,68



9. ПРИЛОЖЕНИЕ 1



ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО ПО
СТРОИТЕЛЬСТВУ И ЖИЛИЩНО-
КОММУНАЛЬНОМУ ХОЗЯЙСТВУ

ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ
«ФЕДЕРАЛЬНЫЙ ЦЕНТР ТЕХНИЧЕСКОЙ ОЦЕНКИ
ПРОДУКЦИИ В СТРОИТЕЛЬСТВЕ»
(ФГУ «ФЦС»)

ул.Строителей, дом 8, корп. 2, Москва, ГСП, 119991
тел. 991-30-91, факс 930-64-69, E-mail: fcc@certif.org
http://www.certif.org

24.10.2006

№ 597/08

На № _____

Управляющему директору
ООО «Литейно-прессовый завод «Сегал»
Г-ну Киселеву Л.А.

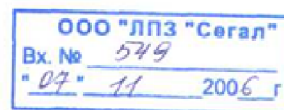
660055, г. Красноярск, а/я 542,
ООО «Литейно-прессовый завод «Сегал»
Тел./Факс (3912) 56-40-15, 67-14-10,
E-mail: segal@sial-group.ru

Федеральное государственное учреждение «Федеральный центр технической оценки продукции в строительстве» (ФГУ «ФЦС») на Ваш запрос от 05 октября 2006 г. исх. № 783 сообщает следующее.

Возможность и условия применения в конструкциях фасадных систем материалов и изделий, прошедших техническую оценку пригодности в установленном порядке, определяются на стадии проектирования конструкции на основании указанных в Технических оценках показателей свойств и характеристик материалов и изделий.

Директор

Т.И.Мамедов





ООО "СИАЛМЕТ"

660111, Россия, г. Красноярск, ул. Пограничников, 103, стр. 4, пом. 7
т/ф (391) 274-90-30, 274-90-31, 274-90-32
e-mail: sialmet@sial-group.ru, www.sial-group.ru

ООО "Литейно-Прессовый Завод "Сегал"

660111, Россия, г. Красноярск, ул. Пограничников, 42, стр. 15
т/ф (391) 274-90-30, 274-90-31, 274-90-32
e-mail: segal@sial-group.ru, www.sial-group.ru

ООО "ДАК"

660111, Россия, г. Красноярск, ул. Пограничников, 15а, стр. 1
т/ф (391) 274-90-70, 274-90-71
e-mail: dak@sial-group.ru, www.sial-group.ru