

Aurkibidea.

01. P gunea.

02. Eraikuntza.

01. Eraikuntza soluzioak.

- 1.1. Proiektuaren eskakizunak.
- 1.2. Eraikuntza soluzioak.
- 1.3. Zuraren abantailak.
- 1.4. Kanpo azala.
- 1.5. Barnealdea.

02. Eraikuntza altxaera eta ebaketa orokorrak.

03. Xehetasunak.

04. Araudiaren justifikazioa. EKT-HO Dokumentua.

04.1. HO oinarrizko eskakizuna: Hezetasunaren kontrako babes.

- 1.1. Alderdi orokorrak.
- 1.2. Diseinua.
- 1.3. Neurriak.
- 1.4. Euri-urak husteko sarearen neurriak.

03. Egiturak.

01. Zimendua.

02. Eraikina.

03. CLT egitura.

- 1.1. CLT panelen obra faseak.
- 1.2. Eskailerak eta igogailu kutxa.

04. Portikoa.

05. Akzioen kalkulua.

06. Akzio egoera.

- 1.1. Akzioen konbinazioa.
- 1.2. Diagramak.

07. Zuraren kalkulua.

- 1.1. Kalkulurako oinarriak.
- 1.2. Egituraren analisia.
- 1.3. Egitura elementuen dimentsionamendua.

08. Planoak.

04. Instalazio eta atondurak.

01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.

- 1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.
- 1.2. Itxituren estudio termikoa.
- 1.3. Aireztapen sistemak.
- 1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.
- 1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.
- 1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.
- 1.7. Kalefakzio instalazioa.
- 1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.
- 1.9. Akustika.

1.00.

01.

07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

52.-55.

08. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.

56.-57.

09. Ur-hustuketa eta saneamendua.

58.-61.

10. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.

62.-63.

02. Suteetatik babesteko segurtasuna.

02. - 18

- 2.1. Planok.
- 2.2. Araudiaren justifikazioa.

03. Itxituren estudio termikoa.

19-36..

- 3.1. Planok.
- 3.2. Araudiaren justifikazioa.
- 3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.

04. Aireztapen sistema.

37. - 39.

- 4.1. Planok.

05. Kalefakzio instalazioa.

40.-42.

- 5.1. Planok.

06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.

43.-51.

01. Pgunea.

Landuko den Pgunea, errefuxiatu-azoko eraikin multzoko parte da. Auzo osoko eraikinak era berdintsuan garatuko direnez, berezitasun gehienak adierazten dituen eraikin eredua hartu da.



02. Eraikuntza.

X.01

01. Eraikuntza soluzioak.

02.

- 1.1. Proiektuaren eskakizunak.
- 1.2. Eraikuntza soluzioak.
- 1.3. Zuraren abantailak.
- 1.4. Kanpo azala.
- 1.5. Barnealdea.

02. Eraikuntza altxaera eta ebaketa orokorrak.

03. - 12.

03. Xehetasunak.

13.-18.

04. Araudiaren justifikazioa. EKT-HO Dokumentua.

19. - 29.

04.1. HO oinarrizko eskakizuna: Hezetasunaren kontrako babesia.

- 1.1. Alderdi orokorrak.
- 1.2. Diseinua.
- 1.3. Neurriak.
- 1.4. Euri-urak husteko sarearen neurriak.

01. Eraikuntza soluzioak.

Proiektuaren programaren eskakizunak

Landutako eraikina, errefuxiatuentzako auzoko eraikin eredua da. Auzo honen helburuak, babesia behar duten pertsonen harrera eta integrazioa dira, bai eta, haeun eta bertakoentzako elkarbizitza.

Beste alde batetik, errefuxiatuen egonaldia, iraunaldi zehatzgabekoa da eta ezberdina pertsonaren arabera.

Eskakizun hauei erantzuteko, dentsitate eta altuera baxuko auzoa proiektatu da, horrela, lurrarekiko berehalako kontakta bermatzen da erabiltsaile guztientzat. Errefuxiatuen harrera berehalako beharra izanik, proiektua eraikitzeko arina, garbia eta erraz moldagarria izatea bilatzen da. Azkenik, erabiltsaile bakoitzaren beharretara moldatzeko, bizitegi distribuzioa eta logelen barne-antolamendua eraldagarria proposatzen da.

Eraikuntza soluzioak

Eraikuntza lanak arindu eta errazte aldera, eraikin osoa egitura sistema berarekin proiektatu da, CLT panel kontralamintuen bidezkoa. Sistema honek, egitura-eraikuntza-distribuzioa bateratzea ahalbidetzen du, eraikuntza nabarmen sinplifikatuz. Hau da, egitura elementuak, aldi berean, espazioen distribuzio hormak dira, eta euren arteko jarraitasunak, eraikuntza erraztu eta zubi termikoak murrizteria laguntzen du.

Zuraren abantailak.

Bikaintasun estatikoa: berezko pisu baxua izanda, zama ahalmen handia duen egitura da. argi handiak lodiera txikiko elementuekin egituratzea ahalbidetzen du, baita hegaldura handiak eta habeen funtzioa hartzen duten karga-hormak. Honek, zutabe kopurua asko murriztea ahalbidetzen du.

Efizientzia ekologikoa: Zurak, ingurumeneko hezetasuna erregulatzen du, aireko sustanzia kaltegarriak xurgatzen ditu eta energia estatikoa eta CO₂ emisioak nabarmen murrizten ditu.

Erresistentzia termiko eta akustiko optimoak: Isolatzale termiko ona da, 0,14 W/mK -ko konduktibilitate termikoa du. Akustikoki ere erantzun onak ematen ditu, zurruntasun dinamiko ona eta egitura porosoa izateagatik xurgapen akustiko altua du.

Muntaketa prozesu arina: Egitura aurrefabrikatua izanik, obra lanak laburtea ondorioztatzen du. Gainera, fabrikan, kontrol numerikozko prozesuetan sortzen denez, obrako akats kopurua, eta itxaronaldiak ere txikitzen dira.

Balio ekologiko altua: CLT panelen fabrikazioan erabilitako lehengaiak baso-ustiapen arduratsutik datozen, bai ekologikoki, bai sozialki eta baita ekonomikoki ere. Gainera, baliabide berriztagarria izateagatik, fabrikazio prozesuan kontsumo energetiko baxua behar duenez eta eraikinetan karbonoa metatzen duenez atmosferara emititu ordez, energia eta klima balantze positiboa duen eraikuntzako material bakarra da.

Kanpo azala

Eraikinak temperatura egokia mantentzea eta ura ez sartzea bermatzeko, bizitegi solairuetan, isolatzale termiko, lamina iragazgaitza eta alertzezko zurezko akaberazko azala jantzi zaio, iluna.

Eraikinaren behe solairuan, eta komunikazio guneetan, erabilera ezberdina duenez (gune komunitarioak edo lokalak), akabera ezberdina erabili da, kasu honetan, zura argiagoa da eta lama bertzika sistemazkoak, eraikinari zokalo bat eginez.

Estalkia bi isurialdeko proposatzen da tokiko klimara egokituz, eta akabera, zink-ezkoa erabaki da bere arintasunagatik eta zurarekin egiten duen kontrasteagatik. Ildo honi jarraiki, eraikinaren arotzeria metalikoa egin da, estalkiarekin konbinatuz eta zurarekin kontrastatuz.

Barnealdea

Esan bezala, egitura elementuak distribuzio-hormak dira aldi berean, hortaz, barnealdean, ez dago material beririk gehitzeko beharrik, hormak, dauden bezala ageri dira. Gainea, CLT panelen kolore argiak erosotasun eta argitasun giroa sortzen du bizitegi guneetan. Forjatuen kasuan, zahartzaro makalagoa dutenez, eta instalazioak bideratzeko, zurezko tarima erabili da.

Gune hezeetan, akabera zeramikoa erabili da hormetan eta zoruan, eta sabaian, igeltsuzko sabai faltsua jarri da. Pasabideetan sabai faltsua jarri da ere. Honek, luminaria enpotratuak jartzeko aukera eta aireztapenerako konduktuak bideratzeko espazioa sortzen du. Gainera, pasabidea, gune konpartitu bezala, erabilgarria da, baina, batzutan, iluna. Sabaiaren zuriak, argitasuna ematen dio eta logelen girotik bereizten du.

Logelen barne antolamendurako CLT sistema berarekin jarraitze proposatzen da. Distribuzio elementu modulatuak proposatzen dira, erabiltsaileen eta beharren arabera moldatu ahal izateko. Auzoan, elementu modular hauen biltegia kokatuko da, erabiltsaile aldaketa dagoenean edo kopurua handitzean, bakoitzaren araberako barne distribuzio eraldapenak egin ahal izateko.



Behe solairuko zur-lama argiak.



Bizitegietako Alertze zur iluna.



Barnealdea, CLT bistan.

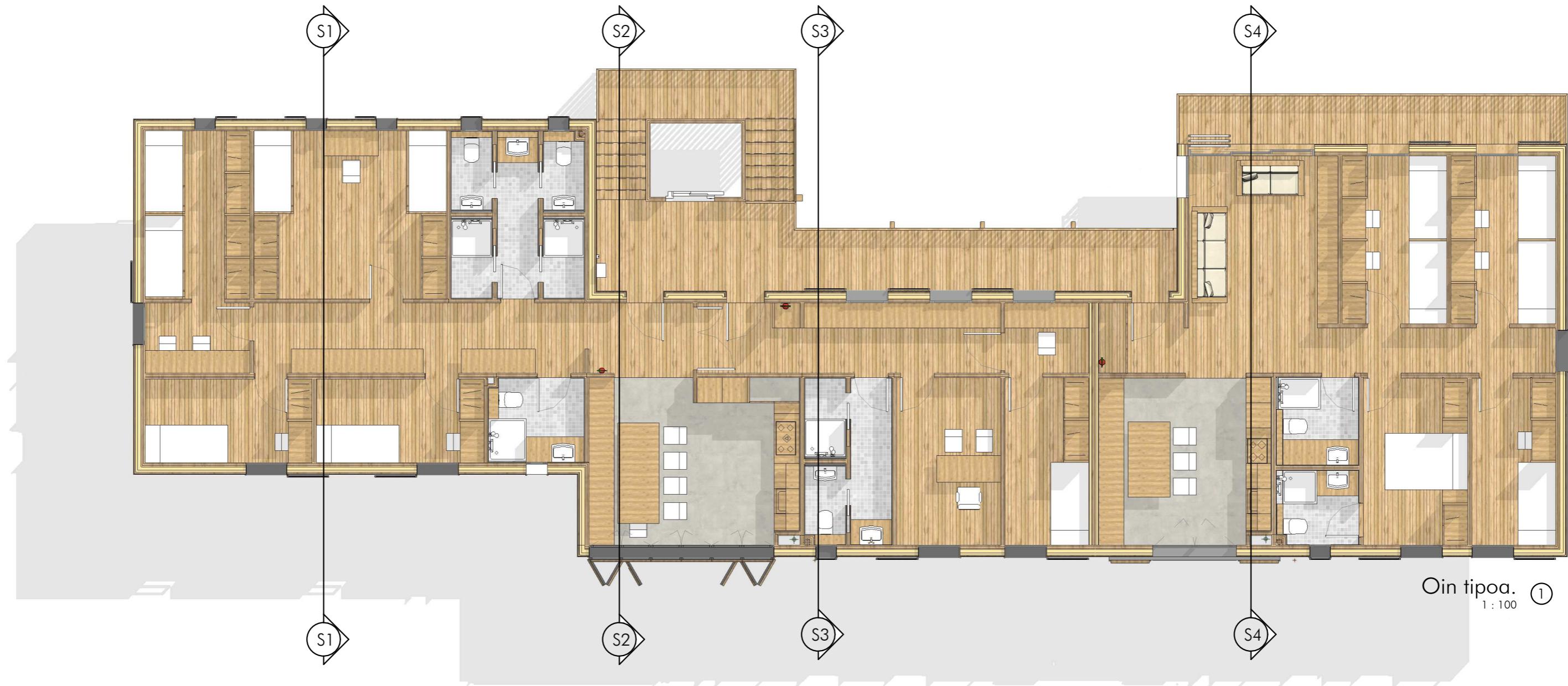


Estalki eta arotze-riako zinka.

02. Eraikina.

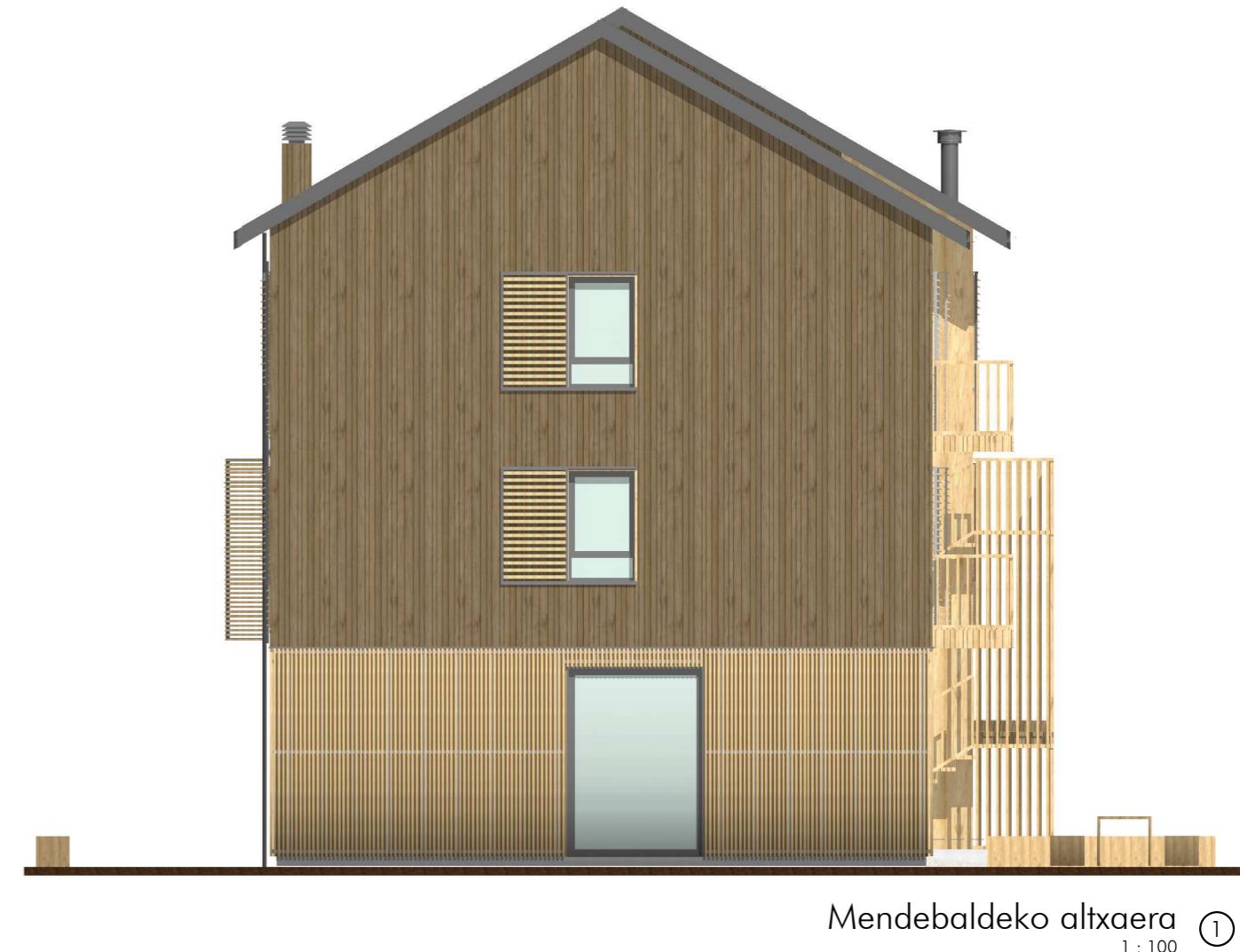






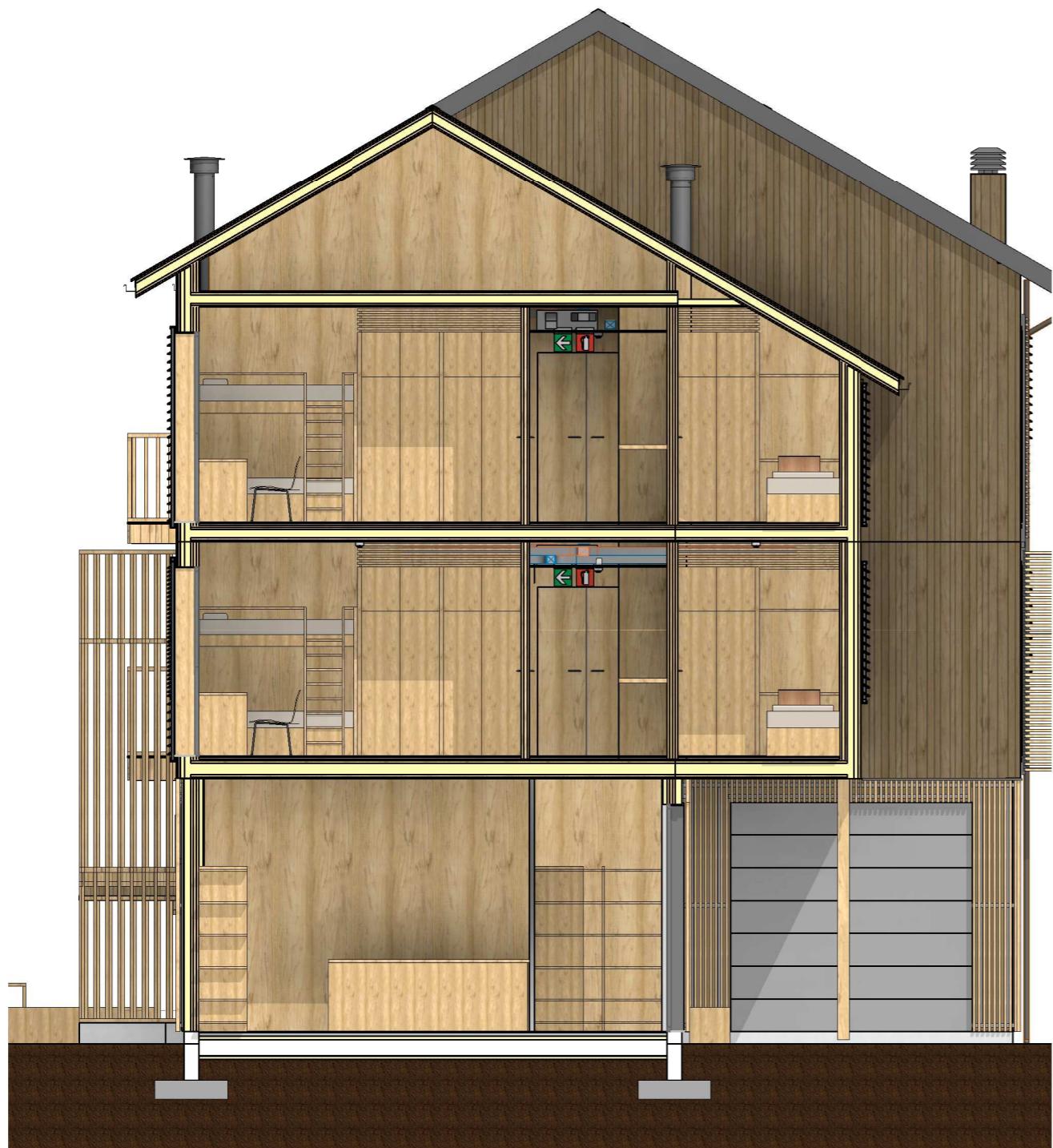


Hego altxaera ①
1 : 100

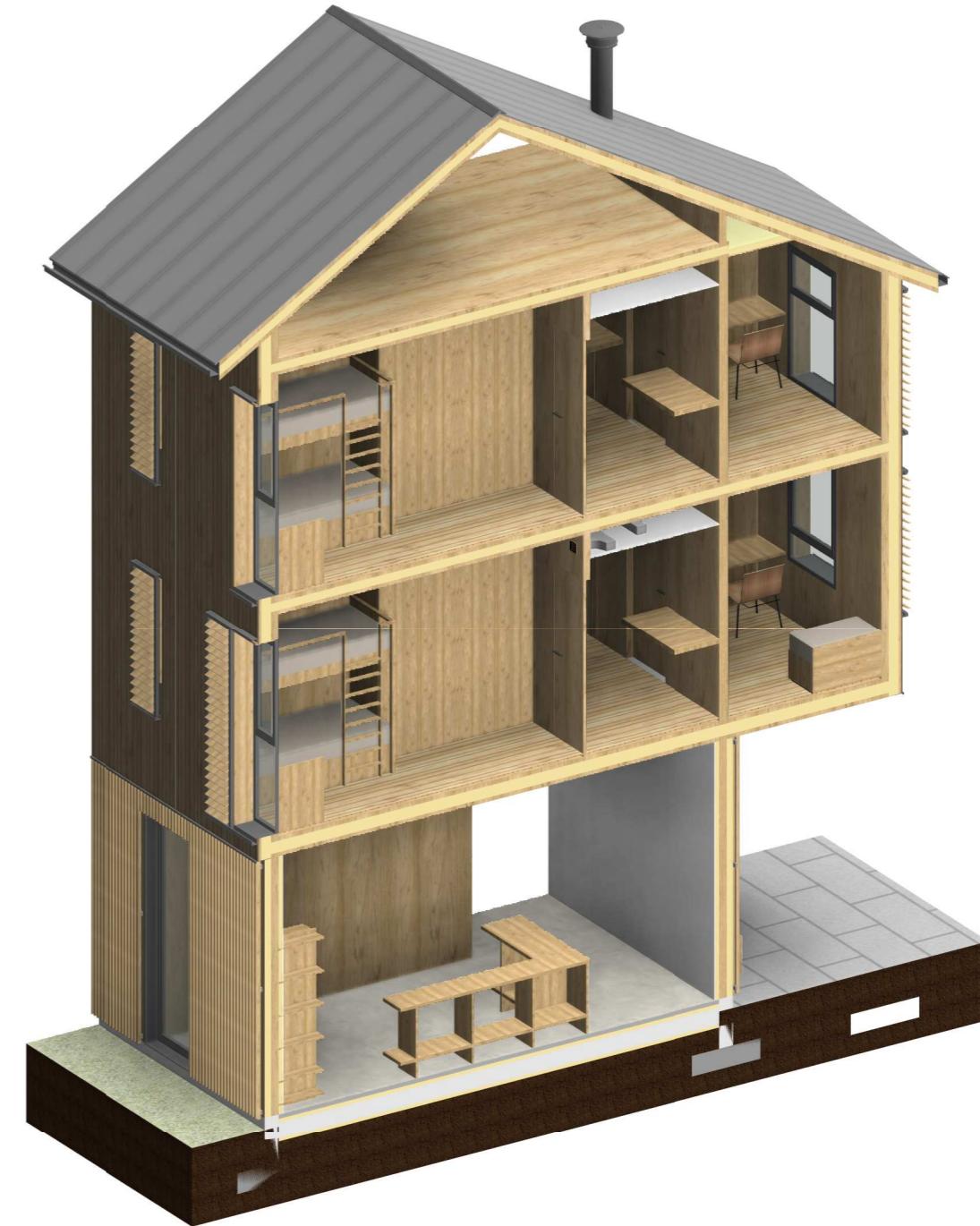


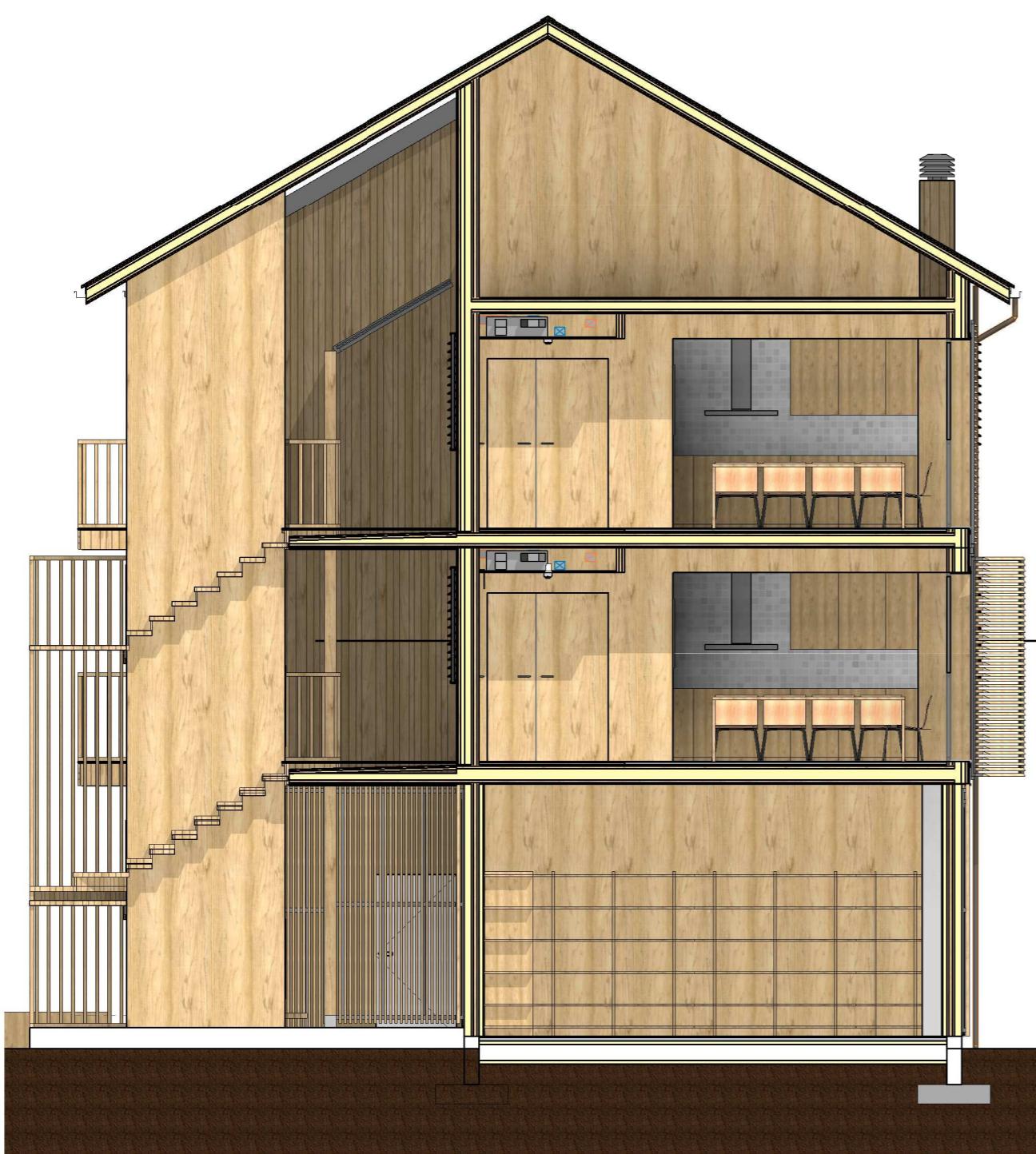


Ipar altxaera ①
1 : 100



S1 _ Sekzioa ①
1 : 75





S2_Sekzioa ①
1 : 75





S3 _ Sekzioa
1 : 75

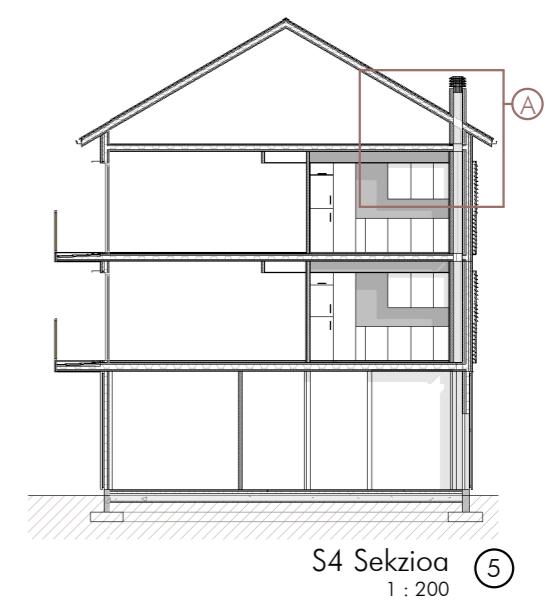
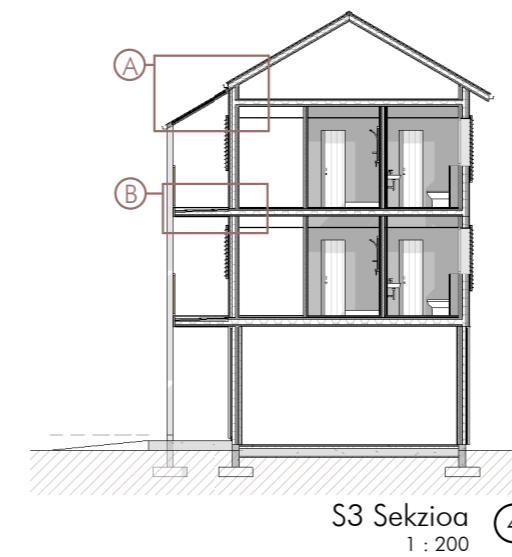
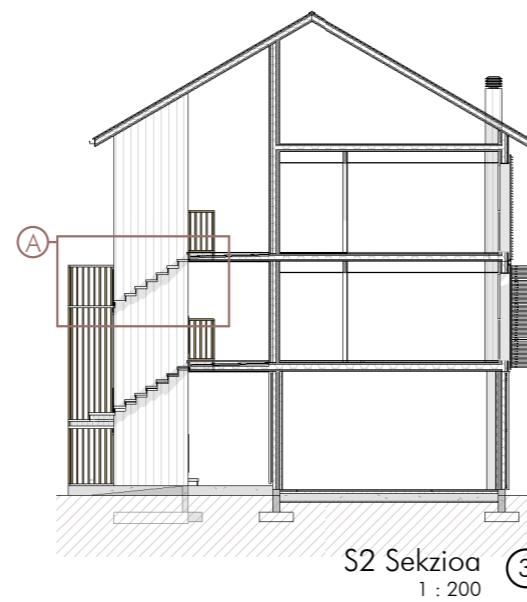
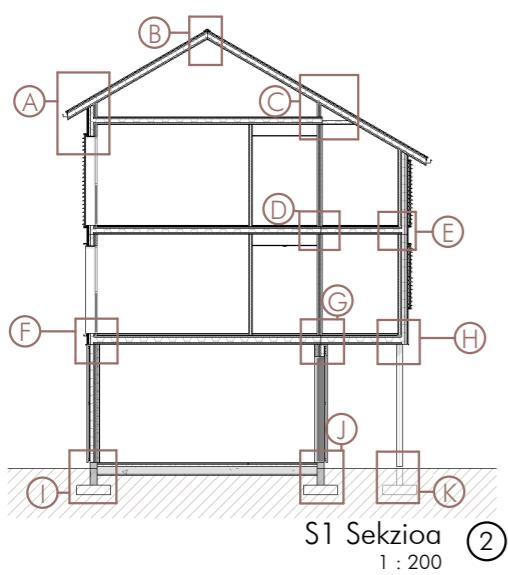
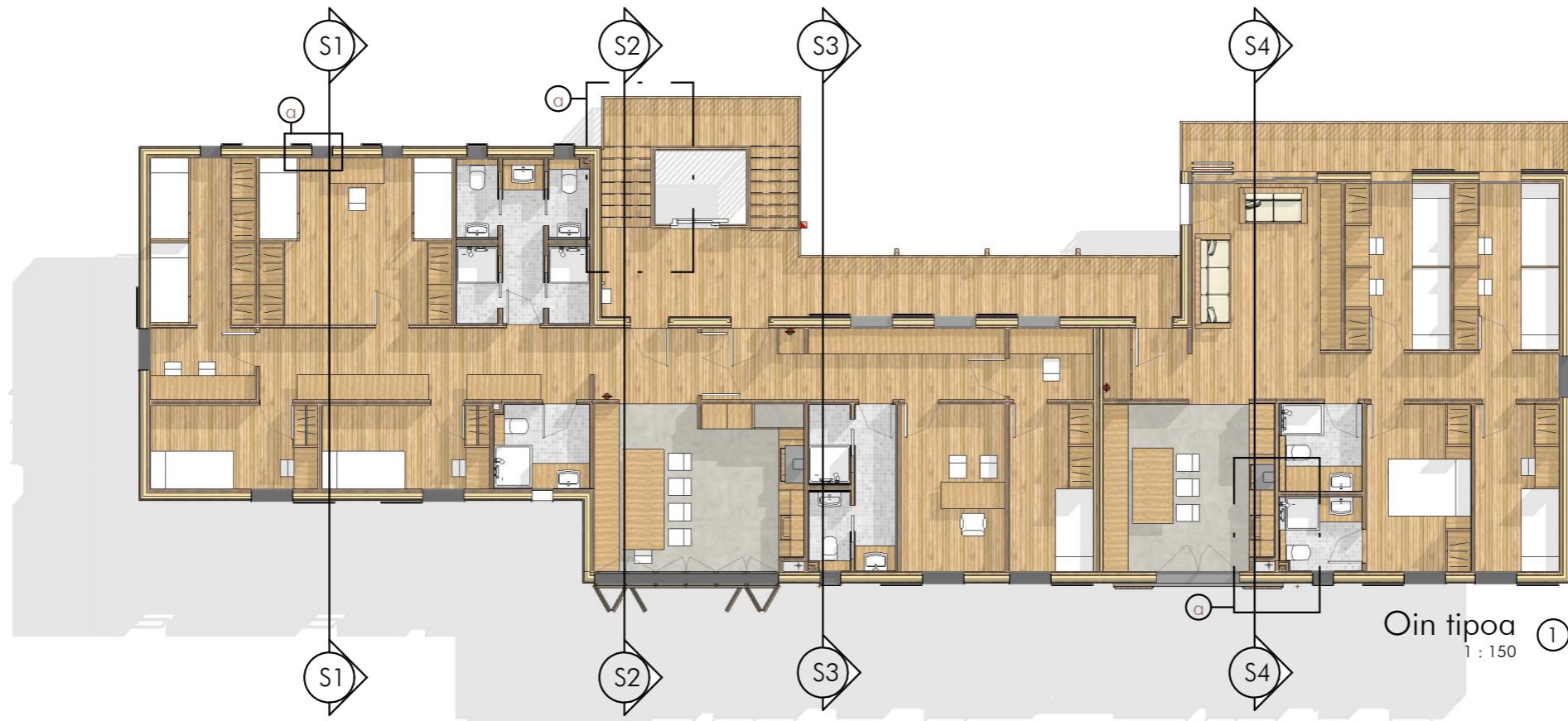


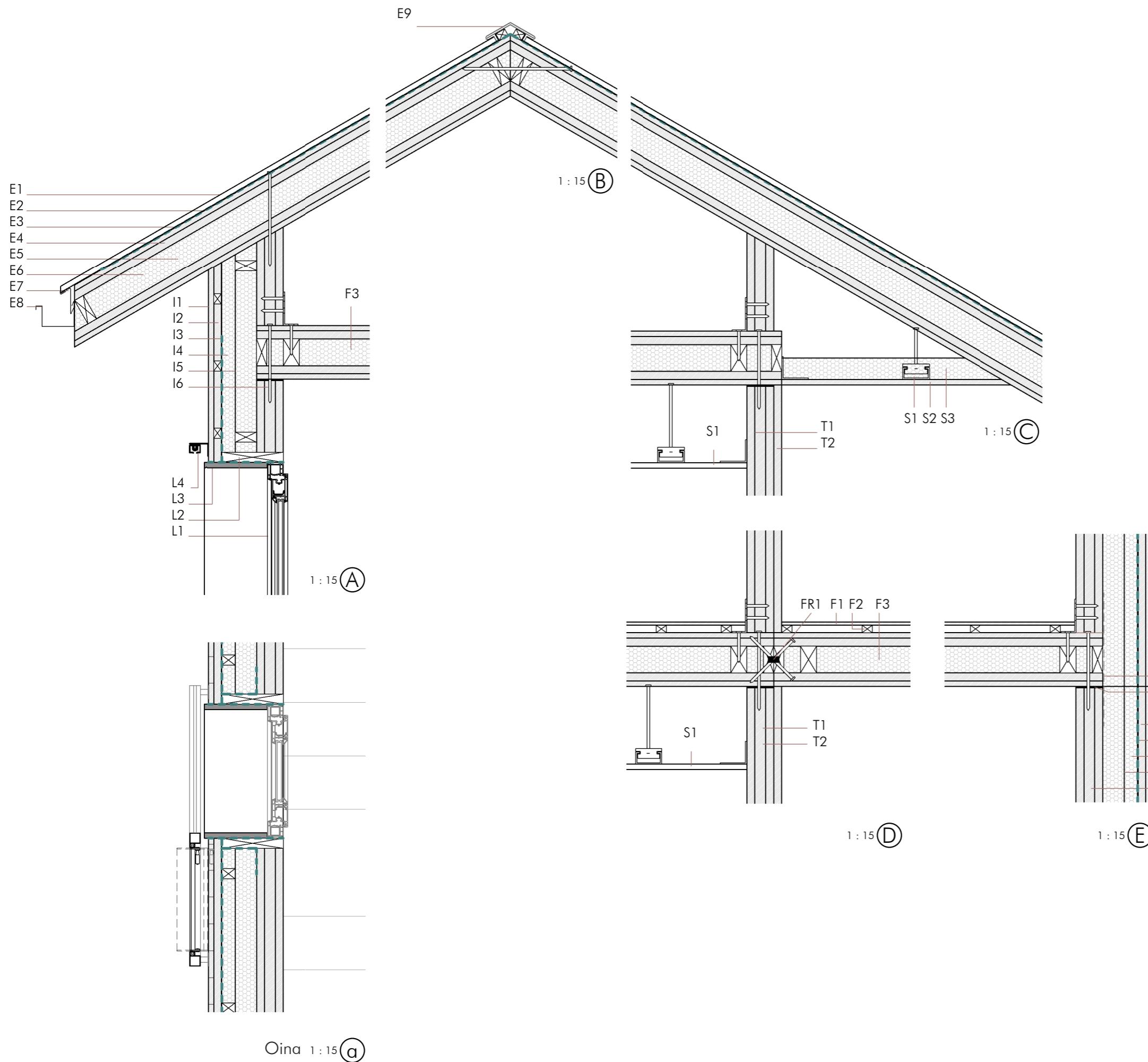


S4_ Sekzioa ①
1 : 75



03. Xehetasunak.





E_ESTALKIA: ZINK + EGO-CLT-MIX 200 mm

Akabera: Zink

E1_Zinkezko akabera

E2_Lamina iragazgaitza: dentsitate altuko polietilenoa

Egitura: EGO CLT-MIX 200 mm

E3_Zurezko oholak 20 x 140 mm

E4_Zurezko oholak 30 x 140 mm

E5_Isolatzailea: Zur zuntza 140 mm

E6_Zurezko montanteak 60 x 140 mm

Erremateak

E7_Zinkezko errematea (lagrimero)

E8_Forma errektangularreko zinkezko kanaloia

E9_Zinkezko gailurra

I_ITXITURA BERTIKALA: ALERTZEA + EGO-CLT-100 mm

Akabera: Alertzea

I1_Alertze zura tintatua 20 mm

I2_Zurezko montantea 28 x 38 mm

I3_Lamina iragazgaitza eta lurrinaren aurka: Delta Fassade

I4_Zurezko montantea 38 x 58 mm

I5_Isolatzailea: Zur zuntza 50 mm + Zur zuntza 80 mm

I6_Egitura: EGO CLT-100 mm

Zurezko oholak 30 + 40 + 30

IR1_Mailasarearen bidezko sendotza

IR2_Junta akustikoa

L1_Leioha: Arotzeria metalikoa + beira bikoitza 4/10/6

L2_Zurezko dintela

L3_Hutsartearen zurezko markoa goteroiarekin

L4_Pertsianaren errail metalikoa

F_BARNE SOLAIRUA: EGO-CLT-MIX-200 mm

Akabera: Zura

F1_Zurezko tarima

F2_Zurezko montanteak 28 x 38 mm

F3_Egitura: EGO CLT-MIX-240 mm

Zurezko oholak 20 + 30 + Zur zuntza 100 + oholak 30 + 20

FR1_Lengüeta

Sabai faltsoa

S1_PLADUR_Igeltsu laminatzukoz plaka

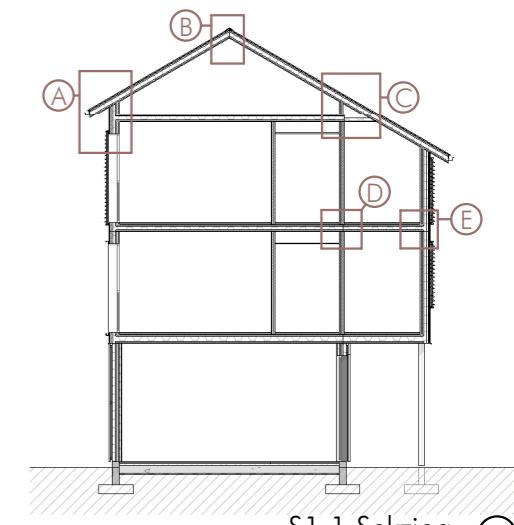
S2_Zurezko akabera 12 mm

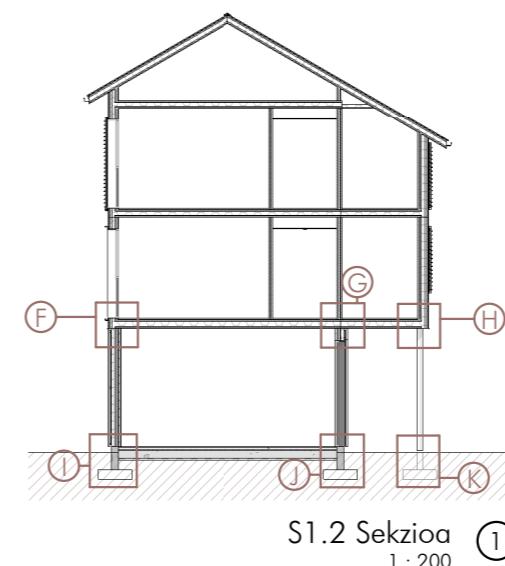
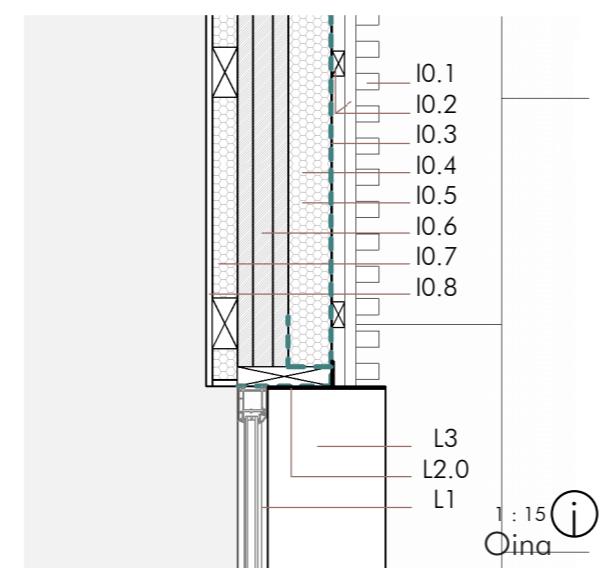
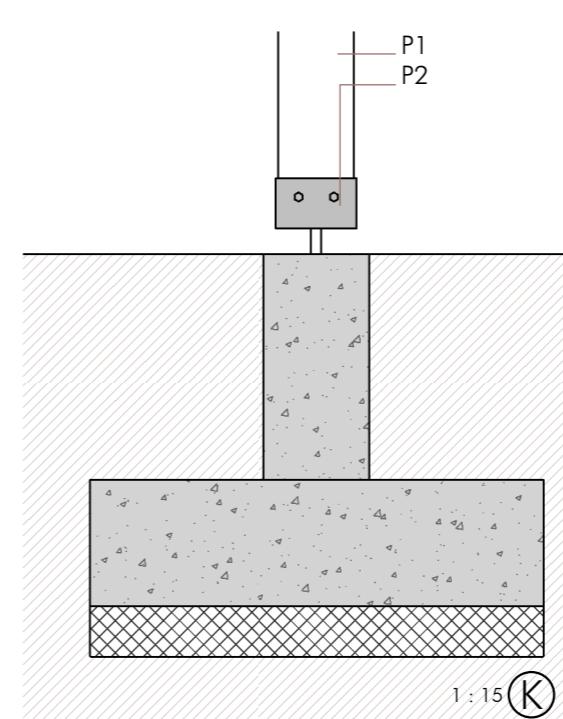
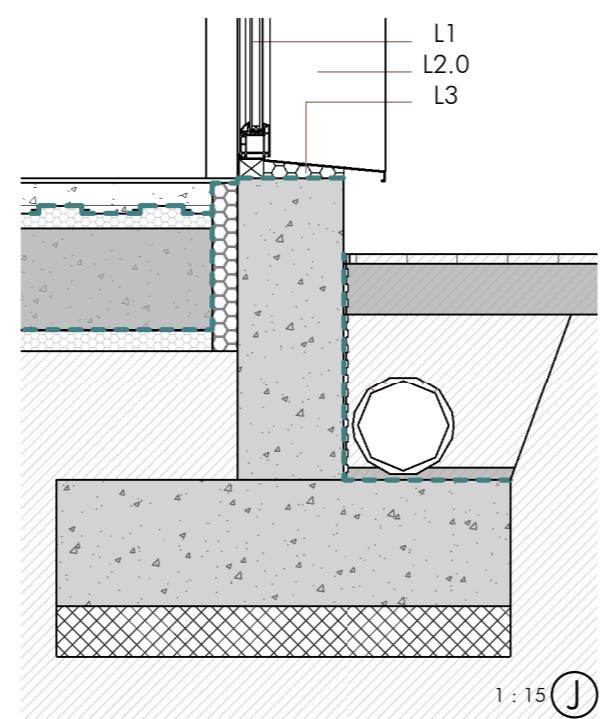
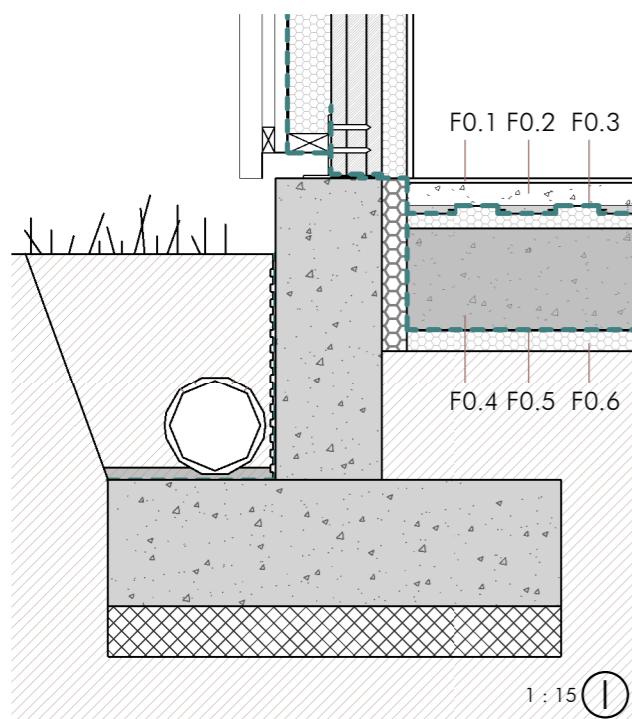
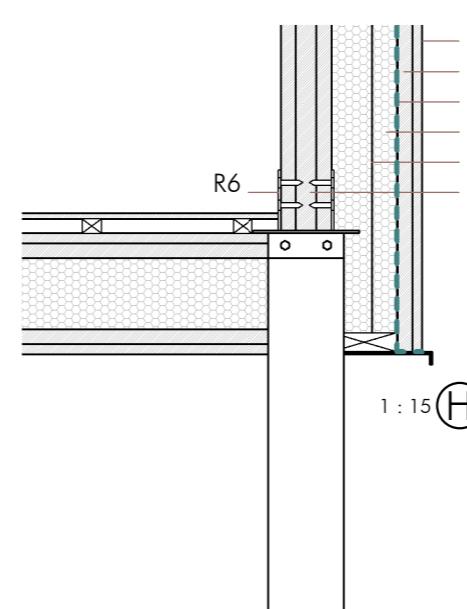
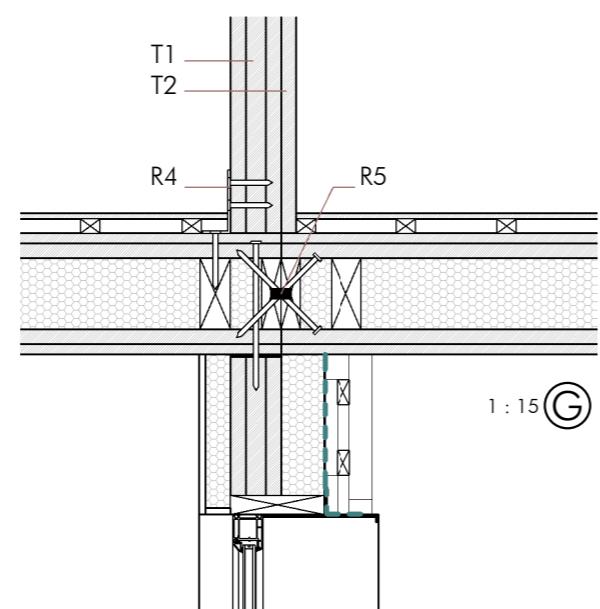
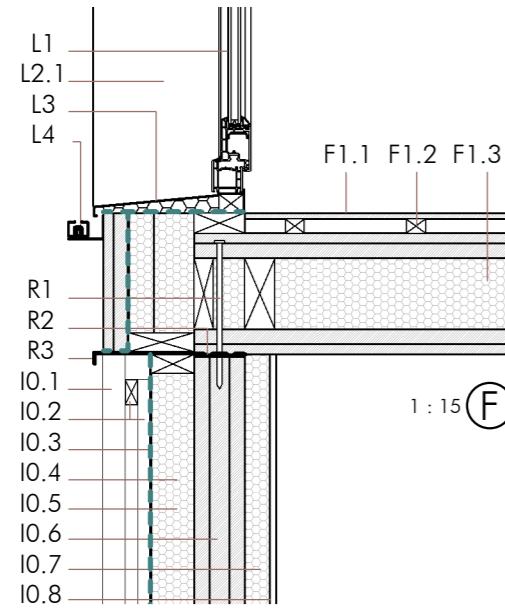
S3_Zur zuntza 100 mm

T_BARNE HORMA: EGO-CLT-100 mm

T1_Egitura: EGO CLT-100 mm

T2_Akabera: Zurezko oholak 30 mm





I0_ITXITURA BERTIKALA: ALERTZE LAMAK + EGO-CLT

Akabera: Alertze zurezko lama bertikalak

- I0.1_Alertze zurezko lamak 32 x 45 mm
- I0.2_Zurezko montantea 25 x 50 mm
- I0.3_Lamina iragazgaitza eta lurrinaren aurka: Delta Fassade
- I0.4_Zurezko montantea 30 x 110 mm
- I0.5_Isolatzalea: Zur zuntza 110 mm
- I0.6_Egitura: EGO CLT-100 mm**
- Zurezko oholak 30 + 40 + 30
- I0.7_Isolatzalea: Zur zuntza 50 mm
- I0.8_Igeltsu laminatuzko plaka 12.5 mm

L1_ITXITURA BERTIKALA: AROTZERIA METALIKOA + BEIRA BIKOITZA 4/10/6

- L2.0_Hutsartearen marko metalikoa
- L2.1_Hutsartearen zurezko markoa
- L3_Metalezko alfeizarra isolatzalearekin.
- L4_Pertsianaren erraila

I_ITXITURA BERTIKALA: ALERTZEA + EGO-CLT-100 mm

Akabera: Alertza

- I1.1_Alertze zura tintatua 20 mm
- I1.2_Zurezko montantea 28 x 38 mm
- I1.3_Lamina iragazgaitza eta lurrinaren aurka: Delta Fassade
- I1.4_Zurezko montantea 38 x 58 mm
- I1.5_Isolatzalea: Zur zuntza 50 mm + Zur zuntza 80 mm
- I1.6_Egitura: EGO CLT-100 mm**
- Zurezko oholak 30 + 40 + 30

P_ZUTABEA: EGO-CLT

- P1_Zur kontralaminatuzko zutabea 150 x 200 mm**
- P2_Zutabearen lotura metalikoak

F0_SOLARRIA

- F0.1_Gres baldosak
- F0.2_Mortairua 45 mm
- F0.3_Zoru radiantearen tututeria eta
Zoru radianterako Poliestireno expandidoko isolatzale plaka
bereziak akabera iragazgaitzarekin.
- F0.4_Solarria
- F0.5_Lamina iragazgaitza
- F0.6_Poliestireno expandidozko plaka isolatzaleak

F_BARNE SOLAIRUA: EGO-CLT-MIX-240 mm

Akabera: Zura

- F1_Zurezko tarima
- F2_Zurezko montanteak 28 x 38 mm
- F3_Egitura: EGO CLT-MIX-240 mm**
- Zurezko oholak 20 + 30 + Zur zuntza 100 + oholak 30 + 20

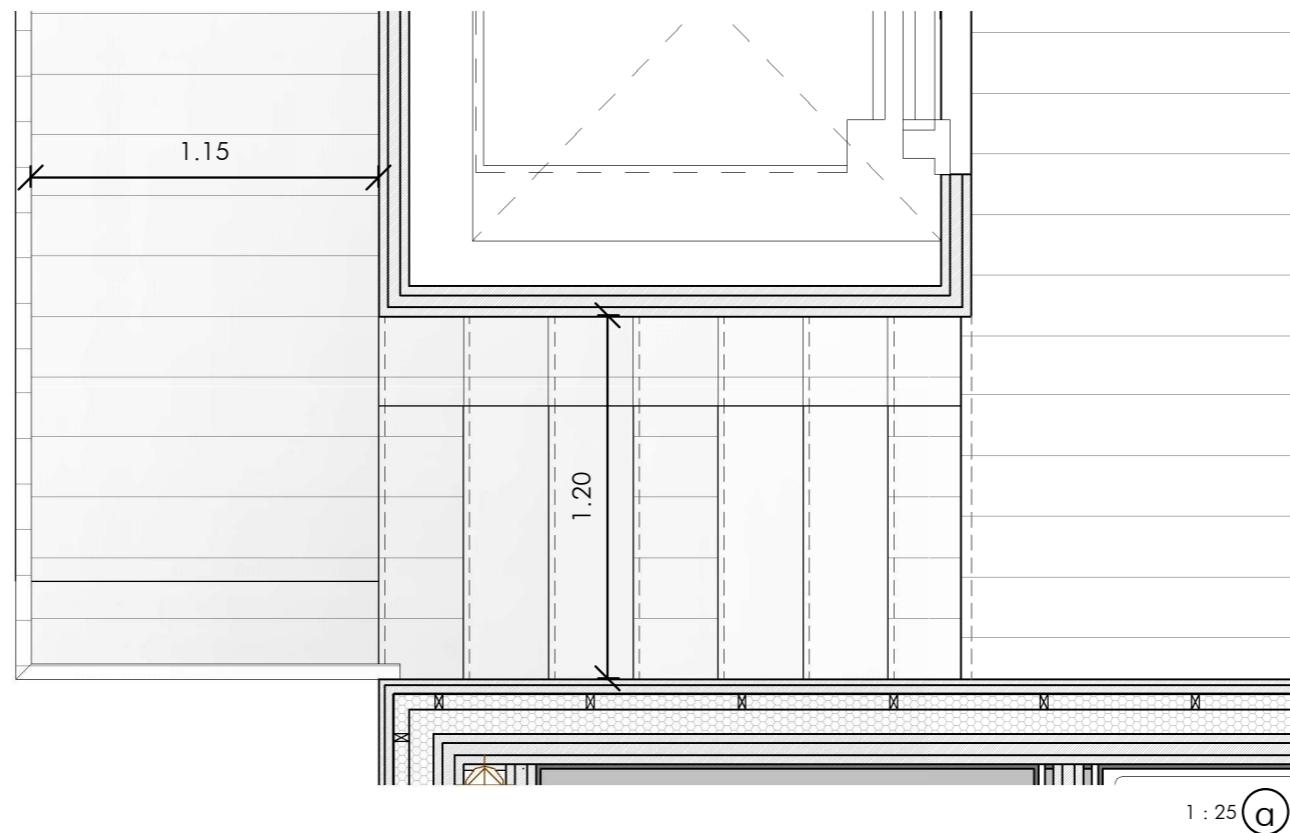
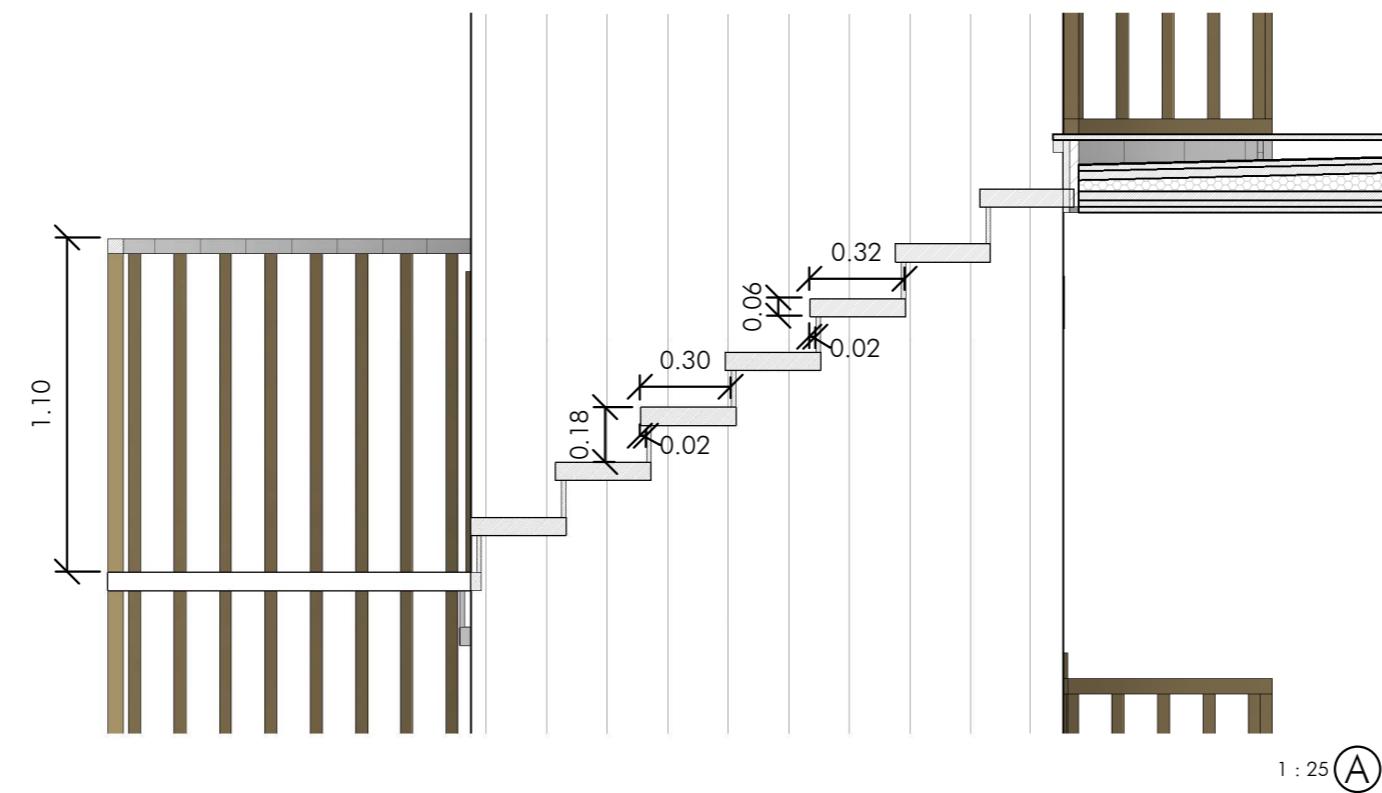
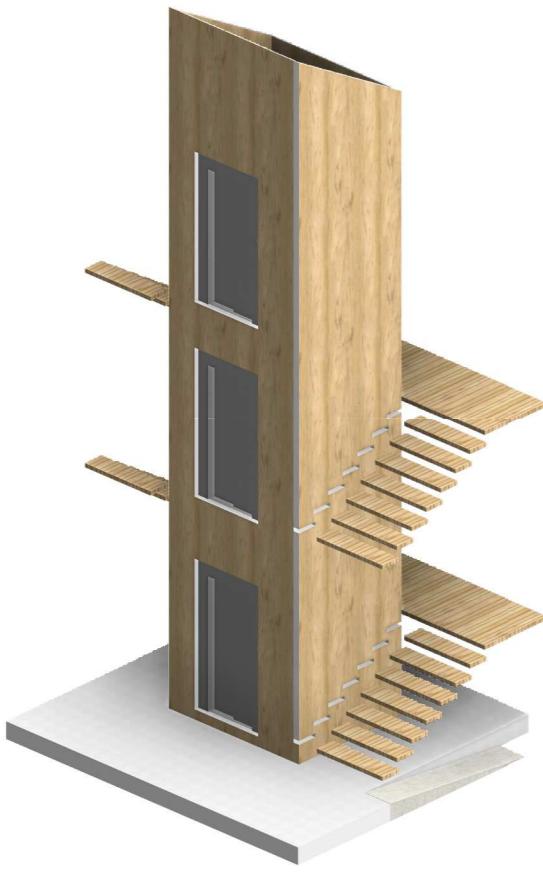
T_BARNE HORMA: EGO-CLT-100 mm

T1_Egitura: EGO CLT-100 mm

T2_Akabera: Zurezko oholak 30 mm

R_ERREMATEAK eta CLT-ren LOTURA ELEMENTUAK

- R1_CLT panelen loturarako torlojuak eta tira fondoak
- R2_Junta akustikoa
- R3_I0 eta I1 itxituren arteko errematea goteroiarekin
- R4_Eskuaira sendotua 125 x 50 mm
- R5_Lengüeta
- R6_CLT panela eta zutabearen arteko lotura metalikoa

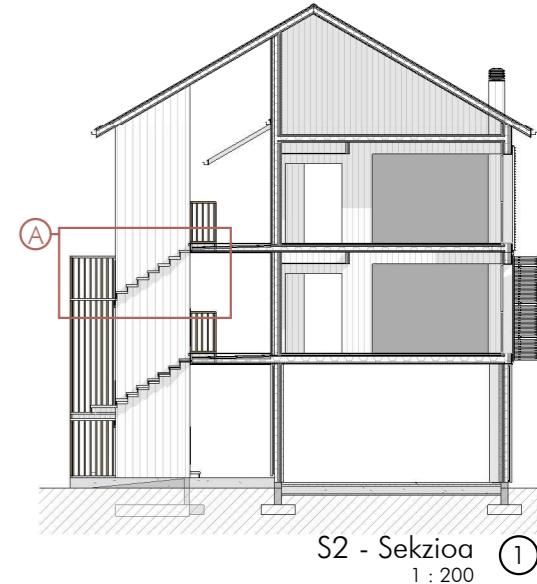


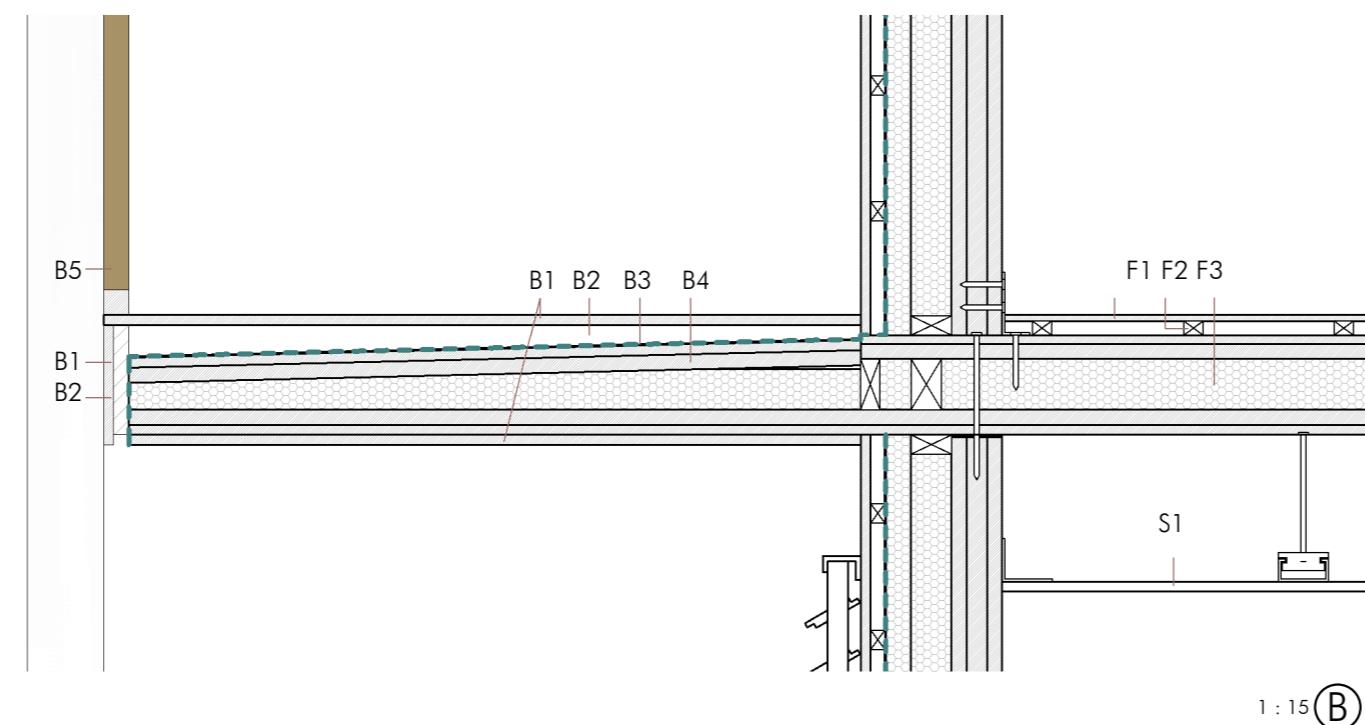
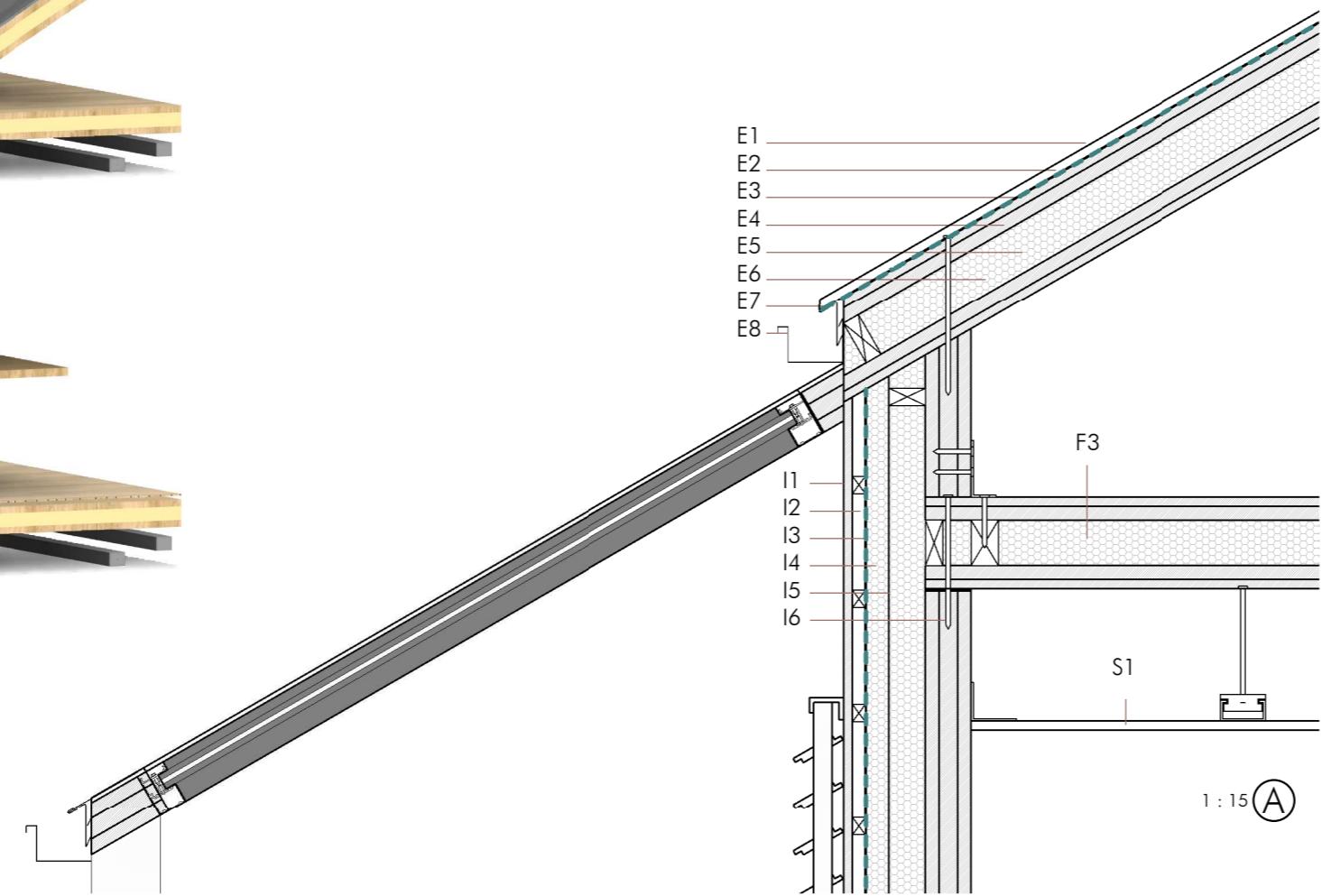
Eskailerak eta igogailu kutxa.

Proiektuaren komunikazio bertikala ere CLT panelen bidez egituratuko da, hau da, eskailerak eta igogailu kutxa.

Igogailu kutxa elementu egituratzalea izango da, hau obratik montatuta dator eta hormetan kozkak irekiko zaizkio eskailera oinak sartzeko.

Behin obran, igogailu kutxa montatuko da eta eskailera oinak dagozkiengozketan enkastratuko dira.





E_ESTALKIA: ZINK + EGO-CLT-MIX 200 mm

Akabera: Zink

E1_Zinkezko akabera

E2_Lamina iragazgaitza: dentsitate altuko polietilenoa

Egitura: EGO CLT-MIX 200 mm

E3_Zurezko oholak 20 x 140 mm

E4_Zurezko oholak 30 x 140 mm

E5_Isolatzalea: Zur zuntza 140 mm

E6_Zurezko montanteak 60 x 140 mm

Erremateak

E7_Zinkezko errematea (lagrimero)

E8_Forma errektangularreko zinkezko kanaloia

E9_Zinkezko gailurra

I_ITXITURA BERTIKALA: ALERTZEA + EGO-CLT-100 mm

Akabera: Alertzea

I1_Alertze zura tintatua 20 mm

I2_Zurezko montantea 28 x 38 mm

I3_Lamina iragazgaitza eta lurrinaren aurka: Delta Fassade

I4_Zurezko montantea 38 x 58 mm

I5_Isolatzalea: Zur zuntza 50 mm + Zur zuntza 80 mm

I6_Egitura: EGO CLT-100 mm

Zurezko oholak 30 + 40 + 30

L1_Lehoa: Arotzeria metalikoa + beira bikoitza 4/10/6

L2_Zurezko dintela

L3_Hutsartearren zurezko markoa goteroiarekin

L4_Pertsianaren errail metalikoa

F_BARNE SOLAIRUA: EGO-CLT-MIX-200 mm

Akabera: Zura

F1_Zurezko tarima

F2_Zurezko montanteak 28 x 38 mm

F3_Egitura: EGO CLT-MIX-240 mm

Zurezko oholak 20 + 30 + Zur zuntza 100 + oholak 30 + 20

Sabai faltsoa

S1_PLADUR_Igeltsu laminatuzko plaka

S2_Zurezko akabera 12 mm

S3_Zur zuntza 100 mm

B_BALKOIA

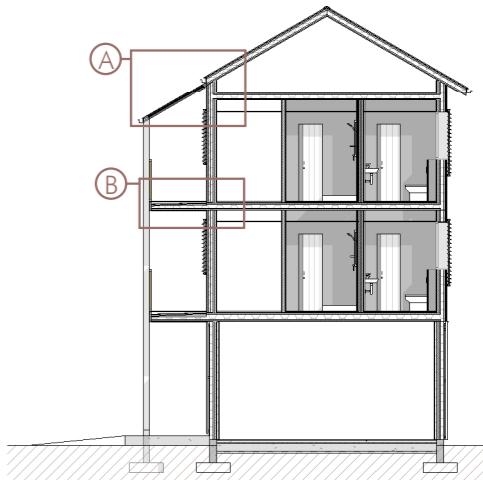
B1_Alertzezko akabera 20 mm

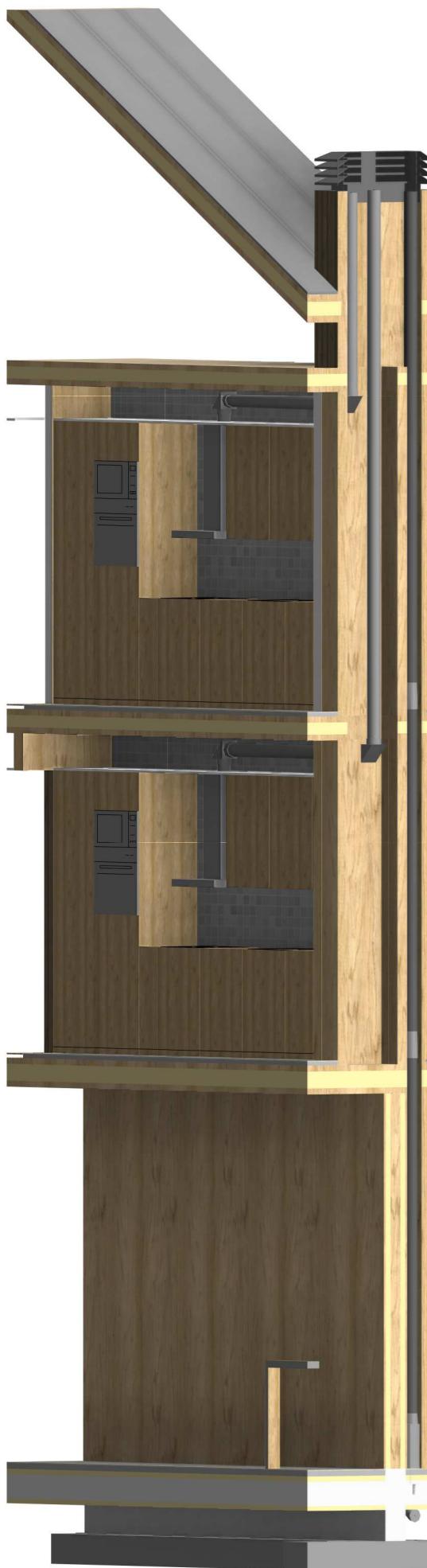
B2_Rastrela sekzioan

B3_Lamina iragazgaitza EPDM

B4_CLT MIX 200 egituraren helaga

B5_Zurezko barandila

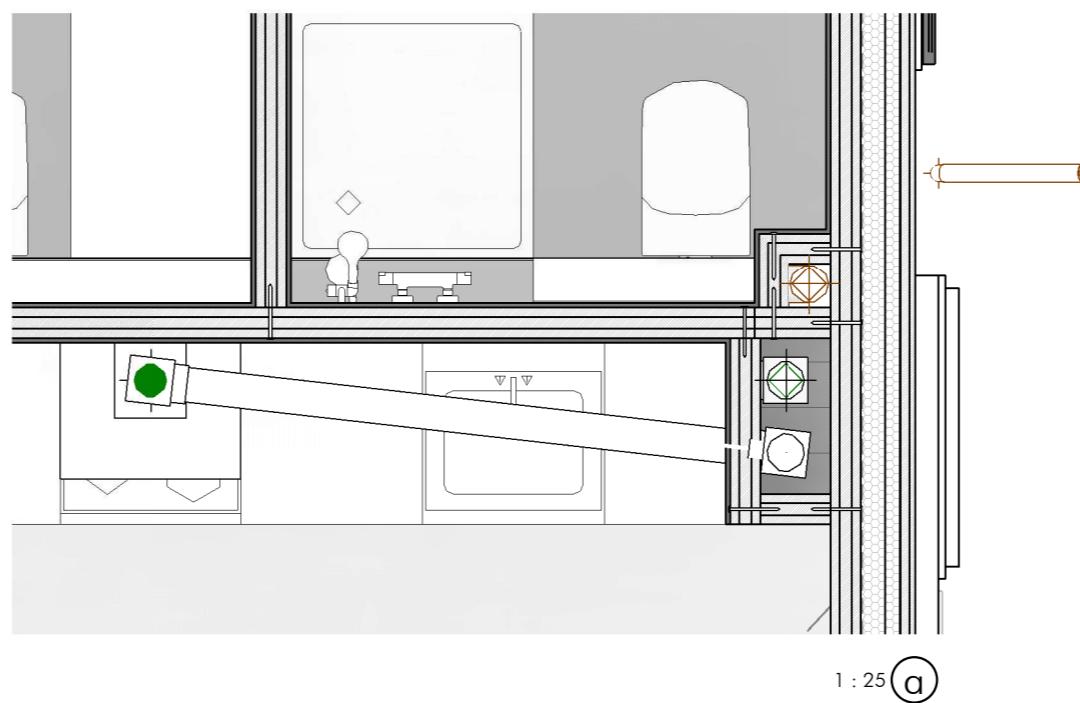




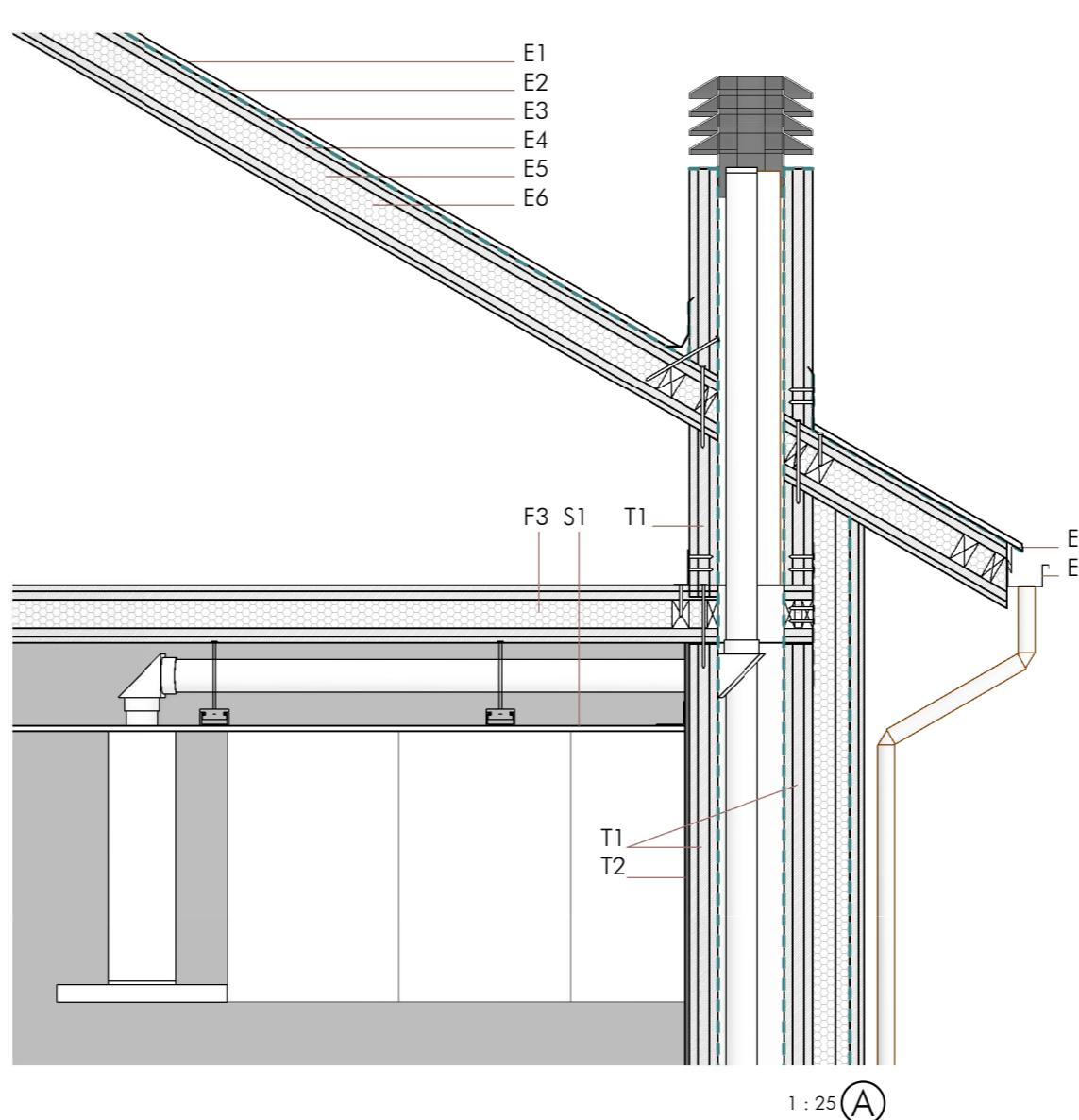
S4.1 ②



S4.2 ③



1 : 25 (a)



1 : 25 (A)

E_ESTALKIA: ZINK + EGO-CLT-MIX 200 mm

Akabera: Zink

E1_Zinkezko akabera

E2_Lamina iragazgaitza: dentsitate altuko polietilenoa

Egitura: EGO CLT-MIX 200 mm

E3_Zurezko oholak 20 x 140 mm

E4_Zurezko oholak 30 x 140 mm

E5_Isolatzalea: Zur zuntza 140 mm

E6_Zurezko montanteak 60 x 140 mm

Erremateak

E7_Zinkezko errematea (lagrimero)

E8_Forma errektangularreko zinkezko kanaloia

E9_Zinkezko gailurra

I_ITXITURA BERTIKALA: ALERTZEA + EGO-CLT-100 mn

Akabera: Alertzea

I1_Alertze zura tintatua 20 mm

I2_Zurezko montantea 28 x 38 mm

I3_Lamina iragazgaitza eta lurrinaren aurka: Delta Fassade

I4_Zurezko montantea 38 x 58 mm

I5_Isolatzalea: Zur zuntza 50 mm + Zur zuntza 80 mm

I6_Egitura: EGO CLT-100 mm

Zurezko oholak 30 + 40 + 30

IR1_Mailsarearen bidezko sendotzea

IR2_Junta akustikoa

L1_Leihoa: Arotzeria metalikoa + beira bikoitza 4/10/6

L2_Zurezko dintela

L3_Hutsartearren zurezko markoa goteroiarekin

L4_Pertsianaren errail metalikoa

F_BARNE SOLAIRUA: EGO-CLT-MIX-200 mm

Akabera: Zura

F1_Zurezko tarima

F2_Zurezko montanteak 28 x 38 mm

F3_Egitura: EGO CLT-MIX-240 mm

Zurezko oholak 20 + 30 + Zur zuntza 100 + oholak 30 + 20

FR1_Lengüeta

Sabai faltsoa

S1_PLADUR_Igeltsu laminatuzko plaka

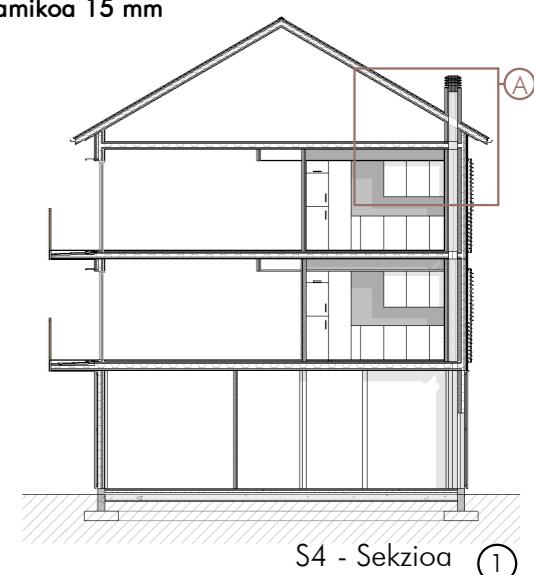
S2_Zurezko akabera 12 mm

S3_Zur zuntza 100 mm

T_BARNE HORMA: EGO-CLT-100 mm

T1_Egitura: EGO CLT-100 mm

T2_Akabera: Zeramikoa 15 mm



S4 - Sekzioa
1 : 200

04. Araudiaren justifikazioa. EKT-HO Dokumentua.

Projektuaren eraikuntza elementuen egokitasuna frogatzeko, atal honetan, "EKT-HO Osasungarritasuna" Oinarrizko Dokumentuaren justifikazioa egin da.

Dokumentutik, eraikuntza elementuei eragiten dioten atalak, HO 1 oinarrizko eskakizuna da, Hezetasunaren kontrako babesea zehazten duena eta "HO 5- Urak hustea" oinarrizko eskakizuneko "4.2 Euri-urak husteko sarearen neurriak" dira. Bertatik, soilik eraikinari eragiten dioten azpiatalak justifikatu dira.

Hurrengo puntuetaan, granatez ageritako apunteak, projektuaren justifikazioa dira.

I. Xedea

Oinarrizko dokumentu (OD) honek zehazten ditu osasungarritasunari dagozkion oinarrizko eskakizunak betetzea ahalbidetzen duten arauak eta prozedurak. OD honen atalak bat dato HO 1-HO 5 bitarteko oinarrizko eskakizunekin. Atal bakoitzak behar bezala aplikatzek hari dagokion oinarrizko eskakizuna betetzea dakar. OD osoa egoki aplikatz gero, «Higienea, osasuna eta ingurumenaren babes» oinarrizko eskakizuna betetzen da.

«Higienea, osasuna eta ingurumenaren babes» oinarrizko eskakizunaren helburua zein oinarrizko betekizunak EKT honen I. Parteko 13. artikulan ezarriak dira, eta honako hauak dira:

13. artikula. Osasungarritasunaren (HO) oinarrizko eskakizunak

1. «Higienea, osasuna eta ingurumenaren babes» (urrerantzean osasungarritasuna) oinarrizko eskakizunaren helburua da maila onargarri batera murriztea erabiltzaileek eraikinen barrualdean eta erabilera- baldintza normaletan eragozpenak eta gaixotasunak nozitzeko arriskua, eta, orobat, eraikinen proiektu, eraikuntza, erabilera eta mantentze-lanen ezaugarrien ondorioz, eraikinak narratzeko eta hurbileko ingurunea hondatzeko arriskua.
2. Helburu hori betetzeko, ondoko ataletan zehazten diren oinarrizko eskakizunak betetzeko moduan proiektatuko, mantenduko eta erabiliko dira eraikinak.
3. «HO Osasungarritasuna» oinarrizko dokumentuak zehazten du zer parametro objektibo eta prozeduraren bitartez ziurtatu oinarrizko eskakizunak betetzen direla eta osasungarritasunaren oinarrizko betekizunari dagokion gutxieneko kalitate-maila gainditzen dela.

13.1. HO 1 oinarrizko eskakizuna: Hezetasunaren kontrako babesea

Mugatu egingo da, espero izatekoa den heinean, prezipitazio atmosferikotako, jariatzeetako, lurreko edota kondentsazioetako uraren eraginez eraikinen eta haien itxituren barrualdera ura edo hezetasuna sartzeko arriskua; bitartekoak jarriko dira barrura sartzea saihesteko edo, sartuz gero, kalterik eragin gabe ateratzeko.

04.1.HO 1 oinarrizko eskakizuna: Hezetasunaren kontrako babesea

1. Alderdi orokorrak

1.1. Aplikazio-esparra

1. EKT honen aplikazio-esparru orokorrean jasotako eraikin guzietako lurarekin kontaktua duten hormei eta zoruei eta kanpoko airearekin kontaktua duten itxiturei (fatxadak eta estalkiak) aplikatu behar zaie atal hau. Zoru goratuak lurarekin kontaktua duten zorutzat hartzen dira. Aldameneko orubeetan eraiki ez delako edo aldamenekoena baino azalera handiagoa dutelako estali gabe geratuko diren mehelinak fatxadak direla jotzen da. Terrazen eta balkoien zoruak estalkiak direla jotzen da.

2. Azaleko eta zirkituetako kondentsazio-hezetasunen muga «OD-HE Energia aurreztea» dokumentuko HE 1 atalean (Energia-eskaria mugatzea) ezarritakoari jarraikiz egiazatuko da.

1.2. Egiaztapen-procedura

1. Atal hau aplikatzeko, jarraian agertzen den sekuentzia bete behar da.
2. ataleko diseinu-baldintza hauak betetzea, eraikuntza-elementuei dagozkienak:
 - a) hormak:
 - i) haien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.1.2 ataleko zehaztapenekin, 2.1.1 atalean eskatutako iragazgaiztasun-mailaren arabera;
 - ii) haien puntu berezien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.1.3 atalean zehaztutakoekin;
 - b) zoruak:
 - i) haien ezaugarriek bat etorri behar dute, 2.2.2 ataleko zehaztapenekin, 2.2.1 atalean eskatutako iragazgaiztasun-mailaren arabera;
 - ii) haien puntu berezien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.2.3 atalean zehaztutakoekin;
 - c) fatxadak:
 - i) fatxaden ezaugarriek bat etorri behar dute 2.3.2 ataleko zehaztapenekin, 2.3.1 atalean eskatutako iragazgaiztasun-mailaren arabera;
 - ii) haien puntu berezien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.3.3 atalean zehaztutakoekin;
 - d) estalkiak:
 - i) estalkien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.4.2 ataleko zehaztapenekin;
 - ii) haien osagaien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.4.3 atalean zehaztutakoekin;
 - iii) haien puntu berezien ezaugarriek bat etorri behar dute 2.4.4 atalean zehaztutakoekin;
3. Drainatze-hodien, horma partzialki estankoetan iragazitako urak jasotzeko kanaleten eta xukatzeko ponpen neurriei dagozkien baldintzak, 3. atalean zehaztuak, betetzea.
4. Eraikuntza-produktuei dagozkien baldintzak, 4. atalekoak, betetzea.
5. Eraikuntza-baldintzak, 5. atalean zehaztuak, betetzea.
6. Mantentze- eta kontserbazio-lanei dagozkien baldintzak, 6. atalekoak, betetzea.

2. Diseinua

2.1. Hormak

Proiektuak ez du lurrarekin kontakturik duen hormarik.

2.2. Zoruak

2.2.1. Iragazgaitzasun-maila

- Lurrarekin kontaktua duten zoruei eskatzen zaien gutxieneko iragazgaitzasun-maila, lurreko eta jariatzeetako uraren aurkakoa, 2.3 taulan lortzen da, uraren presentziaren (2.1.1 atalean oinarrituz zehaztu) eta lurraren iragazkortasun-koefizientearen arabera.

2.3 taula
Zoruek izan beharreko gutxieneko *iragazgaitzasun-maila*

Uraren presentzia	Lurraren iragazkortasun-koefizientea	
	$K_s > 10^{-5}$ cm/s	$K_s \leq 10^{-5}$ cm/s
Handia	5	4
Ertaina	4	3
Txikia	2	1

Iragazkortasun koefizientea lortzeko, partzelaren inguru gertuan, Zorrotzurren, egindako estudio geoteknikoa erabili da. Izan ere, Zorrotzurreko eta Zorrotzako Puntaleko ezaugarriak berdintsuak dira.

Estudioaren arabera, zoruaren goreneko geruza legarrek osatzen dute (buztina, limoak) eta kokapen ezberdinak sondearen arabera, maila freatikoa 1,2 eta 2,4 m artean kokatzen da. Beraz, legarren iragazkortasun koefizientea $K_s \leq 10^{-4}$ cm/s izanik eta maila freatikoa 1,8 m-ra konsideratuz, uraren presentzia txikia da, hortaz, iragazkortasun-maila = 1.

2.2.2. Eraikunta-irtenbideen baldintzak

- Horma motaren, zoru motaren, lurrean egiten den esku-hartze motaren eta iragazgaitzasun-mailaren arabera eraikuntza-irtenbide bakoitzari eskatzen zaizkion baldintzak 2.4 taulatik lortzen dira. Lauki belzuak irtenbide ez-onargarriei dagozkie; lauki zuria, aldiz, dagozkien iragazgaitzasun-mailentzat inolako baldintzarik eskatzen ez zaien irtenbideei.

2.4 taula

Zoruentzako irtenbideen baldintzak

Iragazgaitzasun-maila	Horma flexoerresistentea edo grabitate-horma								
	Zoru goratua			Zolata			Plaka		
	Oinarri-azpia	Injekzioak	Esku-hartzerik gabe	Oinarri-azpia	Injekzioak	Esku-hartzerik gabe	Oinarri-azpia	Injekzioak	Esku-hartzerik gabe
≤ 1			V1		D1	C2+C3+D1		D1	C2+C3+D1
≤ 2	C2		V1	C2+C3	C2+C3+D1	C2+C3+D1	C2+C3	C2+C3+D1	C2+C3+D1
≤ 3	I2+S1 +S3+V1	I2+S1 +S3+V1	I2+S1+S3 +V1+D3 +D4	I1+C2+C3 +I2+D1+D2 +S1+S2+S3	I1+C2+C3 +I2+D1+D2 +S1+S2+S3	I2+C3+I2 +D1+D2+C1 +S1+S2+S3	I1+C2+C3 +I2+D1+D2 +S1+S2+S3	I1+C2+C3 +I2+D1+D2 +S1+S2+S3	I1+C2+C3 +D1+D2+S1 +S2+S3
≤ 4	I2+S1 +S3+V1	I2+S1+S3 +V1+D4		C2+C3+I2 +D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C2+C3+I2 +D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C1+C2+C3 +I1+I2+D1 +D2+D3+D4 +P1+P2+S1 +S2+S3	C2+C3+I2 +D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C2+C3+I2 +D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C1+C2+C3 +D1+D2+D3 +D4+I1+I2 +P1+P2+S1 +S2+S3
≤ 5	I2+S1+S3 +V1+D3	I2+P1+S1 +S3+V1 +D3		C2+C3+I2 +D1+D2+P2 +S1+S2 +S3	C2+C3+I1+I2+D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C2+C3+I1+I2+D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C2+C3+I1+I2+D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C2+C3+I1+I2+D1+D2+P2 +S1+S2+S3	C1+C2+C3 +I1+I2+D1 +D2+D3+D4 +P1+P2+S1 +S2+S3

Eraikinaren behe solairuko zorua, lurrarekin kontaktuan dagoena, zolata da, eta konsideratzen da zoruan ez dela esku-hartzerik behar izan.

2. Hona hemen baldintzak, multzo homogeneotan sailkatutik.

C) Zoruaren osaera:

- Zorua in situ eraikitzen denean, trinkotasun handiko hormigoi hidrofugoa erabili behar da.
- Zorua in situ eraikitzen denean, uzkurte txikiko hormigoia erabili behar da.
- Zoruaren hidrofugazio osagarri bat egin behar da, haren gainazal amaituaren gainean poroak betetzeko produktu likido bat emanez.

I) Iragazgaizpena:

- Zorua kanpoaldetik iragazgaiztu behar da, zoruaren oinarritzko erregulazio-geruzaren gainean xafla bat jarri. Xafla itsatsi egiten bada, haren gainean puntzonaketaren kontrako geruza bat jarri behar da. Itsasten ez bada, bi aldeetatik babesu behar da xafla, puntzonaketaren kontrako geruzekin. Zorua plaka bat denean, xafla bikoitza izango da.
- Horma flexoerresistentearen kasuan, zapataren oinarria iragazgaiztu egin behar dira, garbitze-hormigoiarengarren geruzaren gainean xafla bat jarri. Xafla itsatsi egiten bada, haren gainean puntzonaketaren kontrako geruza bat jarri behar da. Zoruaren iragazgaizpen-xafaren eta hormaren edo zapataren oinarriaren arteko elkarguneak zigilatu egin behar dira.



D) Drainatzea eta hustea:

- D1. Zoruaren azpiko luraren gainean drainatze-geruza bat eta iragazte-geruza bat jarriko dira. Drainatze-geruza gisa enkatxo bat erabiliz gero, polietilenozko xafla bat jarri behar da haren gainean.
- D2. Zoruaren azpiko luraren gainean drainatze-hodiak jarri behar dira, saneamendu-sarerako edo ura berriz erabiltzeko jasotzen duen edozein sistematarako konektatuak, eta lotura hori drainatze-sarea baino gorago da goenean, xukatzeko bi ponpa dituen ponpaketako-ganbera bat ere jarri behar da, gutxienez. Hormaren oinarrian drainatze-hodiak jarri behar dira, saneamendu-sarerako edo ura berriz erabiltzeko jasotzen duen edozein sistematarako konektatuak, eta lotura hori drainatze-sarea baino gorago dagoen an, xukatzeko bi ponpa dituen ponpaketako-ganbera bat ere jarri behar da, gutxienez.
- Pantaila-hormen kasuan, drainatze-hodiak zoruaren azpitik metro batera jarri behar dira, eta modu uniformean banatu behar dira, pantaila-hormaren ondoan.
- D4. Zoruaren azpiko lurrean, drainatze-putzu bat jarri behar da 800 m^2 bakoitzeko. Putzuaren barrualdeko diametroa 70 cm izango da, gutxienez. Lurreko material finak herrestatzea ekiditeko ahalmena duen inguratzalea iragazle bat izango du putzuak. Xukatzeko bi ponpa jarriko dira, eta, orobat, saneamendu-sarerako edo ura berriz erabiltzeko jasotzen duen edozein sistematarako husteko lotura bat eta etengabe xukatzen aritzeko gailu automatikoa bat.

P) Tratamendu perimetrikoa:

- P1. Hormaren perimetroko lurrera doan gainazaleko ur-emaria mugatzeko, luraren gainazala tratatu egin behar da, espaloi bat, drainatze-zanga bat edo funtziola bera betetzen duen beste edozein elementu jarri.
- P2. Plakaren edo zolataren ertza horman landatu behar da.

S) Junturen zigilatzea:

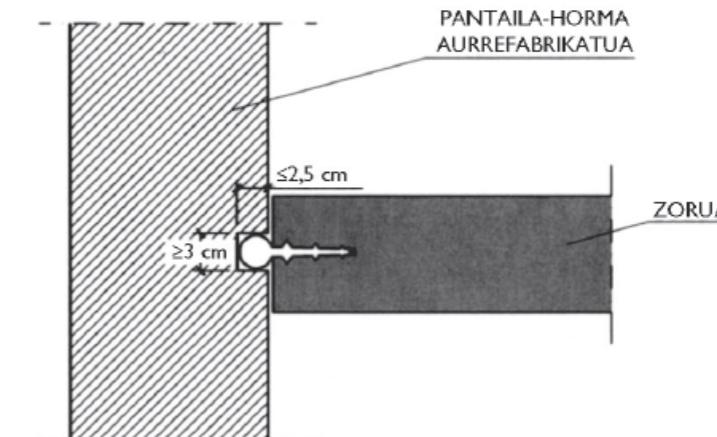
- S1. Zigilatu egin behar dira hormaren eta zoruaren iragazgaizpen-xaflen arteko elkarguneak, eta, orobat, hormaren eta harekin kontaktua duten zimenduen azpiko oinarrian jarritako iragazgaizpen-xaflen arteko elkarguneak.
- S2. Zoruaren juntura guztiak PVC-bandarekin zigilatu behar dira, edota kautxu hedagarrizko edo sodio-bentonitazko profilekin.
- S3. Zoruaren eta hormaren arteko elkargune guztiak zigilatu egin behar dira, PVC-bandarekin edota kautxu hedagarrizko edo sodio-bentonitazko profilekin, 2.2.3.1 atalean ezarritakoari jarraikiz.

2.2.3. Puntu berezien kondizioak

1. Gorde beharrekoak dira errefortzu- eta akabera-bandak, jarraitutasun- edo eten-bandak, eta, orobat, diseinuarri eragiten dion beste edozein banda antolatzeko kondizioak, erabilitako iragazgaizpen-sistemari dagokionak.

2.2.3.1. ZORUAREN ETA HORMEN ARTEKO ELKARGUNEAK

1. 2.4 taulan ezarritako kasuetan, ondoren zehazten den bezala egin behar da elkargunea.
4. Horma aurrefabrikatua denean, juntura zigilatu egin behar da, haren barrualdean profil hedagarri bat jarri (ikus 2.3 irudia).



2.2.3.2. ZORUEN ETA BARNE-PARTIZIOEN ARTEKO ELKARGUNEAK

1. Zorua barruko aldetik iragazgaitzen denean, barne-partizioa ez da iragazgaizpen-geruzaren gainean bermatuko, haren babes-geruzaren gainean baizik.

2.3. Fatxadak

2.3.1. Iragazgaiztasun-maila

1. Prezipitazioak ez sartzeko fatxadei eskatzen zaien gutxieneko iragazgaitasun-maila 2.5 taulan ezarrita dago, eraikina dagoen tokiarri dagokion batez bestekoena zona plubiometrikoaren eta haizearekiko esposizio-mailaren arabera. Parametro horiek honela zehazten dira:

- a) batez bestekoena zona plubiometrikoak 2.4 iruditik lortzen da; **Bilbon kokaturik, zona II da.**

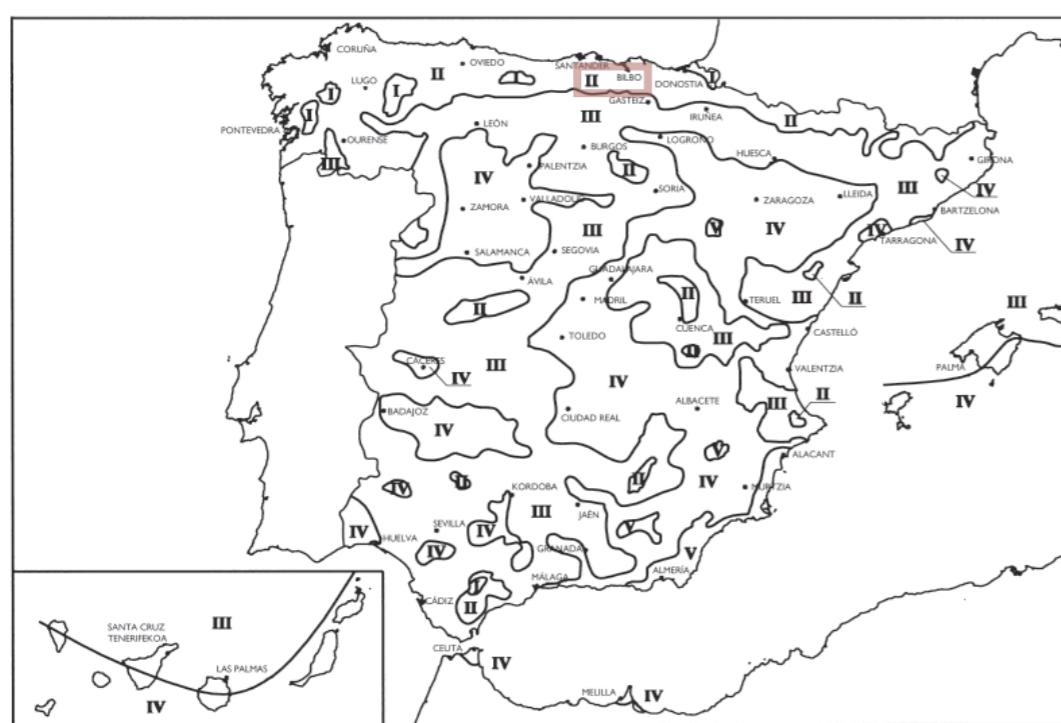
b) haizearekiko esposizio-maila 2.6 taulatik lortzen da, eta faktore hauen arabera zehazten da: eraikinaren garaiera lurrirekoiko, kokalekuari dagokion zona eolikoa (2.5 iruditik lortutakoak) eta eraikina dagoen inguru mota, zeina, EgS oinarrizko dokumentuan ezarritako sailkapenaren arabera, I., II. edo III. motako lurra denetan E0 izango baita, eta gainerako kasuetan, berriz, E1.

 - I. motako lurra: Itsas bazterra edo laku-bazterra, haizearen norabidean gutxienez 5 km-ko ur-zabaleko hedadura duena.
 - II. motako lurra: Landa-lur laua, oztopo edo zuhaixti nabarmenik gabekoa.
 - III. motako lurra: Landa-eremu malkartsua edo laua, zenbait oztopo bakan dituena, hala nola zuhaitzak edo eraikin txikiak.
 - **IV. motako lurra: Hirigunea, industriagunea edo basogunea.**
 - V. motako lurra: Hiri handietako neqozioaguneak, eraikin altu ugariakoa.

2.5 taula

		Batez bestekoena zona plubiometrikoa				
		I	II	III	IV	V
Haizearekiko esposizio-maila	V1	5	5	4	3	2
	V2	5	4	3	3	2
	V3	5	4	3	2	1

2.4 irudia



 BILBO ATERPE-HIRIA
Euskal Herriko hiria. Zentroa. Bilbao

2.6 taula

		Eraikinaren ingurune mota					
		El Zona eolikoa			E0 Zona eolikoa		
		A	B	C	A	B	C
Eraikinaren garaiera, m-tan	≤15	V3	V3	V3	V2	V2	V2
	16-40	V3	V2	V2	V2	V2	V1
	41-100 ⁽¹⁾	V2	V2	V2	V1	V1	V1

⁽¹⁾ 100 m baino garaiera handiagoko eraikinenzat eta desnibel handiko guneetatik hurbil dauden eraikinenzat, EgS-EE oinarrizko dokumentuan ezarritakoaren arabera aztertuko da haizarekiko esposizio-maila.

2.5 irudia
Zona eolikoak



2.3.2. Errekuntza-irtenbideen baldintzak

1. Kanpoko estaldura izatearen ala ez izatearen eta iragazgaitasun-mailaren arabera eraikuntza-irtenbide bakoitzari eskatzen zaizkion baldintzak 2.7 taulatik lortzen dira. Zenbait kasutan, baldintza horiek bakarrak dira; beste batuetan, berriz, hautazko baldintza multzoak daude.

2.7 taula

		Kanpoko estaldurarekin		Kanpoko estaldurarak gabe			
Iragazgaitasun-maila	≤1	R1+C1 ⁽¹⁾		C1 ⁽¹⁾ +J1+N1			
	≤2			B1+C1 +J1+N1	C2+H1 +J1+N1	C2+J2 +N2	C1 ⁽¹⁾ +H1 +J2+N2
	≤3	R1+B1+C1	R1+C2	B2+C1 +J1+N1	B1+C2 +H1+J1+N1	B1+C2 +J2+N2	B1+C1 +H1+J2+N2
	≤4	R1+B2+C1	R1+B1+C2	R2+C1 ⁽¹⁾	B2+C2+H1+J1+N1	B2+C2+J2+N2	B2+C1+H1+J2+N2
	≤5	R3+C1	B3+C1	R1+B2+C2	R2+B1+C1	B3+C1	

⁽¹⁾ Fatxada orri bakarrekoa denean, C2 erabili behar da.

2. Hona hemen baldintzak, multzo homogeneotan sailkaturik. Multzo bakoitzean, baldintza izendatzeko zenbakiak prestazio-maila adierazten du: zenbat eta zenbaki handiagoa, prestazio hobea. Horrenbestez, taulan, edozein baldintzak ordezka dezake bere multzokoa baino izendapen-zenbaki txikiagoa duen edozein baldintza.

R) Kanpoko estaldurak ura sartzen ez uzteko duen erresistentzia:

R1. Kanpoko estaldurak ura sartzen ez uzteko erresistentzia ertaina izan behar du, gutxienez.

Halako erresistentziaduntzat jotzen dira honako hauek:

- estaldura jarraituak, ezaugarri hauek badituzte:
 - 10-15 mm bitarteko lodiera, plastikozko geruza mehe batez egindako akaberakoak izan ezean;
 - egonkortasuna bermatzeko bezain itsatsia egotea euskarrira;
 - lurrunarekiko iragazkortasun nahikoa izatea haren eta orri nagusiaren artean lurruna metatzearak eragindako narriadura ekiditeko;
 - euskarriaren mugimenduetara moldatzea eta pitzaduraren aurrean portaera onargarria izatea;
 - isolatzailea orri nagusiaren kanpoaldean duten fatxadetan jartzen denean, isolatzailearekiko bateragarritasun kimikoa izatea eta beira-zuntzezko edo poliesterrezko mailasare batez egindako armadura bat jartzea.

B) Uraren iragazpenaren kontrako hesiak ura sartzen ez uzteko duen erresistentzia:

B2. Ura sartzen ez uzteko erresistentzia handiko hesi bat jarri behar da, gutxienez. Mota horretakotzat hartzen dira honako hauek:

- isolatzaile ez hidrofiloa, orri nagusiaren kanpoaldean jarria.

C) Orri nagusiaren osaera:

C1. Lodiera ertaineko orri nagusi bat erabili behar da, gutxienez. Halakotzat jotzen da fabrika-obra bat, morteroz hartua, ezaugarri hauek dituena:

- ½ oin zeramikazko adreilu; zulatua edo trinkoa izan behar du kanpoko estaldurarik ez dagoenean edo kanpoko estaldura eten bat edo kanpoko isolatzaile bat mekanikoki finkaturik dagoenean;
- 12 cm zeramikazko bloke, hormigoizko bloke edo harri natural.

Dokumentuan ez da agertzen proiektuko hormaren antzeko ezaugarrikin duenik. Proiektuko orri nagusia aurre-fabrikatuzko CLT panela da, 100 mm-koa.

2.3.3. Puntu berezien kondizioak

1. Gorde beharrekoak dira errefortzu- eta akabera-bandak eta, orobat, jarraitutasun- edo eten-bandak antolatzeko baldintzak, erabilitako iragazgaizpen-sistemari dagozkionak.

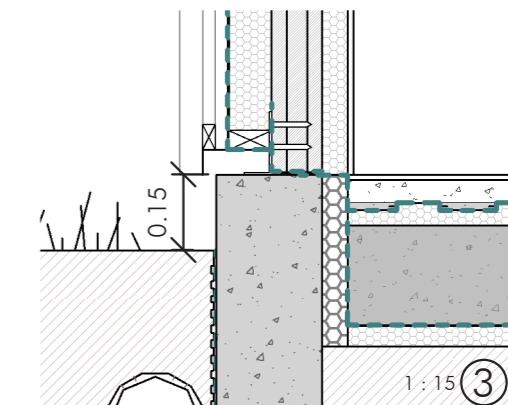
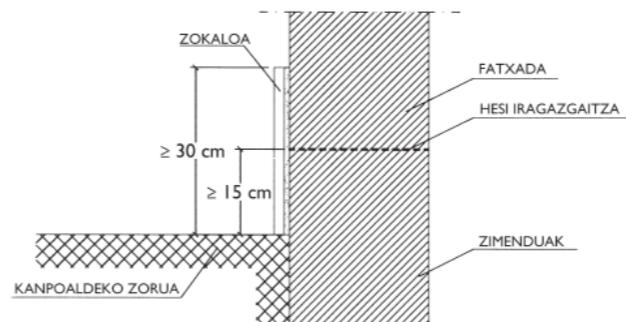
2.3.3.2. FATXADAREN HASIERA ZIMENDUETAK

1. Hesi iragazgaitz bat jarri behar da, kanpoko zoruaren mailaren gainetik 15 cm baino gehiagora fatxadaren lodiera guztia estaliko duena, kapilaritatearen ondorioz urak gora egin ez dezan, edo ondorio berdina sortzen duen beste irtenbide bat erabili.
2. Eraikina material porotsuz eginda dagoenean edo estaldura porotsu bat duenean, ziprizinetatik babesteko, batetik, zokalo bat jarriko da, hurrupaketa-koefizientea % 3 baino txikiagoa duen material batez egina, kanpoko zoruaren mailaren gainetik 30 cm baino gehiagoko garaiera izango duena, hormaren iragazgaizgarria edo hormaren eta fatxadaren arteko hesi iragazgaitza estaliko duena; bestetik, fatxadarekin duen loturaren goiko aldea zigilatu egingo da, edo ondorio berdina sortzen duen beste irtenbide bat erabiliko da (ikus 2.7 irudia).

3. Zokaloa jartzea beharrezko ez denean, fatxadaren kanpoaldeko hesi iragazgaitzaren erremetea 2.4.4.1.2 atalean adierazi bezala egingo da, edo zigilatu egingo da.

2.7 irudia

Adibidea: fatxadaren hasiera zimenduetatik



2.3.3.3. FATXADAREN ETA FORJATUEN ARTEKO ELKARGUNEAK

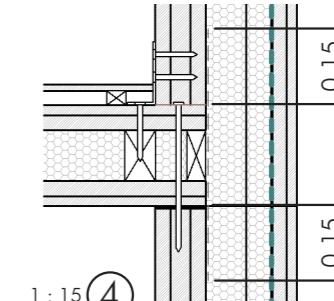
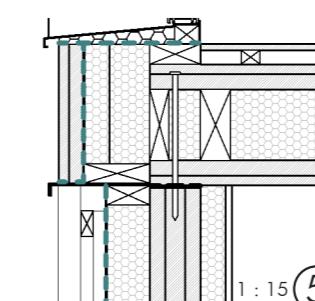
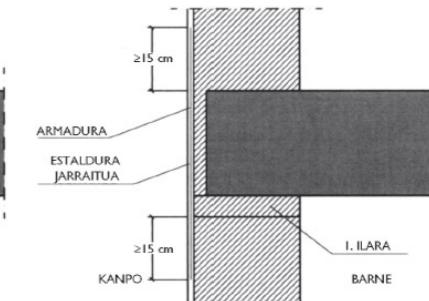
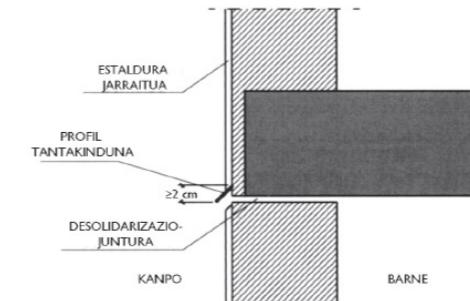
1. Forjatuek orri nagusia eteten dutenean eta kanpoko estaldura jarraitua dagoenean, irtenbide hautatu behar da (ikus 2.8 irudia):

- a) orri nagusiaren eta forjatu bakoitzaren artean, forjatuen azpitik, 2 cm-ko lasaiera utziz, desolidarizazio-juntura bat jartzea, zeina, ondoren, orri nagusia uzkurtutakoan, forjatuaren aurrekuskaito deformazioarekin bateragarria den elastikotasuneko material batez beteko baita eta ura sartzen ez uzteko tantakin batekin babestuko;
- b) kanpoko estaldura mailasareekin sendotzea, forjatuaren luzera osoan, elementua gaindituz, forjatuaren gainetik 15 cm-raino eta fabrika-obraren lehenengo ilararen azpitik 15 cm-raino.

2. Beste kasu batzuetan jartzen denean ere, arestian aipatutako ezaugarriak izango ditu desolidarizaziojunturak.

2.8 irudia

Adibideak: fatxadaren eta forjatuen arteko elkarguneak

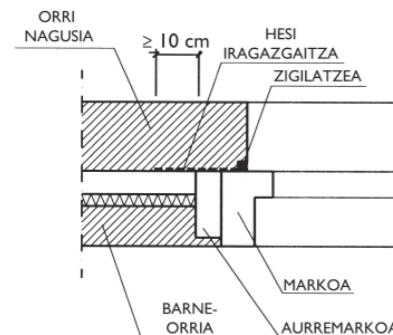


2.3.3.6. FATXADAREN ETA AROTZERIAREN ARTEKO ELKARGUNEA

- Eskatutako iragazgaitasun-maila 5 denean, arotzeriak fatxadaren kanpoaldeko paramentuarekiko atzeraemanak bidaude, aurremarkoa jarri behar da, eta hesi iragazgaitz bat jarri behar da zangoetan orri nagusiaren eta aurremarkoaren edo markoaren artean, hormaren barnealderantz 10 cm luzatuko dena (ikus 2.11 irudia).
- Markoaren eta hormaren arteko juntura kordoi batekin zigilatu behar da, zeina horman sartuko baita, bi ertz paraleloren artean ahokatua geratzeko moduan.
- Arotzeria fatxadaren kanpoaldeko paramentuarekiko atzeraemana dagoenean, leihoko-saska isurri batekin errematatu behar da, hara heltzen den euri-ura kanpoaldera husteko eta haren azpiko fatxadaren zatira irits dadi la saihesteko. Bestalde, baoburuan tantakin bat jarriko da, euri-ura burualdearen beheko aldetik arotzeriara joan ez dadin, edo ondorio berdinak sortzen dituzten irtenbideak.
- Isurriak kanpoalderanzko 10°-ko malda izan behar du, gutxienez, eta iragazgaitza izango da, edo markoari edo hormari finkatutako hesi iragazgaitz baten gainean jarriko da (marko edo horma horrek leihoko-isurkiaren atzeko aldetik eta bi aldeetatik lutzatu behar du eta kanpoalderanzko 10°-ko malda izan behar du, gutxienez). Isurriak tantakin bat izan behar du irtengunearen azpiko aldean, fatxadaren kanpoaldeko paramentutik gutxienez 2 cm-ra bananduta, eta zangotik gutxienez 2 cm-ra banatuta izango du aldea (ikus 2.12 irudia).
- Tantakinak dituzten piezen junturek haren forma bera izan behar dute, haien bitartez fatxada aldera zubirik ez sortzeko.

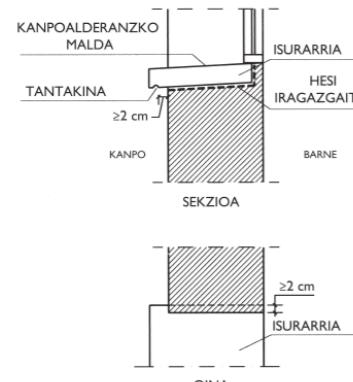
2.11 irudia

Adibidea: fatxadaren eta arotzeriaren arteko elkargunea



2.12 irudia

Adibidea: isurria



2.3.3.8. FATXADARA AINGURATZEA

- Barandak, mastak eta halako elementuen ainguraketak fatxadaren plano horizontal batean egiten direnean, urari bertatik sartzen ez uzteko moduan egingo da ainguraketaren eta fatxadaren arteko juntura; alegia, zigilatuz, gomazko elementu baten bidez, metalezko pieza baten bidez edo ondorio berdina sortzen duen beste elementu baten bidez.

2.3.3.9. TEILATU-HEGALAK ETA ERLAITZAK

- Teilatu-hegal eta erlaitz jarraituek ura husteko malda bat izan behar dute kanpoalderantz, 10°-koa gutxienez, eta, fatxadaren planotik 20 cm baino gehiago irteten badira, baldintza hauek betar behar dituzte:
 - iragazgaitzak izatea edo gaineko aldea hesi iragazgaitz batekin babestua izatea, ura bertatik sar ez dadin;
 - paramentu bertikalarekiko elkargunean babes-elementu aurrefabrikatuak edo in situ eginak izatea, gorantz gutxienez 15 cm luzatzen direnak eta goiko errematea 2.4.4.1.2 atalean zehaztu bezala egina dutenak, ura elkargunean eta errematean sar ez dadin;
 - azpiko aldeko kanpoko ertzean tantakin bat izatea, hustutako euri-ura fatxadaren azpiko aldetik fatxadara hel ez dadin.
- Arestian aipatutako baldintzak betetzen ez badira, ondorio berdina sortzen duen beste irtenbide bat erabili behar da.
- Tantakinak dituzten piezen junturek haren forma bera izan behar dute, haien bitartez fatxada aldera zubirik ez sortzeko.

2.4. Estalkiak

2.4.1. Iragazgaiztasun-maila

1. Estalkieie iragazgaiztasun-maila bakarra eskatzen zaie, eta ez du zerikusirik klima-faktoreekin.
Edozein eraikuntza-irtenbidek iragazgaiztasun-maila hori iristen du baldin eta ondoren zehaztutako baldintzak betetzen baditu.

2.4.2. Eraikuntza-irtenbideen baldintzak

1. Estalkiek elementu hauet izan behar dituzte:

- a) maldak eratzeko sistema bat: estalkia laua denean, edo inklinatua denean eta haren euskarri erresistentearen maldak ez dagoenean erabiliko den babes eta iragazgaizte motara egokitua;
- b) lurrunaren kontrako hesi bat isolatzaile termikoaren azpi-azpian: «Energia aurreztea» oinarrizko dokumentuko HE1 atalean zehaztutako kalkuluaren arabera, elementu horretan kondentsazioak sortuko direla aurreikusten denean;
- c) isolatzaile termiko bat: «Energia aurreztea» oinarrizko dokumentuko HE1 atalean zehaztutakoari jarraikiz.
- d) geruza bereizle bat iragazgaizpen-geruzaren azpian: material kimikoki bateraezinek elkar ukitzea eragotzi behar denean edo iragazgaizpena eta sistema ez itsatsietako euskarri-elementuak itsastea saihestu behar denean;
- e) iragazgaizpen-geruza bat: estalkia laua denean edo inklinatua denean eta maldak eratzeko sistemak ez duenean 2.10 taulan eskatutako inklinazioa edo babesgarriko piezen teilakatzea nahikoa ez denean;
- f) i) teilitu bat, estalkia inklinatua denean, iragazgaizpen-geruza autobabestua denean izan ezik;
- g) urak husteko sistema bat, erretenez, hustubidez eta gainezkabidez osatua egon daitekeena, OD-HO dokumentuko HO 5 atalean zehaztutako kalkuluaren arabera neurria.

2.4.3. Osagaien baldintzak

2.4.3.1. MALDAK ERATZEKO SISTEMA

1. Maldak eratzeko sistemak behar besteko kohesioa eta egonkortasuna izan behar ditu eskakizun mekanikoei eta termikoei aurre egiteko, eta gainerako osagaiei eusteko eta haien finkatzeko moduko osaera izan behar du.
2. Maldak eratzeko sistema denean iragazgaizpen-geruzari eusten dion elementua, hura osatzen duen materialak bateragarria izan behar du material iragazgarriarekin eta, orobat, haren eta iragazgarriaren arteko lotura-moduarekin.
3. Maldak eratzeko sistemak, estalki inklinatuetan, estalkiok iragazgaizpen-geruzarik ez dutenean, 2.10 taulan lortutakoa baino maldak handiagoa izan behar du ura husteko elementuetarantz, teilitu motaren arabera.

2.10 taula
Estalki inklinatuen maldak

		Gutxieneko maldak, %-tan	
Teila⁽³⁾	Teila makurra Teila mistoa eta teila zapal erretenbakarra Teila zapal marseillarra edo alacantarra	32 30 40	
	Teila zapal ahokagarria	50	
		60	
Arbela			
	Zinka	10	
	Zuntz-zementua	Izur handiko plaka simetrikoak Nerbio handiko plaka asimetrikoak Nerbio ertaineko plaka asimetrikoak	10 10 25
	Sintetikoak	Izur handiko profilak Izur txikiko profilak Greka handiko profilak Greka ertaineko profilak Profil nerbiodunak	10 15 5 8 10
	Galvanizatuak	Izur txikiko profilak Greka edo nerbio handiko profilak Greka edo nerbio ertaineko profilak Nerbio txikiko profilak Panelak	15 5 8 10 5
	Aleazio arinak	Izur txikiko profilak Nerbio ertaineko profilak	15 5

2.4.3.2. ISOLATZAILE TERMIKOA

1. Isolatzaile termikoaren materialak sistemaren eskakizun mekanikoen aurrean behar den sendotasuna emateko moduko kohesioa eta egonkortasuna izan behar ditu.
2. Isolatzaile termikoa eta iragazgaizpen-geruza kontaktuan daudenean, bi materialok bateragarriak izan behar dute; bestela, geruza bereizle bat jarriko da bien artean.
3. Isolatzaile termikoa iragazgaizpen-geruzaren gainean jartzen denean eta urarekiko kontaktuaren eraginpean geratzen denean, egoera horri aurre egiteko moduko ezaugarriak izan behar ditu isolatzaile horrek.

2.4.3.3. IRAGAZGAIZPEN-GERUZA

1. Iragazgaizpen-geruza bat jartzen denean, hura osatzen duten materialetako bakoitzari dagozkion baldintzen arabera eman eta finkatu behar da.
2. Ondoren zehaztutako materialak erabil daitezke, edo ondorio berdina sortzen duen beste edozein.

2.4.3.3.1. Material bituminosoz eta bituminoso eraldatuz egindako iragazgaizpena

1. Xaflak oxiasfaltozkoak edo betun eraldatuzkoak izan daitezke.
2. Estalkiaren malda % 15 baino gehiagokoa denean, sistema mekanikoki finkatuak erabili behar dira.
3. Estalkiaren malda % 5-15 bitartekoa denean, sistema itsatsiak erabili behar dira.
4. Egitura-mugimenduak hobeto absorbatzearen, iragazgarria eta hari eusten dion elementua bereizi nahi direnean, sistema ez-itsatsiak erabili behar dira.
5. Sistema ez-itsatsiak erabiltzen direnean, babes-geruza astun bat erabili behar da.

2.4.3.6. TEILATUA

1. Estaldura-piezaz osatua egon behar du (teilak, arbel, plakak eta abar). Piezen teilakatzea zehazteko, kontuan hartu behar da haiei eusten dien elementuaren malda, eta, orobat, estalkiaren kokalekuari lotutako beste faktore batzuk, hala nola zona eolikoa, ekaitzak eta altitude topografikoa.
2. Euskarriari haren egonkortasuna bermatzeko adina pieza itsatsi edo finkatu behar zaizkio, hauen arabera betiere: estalkiaren malda, isurkiaren gehienezko garaiera, pieza mota eta piezok nola teilakaturik dauden, eta eraikinar-en kokalekua.

2.4.4. Puntu berezien kondizioak

2.4.4.2. ESTALKI INKLINATUAK

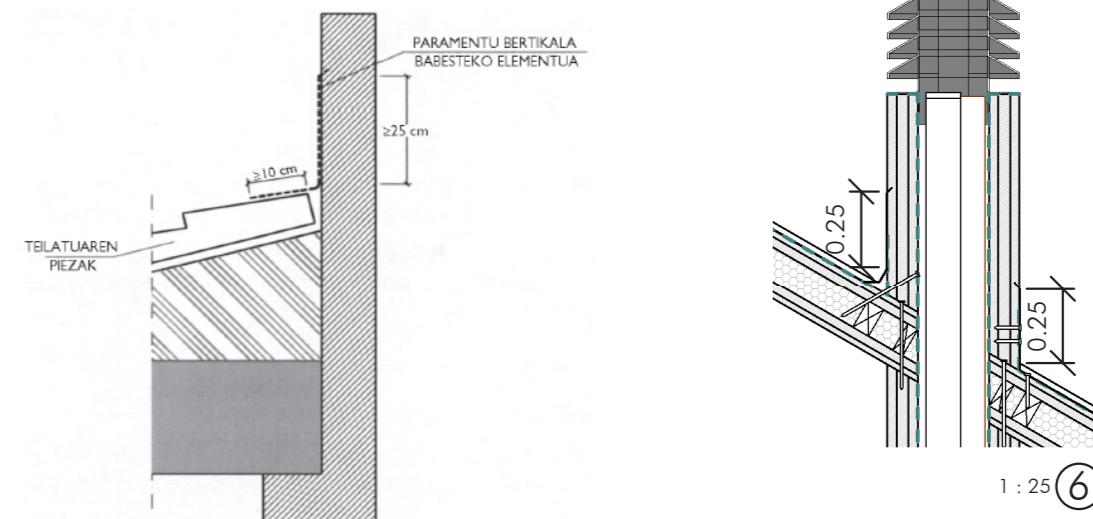
1. Gorde beharrekoak dira errefortzu- eta akabera-bandak, jarraitutasun- edo eten-bandak, eta orobat diseinuari eragiten dion beste edozein banda antolatzeko baldintzak, erabilitako iragazgaizpen-sistemari dagozkionak.

2.4.4.2.1. Estalkiaren eta paramentu bertikal baten arteko elkargunea

1. Estalkiaren eta paramentu bertikal baten arteko elkargunean, babes-elementuak jarri behar dira, aurrefabrikatuak edo in situ eginalarik.
2. Teilatuaren gainetik, paramentu bertikalaren banda bat estali behar dute babes-elementuek, gutxienez 25 cm-ko garaieran, eta estalki lauetarako zehaztutako modu berean egingo zaizkie erremateak.
3. Elkargunea isurkiaren behoko aldean egiten denean, erreten bat jarri behar da eta 2.4.4.2.9 atalean ezarritakoari jarraikiz egin behar da.
4. Elkargunea isurkiaren goiko aldean edo alboan egiten denean, babes-elementuak teilatuaren piezak baino gorago jarri behar dira, eta elkargunetik gutxienez 10 cm luzeago behar dute (ikus 2.16 irudia).

2.16 irudia

Elkargunea isurkiaren goiko aldean



2.4.4.2.2. Teilatu-hegala

1. Teilatuaren piezek kanporago gelditu behar dute teilatu-hegala osatzen duen euskarritik; 5 cm, gutxienez, eta pieza erdia, gehienez.
2. Teilatua arbelez edo teilaz egina denean, teilatuko lehenengo ilararen eta teilatu-hegalaren arteko loturatik ura sar ez dadin, lehenengo ilarako piezak hartu egin behar dira ertzean, hurrengo piezen malda berdina izateko moduan, edo ondorio bereko beste edozein irtenbide erabili behar da.

2.4.4.2.3. Alboko ertza

1. Alboko ertzean, albotik 5 cm baino gehiago irteten diren pieza berezi batzuk jarri behar dira, edo in situ egindako peto babesleak. Azken kasu horretan, pieza bereziekin edo 5 cm irteten diren pieza arruntekin erremata daiteke ertza.

2.4.4.2.4. Nabak

1. Nabetan babes-elementuak jarri behar dira, aurrefabrikatuak edo in situ eginak.
2. Teilatuaren piezek gutxienez 5 cm irten behar dute nabaren ginetik.
3. Bi isurkietako teilatuaren piezen artean 20 cm-ko tartea utzi behar da, gutxienez.

2.4.4.2.5. Gailurrak eta bizkarrak

1. Gailurretan eta bizkarretan pieza bereziak jarri behar dira, bi isurkietako teilatuaren piezen gainean gutxienez 5 cm teilarakutik.
2. Goiko azken ilara horizontaleko eta gailurreko eta bizkarreko teilatuaren piezak finkatu egin behar dira.
3. Norabide-aldaketa batean edo gailurren arteko elkargune batean ezin badira gailur baten piezak elkarrekin teilaratu, pieza bereziekin edo peto babesleekin iragazgaitzu behar da elkargune hori.

2.4.4.2.6. Estalkiaren eta aldez aldeko elementuen arteko elkargunea

1. Aldez aldeko elementuak ezin dira naban jarri.
2. Isurkiaren eta aldez aldeko elementuaren arteko elkargunearen goiko aldea, ura elkargunearen aldeetara bideratzeko moduan egingo da.
3. Elkargunearen perimetroan babes-elementuren bat jarri behar da, aurrefabrikatua edo in situ egina, aldez aldeko elementuaren banda bat estaliko duena, gutxienez, teilatuaren gainetik 20 cm gora.

2.4.4.2.7. Argizuloak

1. Argizuloaren aurremarkoarekin edo markoarekin kontaktua duten isurkiaren guneak iragazgaitzu egin behar dira, babes-elementu aurrefabrikatuekin edo in situ egindakoekin.
2. Argizuloaren beheko aldean, babes-elementuak teilatuaren piezen gainetik jarri behar dira, elkargunetik 10 cm luzeago, gutxienez; argizuloaren goiko aldean, berri, azpitik jarri behar dira, 10 cm luzeago, gutxienez.

2.4.4.2.8. Elementuen ainguraketa

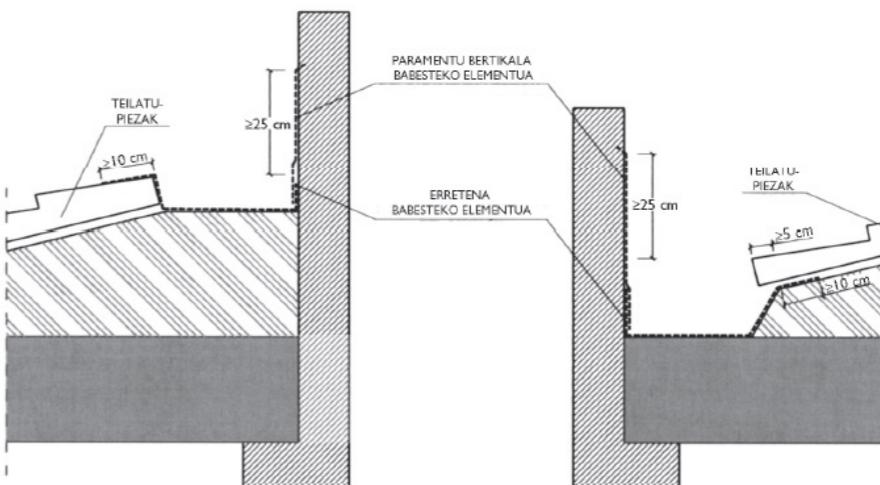
1. Aingurak ez dira nabetan jarri behar.
2. Babes-elementuak jarri behar dira, aurrefabrikatuak edo in situ eginak, elementu ainguratuaren 20 cm-ko banda bat estaltzen dutela, gutxienez, teilatuaren gainetik.

2.4.4.2.9. Erretenak

1. Erretena egiteko, babes-elementuak jarri behar dira, aurrefabrikatuak edo in situ eginak.
2. Erretenak isurbideranzko % 1eko maldarekin jarri behar dira, gutxienez.
3. Erretenera isurtzen duten teilatu-piezek 5 cm sartu behar dute, gutxienez, erretenean.
4. Erretena agerian dagoenean, fatxadaren kanpoko ertzaren gainetik geratzeko moduan jarri behar da fatxadatik gertuen dagoen ertza.
5. Erretena paramentu bertikal baten ondoan dagoenean:
 - a) elkargunea isurkiaren beheko aldean dagoenean, babes-elementuak teilatuaren piezen azpitik jarri behar dira, elkargunetik aurrera gutxienez 10 cm zabaleko banda bat estaltzeko moduan (ikus 2.17 irudia);
 - b) elkargunea isurkiaren goiko aldean dagoenean, babes-elementuak teilatuaren piezen gainetik jarri behar dira, elkargunetik aurrera gutxienez 10 cm zabaleko banda bat estaltzeko moduan (ikus 2.17 irudia);
 - c) babes-elementu aurrefabrikatuak edo in situ eginak jarri behar dira, halako moldez non teilatuaren gainetik gutxienez 25 cm-ko garaierako paramentu bertikalaren banda bat estaliko baitute eta haien errematea estalki lauetarako zehaztutakoaren antzekoa izango baita (ikus 2.17 irudia).

6. Erretenak, isurkiaren erdiko gune batean dagoenean, baldintza hauek bete behar ditu:
 - a) erretenaren hegalak teilatuaren piezen azpitik hedatu behar du, 10 cm gutxienez;
 - b) erretenaren bi aldeetan, teilatuaren piezen arteko tarteak 20 cm-koa izan behar du, gutxienez;
 - c) erretenaren beheko hegalak teilatuaren piezen gainetik egon behar du.

2.17 irudia
Erretenak



3. Neurriak

3.1. Drainatze-hodiak

1. Drainatze-hodien gutxieneko eta gehienezko maldak eta diametro izendatua 3.1 taulan adierazitakoak izango dira.
2. Drainatze-hodiaren zuloen azalera, metro linealeko, 3.2 taulatik lortutakoa izango da, gutxienez.

3.1 taula
Drainatze-hodiak

Iragazgaitasun-maila ⁽¹⁾	Gutxieneko maldak (% -tan)	Zorupeko drainak	Gutxieneko diametro izendatua (mm-tan)	
			Malda, % -tan	Hormaren perimetroko drainak
1	3	14	125	150
2	3	14	125	150
3	5	14	150	200
4	5	14	150	200
5	8	14	200	250

⁽¹⁾ Iragazgaitasun-maila hori da 2.1.1 atalean hormentzat ezartzen dena eta 2.2.1 atalean zoruentzat ezartzen dena.

3.2 taula
Drainatze-hodien zuloen gutxieneko azalera

Diametro izendatua	Zuloen gutxieneko azalera osoa (cm ² /m-tan)
125	10
150	10
200	12
250	17

4. Diseinu-arrazoiak direla eta, urak biltzeko puntu horiek instalatzen ez direnean, prezipitazio-urak husteko irtenbideren bat bilatuko da; adibidez, gainezkabideak jartzea.

4.2.2. Erretenak

1. Euri-urak husteko sekzio erdizirkularreko erretenaren diametro izendatua, 100 mm/h-ko intentsitate plubiometrikoarentzat, 4.7 taulatik lortzen da, haren maldaren eta zerbitzua ematen dion azaleraren arabera.
2. 100 mm/h-ko erregimen plubiometriko ez den beste batentzat (ikus B eranskina), zerbitzua ematen zaion azalerari f zuzenketa-faktore hau aplikatu behar zaio: $f = i / 100$ (i : aintzat hartu nahi den intentsitate plubiometrikoa.)
3. Erretenaren sekzioa erdizirkularra ez bada, sekzio erdizirkulararekin lortutakoa baino % 10 handiagoa izango da haren lau angeluko sekzio baliokidea.

B eranskinaren arabera Proiektuaren kokalekuan intentsitate publiometriko 155 mm/h-koa da. Beraz, $f = 155/100 = 1,55$.

4.6 taula

Isurbide kopurua estalkiaren azaleraren arabera

Estalkiaren azalera horizontalki proiektatua (m ²)	Isurbide kopurua
$S < 100$	2
$100 \leq A < 200$	3
$200 \leq A < 500$	4
$A > 500$	150 m ² bakoitzeko 1

4.7 taula

Erretenaren diametroa 100 mm/h-ko erregimen plubiometrikoarentzat

Estalkiaren gehienezko azalera horizontalki proiektatua (m ²)	Erretenaren maldak				Erretenaren diametro izendatua (mm)
	% 0,5	% 1	% 2	% 4	
35	45	65	95		100
60	80	115	165		125
90	125	175	255		150
185	260	370	520		200
335	475	670	930		250

4. Euri-urak husteko sarearen neurriak

4.2.1. Euri-uren hustuketa txikiko sarea

1. Galdaratxo baten elementu iragazlearen pasoko gainazalaren azalera, lotzen zaion hodiaren sekzio zuzena halako 1,5-2 izango da.
2. 4.6 taulan adierazten da jarri beharreko gutxieneko isurbide kopurua, zerbitzua ematen dioten estalkiaren azalera horizontalki proiektatuaren arabera.
3. Behar beste bilketa-puntu jarriko dira 150 mm baino gehiagoko desnibelik eta % 0,5 baino gehiagoko maldarik ez izateko, eta estalkiaren gehiegizko gainkarga saihesteko.

4.2.3. Euri-urak biltzeko zorrotenak

1. Euri-urak biltzeko zorroten bakoitzak zerbitzua ematen dion azalera horizontalki proiektatuaren diametroa
4.8 taulatik lortzen da.

2. Erretenen kasuan egin behar den bezala, 100 mm/h-ko intentsitatekoak ez direnentzat, bakoitzari dagokion
f faktorea aplikatu behar da.

4.8 taula

Euri-urak biltzeko zorrotenen diametroa 100 mm/h-ko erregimen plubiometrikoarentzat

Azalera horizontalki proiektatu hustua (m ²)	Zorrotenaren diametro izendatua (mm)
65	50
113	63
177	75
318	90
580	110
805	125
1.544	160
2.700	200

4.2.4. Euri-urak biltzeko hodi biltzaileak

1. Euri-urak biltzeko hodi biltzaileak sekzio betean kalkulatzen dira, erregimen iraunkorrean.

2. Euri-urak biltzeko hodi biltzaileen diametroa 4.9 taulatik lortzen da, duten maldaren eta zerbitzua ematen dioten
azaleraren arabera.

4.9 taula

Euri-urak biltzeko hodi biltzaileen diametroa 100 mm/h-ko erregimen plubiometrikoarentzat

% 1	Azalera proiektatua (m ²) Hodi biltzailearen maldia	% 2	% 4	Hodi biltzailearen diametro izendatua (mm)
125	178	253	90	
229	323	458	110	
310	440	620	125	
614	862	1.228	160	
1.070	1.510	2.140	200	
1.920	2.710	3.850	250	
2.016	4.589	6.500	315	

03. Egiturak.

E.01

01. Zimendua.

02.-03.

02. Eraikina.

04.

03. CLT egitura.

05.-07.

1.1. CLT panelen obra faseak.

1.2. Eskailerak eta igogailu kutxa.

04. Portikoa.

08.

05. Akzioen kalkulua.

09.

06. Akzio egoera.

10.-14.

1.1. Akzioen konbinazioa.

1.2. Diagramak.

07. Zuraren kalkulua.

15.-35.

1.1. Kalkulurako oinarriak.

1.2. Egituraren analisia.

1.3. Egitura elementuen dimentsionamendua.

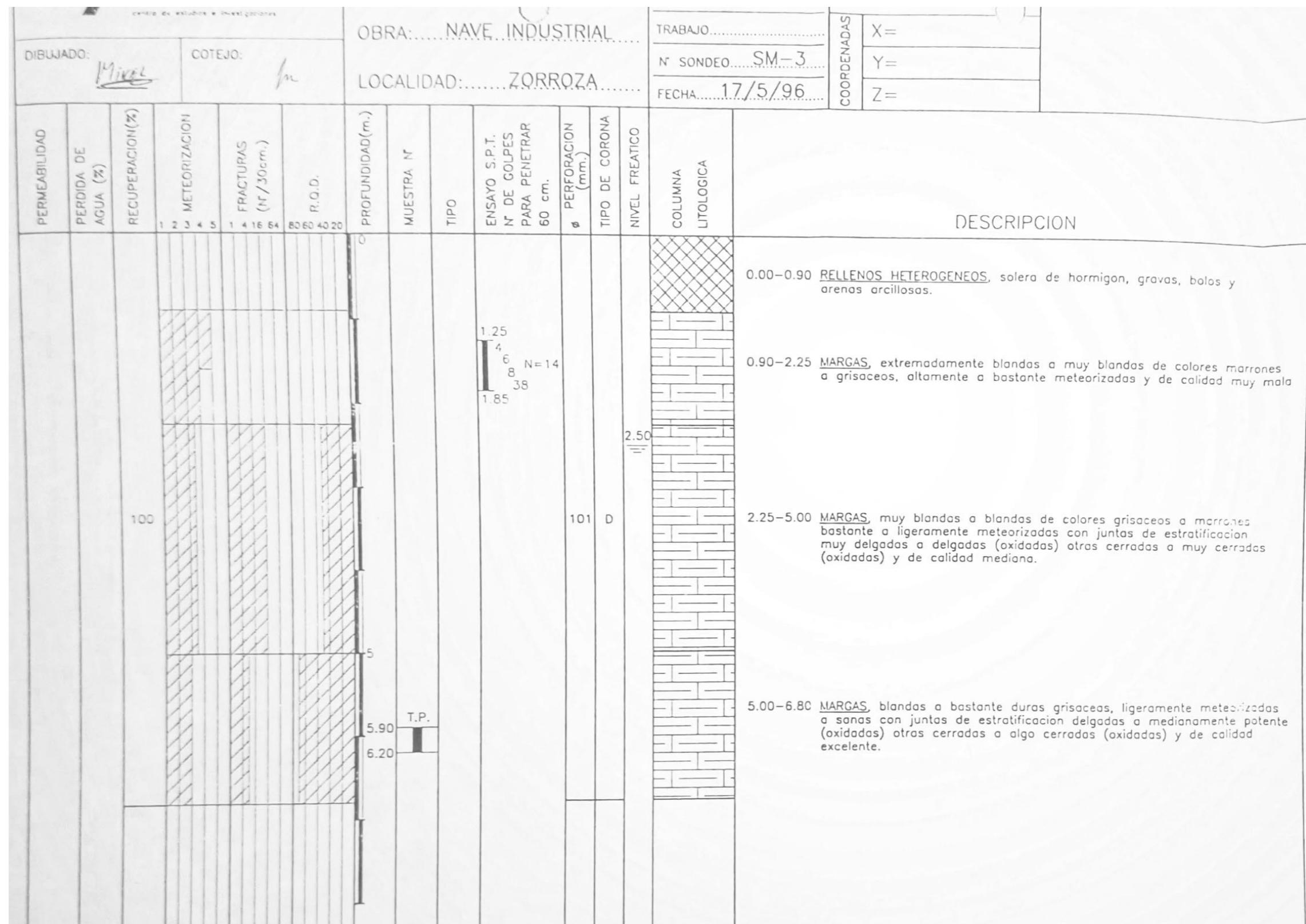
08. Planoak.

36.

01. Zimendua

Estudio geoteknikoa.

SADER fabrikako 1996-ko obraren dokumentazioko estudio geoteknikoa kontsultatu da.



Zimentazioaren kalkulua.

Zimentazioaren kalkulurako "DB-SE-C" eta EHE 08 Dokumentuak izan dira erreferentzia.

Estudio Geoteknikoa.

Estudio geoteknikoaren arabera Maila Freatikoa 2,50 metrora kokatzen da eta luraren konposizioa hurrengoa da:

0.00 - 0.90 m. lur heterogeneoak: legarrak, boloak eta buztin-hareak.

0.90 - 2.25 m. Margak: erabat bigunetatik oso bigunetara, marroi eta gris kolorekoak, oso edo nahiko meteorizatuak eta kalitate oso txarrekoak.

2.25 - 5.00 m. Margak: oso bigunetatik bigunetara, marroi eta gris kolorekoak, nahiko edo pixka bat meteorizatuak, estratifikazio juntekin oso finetatik finetara (erdoilduak) beste batzuk itxiak edo oso itxiak (erdoilduak) eta kalitate ertainekoak.

5.00 - 6.80 m. Margak: bigunak edo nahiko gogorrak. Grisazkak, pixka bat meteorizatuetatik sanoetara estratifikazio junta finetatik nahiko potenteerata (erdoilduak), beste batzuk itxietatik pixka bat itxietara (erdoilduak) eta oso kalitate onekoak.

Zimentazio mota.

Kontuan izanda maila freatikoa 2,50 metrora dagoela, solairu gutxiko eta karga txikiko eraikina dela eta aurreexistentzien zimentazioa azalekoa dela, azaleko zimentazioa diseinatu da. Zapata jarraiak hormen kasuan eta zapata isolatu arriostratuak zutabeen kasuan. Arriostratzea erabaki da zapaten gertutasunagatik eta asentuak ekiditzeko.

Lurraren presio onargarria.

CTE-DB-SE-C Dokumentuaren D eranskinaren D.25 taularen arabera, legarrek eta hareek konposatzen duten lurra izanik, lurra tentsio onargarria 0,2 Mpa-koa da.

Z01 elementuaren zapata isolatua.

Zapatak jasango duen zama.

Zapatak jasango duen zama, eusten duen elementuaren zama eta zapataren berezko pisuaren gehiketatik lortu da.

Zapataren dimentsioak ezagutzen ez ditugunez, ezin da berezko pisua lortu, horregatik, jasango duen pisuaren %10 su- posatuko da.

$$36,325 + (36,325 \times 0,10) = 39,9575 \text{ KN}$$

Datuak

Nk (KN) =	39.96
Nd (KN) =	26.64
Mk (KNm) =	20.94
σ_{adm} (KN/m ²) =	200
zutabearen h (m) =	0.25
zutabearen b (m) =	0.25

ZAPATAREN KALKULURAKO EKUAZIOAK

$$\text{Azalera } [A] = 0.13$$

$$\text{Zapataren aldea } [a] = 0.364965751817893$$

$$\boxed{\begin{array}{l} A = \frac{Nd}{\sigma_{adm}} \text{ [m}^2\text]} \\ \hline a = \sqrt{A} \text{ [m]} \end{array}}$$

Zama hain txikia izanik oso alde txikia ematen digu kalkuluak, beraz, zapataren alde minimoa hartuko da, hau da, a = 0,9 m.

ZAPATAREN ALTUERA

$$h = 0.33$$

$$\boxed{h = \frac{a - b_{zut.}}{2} \text{ [m]}}$$

Ondorioz, zapataren dimentsioak 0.9 x 0.9 x 0.35 m izango dira.

02. Eraikina.

ESTALKIA (6)

Landu den eraikina, Errefuxiatuentzako proiektatutako auzo bateko erakin multzoko eredua da. Eraikinak, erabilera komunitarioak eta lokala hartzen ditu behe solairuan eta lehenengo eta bigarrenean errefuxiatuentzako egoitza eta tokikoentzako alokairu sozialeko bizitzak.

Eraikin osoa egitura sistema berarekin diseinatu da prozesua simplifikatze eta merkeagotze aldera.

ESTALKIPEA (5)

1.1. Egituraren deskribapena.

Eraikina, zur kontralaminatzeko panelen bidez diseinatu da bere osotasunean. Hala egitura nola barne banaketak EGOIN etxeko CLT eta CLT-MIX panelen bitartez egin dira. Zimentaziorako hormigoizko zapata isolatuak (zutabeen azpian) eta zapata jarraiak (hormen azpian) erabili dira.

SOLAIROAK (4)

EGOIN etxea erabiltzea erabaki da, lantegia Euskadin duelako eta lehengaiak ere tokitik lortzen dituelako. Era honetan, kontaminazioa murrizten da materialen eta elementuen garraioa murrizten delako eta tokiko ekonomia bultzatzen da.

Zur kontralaminatzeko panelak, CLT.

FORJATU TIPOA (3)

Zur kontralaminatzeko panelak, elkarrekiko elkartzutak diren geruza ezberdinez konposatzen dira.

Geruza bakoitza, albo-presio bidez elkartutako zur-xaflaz osatzen da. Gero, azalera osoan kola kapa bat ematen da, zentzu perpendikularrean hurrengo geruza itsazteko. Prozesu bera erabiltzen da geruza guziak itsatsiarte. Eta azkenik, panela prentsatu egiten da.

BEHE OINA (2)

CLT panelen bidezko egituraren abantailak.

ZIMENTAZIOA (1)

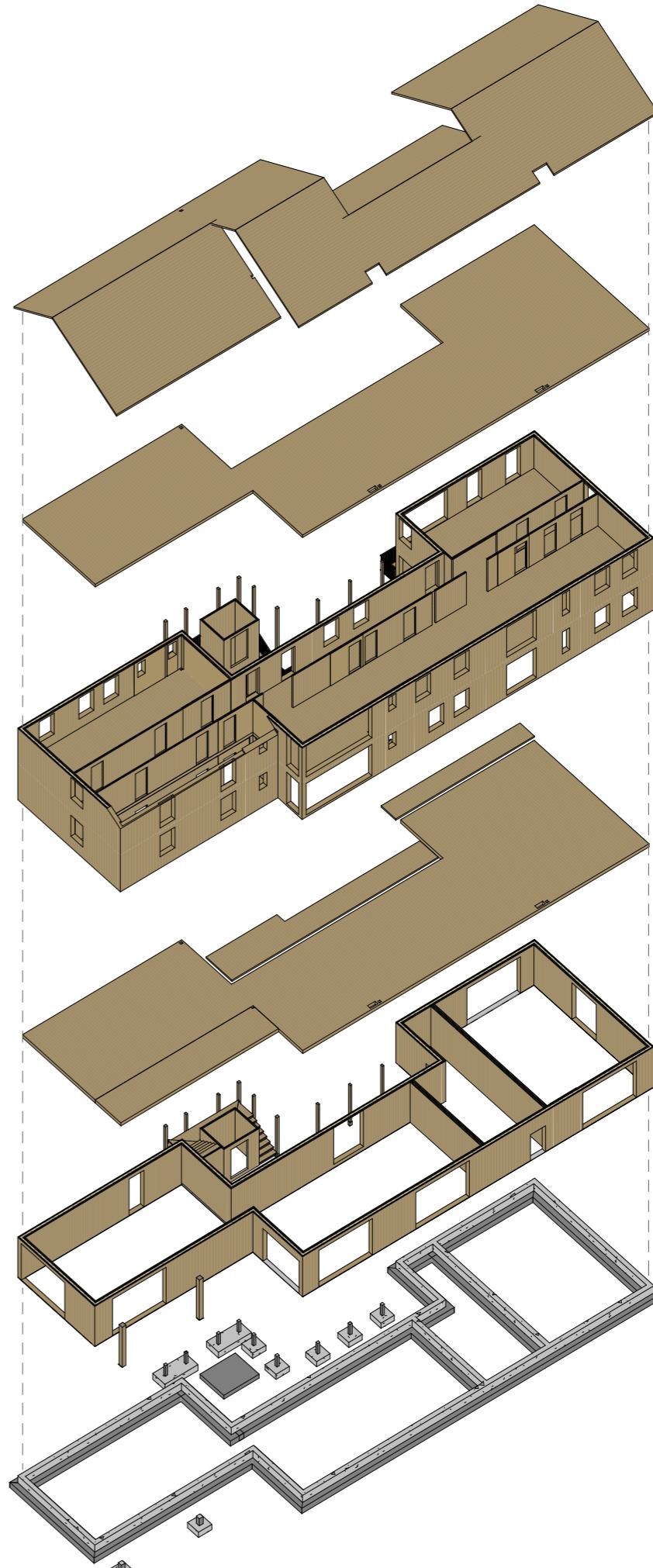
Bikaintasun estatikoa: berezko pisu baxua izanda, zama ahalmen handia duen egitura da. argi handiak lodiera txikiko elementuekin egituratzea ahalbidetzen du, baita hegaldura handiak eta habeen funtzioa hartzen duten karga-hormak. Honek, zutabe kopurua asko murriztea ahalbidetzen du.

Efizientzia ekologikoa: Zurak, ingurumeneko hezetasuna erregulatzen du, aireko sustanzia kaltegarriak xurgatzen ditu eta energia estatikoa eta CO₂ emisioak nabarmen murrizten ditu.

Erresistentzia termiko eta akustiko optimoak: Isolatzale termiko ona da, 0,14 W/mK -ko konduktibilitate termikoa du. Akustikoki ere erantzun onak ematen ditu, zurruntasun dinamiko ona eta egitura porosoa izateagatik xurgapen akustiko altua du.

Muntaketa prozesu arina: Egitura aurrefabrikatua izanik, obra lanak laburtea ondorioztatzen du. Gainera, fabrikan, kontrol numerikozko prozesuetan sortzen denez, obrako akats kopurua, eta itxaronaldiak ere txikitzen dira.

Balio ekologiko altua: CLT panelen fabrikazioan erabilitako lehengaiak baso-ustiapen arduratsutik datozen, bai ekologikoki, bai sozialki eta baita ekonomikoki ere. Gainera, baliabide berritzagarria izateagatik, fabrikazio prozesuan kontsumo energetiko baxua behar duenez eta eraikinetan karbonoa metatzeko duenez atmosferara emititu ordez, energia eta klima balantze positiboa duen eraikuntzako material bakarra da.



03. CLT egitura.

CLT panelekin eraikitzekoan, obra faseak, beste egitura moten ezberdinak dira, egitura aurrefabrikatua izateagatik. Eta prozesuko fase guziek elkar-erlazio handia dute.

1. Kalkulu eta diseinu teknikoa.

Bein diseinu arkitektonikoa eginda, 3D planoak sortzen dira, eredutzat hartuta plano, sekcio eta altxaera arkitekturalak.

3D-an panelak bere kokapenean jartzen doazen heinean, jasango dituzten esfortzuak aztertzen dira, dimentsionatzen dira eta jasaten dituzten zamen arabera, xaflen norantza zehazten da. Panel bakoitzaren dimentsionaketarako kontuan hartzen dira fabrikazio limitazioak, garraioa eta mountaiaren mantenua, formatu eta norantza aproposa zehazte aldera.

2. Panelen fabrikazioa.

2.1. Lamen fabrikazioa. Zur oholak aztertzen dira; hazkuntza eratzunak norabide egokian jarri, hezetasuna kontrolatu, pisatu dentsitatea zehazteko, kalibratu... eta beste prozedura batzuk kalitatezko oholak lortzeko. Ondoren, fresatu egiten dira eta testak itsasten dira prentsara pasatzeko. Prentsan, oholak elkartzten dira beharrezko luzeera lortu arte. Azkenik, materialaren 4 geruzak marrusketaz leuntzen dira eta apilatu egiten dira lama laburren mozketa elkartzuta egiteko.

2.2. Oholen prentsatua. Prozesu honetan, amaierako panelen geruzak banan banan prentsatu eta hurrengo geruza elkartzutekin itsasten dira kolaren erabileraz.

3. Panelak moztu eta mekanizatu.

Dimentsionaketan sortutako fitxeroak, fibra optikoaren bidez, kontrol numerikoko portikora bidaltzen dira. Bertan, panelen perimetroa mozten da, leioak eta atea irekitzen dira, ertzak perfilatzen dira, tututeria eta instalazioentzako irekiguneak sortzen dira, tirafondoentzako zuloak sortzen dira, manutenzio elementu eta puntuak eta grabitate puntuak markatzen dira, panelen loturak markatzen dira eta bakoitzari bere etiketa jartzen zaio,

Panelak prest daudenean, garabien bidez, dagozkien obra fase eta kamioi zenbakiko paketean jartzen dira.

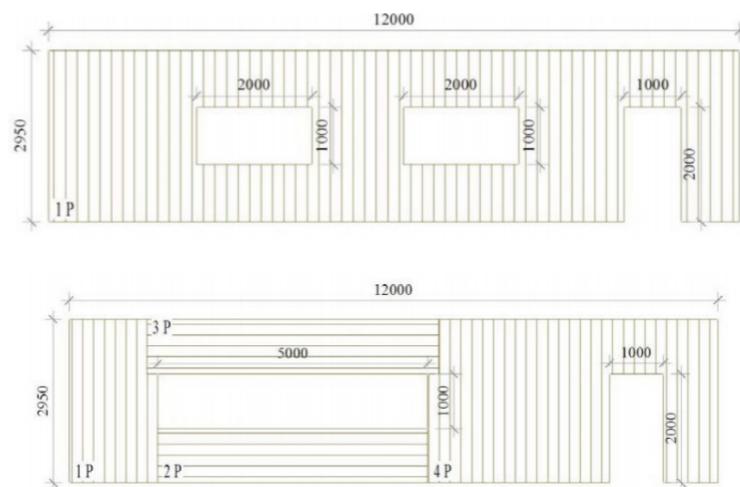
4. Panelak izendatzea.

Aurreko puntuak aipatu bezala, panelak mozten dituen makink berak izendatzen ditu etiketen bidez. Hauetan, panelen zenbakia, proiekta, dimentsioak, pisua, panelaren kokapena obran (forjatua (F), horma (P), estalkia (C)) eta panelen lan-norabidea (Transbertsala (T) kanpo geruzak norantza bertikala dutenean, edo Luzeerakoak (L) kanpo geruzak norantza horizontalean) adierazten da.

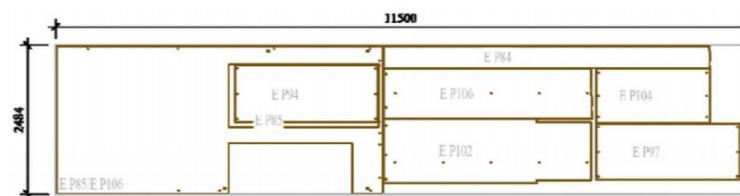
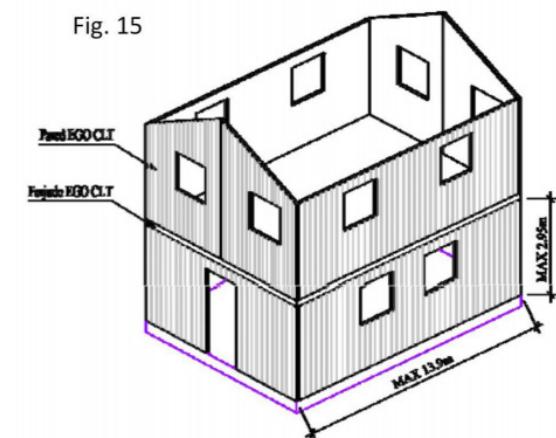
5. Garraioa eta manutentzia.

Garraioa itsas-edukiontzien bidez edo kamioien bidez egin daiteke.

Panelak, "C" formako lau pintzaz mugitzen dira beharrezko garabiekin eta diseinu teknikoan zehaztutako puntuatik, grabitate puntuak kontuan izanik.



1. Panelen diseinu teknikoa



3. Panelak moztu eta mekanizatu



4. Izendatzea



5. Garraioa

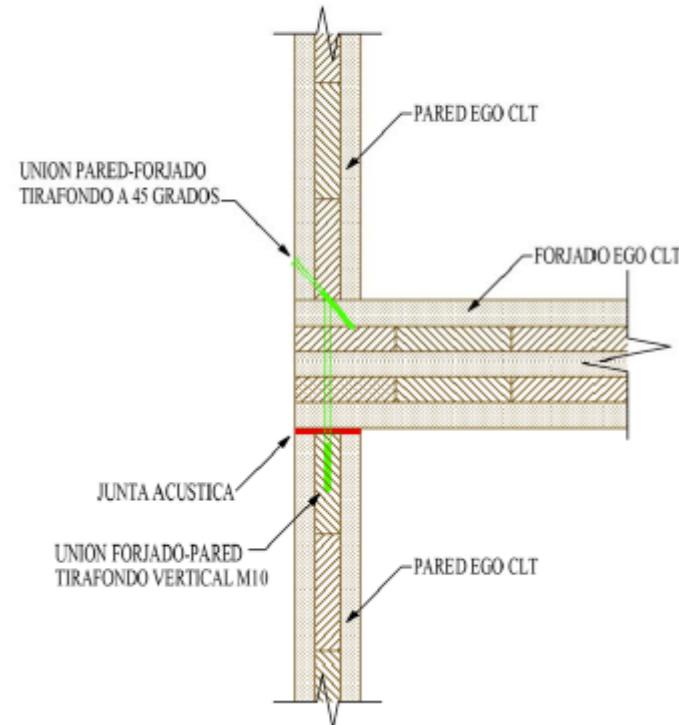


5. Manutentzia

EGOIN etxeko CLT panelen arteko lotura katalogoa.

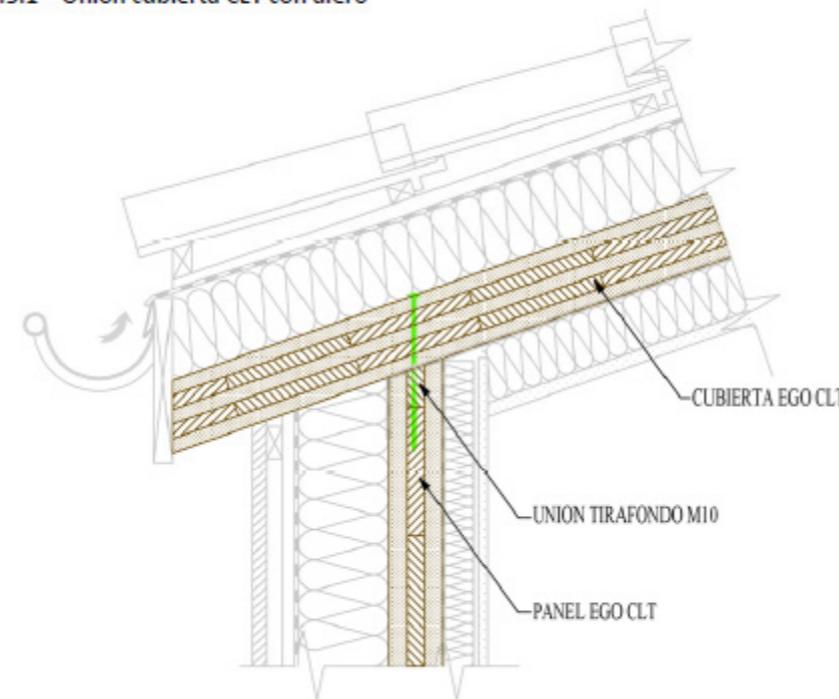
2.4. UNIONES DE FORJADOS CLT

2.4.1 Unión pared CLT con forjado CLT



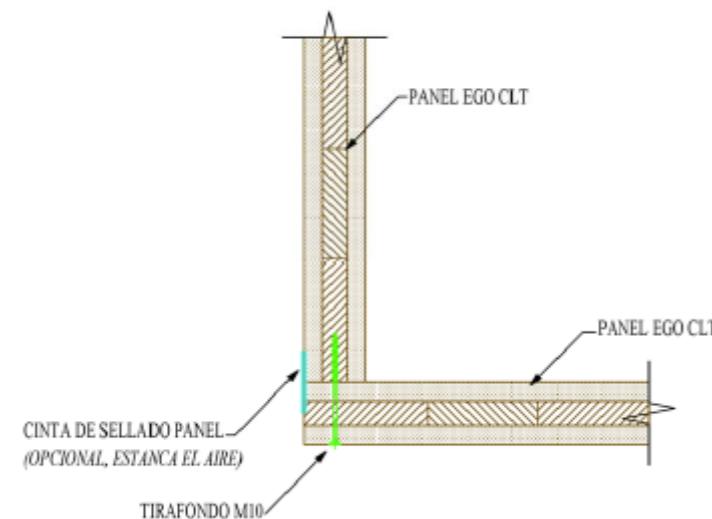
2.5. UNIONES DE CUBIERTAS CLT

2.5.1 Unión cubierta CLT con alero

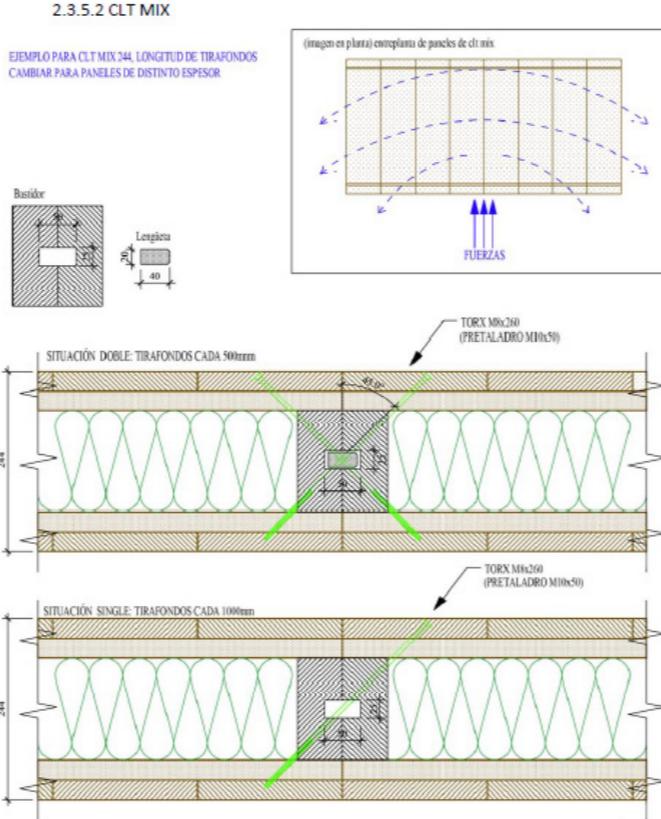


2.3. UNIONES DE MUROS Y PAREDES CLT

2.3.1 Unión de muros y paredes a 90°

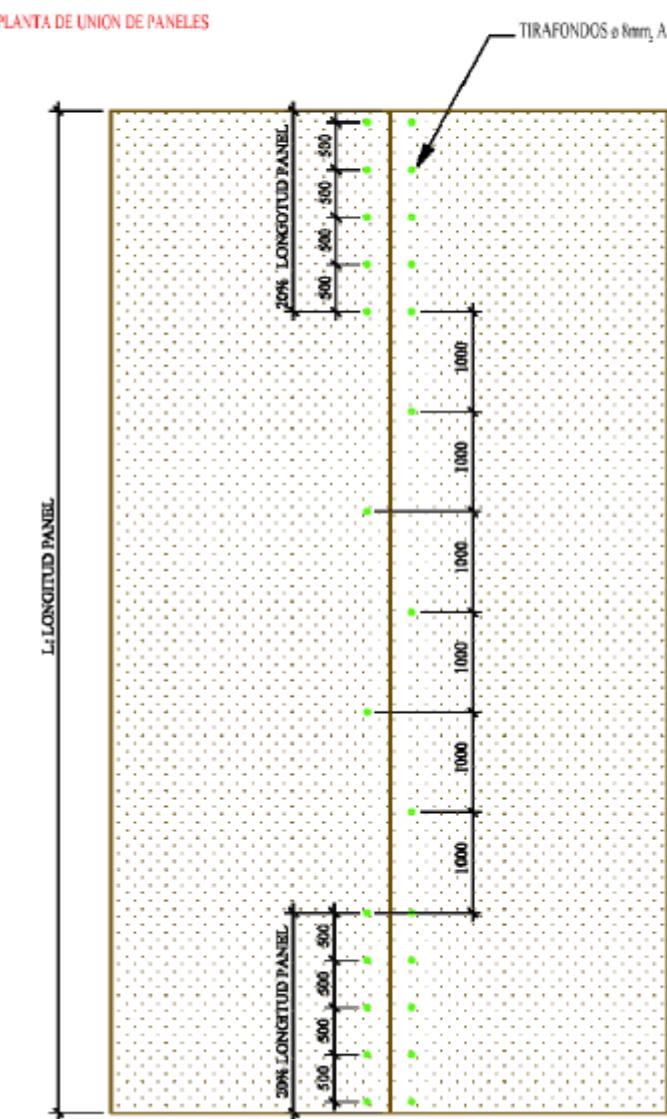


EJEMPLO PARA CLT MIX 244. LONGITUD DE TIRAFONDOS CAMBIAR PARA PANELES DE DISTINTO ESPESOR.



2.3.5 Formación de vigas planas en los forjados mediante la conexión entre los propios paneles de forjado

IGUAL EN PLANTA PARA CLT - CLT MIX
IMAGEN EN PLANTA DE UNION DE PANELES

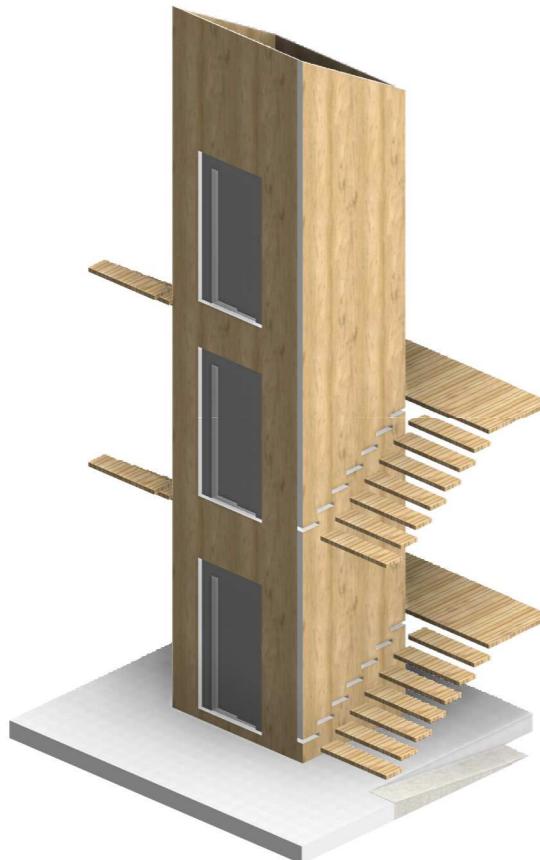


2.2. Eskailerak eta igogailu kutxa.

Proiektuaren komunikazio bertikala ere CLT panelen bidez egituratuko da, hau da, eskailerak eta igogailu kutxa.

Igogailu kutxa elementu egituratzailea izango da, hau obratik montatuta dator eta hormetan kozkak irekiko zaizkio eskailerera oinak sartzeko.

Behin obran, igogailu kutxa montatuko da eta eskailera oinak dagozkien kozketan enkastratuko dira.



Proiektuko komunikazio bertikalaren egitura.



1. Panelen prestaketa eta igogailu kutxaren muntaketa.



3. Garraioa



2. Panelen eta egitura elementuen antolamendua garraiorako.



4. Obran montatzea.

04. Portikoa.

Egituraren analisirako, elementu ezberdin guziak eta egituraren transformazioa hobekien jasotzen duen egitura zatia hartu da.

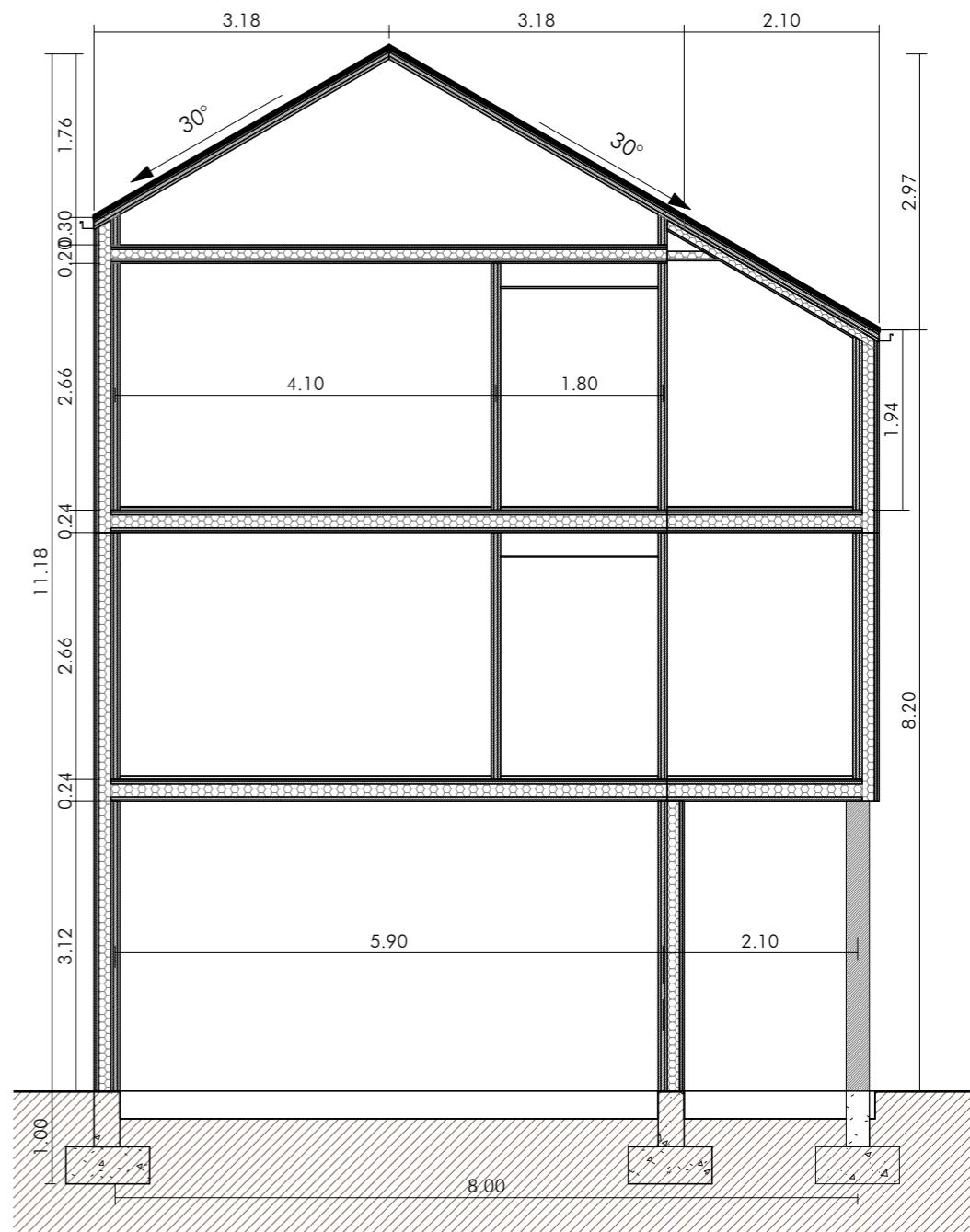
Eraikinaren erabilera dela eta, denboran zehar erabiltzaileak ezberdinak izango dira. Arkitekturak honi erantzuteko, distribuzio-bariazioak eskaintzen dituen hormen antolamendua planteatu da.

Horretarako, logelen arteko barne hormak ez dira egituratzaitzat hartuko, nahiz eta egitura-elementuen bidez egin diren. Era horretan, erabiltzaile aldaketa ematean, aukera egongo da logelen tamainak aldatzeko logela handiak banatz edo logela txikiak elkartuz.

Eraikinaren azken bariazio bezala, handipena proposatzen da. Hau, atzera bueltarik gabeko eraldapena izango da. Proposatzen da, adibidez, etorkizunera begira, errefuxiatuentzako auzoa izateari uzten badio, auzo erresidentziala bihurtzea. Azalera handituz, distribuzio bariazio gehiago eskeiniko dira eta auzoaren dentsitatea handituko da.

Ondorioz, egituraren analisirako, handipena jasan duen egitura zatia hartu da.

CLT panelen bidezko egitura izanik, kargen banaketa portiko eran kalkulatzean, hormen karga-ahalmena nabarmen murrizten da. Hau da, egiturak, protiko forman kontsideratuta jasaten duena baino gutxiago jasango du errealtitatean, zama banatuago dagoelako.



P1 portikoa ①
1 : 75

05. Akzioen kalkulua.

ZAMA IRAUNKORRAK [G] BEREZKO PISUA				
BEHE SOLAIRUA				
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa (1) x altuera (3.14) [m]	Dentsitatea [KN/m ³]	Zama Puntuala [KN]
ITXITURA [l ₀₁ , l ₀₂]	0.28	3.14		2.24
EGO-CLT 100	0.10		5.20	1.63
Zur zuntzezko isolatzalea	0.13		0.50	0.20
Montanteak (28 x 38 mm)	0.002	3.14	5.20	0.03
Alertze zura	0.02		5.90	0.37
ZUTABEA [Z ₀₁]	0.25 x 0.25	3.14		1.02
Zur kontralaminatua	0.06	3.14	5.20	1.02
1. eta 2. SOLAIRUAK				
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa (1) x altuera (2.66) [m]	Dentsitatea [KN/m ³]	Zama Puntuala [KN]
ITXITURA [l ₁₁ , l ₁₂ , l ₂₁]	0.280			1.93
EGO-CLT 100	0.10	2.66	5.20	1.38
Zur zuntzezko isolatzalea	0.12	2.90	0.50	0.17
Montanteak (28 x 38 mm)	0.002	2.90	5.20	0.03
Alertze zura	0.02	2.90	5.90	0.34
ITXITURA [l ₂₂]	0.280			1.41
EGO-CLT 100	0.10	1.92	5.20	1.00
Zur zuntzezko isolatzalea	0.12	2.16	0.50	0.13
Montanteak (28 x 38 mm)	0.002	2.16	5.20	0.02
Alertze zura	0.02	2.16	5.90	0.25
TABIKERIA [T ₁₁ , T ₁₂ , T ₂₁ , T ₂₂]	0.100	2.66		1.38
EGO-CLT 100	0.10	2.66	5.20	1.38
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa [m]	Dentsitatea [KN/m ³]	Zama Lineala [KN/m]
FORJATUA [F ₁₁ , F ₁₂ , F ₂₁ , F ₂₂] (EGO-CLT MIX 240)	0.24	1.00		0.68
Zura (Pino Radiata)	0.12		5.20	0.61
Zur zuntzezko isolatzalea	0.14	1.00	0.50	0.07
ESTALKIPEA				
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa (1) x altuera (0.26) [m]	Dentsitatea [KN/m ³]	Zama Puntuala [KN]
ITXITURA [l ₃₁]	0.280			0.24
EGO-CLT 100	0.10	0.28	5.20	0.15
Zur zuntzezko isolatzalea	0.12	0.48	0.50	0.03
Montanteak (28 x 38 mm)	0.002	0.48	5.20	0.01
Alertze zura	0.02	0.48	5.90	0.06
TABIKERIA [T ₃₁]	0.100	0.28		0.15
EGO-CLT 100	0.10	0.28	5.20	0.15
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa [m]	Dentsitatea [KN/m ³]	Zama Lineala [KN/m]
FORJATUA [F ₃₁] (EGO-CLT MIX 200)	0.20	1.00		0.63
Zura (Pino Radiata)	0.11		5.20	0.58
Zur zuntzezko isolatzalea	0.10	1.00	0.50	0.05

ESTALKIA				
	Lodiera [m]	Distantzia tributarioa [m]	Zama [KN/m ²]	Zama Lineala [KN/m]
FORJATUA [E ₁ , E ₂]	0.12		1.00	1.38
EGO-CLT 100	0.10		5.20	0.52
Zink	0.01		72.00	0.86
ZAMA ALDAKORRAK [Q]				
ERABILERA GAINKARGA [Q EG]				
	Erabilera sailkapena	Distantzia tributarioa [m]	karga uniformea [Kn/m ²]	Zama Lineala [KN/m]
1.Solairua	A1		2.00	2.00
2.Solairua	A1	1.00	2.00	2.00
Estalkipea	A2		3.00	3.00
Estalkia	G1-G2		0.50	0.50
HAIZEA [Q H]				
	Haizearen presio dinamikoa, qb	Coefficiente de exposición, Ce [KN/m ²]	Koefiziente eolikoa edo presioduna, Cp	qe = qb · Ce · Cp [KN/m ²]
Presioan	0.50	1.80	0.80	0.72
Sukzioan			0.60	0.54
	Distantzia tributarioa [m]	1.00	1.00	0.72 / 0.54
	Zama Lineala [KN/m]			
ELURRA [Q ELU]				
	Erabilera sailkapena	Forma koefizientea, μ	balio karakteristika, Sk [KN/m ²]	qn = μ · Sk [KN/m ²]
Estalkia	G1-G2	1.00	0.30	0.30
	Distantzia tributarioa [m]	1.00	1.00	0.30
	Zama Lineala [KN/m]			

06. Akzio egoera.

5.1. Akzioen konbinazioa.

CTE-SE Dokumentuaren arabera, akzioen eragina, egoera iraunkorrean zein iragankorrean, hurrengo akzio-konbinazioen adierazpenaren bitarbez kalkulatzen da:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} \cdot G_{k,j} + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q,1} \cdot Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \cdot \psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$$

Zurezko egitura izanik, "P" pretentsatua ez da emango.

Adierazpeneko koefizienteak hurrengo tauletan zehazten dira:

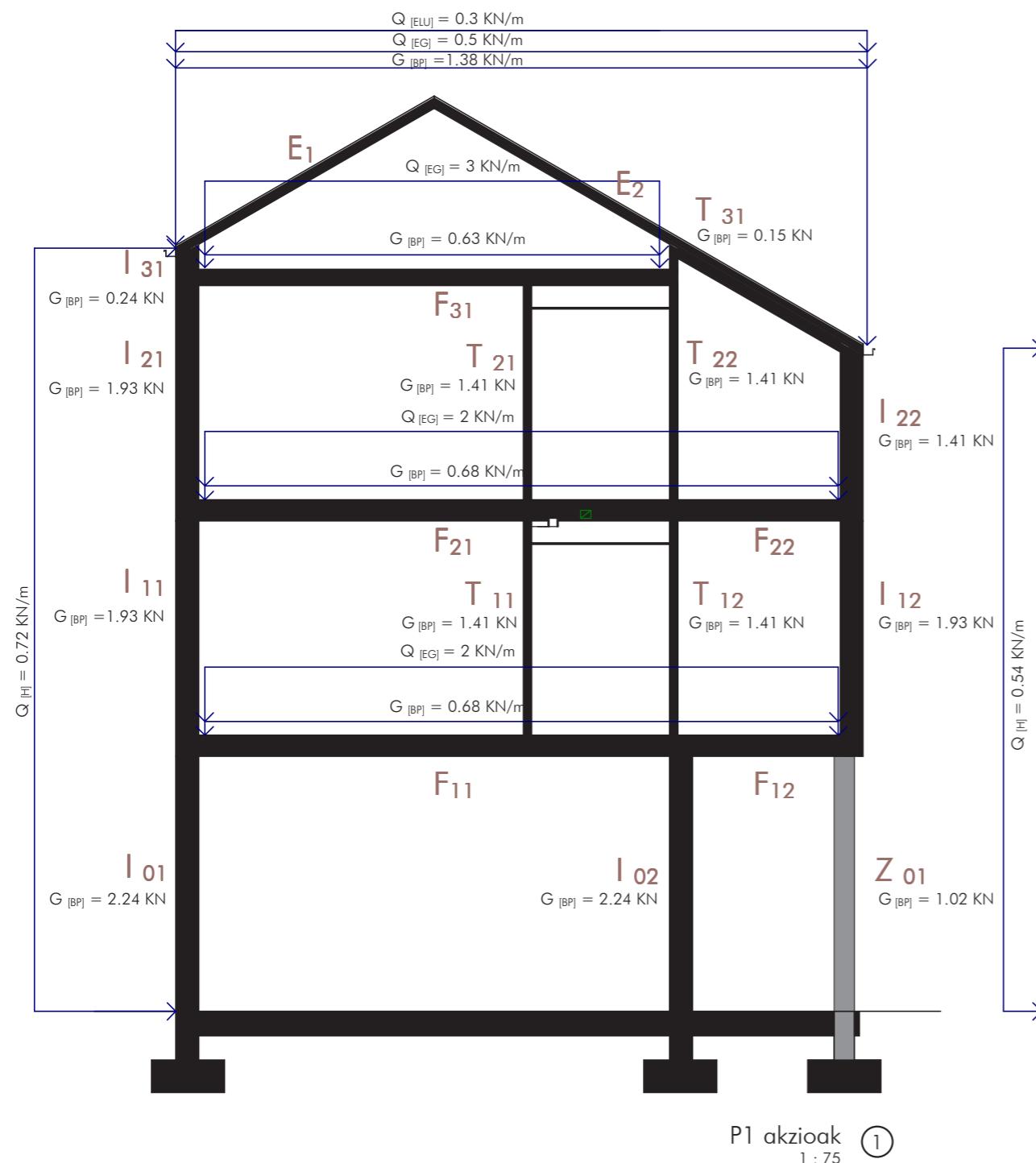
Tabla 4.1 Coeficientes parciales de seguridad (γ) para las acciones

Tipo de verificación ⁽¹⁾	Tipo de acción	Situación persistente o transitoria desfavorable	favorable
Resistencia	Permanente Peso propio, peso del terreno	1,35	0,80
	Empuje del terreno	1,35	0,70
	Presión del agua	1,20	0,90
	Variable	1,50	0
Estabilidad		desestabilizadora	estabilizadora
	Permanente Peso propio, peso del terreno	1,10	0,90
	Empuje del terreno	1,35	0,80
	Presión del agua	1,05	0,95
	Variable	1,50	0

⁽¹⁾ Los coeficientes correspondientes a la verificación de la resistencia del terreno se establecen en el DB-SE-C

Tabla 4.2 Coeficientes de simultaneidad (ψ)

	ψ_0	ψ_1	ψ_2
Sobrecarga superficial de uso (Categorías según DB-SE-AE)			
• Zonas residenciales (Categoría A)	0,7	0,5	0,3
• Zonas administrativas (Categoría B)	0,7	0,5	0,3
• Zonas destinadas al público (Categoría C)	0,7	0,7	0,6
• Zonas comerciales (Categoría D)	0,7	0,7	0,6
• Zonas de tráfico y de aparcamiento de vehículos ligeros con un peso total inferior a 30 kN (Categoría E)	0,7	0,7	0,6
• Cubiertas transitables (Categoría F)	(1)		
• Cubiertas accesibles únicamente para mantenimiento (Categoría G)	0	0	0
Nieve			
• para altitudes > 1000 m	0,7	0,5	0,2
• para altitudes \leq 1000 m	0,5	0,2	0
Viento	0,6	0,5	0
Temperatura	0,6	0,5	0
Acciones variables del terreno	0,7	0,7	0,7



Akzio ezberdinak kontuan izanik, hurrengo akzio-konbinazioak proposatu dira:

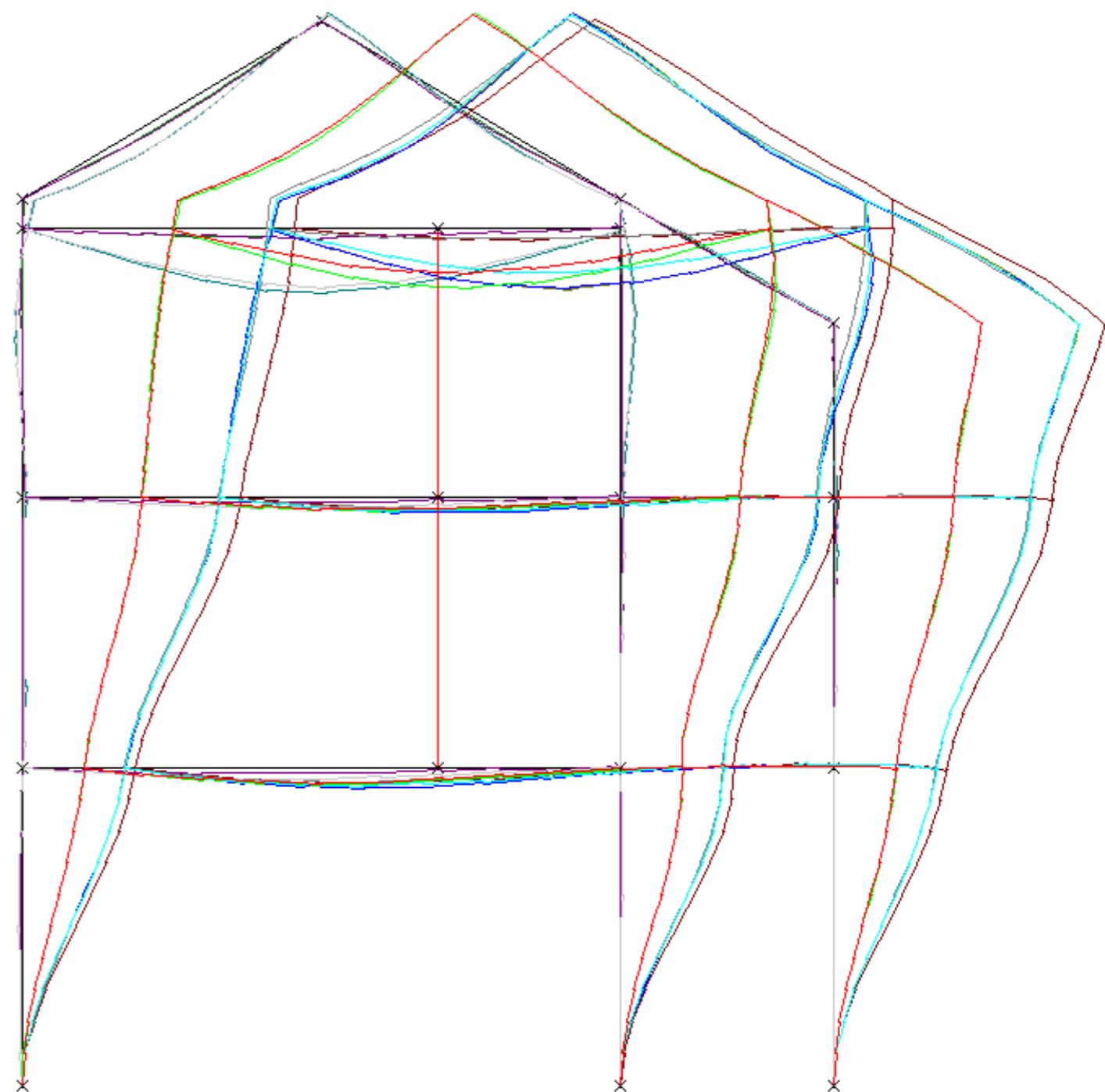
Hipotesien konbinazioa	ELU			
	G	Q _{EG}	Q _H	Q _{ELU}
γ G	1.35	0	0	0
γ G + γ Q _{EG}	1.35	1.50	0	0
γ G + γ Q _H	1.35	0	1.50	0
γ G + γ Q _{ELU}	1.35	0	0	1.50
γ G + γ Q _{EG} + γ Q _H	1.35	1.35	1.35	0
γ G + γ Q _{EG} + γ Q _{ELU}	1.35	1.35	0	1.35
γ G + γ Q _H + γ Q _{ELU}	1.35	0	1.35	1.35
γ G + γ Q _{EG} + γ Q _H + γ Q _{ELU}	1.35	1.35	1.35	1.35
ELS				
Hipotesien konbinazioa	Segurtasun koef. partziala [γ] x Aldiberekotasun koef. [ψ₀]			
	G	Q _{EG}	Q _H	Q _{ELU}
γ G + γ Q _{EG} + γ ψ Q _H + γ ψ Q _{ELU}	1.35	1.35	1.35 x 0.6	1.35 x 0.5
γ G + γ ψ Q _{EG} + γ Q _H + γ ψ Q _{ELU}	1.35	1.35 x 0.7	1.35	1.35 x 0.5
γ G + γ ψ Q _{EG} + γ ψ Q _H + γ Q _{ELU}	1.35	1.35 x 0.7	1.35 x 0.6	1.35

Konbinazioetan, eraikinean eman daitezkeen akzio eta egoera guztiak kontuan hartu dira Azken Limite egoeran (ELU) eta Zerbitzu Limite egoeran (ELS).

Egoera soilenean elementuen berezko pisua baino ez da hartu, eta muturrekoenean berezko pisua, erabilera gainkarga, haizearen eragina eta elurraren eragina konsideratu dira.

Wineva Software-aren bidez akzio-konbinazio guztien kalkulua egin da egoera ezberdinen analisia egiteko. Kalkulurako tensio eta momentu egoera handienak dituena hartu da. Hau da, Azken Limite Egoeran faktore guztiak ematen direnak, ELU_G (BP) + Q(EG) + Q(H) + Q(ELU).

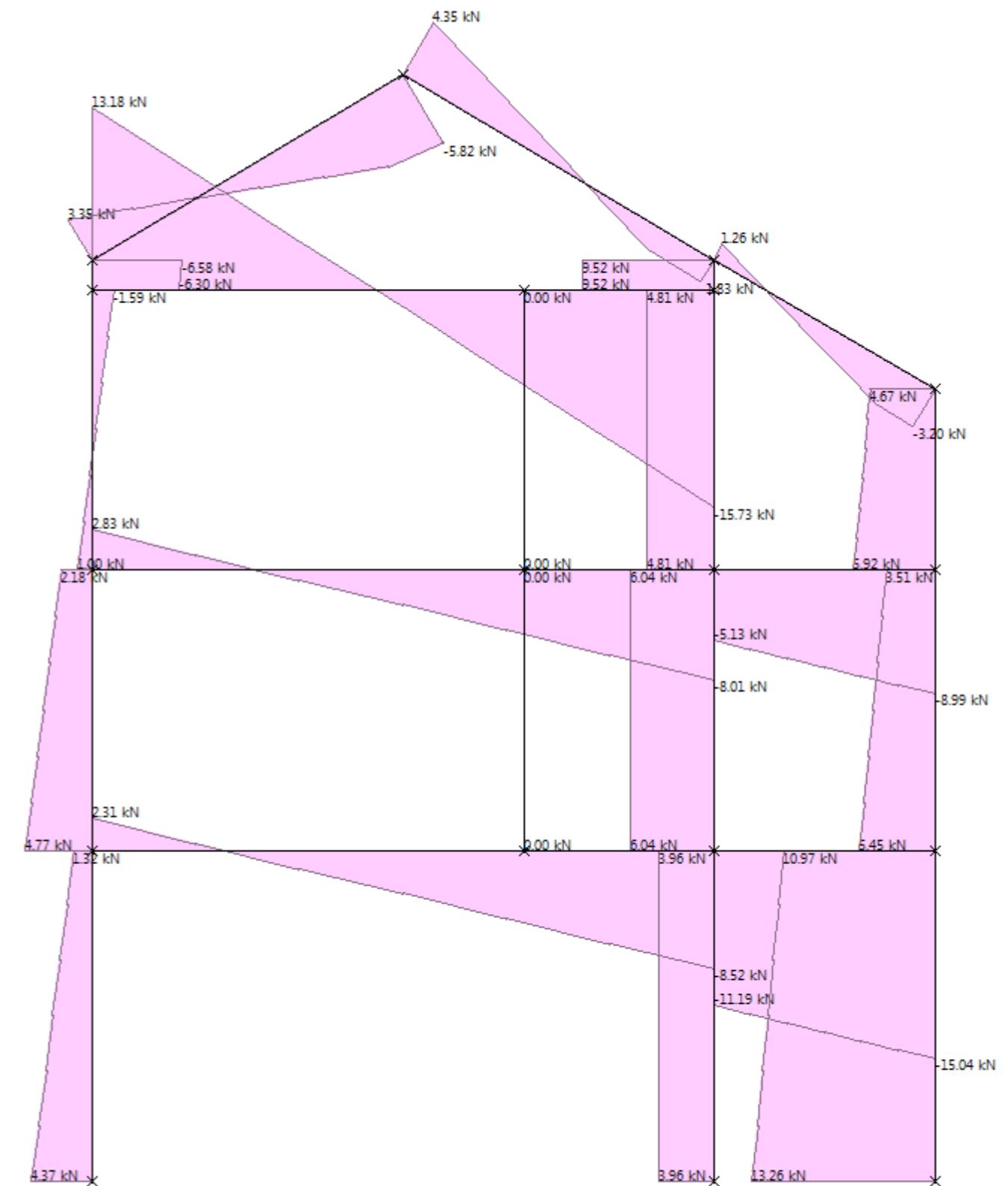
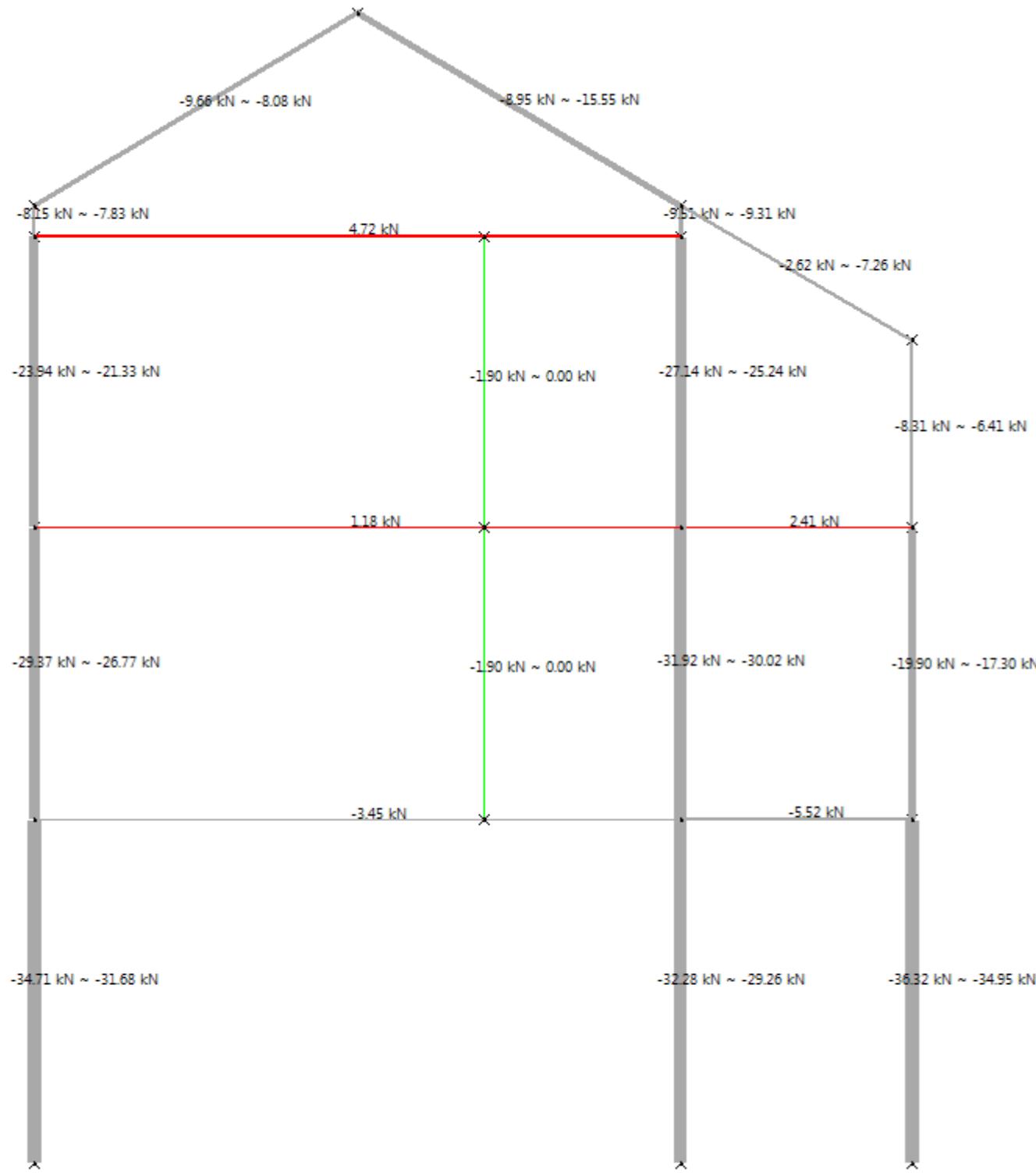
5.2. Diagramak.



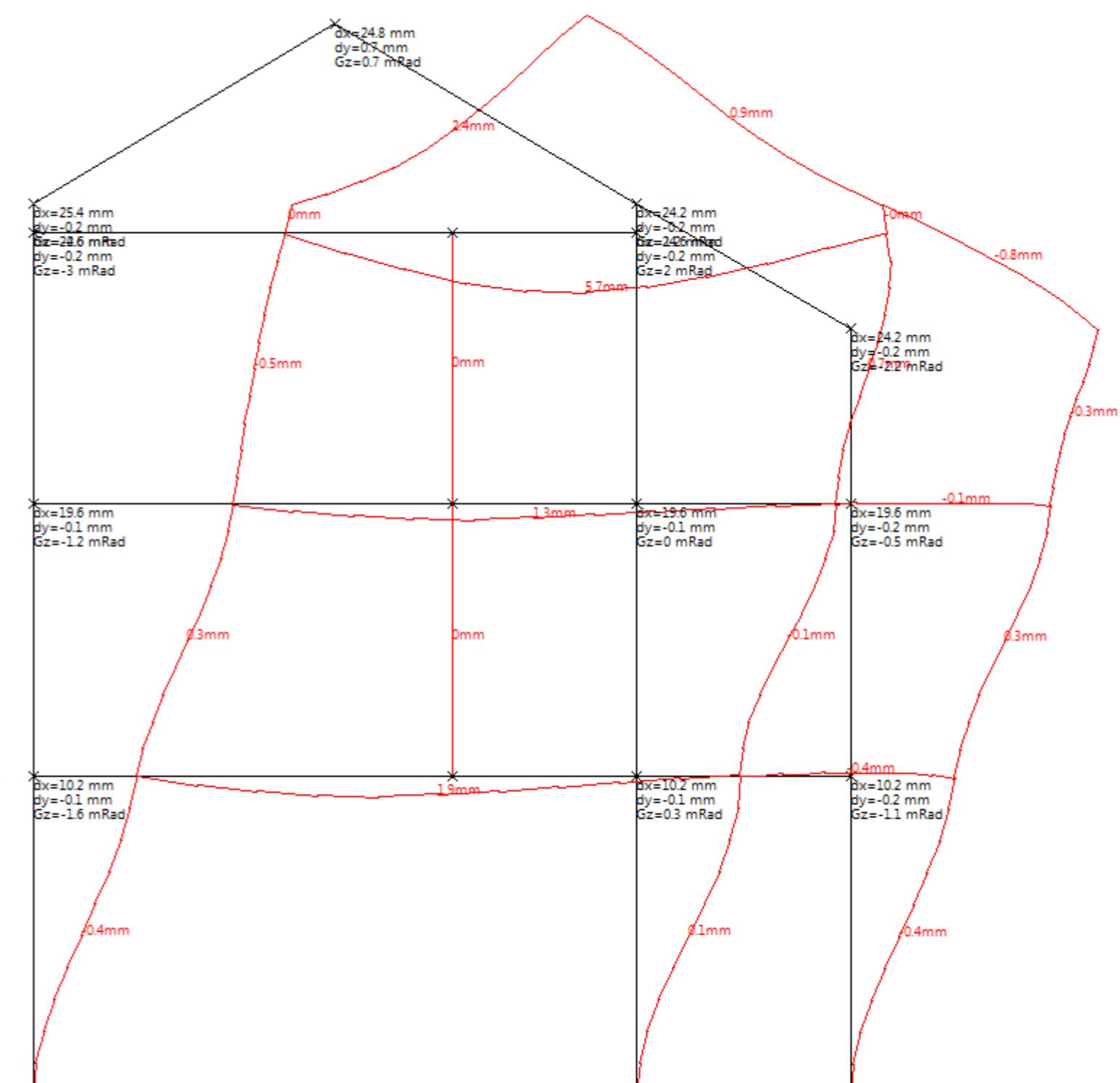
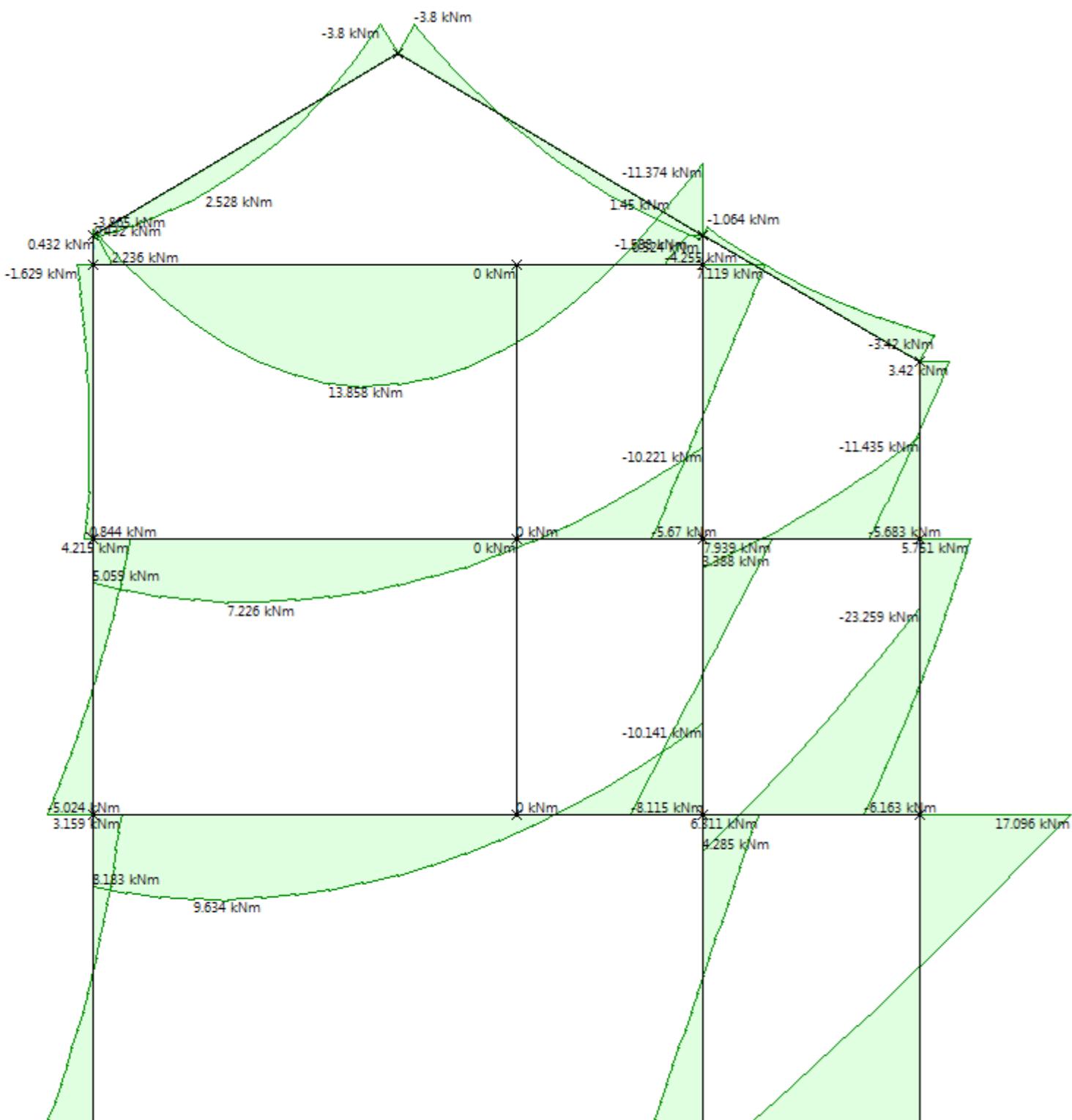
Wineva Softwareean akzio konbinazio guztien deformazioa adierazten duen grafikoa.

Winevan ELU_G (BP) + Q(EG) + Q(H) + Q(ELU) konbinazioko indar axialen eta ebakitzaleen grafikoak:

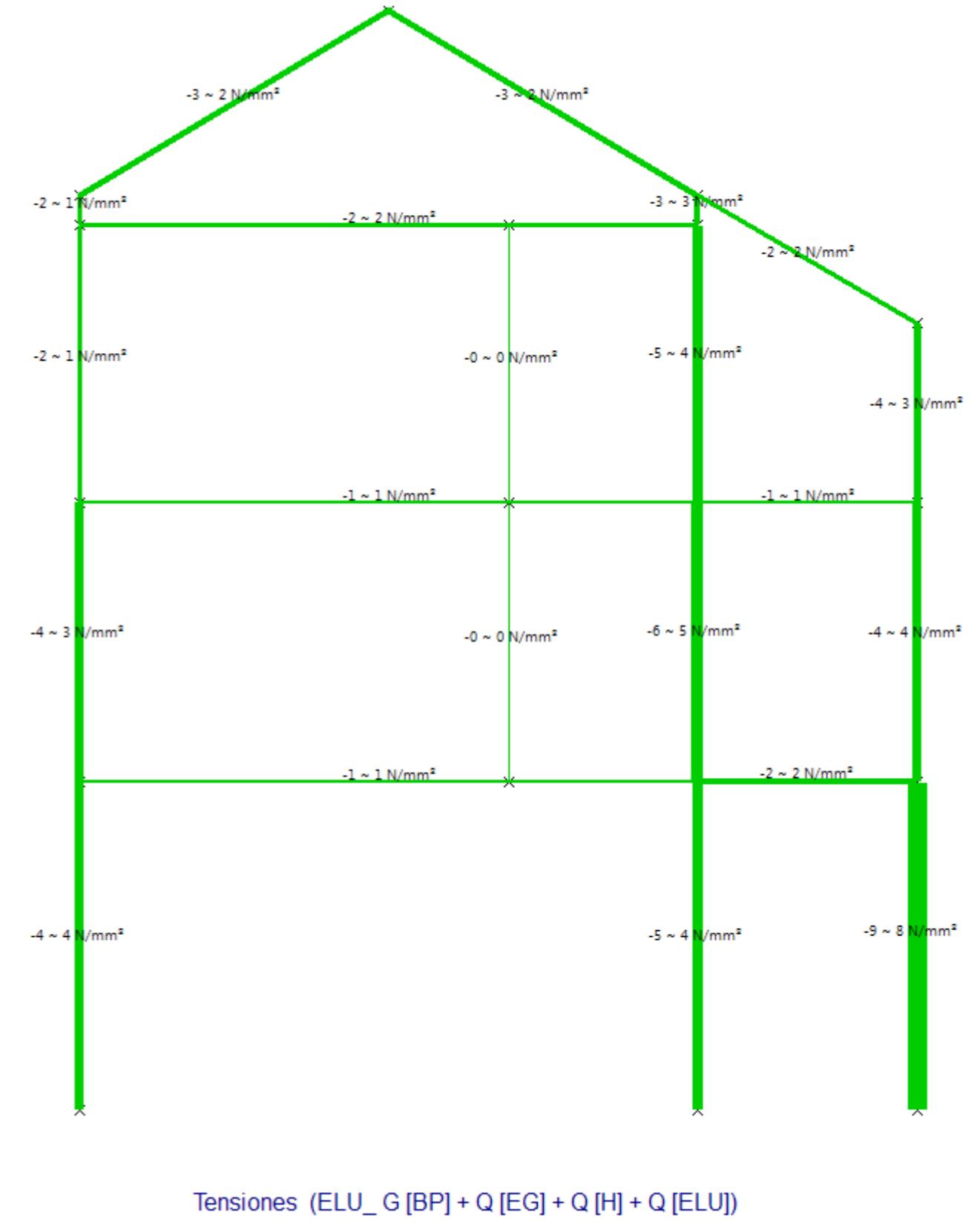
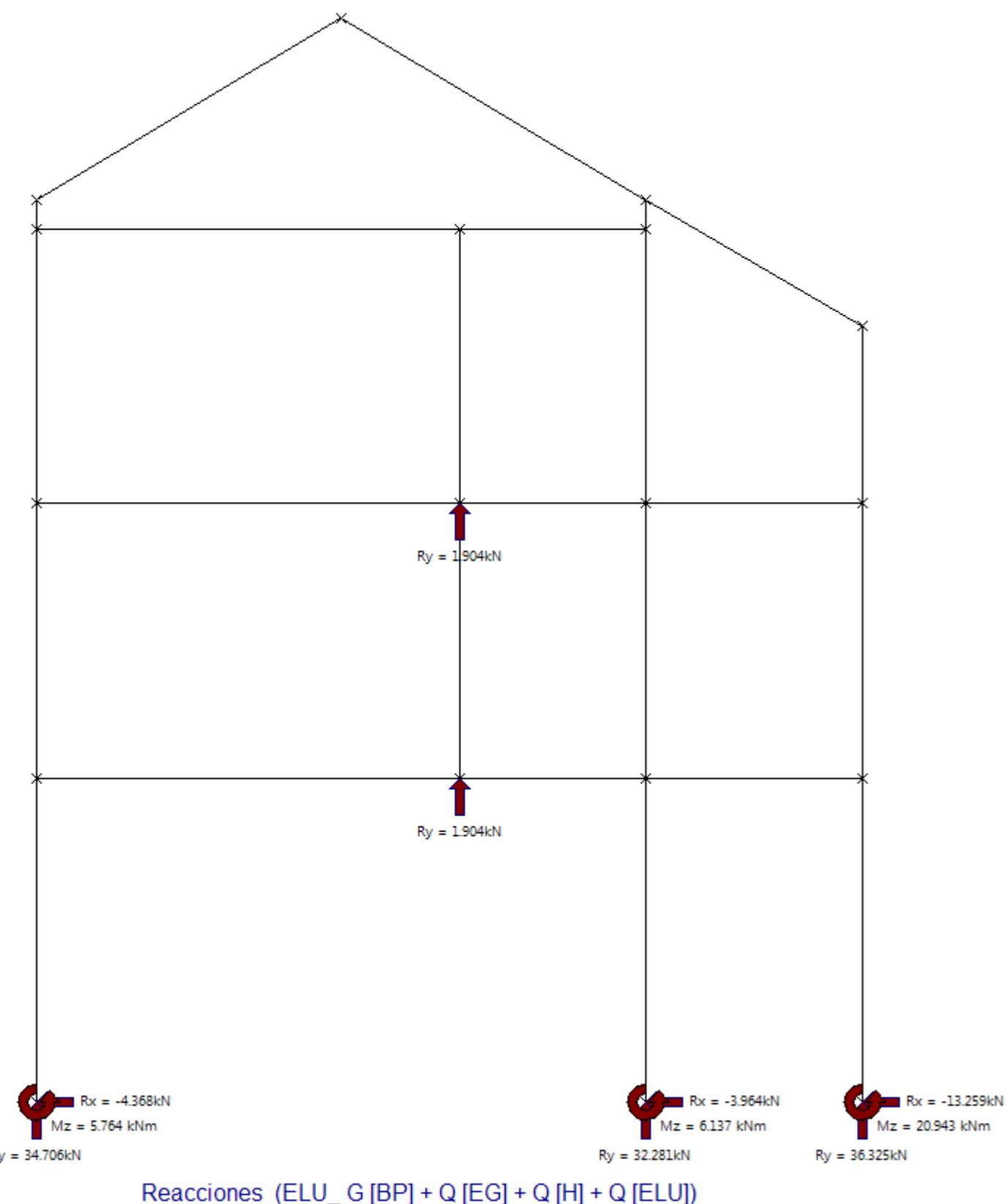
(Rojo -> Tracción ; Gris -> Compresión ; Verde -> Variable)



Winevan ELU_G (BP) + Q (EG) + Q (H) + Q (ELU) konbinazioko Momentu flektoreen eta deformadaren grafikoak:



Winevan ELU_G (BP) + Q (EG) + Q (H) + Q (ELU) konbinazioko erreakzioen eta tentsioen grafikoak:



07. Zuraren kalkulua.

7.1. Kalkulurako oinarriak.

Zuraren kalkulurako oinarriak "DB-SE-M" Dokumentuko taulek zehazten dituzte.

Zuraren egiturari eragiten dioten faktoreak.

Tabla 2.2 Clases de duración de las acciones		
Clase de duración	Duración aproximada acumulada de la acción en valor característico	Acción
Permanente	más de 10 años	Permanente, peso propio
Larga	de 6 meses a 10 años	Apeos o estructuras provisionales no itinerantes
Media	de una semana a 6 meses	sobrecarga de uso; nieve en localidades de >1000 m
Corta	menos de una semana	viento; nieve en localidades de < 1000 m
Instantánea	algunos segundos	sismo

2.2.2.2 Clases de servicio

- 1 Cada elemento estructural considerado debe asignarse a una de las clases de servicio definidas a continuación, en función de las condiciones ambientales previstas:
 - a) clase de servicio 1. Se caracteriza por un contenido de humedad en la madera correspondiente a una temperatura de $20 \pm 2^\circ\text{C}$ y una humedad relativa del aire que sólo excede el 65% unas pocas semanas al año.
 - b) clase de servicio 2. Se caracteriza por un contenido de humedad en la madera correspondiente a una temperatura de $20 \pm 2^\circ\text{C}$ y una humedad relativa del aire que sólo excede el 85% unas pocas semanas al año.
 - c) clase de servicio 3. Condiciones ambientales que conduzcan a contenido de humedad superior al de la clase de servicio 2.

Tabla 2.3 Coeficientes parciales de seguridad para el material, γ_M .

Situaciones persistentes y transitorias:	
- Madera maciza	1,30
- Madera laminada encolada	1,25
- Madera microlaminada, tablero contrachapado, tablero de virutas orientadas	1,20
- Tablero de partículas y tableros de fibras (duros, medios, densidad media, blandos)	1,30
- Uniones	1,30
- Placas clavo	1,25
Situaciones extraordinarias:	1,0

Tabla 2.4 Valores del factor k_{mod} .

Material	Norma	Clase de servicio	Clase de duración de la carga				
			Permanente	Larga	Media	Corta	Instantánea
Madera maciza	UNE-EN 14081-1	1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90
Madera laminada encolada	UNE-EN 14080	1	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		2	0,60	0,70	0,80	0,90	1,10
		3	0,50	0,55	0,65	0,70	0,90

Clases resistentes			
Madera laminada encolada homogénea	GL24h C24	GL28h C30	GL32h C40
- Todas las láminas			

DB-SE-M Dokumentuko D eranskinetako D.2 Taula.

Tabla E.3 Madera laminada encolada homogénea. Valores de las propiedades asociadas a cada Clase Resistente

Propiedades	GL24h	Clase Resistente GL28h	GL32h	GL36h
Resistencia (característica), en N/mm²				
- Flexión $f_{m,g,k}$	24	28	32	36
- Tracción paralela $f_{t,0,g,k}$	16,5	19,5	22,5	26
- Tracción perpendicular $f_{t,90,g,k}$	0,4	0,45	0,5	0,6
- Compresión paralela $f_{c,0,g,k}$	24	26,5	29	31
- Compresión perpendicular $f_{c,90,g,k}$	2,7	3,0	3,3	3,6
- Cortante $f_{v,g,k}$	2,7	3,2	3,8	4,3
Rigidez, en kN/mm²				
- Módulo de elasticidad paralelo medio $E_{0,g,\text{medio}}$	11,6	12,6	13,7	14,7
- Módulo de elasticidad paralelo 5 ^o -percentil $E_{0,g,k}$	9,4	10,2	11,1	11,9
- Módulo de elasticidad perpendicular medio $E_{90,g,\text{medio}}$	0,39	0,42	0,46	0,49
- Módulo transversal medio $G_{g,\text{medio}}$	0,72	0,78	0,85	0,91
Densidad, en kg/m³				
Densidad característica $\rho_{g,k}$	380	410	430	450

DB-SE-M Dokumentuko E eranskina.

Kalkulurako oinarriak			
Materialaren propietatearen kalkulu balorea			$X_d = K_{mod} \frac{x_k}{Y_M} [N/mm^2]$
Erresistentzia zuzentzeko faktorea	Altuera faktorea [Kh]	flexioan $h < 600$ mm denean; $x f_{m,g,k}$ eta $K_h \times f_{t,0,g,k}$	$K_h = (600/h)^{0,1} \leq 1,1$
	Bolumen faktorea [Kvol]	trakzio elkartzuta denean eta $V > V_0 = 0,01 \text{ m}^3$	$K_{vol} = (V_0/V)^{0,2}$
	Zama banatuko faktorea [Kcc]	flexioan	$K_{cc} = 1,1$

7.2. Egituraren analisia.

Egituraren analisirako "DB-SE-M" Dokumentua izan da erreferentzia.

Azken Limite Egoera. ELU

	ELU	Konprobazioa
Sekzio egiaztapena, tentsioak zuntzen paraleloak	Trakzioa $\tau_{t,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$ $f_{t,0,d} = K_{mod} \frac{f_{t,0,d}}{\gamma_M} [N/mm^2]$	$\tau_{t,0,d} \leq f_{t,0,d}$ $I_{t,0} = \frac{N_d}{A \cdot f_{t,0,d}} \leq 1$
	Konpresioa $\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$ $f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$	$\tau_{c,0,d} \leq f_{c,0,d}$ $I_{c,0} = \frac{N_d}{A \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$
	Flexio hutsa $\tau_{m,d} = \frac{M_d}{W} [N/mm^2]$ $f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} K_h \cdot K_{cc} [N/mm^2]$ $W = bh^2/6 [mm^3]$	$\tau_{m,d} \leq f_{m,d}$ $I_{m,y} = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$

Albo iraulketa.

Albo iraulketa		
Sekzio konstanteko elementuen konprobazioa	$\sigma_{m,d} \leq K_{krit} \cdot f_{m,d}$	
Albo iraulketa koefizientea [K_{krit}]	$K_{krit} = 1,56 - 0,75\lambda_{rel,m}$	non $0,75 < \lambda_{rel,m} \leq 1,4$
Lerdentasun erlatiboa flexiora [$\lambda_{rel,m}$]	$K_{krit} = 1/\lambda_{rel,m}^2$	non $1,4 < \lambda_{rel,m}$
	$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$	$\lambda_{rel,m} \leq 0,75$ denean ez da albo iraulketa konprobatu behar
	$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef,h}}{b^2}}$	Albo iraulketaren luzeera eraginkorra: $L_{ef} = \beta_v \cdot L$

Deformazioak.

Deformazioan gezia kalkulatuko da. Desplome horizontala ez da aurreikusten, zentzu perpendikularreko hormek egitura zurruntzen baitute.

Deformazioak	
Kontsiderazioa	Gezia
Eraikuntza elementuen osotasuna	$\delta < L/400$
Erabiltzaileen erosotasuna	$\delta < L/350$
Eraikinaren itxura	$\delta < L/300$

Ezegonkortasuna.

ELU Ezegonkortasuna	
Gilbordura	
	$I_{m,y} = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}}$
Elementu simpleen konprobazioa konpresio hutsean	$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$
	$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$
Gilbordura koefizientea [$X_{c,y}$]	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$
	$k = 0,5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$
	$\beta c = 0,1$
Lerdentasun erlatiboa [$\lambda_{i,rel}$]	$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$
	$\lambda_i = \frac{L}{i}$
	$L = \text{Gilb. luzeera}; i = \text{Biraketa R}$
	$i = \sqrt{\frac{I}{A}}$ I = Inertzia momentua
	$A = \text{Azalera}$
	$I_y = \frac{1}{12} b h^3$
	$I_z = \frac{1}{12} b^3 h$

Suaren kontrako erresistentzia.

Egiturak suteen aurrean izan behar duen erresistentzia "DB-SI-6" Dokumentua eta honen E eranskinak zehazten dute.

Tabla 3.1 Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales

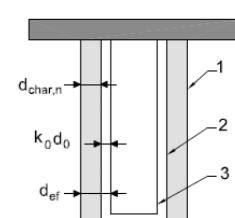
Uso del sector de incendio considerado ⁽¹⁾	Plantas sobre rasante		
	Plantas de sótano	altura de evacuación del edificio	
	≤ 15 m	≤ 28 m	> 28 m
Vivienda unifamiliar ⁽²⁾	R 30	R 30	-
Residencial Vivienda, Residencial Público, Docente, Administrativo	R 120	R 60	R 90 R 120

Tabla 3.2 Resistencia al fuego suficiente de los elementos estructurales de zonas de riesgo especial integradas en los edificios⁽¹⁾

Riesgo especial bajo	R 90
Riesgo especial medio	R 120
Riesgo especial alto	R 180

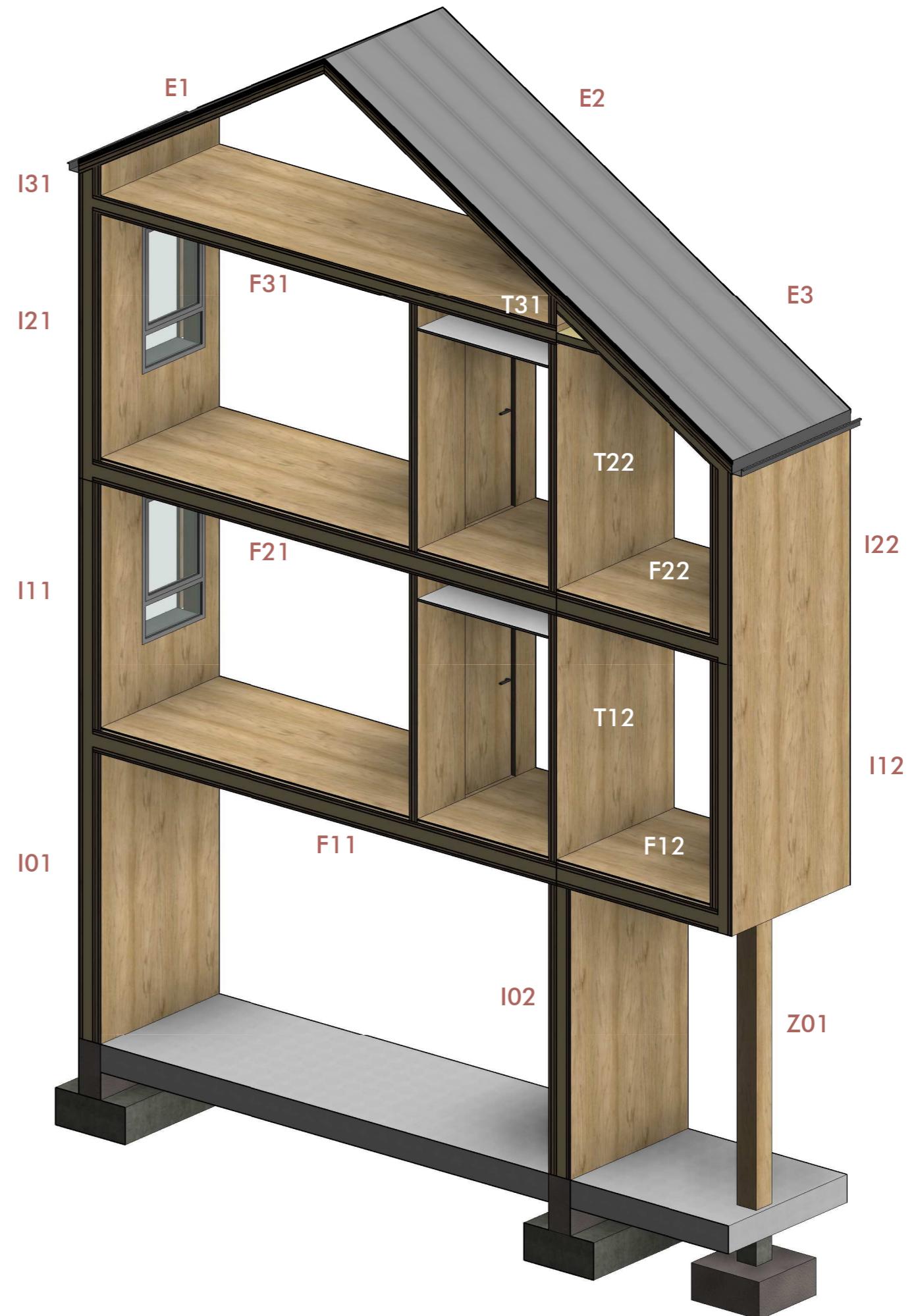
Sekzio murriztuaren sistema. DB-SI_E Eranskina

Sekzio murriztuaren sistema		
Karbonizazio sakonera eraginkorra [def]	$def = d_{char,n} + (k_0 \times do)$	$do = 7 \text{ mm}$
K_{fi}	$k_{fi} = 1,15$	$k_0 = 1, t \text{ denborarako}$
K_{mod}	$K_{mod} = 1$	
Karbonizazio sakonera nominala norabide batean [$d_{char,n}$]	$d_{char,n} = \beta_n \times t$	$\beta_n = 0,55 \text{ mm/min}$
		$t = \text{suaren aurreko esposizio denbora}$



1 Superficie inicial del elemento
2 Límite de la sección residual
3 Límite de la sección eficaz

7.3. Egitura elementuen dimentsionamendua.



I 01 Elementua.

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 3140

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 34706

M (Nm) = 576400

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = -0.4

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Y_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

βc = 0.1

ly = 8333333.33

lz = 83333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

βn (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU		
KONPRESIOA		
$\tau_{c,0,d}$ =	0.34706	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$
$f_{c,0,d}$ =	15.36	$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$
$I =$	0.02	$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
FLEXIO HUTSA		
$f_{m,d}$ =	20.21	$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
$I_m =$	0.02	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
GILBORDURA		
λ_{iy} =	108.77	$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$
λ_{iz} =	10.88	$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$
$\lambda_{y,rel}$ =	1.75	$K = 0,5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$
$\lambda_{z,rel}$ =	0.17	
K_y =	2.09	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$
K_z =	0.50	$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
X_y =	0.31	$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$
X_z =	1.03	
$f_{m,d}$ =	20.21	
$f_{c,0,d}$ =	20.21	
$I_{m,y}$ =	0.017	
$I_{c,y}$ =	0.07	$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
$I_{c,z}$ =	0.02	$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$
	0.03	
	0.09	$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$
FROGAPENA		

ELS		
GEZIAK		
OSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{rel} < L/400$
EROSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{a,ini} < L/350$
ITXURA FROGAPENA	✓	$\delta_{TOT} < L/300$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA		
SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA		
d _{car} =	42	$d_{car} = \beta \cdot t$
def =	49	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$
Sekzio residuala	916	$b' = b - (2 \cdot d_{car})$
	196	$h' = h - (2 \cdot d_{car})$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA		
λ_{iy} =	55.50	$\lambda_{iz} = 11.87$
$\lambda_{y,rel}$ =	0.89	$\lambda_{z,rel} = 0.02$
K =	0.90	K = 0.50
X _y =	1	X _z = 1

✓

I 02 Elementua

Elementuaren datuak

$$L_{solairua} (\text{mm}) = 3140$$

$$L_p \text{ portikoa} (\text{mm}) = 9420$$

$$b (\text{mm}) = 1000$$

$$h_{orokorra} (\text{mm}) = 280$$

$$h_{egitura} (\text{mm}) = 100$$

Wineba

$$A (\text{mm}^2) = 100000$$

$$N (\text{N}) = 32281$$

$$M (\text{Nm}) = 631100$$

$$W (\text{mm}^3) = 1666670$$

$$i (\text{mm}) = 288.7$$

$$I (\text{mm}^4) = 83333300$$

$$\delta (\text{mm}) = 0.1$$

Kalkulurako oinarriak

$$Akzio iraupena = ertaina$$

$$Zerbitzu klasea = 1$$

$$Y_M = 1.25$$

$$Kmod = 0.8$$

$$f_{m,g,k} (\text{N/mm}^2) = 24$$

$$f_{c,0,g,k} (\text{N/mm}^2) = 24$$

$$E_{0,g,k} (\text{N/mm}^2) = 9400$$

ELU

$$Kh = 1.20$$

$$Kvol = -$$

$$Kcc = 1.1$$

$$Km = 0.7$$

$$\beta c = 0.1$$

$$ly = 83333333.33$$

$$lz = 83333333$$

Suteak

$$d_0 (\text{mm}) = 7$$

$$k_0 = 1$$

$$\beta_n (\text{mm/min}) = 0.7$$

$$t (\text{min}) = 60$$

$$ly = 574754581.3$$

$$lz = 12553396501$$

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.32281$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [\text{N/mm}^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} [\text{N/mm}^2]$$

$$I = 0.02$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$def = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 55.50$$

$$\lambda_{iz} = 11.87$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.89$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.90$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 108.77$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 10.88$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.75$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.17$$

$$K_y = 2.09$$

$$K_z = 0.50$$

$$X_y = 0.31$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$X_z = 1.03$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot Kcc [\text{N/mm}^2]$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = 0.019$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{c,y} = 0.07$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.03$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.09$$

Z 01 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 3140

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 250

h orokorra (mm) = 250

h egitura (mm) = 250

Wineba

A (mm²) = 62500

N (N) = 36325

M (Nm) = 2094300

W (mm³) = 2604170

i (mm) = 72.2

I (mm⁴) = 325520800

δ (mm) = 0.4

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 2

Y_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.09

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

βc = 0.1

ly = 325520833.3

lz = 325520833.3

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

βn (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 63277761.33

lz = 63277761.33

ELU		
KONPRESIOA		
$\tau_{c,0,d}$ =	0.5812	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$
$f_{c,0,d}$ =	15.36	$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$
$I =$	0.04	$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
FLEXIO HUTSA		
$f_{m,d}$ =	18.44	$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
$I_m =$	0.04	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
GILBORDURA		
λ_{iy} =	43.51	$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$
λ_{iz} =	43.51	$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$
$\lambda_{y,rel}$ =	0.70	$K = 0,5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$
$\lambda_{z,rel}$ =	0.70	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$
K_y =	0.75	$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
K_z =	0.75	$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$
X _y =	0.96	$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
X _z =	0.96	$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$
$f_{m,d}$ =	18.44	$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$
$f_{m,d}$ =	18.44	
$I_{m,y}$ =	0.044	
$I_{c,y}$ =	0.04	
$I_{c,z}$ =	0.04	
	0.07	
FROGAPENA	0.08	

ELS		
GEZIAK		
OSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{rel} < L/400$
EROSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{a,ini} < L/350$
ITXURA FROGAPENA	✓	$\delta_{TOT} < L/300$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA		
SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA		
dcar =	42	$d_{car} = \beta \cdot t$
def =	49	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$
Sekzio residuala	166	$b' = b - (2 \cdot d_{car})$
	166	$h' = h - (2 \cdot d_{car})$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA			
λ_{iy} =	65.53	λ_{iz} =	65.53
$\lambda_{y,rel}$ =	1.05	$\lambda_{z,rel}$ =	0.02
K =	1.06	K =	0.50
X _y =	1	X _z =	1

F 11 Elementua

Elementuaren datuak	ELU		ELS	
L solairua (mm) = 5900				
Lp portikoa (mm) = 9420				
b (mm) = 1000				
h orokorra (mm) = 240				
h egitura (mm) = 240				
Wineba				
A (mm ²) = 240000				
N (N) = 3450				
M (Nm) = 1014100				
W (mm ³) = 9600000				
i (mm) = 288.7				
I (mm ⁴) = 1151999900				
δ (mm) = 1.9				
Kalkulurako oinarriak				
Akzio iraupena = ertaina				
Zerbitzu klasea = 1				
Y _M = 1.25				
Kmod = 0.8				
f _{m,g,k} (N/mm ²) = 24				
f _{c,0,g,k} (N/mm ²) = 24				
E _{0,g,k} (N/mm ²) = 9400				
ELU				
Kh = 1.10				
Kvol = -				
Kcc = 1.1				
Km = 0.7				
βc = 0.1				
ly = -				
lz = -				
βv = 0.85				
Suteak				
d ₀ (mm) = 7				
k ₀ = 1				
β _n (mm/min) = 0.55				
t (min) = 60				
ly = -				
lz = -				
	FLEXIO HUTSA		GEZIAK	
	f _{m,d} = 18.52	$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$	OSOTASUN FROGAPENA ✓	$\delta_{rel} < L/400$
	I _m = 0.01	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	EROSOTASUN FROGAPENA ✓	$\delta_{a,ini} < L/350$
			ITXURA FROGAPENA ✓	$\delta_{TOT} < L/300$
	HABEEN ALBO IRAULKETA		SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA	
	L _{ef} = 5015.00	$L_{ef} = \beta_v \cdot L$	SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA	
	C _e = 1.0970870521522	$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$	d _{car} = 33	$d_{car} = \beta \cdot t$
	λ _{rel} = 0.1	$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$	def = 40	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$
	K _{crit} (λ _{rel} <0,75) = 1.51	$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$	Sekzio residuala 934	$b' = b - (2 \cdot d_{car})$
	τ _{c,0,d} = 0.01	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$	207	$h' = h - (2 \cdot d_{car})$
	f _{c,0,d} = 15.36	$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} [N/mm^2]$		
	K = 0.48	$K = 0,5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$		
	X _i = 1.05	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$		
	KONPROBAZIOA		SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA	
	0.004	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	L _{ef} = 5015	
	0.0001	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$ ✓	C _e = 1.09087192602824	
			λ _{rel} = 0.1	
			K _{crit} (λ _{rel} <0,75) = 1.51	
	KONPROBAZIOA		KONPROBAZIOA	
	0.00003	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	0.00003	
	0.00004	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$ ✓	0.00004	

F 12 Elementua

Elementuaren datuak	ELU		ELS	
L solairua (mm) = 2100			GEZIAK	
Lp portikoa (mm) = 9420			OSOTASUN FROGAPENA	\checkmark
b (mm) = 1000	FLEXIO HUTSA		$\delta_{rel} < L/400$	
h orokorra (mm) = 240	f_m,d =	18.52	$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$	
h egitura (mm) = 240	I_m =	0.01	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$	\checkmark
Wineba			EROSOTASUN FROGAPENA	
A (mm ²) = 240000			\checkmark	
N (N) = 5522			$\delta_{a,ini} < L/350$	
M (Nm) = 2325900	HABEEN ALBO IRAULKETA		ITXURA FROGAPENA	
W (mm ³) = 9600000	Lef =	1785.00	\checkmark	
i (mm) = 288.7	Ce =	0.654522726878143	SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA	
I (mm ⁴) = 1151999900	λ_{rel} =	0.0	SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA	
δ (mm) = 0.4	Kcrit ($\lambda_{rel} < 0,75$) =	1.53	dcar =	33
Kalkulurako oinarriak	$\tau_{c,0,d}$ =	0.02	def =	40
Akzio iraupena = ertaina	f_c,0,d =	15.36	Sekzio residuala	934
Zerbitzu klasea = 1	K =	0.48		207
γ_M = 1.25	Xz =	1.05	SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA	
Kmod = 0.8	KONPROBAZIOA		Lef =	1785
f_m,g,k (N/mm ²) = 24	0.009		Ce =	0.650814779281308
f_c,0,g,k (N/mm ²) = 24	0.0002		λ_{rel} =	0.0
E_0,g,k (N/mm ²) = 9400			Kcrit ($\lambda_{rel} < 0,75$) =	1.53
ELU			KONPROBAZIOA	0.00005
Kh = 1.10				0.00006
Kvol = -			$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$	
Kcc = 1.1			\checkmark	
Km = 0.7			$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$	
β_c = 0.1			\checkmark	
ly = -				
lz = -				
β_v = 0.85				
Suteak				
d0 (mm) = 7				
k0 = 1				
β_n (mm/min) = 0.55				
t (min) = 60				
ly = -				
lz = -				

I 11 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 2660

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 29371

M (Nm) = 502400

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.3

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Υ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 83333333.33

lz = 833333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.29371$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\Upsilon_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.02$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$d_{ef} = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 47.01$$

$$\lambda_{iz} = 10.06$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.76$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.79$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 92.15$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 9.21$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.48$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.15$$

$$K_y = 1.65$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_y = 0.42$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$X_z = 1.04$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\Upsilon_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = 0.015$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{c,y} = 0.05$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.03$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.06$$

T 12 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 2660

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 130

h egitura (mm) = 130

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 31924

M (Nm) = 811500

W (mm³) = 2604170

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.1

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

γ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.17

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 183083333.3

lz = 1083333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.55

t (min) = 60

ly = 20403541.33

lz = 4345496021

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.31924$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.02$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$



FLEXIO HUTSA

$$f_{m,d} = 19.69$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$I_m = 0.02$$

$$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 70.88$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 9.21$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.14$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.15$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 1.18$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_z = 1.04$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$f_{m,d} = 19.69$$

$$f_{m,d} = 19.69$$

$$I_{m,y} = 0.016$$

$$I_{c,y} = 0.03$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.03$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.05$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 33$$

$$def = 40$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$934$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

64

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 143.98$$

$$\lambda_{iz} = 9.87$$

$$\lambda_{y,rel} = 2.32$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 3.18$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 0.2$$

$$X_z = 1$$



I 12 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 2660

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 19904

M (Nm) = 616300

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.3

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

γ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 83333333.33

lz = 833333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.19904$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.01$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$d_{ef} = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 47.01$$

$$\lambda_{iz} = 10.06$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.76$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.79$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 92.15$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 9.21$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.48$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.15$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 1.65$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_y = 0.42$$

$$X_z = 1.04$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = 0.018$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{c,y} = 0.03$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.01$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,y} = 0.03$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

F 21 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 5900

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 240

h egitura (mm) = 240

Wineba

A (mm²) = 240000

N (N) = 1183

M (Nm) = 1022100

W (mm³) = 9600000

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 1151999900

δ (mm) = 1.3

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Y_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.10

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

βc = 0.1

ly = -

lz = -

βv = 0.85

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

βn (mm/min) = 0.55

t (min) = 60

ly = -

lz = -

ELU

FLEXIO HUTSA

$$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot K_{cc} [N/mm^2]$$

$$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

$$\delta_{rel} < L/400$$

$$\delta_{a,ini} < L/350$$

$$\delta_{tot} < L/300$$

HABEEN ALBO IRAULKETA

$$L_{ef} = \beta_v \cdot L$$

$$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$$

$$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$$

$$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} [N/mm^2]$$

$$K = 0,5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$$

$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 33$$

$$d_{ef} = 40$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

$$Sekzio residuala = 934$$

$$207$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA

$$L_{ef} = 5015$$

$$Ce = 1.09087192602824$$

$$\lambda_{rel} = 0.1$$

$$K_{crit} (\lambda_{rel} < 0,75) = 1.51$$

$$K_{crit} = 0.00001$$

$$0.00001$$

$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{crit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$$

$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{crit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

F 22 Elementua

Elementuaren datuak		ELU		ELS	
L solairua (mm) = 2100					
Lp portikoa (mm) = 9420					
b (mm) = 1000					
h orokorra (mm) = 240					
h egitura (mm) = 240					
Wineba		FLEXIO HUTSA		GEZIAK	
A (mm ²) = 240000		f _{m,d} = 18.52	$f_{m,d} = K \text{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} K_h \cdot K_{cc} [N/mm^2]$	OSOTASUN FROGAPENA	✓ $\delta_{rel} < L/400$
N (N) = 2409		I _m = 0.01	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	EROSOTASUN FROGAPENA	✓ $\delta_{a,ini} < L/350$
M (Nm) = 1143500				ITXURA FROGAPENA	✓ $\delta_{TOT} < L/300$
W (mm ³) = 9600000					
i (mm) = 288.7					
I (mm ⁴) = 1151999900					
δ (mm) = 0.1					
Kalkulurako oinarriak		HABEEN ALBO IRAULKETA		SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA	
Akzio iraupena = ertaina		L _{ef} = 1785.00	$L_{ef} = \beta_v \cdot L$	SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA	
Zerbitzu klasea = 1		C _e = 0.654522726878143	$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$	d _{car} = 33	$d_{car} = \beta \cdot t$
Y _M = 1.25		λ _{rel} = 0.0	$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$	def = 40	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$
Kmod = 0.8		Kcrit (λ _{rel} <0,75) = 1.53	$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$	Sekzio residuala	934 $b' = b - (2 \cdot d_{car})$
f _{m,g,k} (N/mm ²) = 24		τ _{c,0,d} = 0.01	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$		207 $h' = h - (2 \cdot d_{car})$
f _{c,0,g,k} (N/mm ²) = 24		f _{c,0,d} = 15.36	$f_{c,0,d} = K \text{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$		
E _{0,g,k} (N/mm ²) = 9400		K = 0.48	$K = 0,5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$		
ELU		X _z = 1.05	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$	SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA	
Kh = 1.10				L _{ef} = 1785	
Kvol = -				C _e = 0.650814779281308	
Kcc = 1.1				λ _{rel} = 0.0	
Km = 0.7				Kcrit (λ _{rel} <0,75) = 1.53	
βc = 0.1					
ly = -					
lz = -					
βv = 0.85					
Suteak					
d ₀ (mm) = 7					
k ₀ = 1					
β _n (mm/min) = 0.55					
t (min) = 60					
ly = -					
lz = -					
KONPROBAZIOA		0.004	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1$ ✓	
		0.00006	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$ ✓	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$ ✓	

I 21 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 2660

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 23939

M (Nm) = 162900

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.5

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

γ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 83333333.33

lz = 833333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.23939$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.02$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$d_{ef} = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 47.01$$

$$\lambda_{iz} = 10.06$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.76$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.79$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 92.15$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 9.21$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.48$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.15$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 1.65$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_y = 0.42$$

$$X_z = 1.04$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{m,y} = 0.005$$

$$I_{c,y} = 0.04$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,y} = 0.04$$

T 22 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 2660

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 130

h egitura (mm) = 130

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 27145

M (Nm) = 711900

W (mm³) = 2604170

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.7

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

γ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.17

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 183083333.3

lz = 1083333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.55

t (min) = 60

ly = 20403541.33

lz = 4345496021

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.27145$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.02$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 33$$

$$def = 40$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$934$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$64$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 143.98$$

$$\lambda_{iz} = 9.87$$

$$\lambda_{y,rel} = 2.32$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 3.18$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 0.2$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 70.88$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 9.21$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.14$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.15$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 1.18$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_z = 1.04$$

$$X_y = 0.67$$

$$f_{m,d} = 19.69$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$f_{m,d} = 19.69$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{m,y} = 0.014$$

$$I_{c,y} = 0.03$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.03$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.04$$

I 22 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 1920

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 8312

M (Nm) = 568300

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.3

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Y_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 83333333.33

lz = 833333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.08312$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = Kmod \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.01$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$d_{ef} = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 33.93$$

$$\lambda_{iz} = 7.26$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.55$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.65$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 66.51$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 6.65$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 1.07$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.11$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 1.10$$

$$K_z = 0.49$$

$$X_y = 0.74$$

$$X_z = 1.04$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = Kmod \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{m,y} = 0.017$$

$$I_{c,y} = 0.01$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.01$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.02$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,y} = 0.02$$

F 31 Elementua

Elementuaren datuak	ELU			ELS				
L solairua (mm) = 5900								
Lp portikoa (mm) = 9420								
b (mm) = 1000								
h orokorra (mm) = 200								
h egitura (mm) = 200								
Wineba								
A (mm ²) = 200000								
N (N) = 4717								
M (Nm) = 1370400								
W (mm ³) = 6666670								
i (mm) = 288.7								
I (mm ⁴) = 666666700								
δ (mm) = 5.7								
Kalkulurako oinarriak								
Akzio iraupena = ertaina								
Zerbitzu klasea = 1								
Y _M = 1.25								
Kmod = 0.8								
f _{m,g,k} (N/mm ²) = 24								
f _{c,0,g,k} (N/mm ²) = 24								
E _{0,g,k} (N/mm ²) = 9400								
ELU								
Kh = 1.12								
Kvol = -								
Kcc = 1.1								
Km = 0.7								
βc = 0.1								
ly = -								
lz = -								
βv = 0.85								
Suteak								
d0 (mm) = 7								
k0 = 1								
βn (mm/min) = 0.55								
t (min) = 60								
ly = -								
lz = -								
FLEXIO HUTSA			GEZIAK					
f _{m,d} =	18.86	$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot Kcc \quad [N/mm^2]$	OSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{rel} < L/400$			
I _m =	0.01	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$	EROSOTASUN FROGAPENA	✓	$\delta_{a,ini} < L/350$			
HABEEN ALBO IRAULKETA			ITXURA FROGAPENA	✓	$\delta_{TOT} < L/300$			
L _{ef} =	5015.00	$L_{ef} = \beta_v \cdot L$	SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA					
C _e =	1.00149887668434	$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$	SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA					
λ _{rel} =	0.1	$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$	d _{car} =	33	$d_{car} = \beta \cdot t$			
K _{crit} (λ _{rel} <0,75) =	1.52	$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$	def =	40	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$			
τ _{c,0,d} =	0.02	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} \quad [N/mm^2]$	Sekzio residuala	934	$b' = b - (2 \cdot d_{car})$			
f _{c,0,d} =	15.36	$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} \quad [N/mm^2]$		167	$h' = h - (2 \cdot d_{car})$			
K =	0.48	$K = 0,5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$	SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA					
X _z =	1.05	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$	L _{ef} =	5015				
KONPROBAZIOA			C _e =	0.979821191299682				
	0.007	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$	λ _{rel} =	0.1				
	0.00015	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$	K _{crit} (λ _{rel} <0,75) =	1.52				
KONPROBAZIOA				0.00005	$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$			
				0.00006	$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$			

I 31 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 280

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 280

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 8150

M (Nm) = 223600

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Y_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = 83333333.33

lz = 833333333

Suteak

d0 (mm) = 7

k0 = 1

β_n (mm/min) = 0.7

t (min) = 60

ly = 574754581.3

lz = 12553396501

ELU

KONPRESIOA

$$\tau_{c,0,d} = 0.0815$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{Y_M} [N/mm^2]$$

$$I = 0.01$$

$$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

$$d_{car} = 42$$

$$d_{ef} = 49$$

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

$$916$$

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$196$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 4.95$$

$$\lambda_{iz} = 1.06$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.08$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$K = 0.50$$

$$K = 0.50$$

$$X_y = 1$$

$$X_z = 1$$



GILBORDURA

$$\lambda_{iy} = 9.70$$

$$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$$

$$\lambda_{iz} = 0.97$$

$$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$$

$$\lambda_{y,rel} = 0.16$$

$$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$\lambda_{z,rel} = 0.02$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

$$K_y = 0.49$$

$$K_z = 0.48$$

$$X_x = 1.04$$

$$X_z = 1.05$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{Y_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$$

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$$

$$I_{m,y} = 0.007$$

$$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1$$

$$I_{c,y} = 0.01$$

$$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1$$

$$I_{c,z} = 0.01$$

$$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1$$

$$FROGAPENA = 0.01$$

T 31 Elementua

Elementuaren datuak	
L solairua (mm) = 280	
Lp portikoa (mm) = 9420	
b (mm) = 1000	
h orokorra (mm) = 100	
h egitura (mm) = 100	
Wineba	
A (mm ²) = 100000	
N (N) = 9512	
M (Nm) = 425500	
W (mm ³) = 1666670	
i (mm) = 288.7	
I (mm ⁴) = 83333300	
δ (mm) = 0	
Kalkulurako oinarriak	
Akzio iraupena = ertaina	
Zerbitzu klasea = 1	
Y _M = 1.25	
Kmod = 0.8	
f _{m,g,k} (N/mm ²) = 24	
f _{c,0,g,k} (N/mm ²) = 24	
E _{0,g,k} (N/mm ²) = 9400	
ELU	
Kh = 1.20	
Kvol = -	
Kcc = 1.1	
Km = 0.7	
β _c = 0.1	
I _y = 83333333.33	
I _z = 833333333	
Suteak	
d ₀ (mm) = 7	
k ₀ = 1	
β _n (mm/min) = 0.55	
t (min) = 60	
I _y = 23409386.83	
I _z = 4549191147	

ELU	
KONPRESIOA	
$\tau_{c,0,d}$ = 0.09512	$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$
$f_{c,0,d}$ = 15.36	$f_{c,0,d} = K \text{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$
I = 0.01	$I = \frac{\tau_{c,0,d}}{f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
FLEXIO HUTSA	
$f_{m,d}$ = 20.21	$f_{m,d} = K \text{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
I _m = 0.01	$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
GILBORDURA	
λ_{iy} = 9.70	$\lambda_i = \frac{L}{i} ; i = \sqrt{\frac{I}{A}}$
λ_{iz} = 0.97	
$\lambda_{y,rel}$ = 0.16	$\lambda_{i,rel} = \frac{\lambda_i}{\pi} \sqrt{\frac{f_{c,0,k}}{E_{0,k}}}$
$\lambda_{z,rel}$ = 0.02	
K_y = 0.49	$K = 0.5 [1 + \beta c (\lambda_{rel} - 0.5) + \lambda_{rel}^2]$
K_z = 0.48	
X _y = 1.04	$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$
X _z = 1.05	
$f_{m,d}$ = 20.21	$f_{m,d} = K \text{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} Kh \cdot Kcc [N/mm^2]$
$f_{m,d}$ = 20.21	
I _{m,y} = 0.013	$I_{m,y} = \frac{M}{W \cdot f_{m,d}}$
I _{c,y} = 0.01	$I_{c,i} = \frac{\tau_{c,0,d}}{X_i \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$
I _{c,z} = 0.01	
FROGAPENA	$I_{c,z} + km \cdot I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$
0.01	
0.02	$I_{c,y} + I_{m,y} \leq 1 \quad \checkmark$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA	
SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA	
d _{car} = 33	$d_{car} = \beta \cdot t$
def = 40	$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$
Sekzio residuala 934	$b' = b - (2 \cdot d_{car})$
67	$h' = h - (2 \cdot d_{car})$
SEKZIO EGIAZTAPENA_GILBORDURA	
λ_{iy} = 14.48	λ_{iz} = 1.04
$\lambda_{y,rel}$ = 0.23	$\lambda_{z,rel}$ = 0.02
K = 0.53	$K = 0.50$
X _y = 1	$X_z = 1 \quad \checkmark$

E 1 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 3435

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 100

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 240000

N (N) = 3450

M (Nm) = 1014100

W (mm³) = 9600000

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 1151999900

δ (mm) = 1.9

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

Υ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = -

lz = -

β_v = 0.85

Suteak

d₀ (mm) = 7

k₀ = 1

β_n (mm/min) = 0.55

t (min) = 60

ly = -

lz = -

ELU

FLEXIO HUTSA

$$f_{m,d} = 20.21$$

$$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{\Upsilon_M} K_h \cdot K_{cc} [N/mm^2]$$

$$I_m = 0.01$$

$$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

HABEEN ALBO IRAULKETA

$$L_{ef} = 2919.75$$

$$L_{ef} = \beta_v \cdot L$$

$$C_e = 0.540347110661286$$

$$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$$

$$\lambda_{rel,m} = 0.0$$

$$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$$

$$K_{crit} (\lambda_{rel} < 0,75) = 1.54$$

$$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$$

$$\tau_{c,0,d} = 0.01$$

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

$$f_{c,0,d} = 15.36$$

$$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\Upsilon_M} [N/mm^2]$$

$$K = 0.48$$

$$K = 0,5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$$

$$X_i = 1.05$$

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{i,rel}^2}}$$

KONPROBAZIOA

$$0.003$$

$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

$$0.0001$$

$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA



$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA



$$\delta_{TOT} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

d_{car} =

33

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

d_{ef} =

40

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

934

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

67

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA

$$L_{ef} = 2920$$

$$Ce = 0.473547293364521$$

$$\lambda_{rel} = 0.0$$

$$K_{crit} (\lambda_{rel} < 0,75) = 1.54$$

KONPROBAZIOA

$$0.00003$$

$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

$$0.00004$$

$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

E 2 Elementua

Elementuaren datuak

L solairua (mm) = 3435

Lp portikoa (mm) = 9420

b (mm) = 1000

h orokorra (mm) = 100

h egitura (mm) = 100

Wineba

A (mm²) = 100000

N (N) = 15552

M (Nm) = 380000

W (mm³) = 1666670

i (mm) = 288.7

I (mm⁴) = 83333300

δ (mm) = 0.9

Kalkulurako oinarriak

Akzio iraupena = ertaina

Zerbitzu klasea = 1

γ_M = 1.25

Kmod = 0.8

f_{m,g,k} (N/mm²) = 24

f_{c,0,g,k} (N/mm²) = 24

E_{0,g,k} (N/mm²) = 9400

ELU

Kh = 1.20

Kvol = -

Kcc = 1.1

Km = 0.7

β_c = 0.1

ly = -

lz = -

β_v = 0.85

Suteak

d₀ (mm) = 7

k₀ = 1

β_n (mm/min) = 0.55

t (min) = 60

ly = -

lz = -

ELU

FLEXIO HUTSA

f_{m,d} = 20.21

$$f_{m,d} = K_{mod} \frac{f_{m,k}}{\gamma_M} K_h \cdot K_{cc} [N/mm^2]$$

I_m = 0.01

$$I_m = \frac{M_d}{W \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

HABEEN ALBO IRAULKETA

L_{ef} = 2919.75

$$L_{ef} = \beta_v \cdot L$$

C_e = 0.540347110661286

$$C_e = \sqrt{\frac{L_{ef} \cdot h}{b^2}}$$

λ_{rel} = 0.0

$$\lambda_{rel,m} = 1,15 \cdot C_e \sqrt{\frac{f_{m,k}}{E_{0,k}}}$$

Kcrit ($\lambda_{rel} < 0,75$) = 1.54

$$K_{crit} = 1.56 - 0.75\lambda_{rel,m}$$

$\tau_{c,0,d}$ = 0.16

$$\tau_{c,0,d} = \frac{N}{A} [N/mm^2]$$

f_{c,0,d} = 15.36

$$f_{c,0,d} = K_{mod} \frac{f_{c,0,k}}{\gamma_M} [N/mm^2]$$

K = 0.48

$$K = 0,5 [1 + \beta c(\lambda_{rel} - 0,5) + \lambda_{rel}^2]$$

X_z = 1.05

$$X_i = \frac{1}{k + \sqrt{k^2 - \lambda_{rel}^2}}$$

KONPROBAZIOA

0.007

$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

0.0007

$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

ELS

GEZIAK

OSOTASUN FROGAPENA

✓

$$\delta_{rel} < L/400$$

EROSOTASUN FROGAPENA

✓

$$\delta_{a,ini} < L/350$$

ITXURA FROGAPENA

✓

$$\delta_{tot} < L/300$$

SUAREN AURREKO ERRESISTENTZIA

SEKZIO MURRIZTIAREN METODOA

d_{car} = 33

33

$$d_{car} = \beta \cdot t$$

def = 40

40

$$d_{ef} = d_{car} + k_0 \cdot d_0$$

Sekzio residuala

934

67

$$b' = b - (2 \cdot d_{car})$$

$$h' = h - (2 \cdot d_{car})$$

SEKZIO EGIAZTAPENA_ALBO IRAULKETA

L_{ef} = 2920

C_e = 0.473547293364521

λ_{rel} = 0.0

Kcrit ($\lambda_{rel} < 0,75$) = 1.54

KONPROBAZIOA

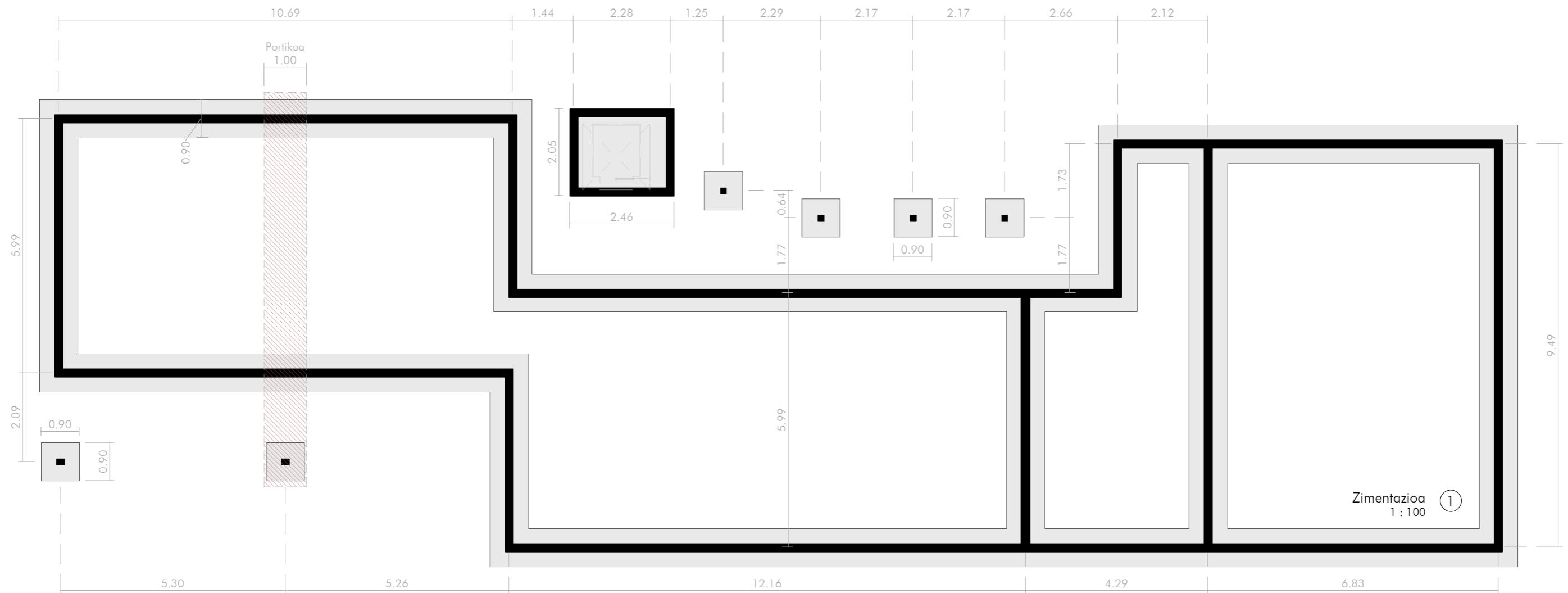
0.0003

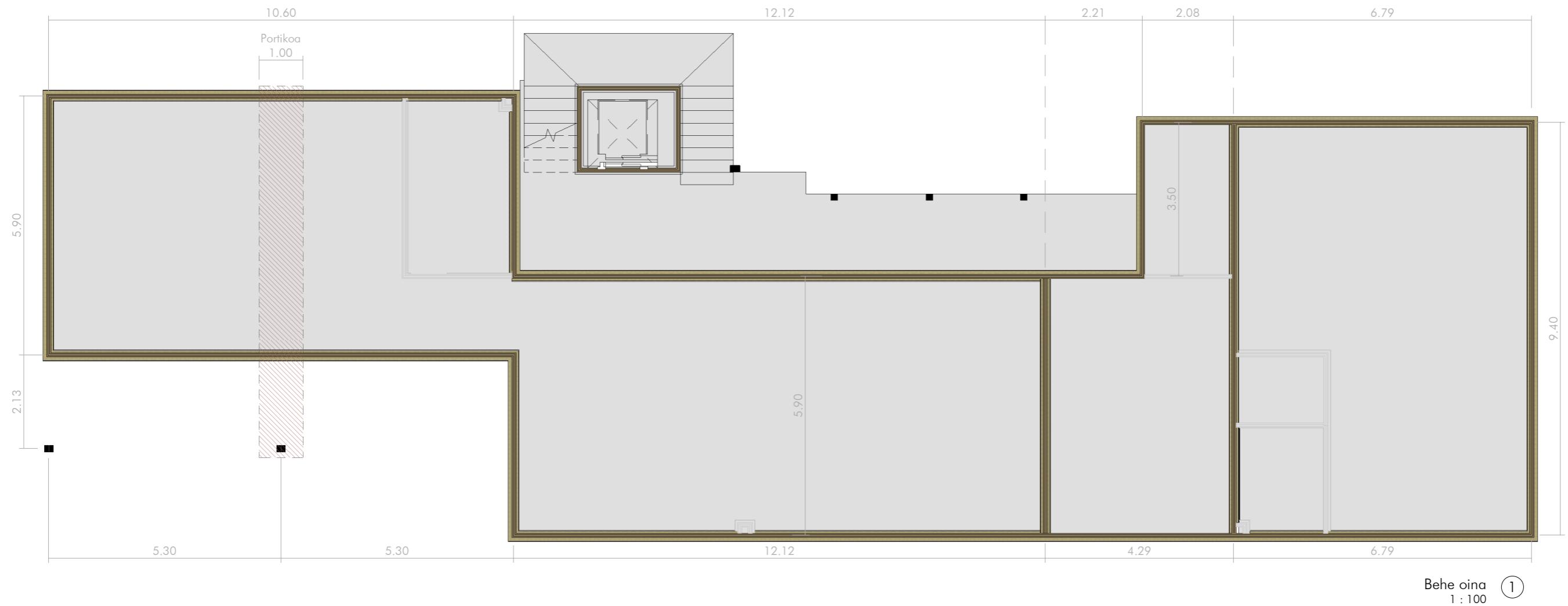
$$\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$

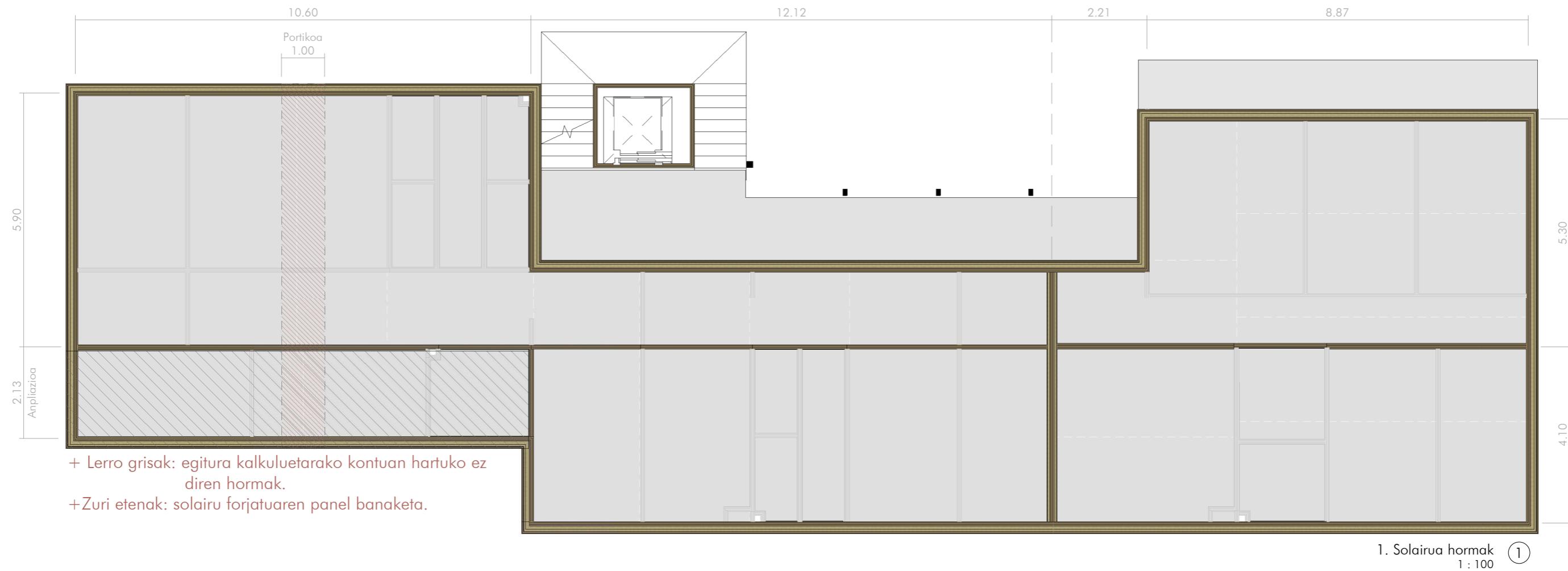
KONPROBAZIOA

0.0004

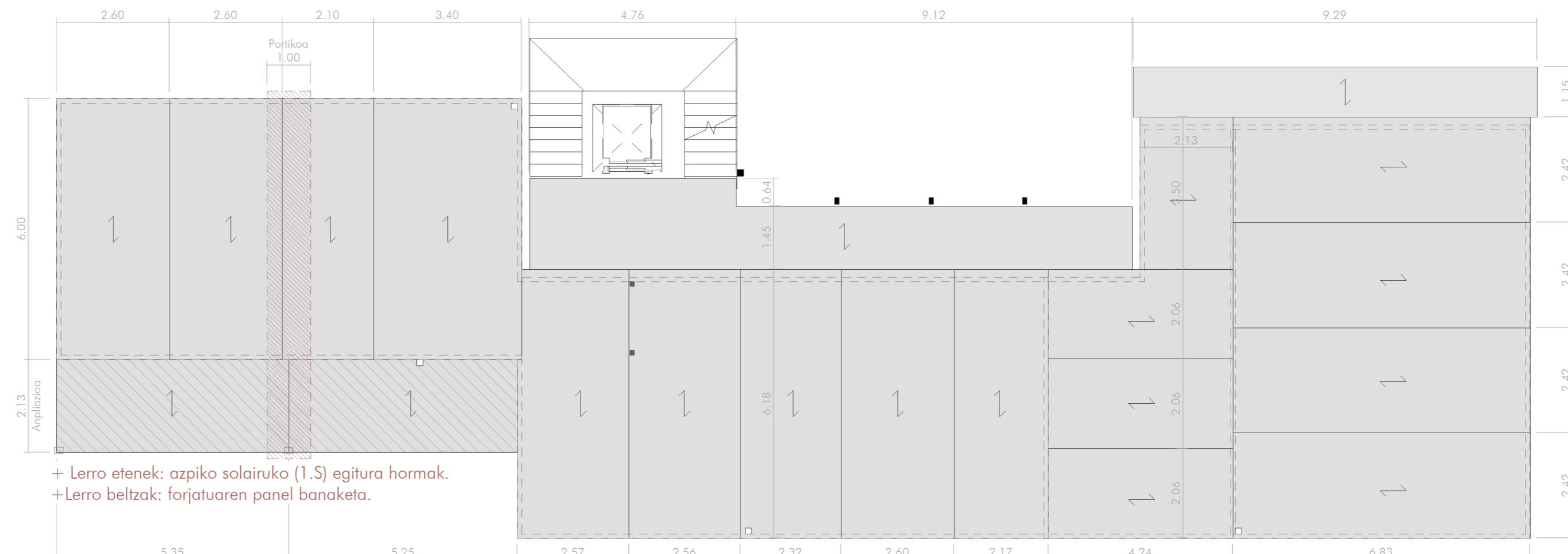
$$\left(\frac{\sigma_{m,d}}{K_{krit} \cdot f_{m,d}} \right)^2 + \frac{\sigma_{c,0,d}}{X_{c,z} \cdot f_{c,0,d}} \leq 1 \quad \checkmark$$



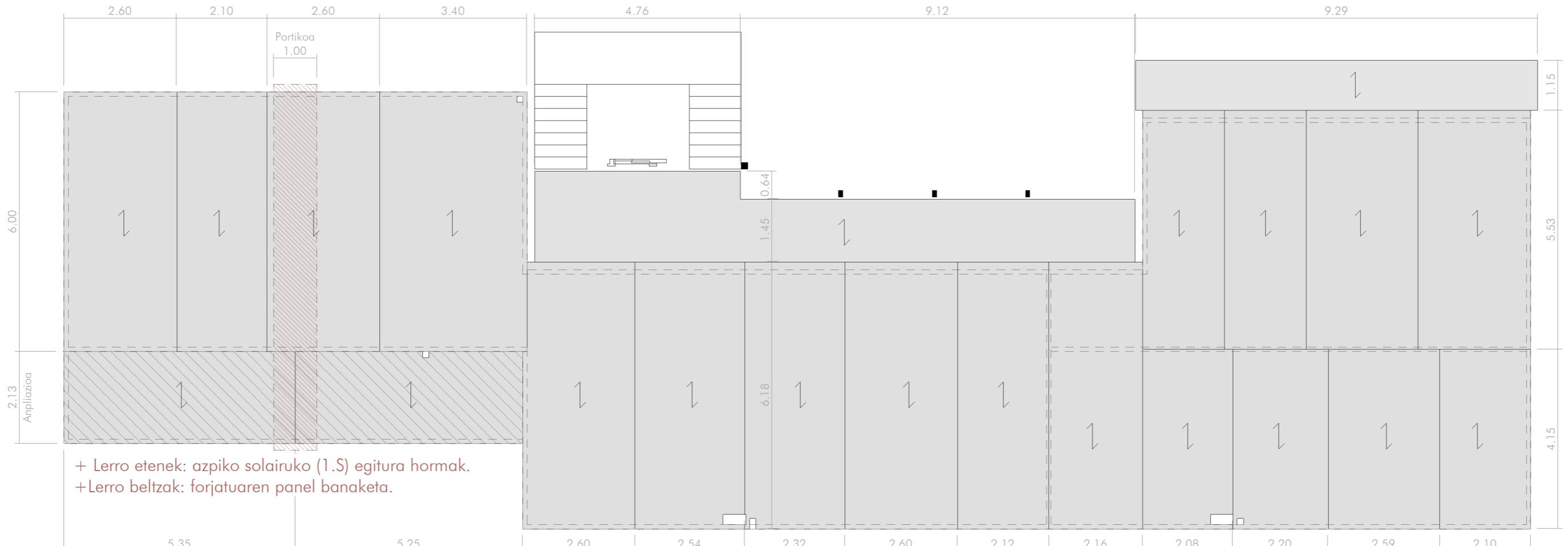
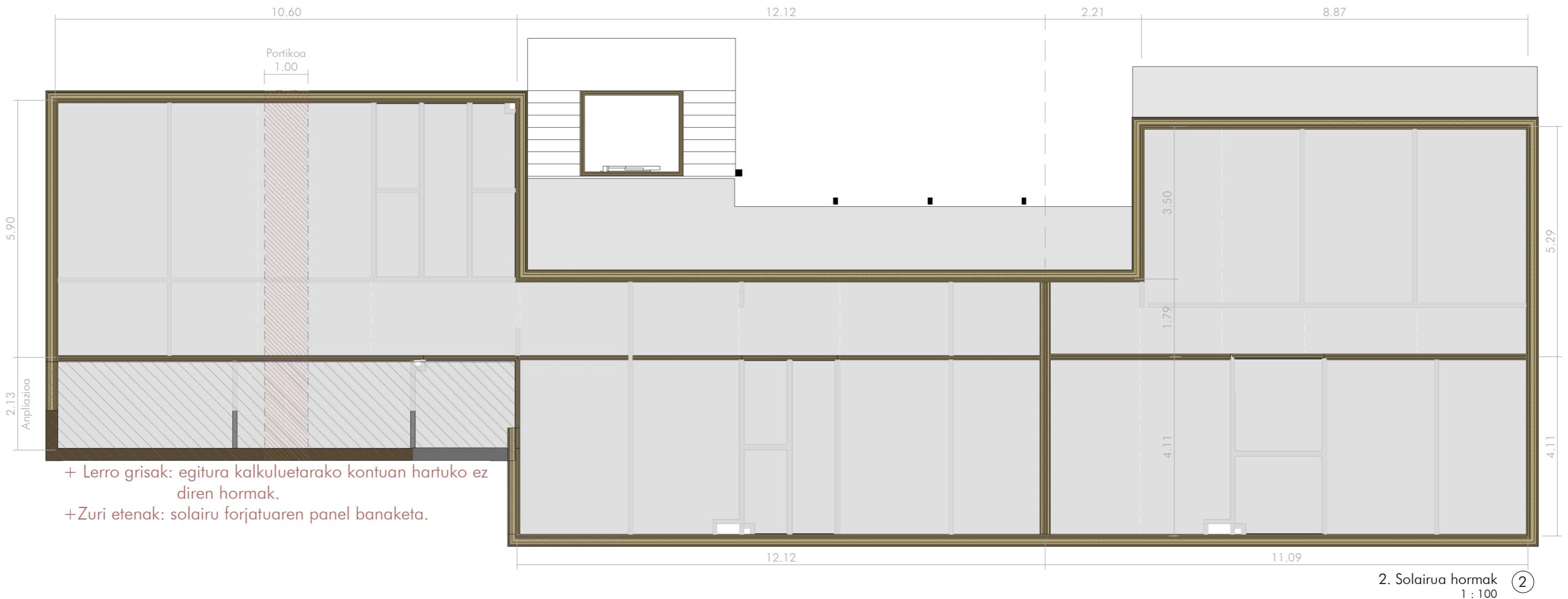




1. Solairua hormak
1 : 100 ①



1. Solairua zorua
1 : 100 ②



04. Instalazio eta atondurak.

01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.

- 1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.
- 1.2. Itxituren estudio termikoa.
- 1.3. Aireztapen sistemak.
- 1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.
- 1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.
- 1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.
- 1.7. Kalefakzio instalazioa.
- 1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.
- 1.9. Akustika.

00.

01.

07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

52.-55.

08. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.

56.-57.

09. Ur-hustuketa eta saneamendua.

58.-61.

10. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.

62.-63.

02. Suteetatik babesteko segurtasuna.

02. - 18

- 2.1. Planok.
- 2.2. Araudiaren justifikazioa.

03. Itxituren estudio termikoa.

19-36..

- 3.1. Planok.
- 3.2. Araudiaren justifikazioa.
- 3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.

04. Aireztapen sistema.

37. - 39.

- 4.1. Planok.

05. Kalefakzio instalazioa.

40.-42.

- 5.1. Planok.

06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.

43.-51.

1. Instalazio eta atondura sistemak eta araudia.

1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.

CTE-DB-SI. Seguridad en caso de Incendio.

1.2. Ixituren estudio termikoa.

CTE-DB-HE-1. Ahorro de energía. Limitación de la demanda energética.

1.3. Aireztapen-sistemak.

Eraikinaren erabilera erresidentzial publikoa izateagatik, aireztapen **sistema mekanikoa** da. Energia kontsumoa murrizte aldera, **bero errekuperadoreak** instalatu dira. Zonalde klimatikoa muturreko ez denez, azalera oso handiak ez daudenez eta aireztapen natural gurutzatua bermatuko denez, ez da aire girotuaren beharra aurreikusten.

CTE-DB-HS-3. Salubridad. Calidad del aire interior.

1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

CTE-DB-HS-4. Salubridad. Suministro de agua.

UNE 149201:2008. Abastecimiento de agua. Dimensionado de instalaciones de agua para consumo humano dentro de los edificios.

1.5. Ur bero sanitarioa ekoizpena eta banaketa.

Ur bero sanitarioaren ekoizpena **geotermia** eta **eguzki energia termikoko** instalazioen konbinazioaren bidez egingo da. Instalazio lagungarri bezala, **PELLET galda** ere instalatuko da.

CTE-DB-HS-4. Salubridad. Suministro de agua.

CTE-DB-HE-4. Ahorro de energía. Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria.

UNE 149201:2008. Abastecimiento de agua. Dimensionado de instalaciones de agua para consumo humano dentro de los edificios.

1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.

Ur-hustuketa burutzeko, **sistema banatzailea** erabili da, hau da, ur-beltzen instalazioa eta euri-uren instalazioa sistema independenteak dira. Arrazoia, euri-uren berrerabilpena da. Ur hau, gizakien ekoizpenerako ez den ur puntuetan erabiliko da, esaterako, garbigelan, eta komunetan.

CTE-DB-HS-5. Salubridad. Evaluación de aguas.

CTE-DB-HE-4. Ahorro de energía. Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria.

UNE-EN 12056-1:2001. Sistemas de desagüe por gravedad en el interior de edificios.

1.7. Kalefakzio instalazioa.

Kalefakzio instalazioa **zoru radiantearen** bidez egingo da behe solairuko lokalean eta **radiadore konbentzional** bidez gainerako guneetan; logeletan, egoitza espacio partekatuetan eta garbigelan. Ur bero sanitarioa bezala, kalefakzio instalazioko ura **geotermia** eta **eguzki energia termikoko** instalazioen konbinazioaren bidez ekoitziko da. Instalazio lagungarri bezala, **PELLET galda** izanik.

CTE-DB-HE. Ahorro de energía.

RITE. Reglamento de Instalaciones Térmicas de los Edificios.

1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.

CTE-DB-HE-3. Ahorro de energía. Eficiencia energética de las instalaciones de iluminación.

CTE-DB-SUA-4. Seguridad de utilización y accesibilidad. Seguridad frente al riesgo causado por la iluminación inadecuada.

REBT-2002. Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión.

ITC-BT. Dokumentuak. Instrucciones Técnicas Complementarias.

1.9. Akustika.

CTE-DB-HR. Protección frente al ruido.

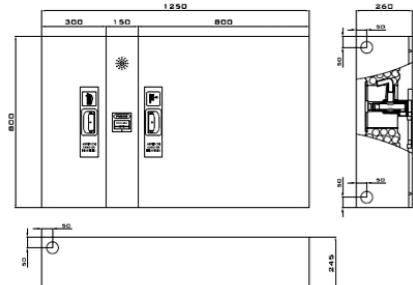
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.

Eraikina suteetatik babesteko segurtasuna bermatzen duela egiaztatzeko "CTE-DB-SI. Seguridad en caso de Incendio." dokumentuaren justifikazioa egin da.



ke/bero detektagailua.

extintore



BIE alarma pultsadorea eta extintorea gordetzeako kutxa (behe solairuan).

Sute-sektoreak.

Eraikinak azalera handia ez duenez, $< 2500 \text{ m}^2$, sektore bakarrean sartu da. Sektoreak, barne hartzen ditu erresidentzial publikoko erabilera ezberdinak; egoitza guneak, lokal komertziala eta arrisku berezi baxuko gela teknikoa eta garbigela.

Suaren aurkako erresistentziak.

Egoitzako logeletako itxiturak sutearen aurreko erresistentzia bermatzeko diseinatu dira, hormak EI 60-ko eta ateak EI2-T-C5-ko erresistentzia izanik. Gela teknikoaren eta garbigelaren kasuan, arrisku berezi baxuko guneak izateagatik, egiturak R90, hormek EI90 eta ateek EI2-45-C5 erresistentzia dute. Eraikina egituratzeko eta ixteko hautatutako CLT panelek aipatutako erresistentziak dituzte.

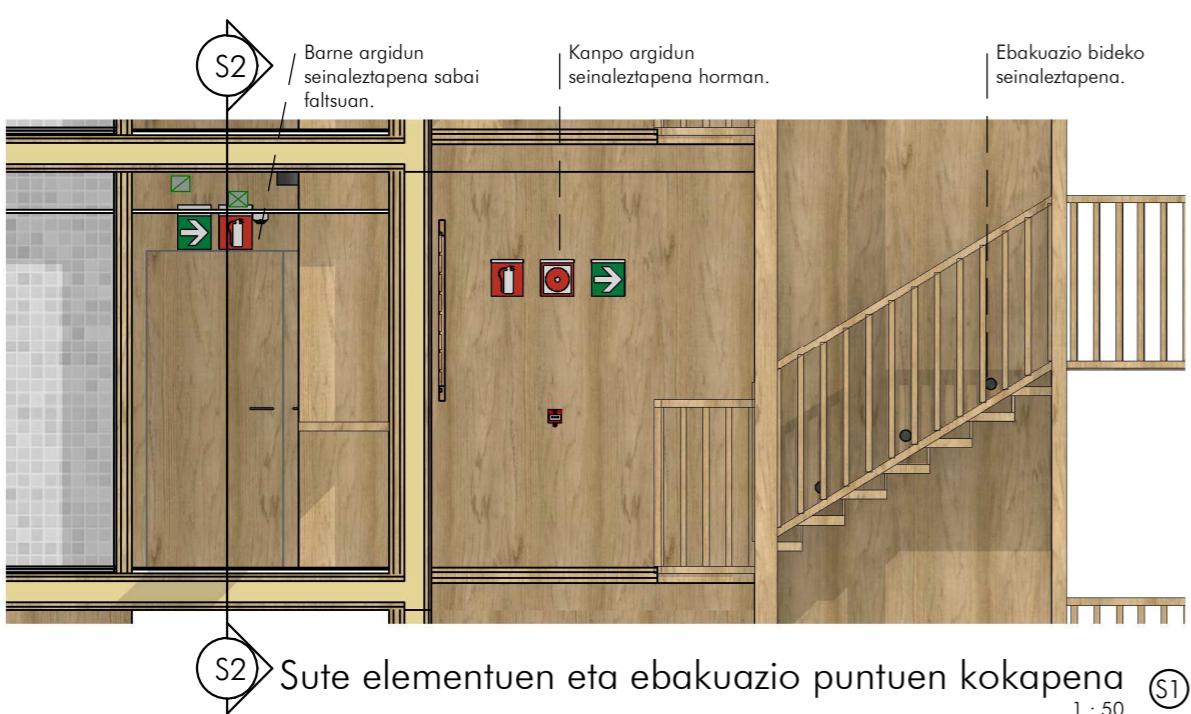
Suateetatik babesteko instalazio elementuak.

Eraikinak, araudiaren arabera, duen azaleragatik eta erabileragatik behar dituen suteetatik babesteko instalazio elementuak hurrengoak dira:

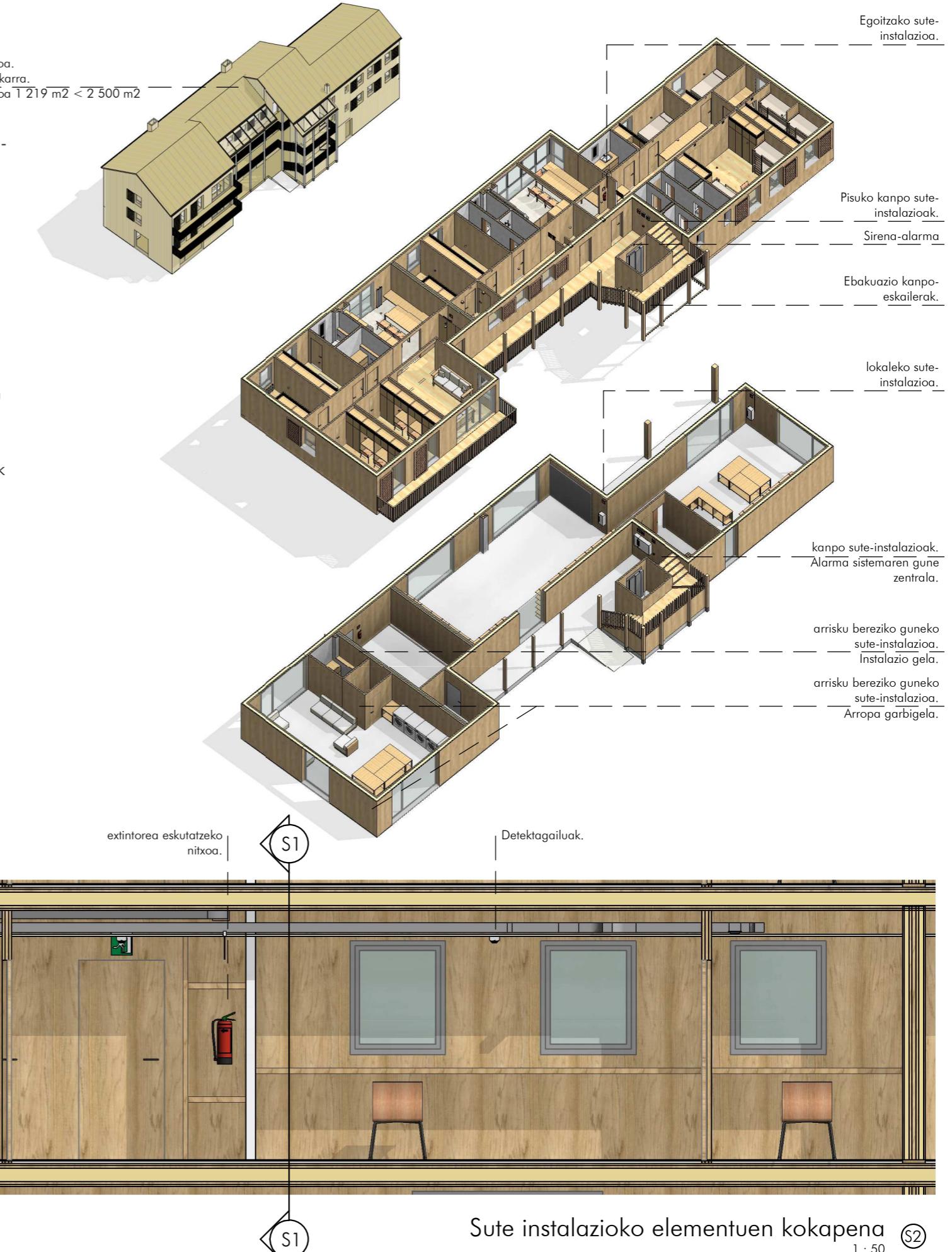
21A-113B eraginkortasuneko su-itzalgailuak ebakuazio-jatorri guzietatik 15 m-tik behin solairu guzietan eta arrisku bereziko guneetan.

25 mm-ko ur-hargune hornituak. Azalera eraikia $> 1.000 \text{ m}^2$ izateagatik eta 50 pertsona baino gehiago hartzeagatik.

Detekzio-sistema eta sute-alarma. Azalera eraikia $> 500 \text{ m}^2$ delako.



S2 Sute elementuen eta ebakuazio puntuen kokapena S1
1 · 50



Sute instalazioko elementuen kokapena S2
1 · 50

1.2. Itxituren estudio termikoa.

Estudio termikoa egiteko "CTE-DB-HE-1. Ahorro de energía. Limitación de la demanda energética." dokumentua erabili da.

Proiektu osoa material berarekin diseinatu da: EGOIN etxeko CLT zur kontralaminatuzko panel aurrefabrikatuak. Hauek, egitura, itxitura eta banaketa lana betetzen dute. Helburua, proiektuaren prozesu guztiak erraztea eta arintzea da. Elementu berak egitura eta itxitura lana betetzea, eraikuntza lanak arindu eta errazteaz gain, materialen artean sor daitezkeen zailtasunak eta zubi termikoak nabarmen murriztea eragiten du. Gainera, hornitzaireta gremio kopurua ere murrizten da, eta egitura aurrefabrikatua izanda, materiala fabrikan prestatzen denetik obrako azken momenturarte, gremio arduraduna berdina izango da. Egitura izango baita eraikin barnean agerian egongo dena, ez du akaberarik jasoko, soilik gune hezeetan.

Erabili diren CLT panel bertikal guzti oinarrizko elementua edo "arima" CLT-100 panela da, 100 zm-ko Pino Radiata zurezko panela. Erabileraren arabera, geruzak gehitu zaizkio, esaterako zur zuntzezko isolatzalea eta alertze zurezko lama itxitura.

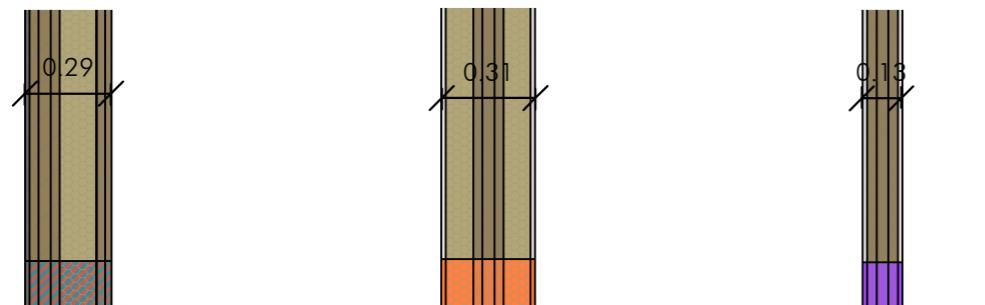
Elementu horizontalak, solairu forjatuak, CLT-mix panelekin egin dira, hauetako "panel sandwich"-ak dira, hau da, isolatzalea barnean dute. Forjatuak itxitura artean doazenez, "panel sandwichak" izateagatik, isolatzalearen jarraitasuna bermatzen da.



S3 - Llamada 1 ② 1 : 25
S3 - Llamada 2 ③ 1 : 25
S3 - Llamada 3 ④ 1 : 25



S3 - Llamada 4 ⑤ 1 : 25
S3 - Llamada 5 ⑥ 1 : 25



Fatxada - guna hezea ③ 1 : 25

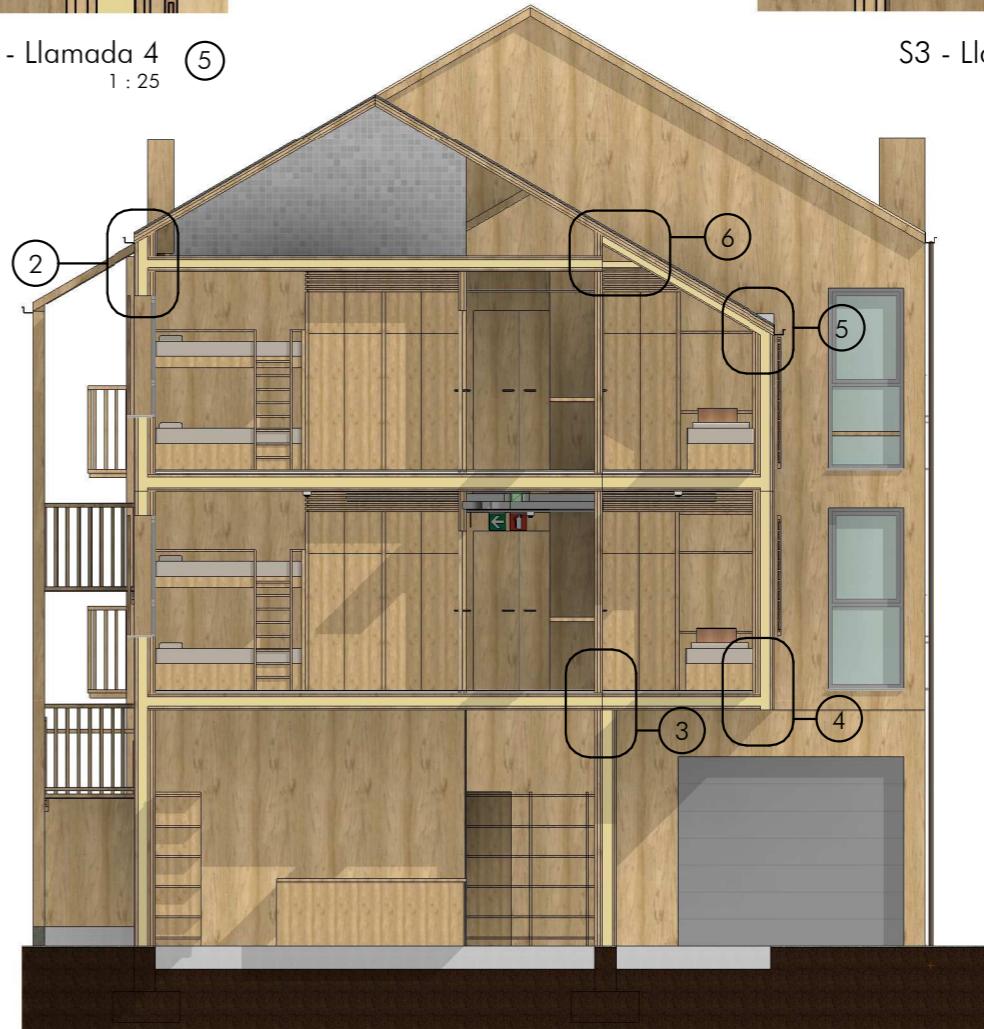
Alertzezko zur oholak
zurezko montanteak 28 x 38 mm
Lamina iragazgaitza
Zur zuntzezko isolatzalea 140 mm
EGO-CLT 100
Akabera zeramikoa

Medianera ④ 1 : 25

Igeltsu geruza
Zur zuntzezko isolatzalea 10 mm
EGO-CLT 100
Zur zuntzezko isolatzalea 10 mm
Igeltsu geruza

Tabikeria ⑤ 1 : 25

Igeltsu geruza
EGO-CLT 100
Igeltsu geruza



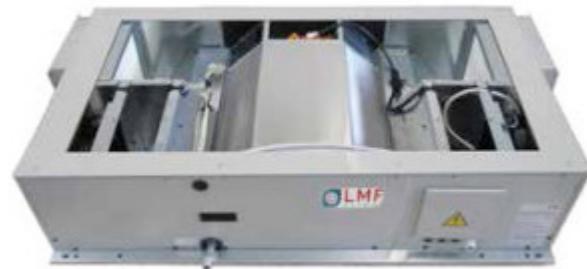
S3 ① 1 : 100

1.3. Aireztapen-sistemak.

Eraikinaren aireztapena ziurtatzeko "CTE-DB-HS. Salubridad. Calidad del aire interior." dokumentuaren jasifikazioa egin da.

Eraikinaren erabilera erresidentzial publikoa izateagatik, aireztapen **sistema mekanikoa** da. Energia kontsumoa murrizte aldera, **bero errekuperadoreak** instalatu dira. Zonalde klimatikoa muturrekoa ez denez, azalera oso handiak ez daudenez eta aireztapen natural gurutzatua bermatuko denez, ez da aire girotuaren beharra aurreikusten.

Aire-sistemako instalazio elementuak.



bero errekuperatzailea.



kanpo aire-hargune eta kanporatze rejilla.

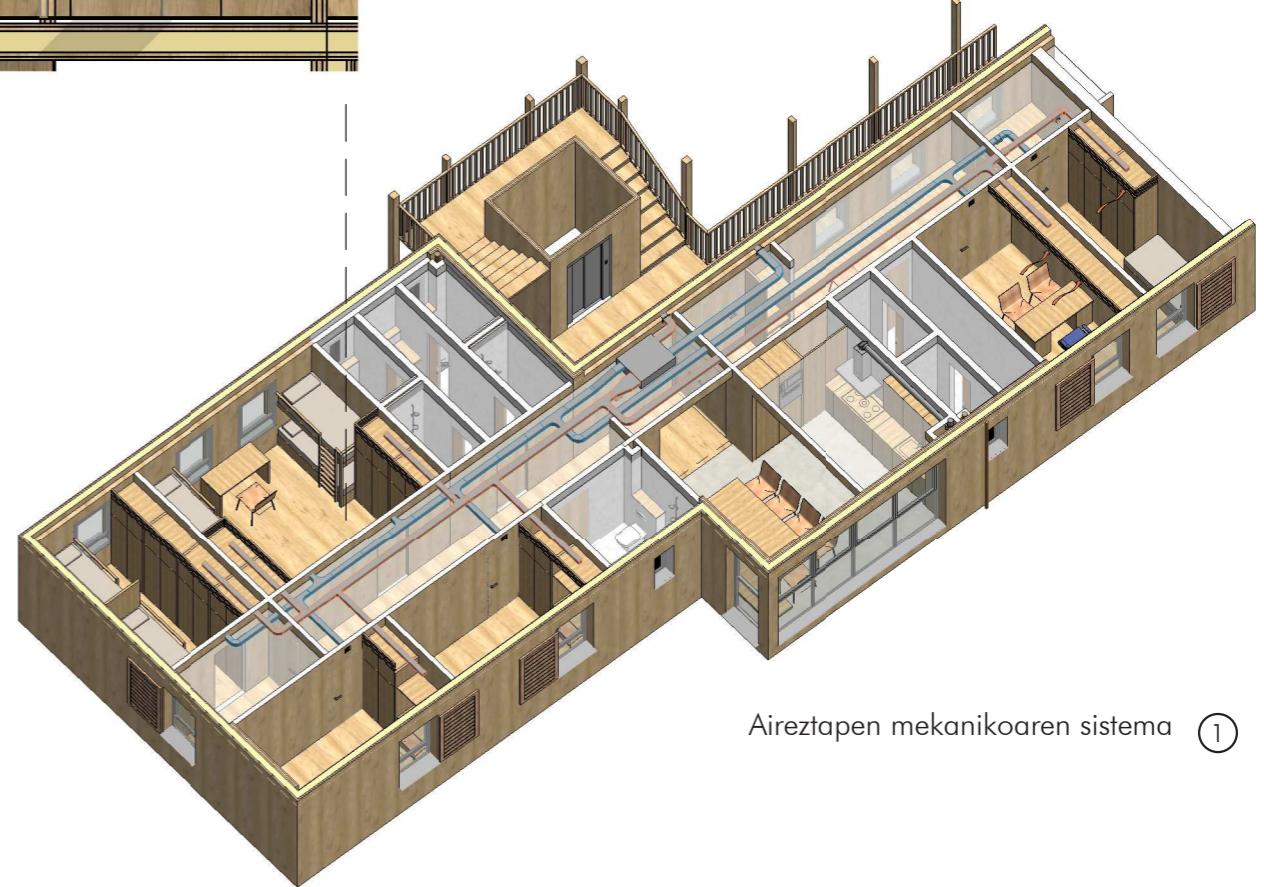
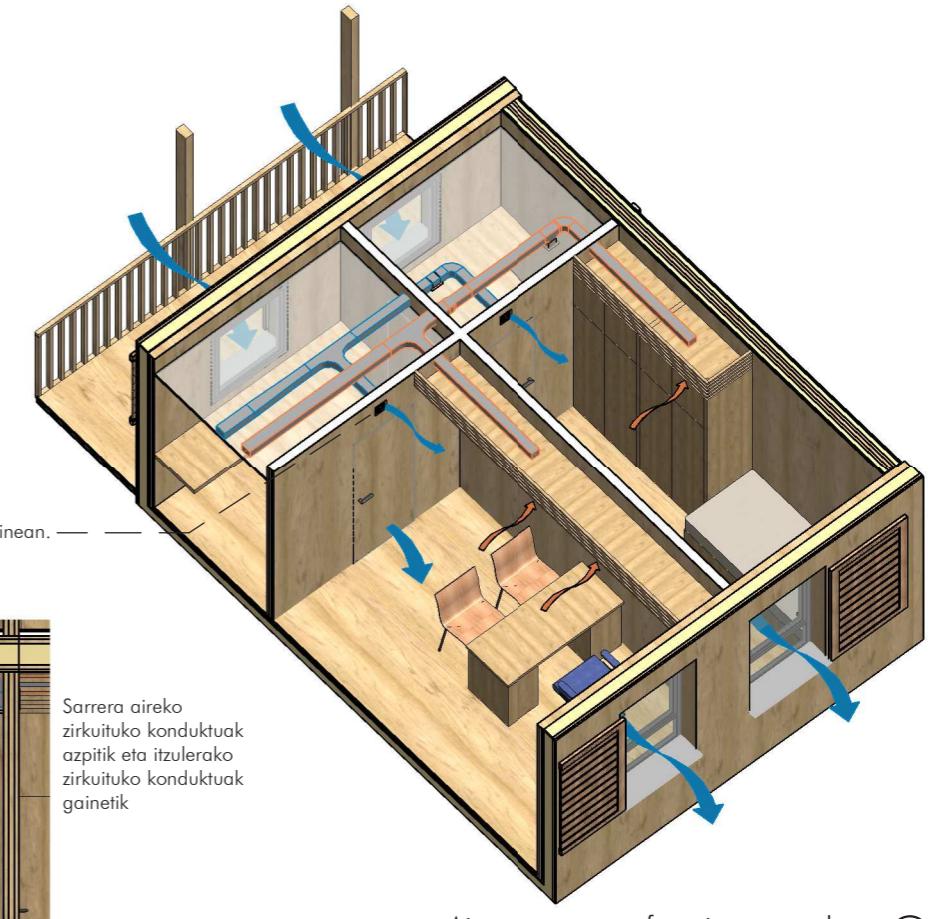


metalezko inputslario eta itzulera rejilla.



forma errektangularreko aire konduktoa lana minraleko isolatzailearekin.

S7
1 : 50 (3)



1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

Ur hotzaren hornidura bi bidekoia izango da, alde batetik sare orokorretik hartutako ur hotz edangarria, eta bestetik, euri uren aprobetxutik lortutako urak. Hauek, komunetan eta garbigelako arropa garbigailuetan aprobetxatuko dira, baita kanpo espazioetako ureztapenean ere.

Ur hotzaren banaketarako komuneko elementuak:



Roca- Dama Senso komuna



Roca Basic Tank Compact zisterna enpotratua



Roca- Duplo zisterna pultsadorea.



Enzimera gaineko konketa porzelanikoa. Roca Khroma.



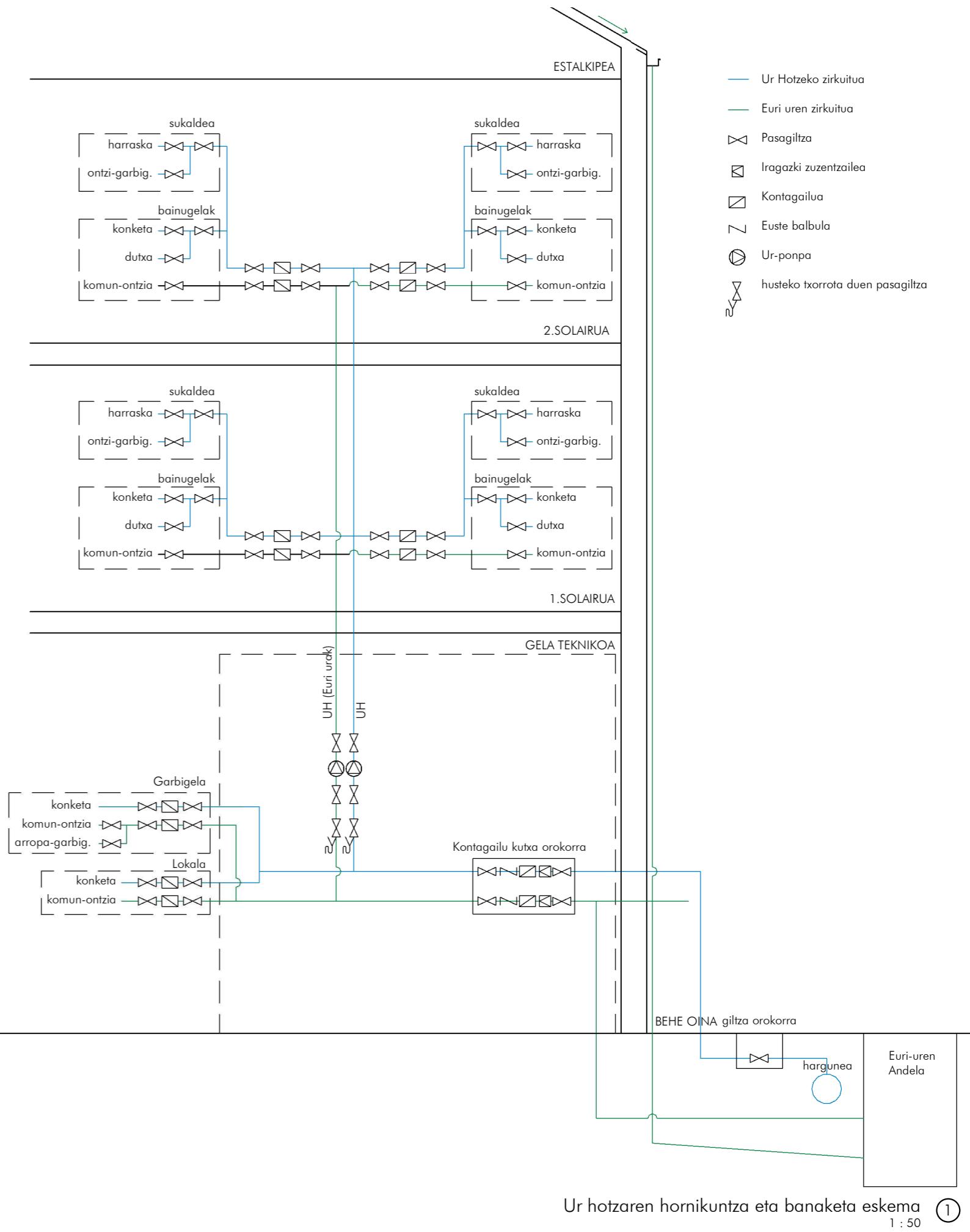
Roca Sensus dutxa.



S6
1 : 50
③



S5
1 : 50
②



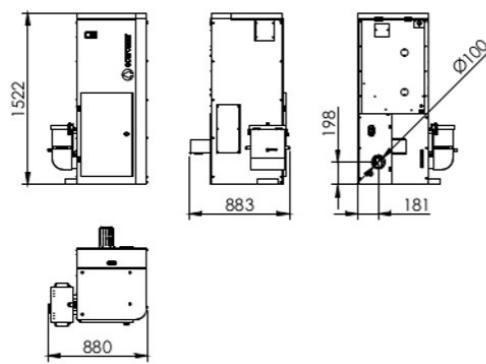
1.5. Ur beroaren ekoiztea eta banaketa.



Ur bero sanitarioaren eta kalefakziorako uraren sorrerarako energia iturri ezberdinak konbinatu dira, eguzki energia termikoa, geotermia eta pellet galdera.

Gune klimatikoa oso beroa ez izanda, eguzki energia termikoaren bidez ezingo litzateke urte osorako energia sortu, horregatik, geotermiarekin konbinatu da. Hala ere, ur beroaren ekoizpena urre osoan zehar zirutatzeko, sistema lagungarri bezala pellet erregabidezko galdera instalatu da.

Eskeman adierazten den bezala eguzki energia termikoa sortzeko elementu nagusiak eguzki panelak, ponpaka sistema eta inertzia metagailuak dira. Geotermia, lurreko energia kaptadoreak (sondak), bero ponpa eta metagailua komposatzen dute eta azkenik, pellet bidezko galdarak, galdaraz aparte, pelletak gordetzeko siloa behar du. Zirkuitu guztiek expansio ontzia dute fluidoen volumen barazioak xurgatzeko.



Ecoforest Vap 24 galdera.



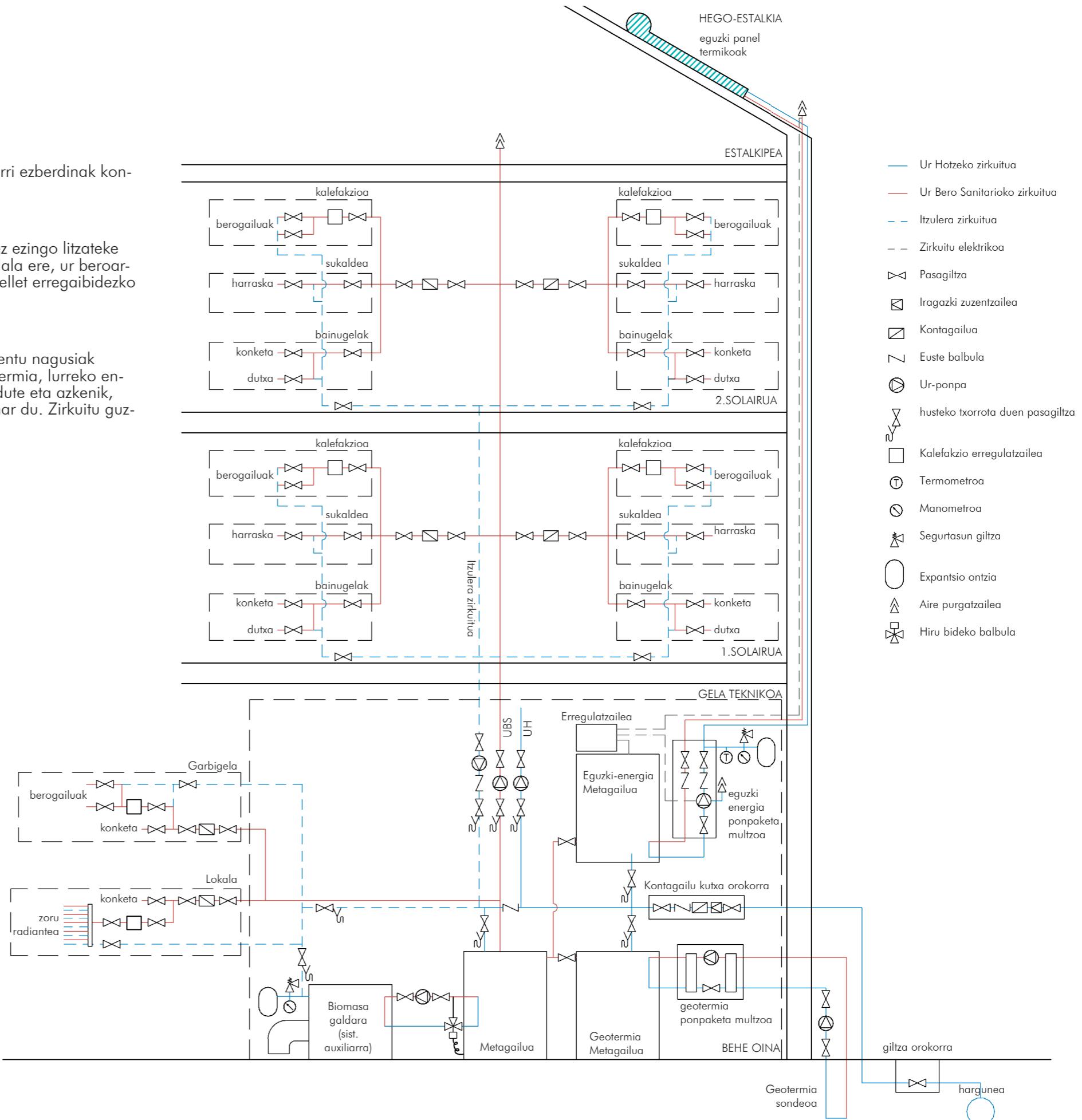
Ecoforest pellet siloa
(1500 x 1500 mm).



Ecoforest bero ponpa geotermikoa.
(1000 x 950 x 900)



Junkers eguzki panel termikoa FKC-1S (1145 x 2070 x 90 mm).



UBS-aren ekoizpen eta banaketa eskema
1 : 50

1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.

Ur-hustuketa burutzeko, **sistema banatzalea** erabili da, hau da, ur-beltzen instalazioa eta euri-uren instalazioa sistema independenteak dira. Arrazoia, euri-uren berrerabilpena da. Ur hau, gizakien ekoizpenerako ez den ur puntueta erabiliko da, esaterako, garbigelan, eta komunetan.

Hurrengo araudien arabera diseinatu dira saneamenduko instalazioak:

CTE-DB-HS-5. Salubridad. Evaluación de aguas.

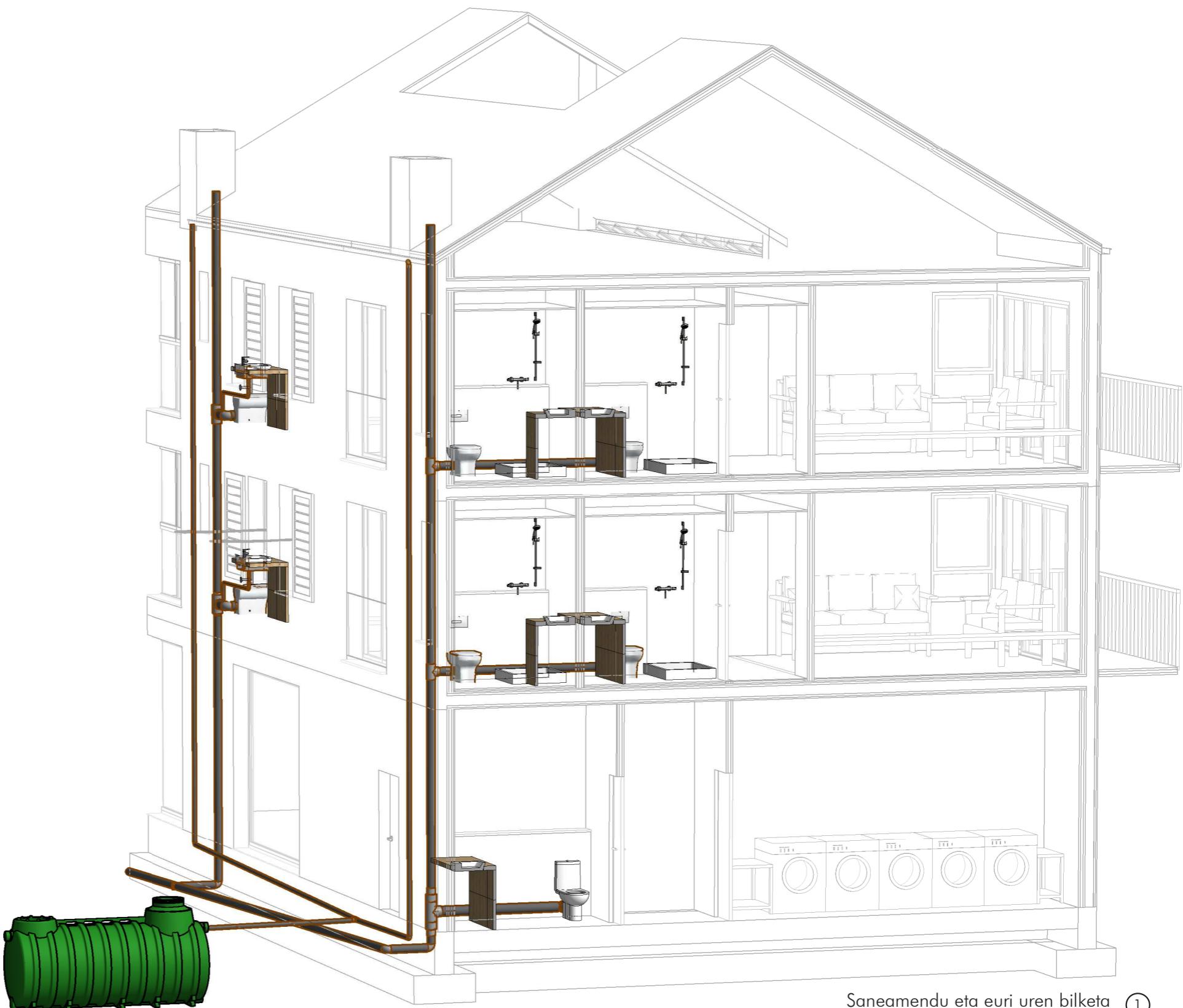
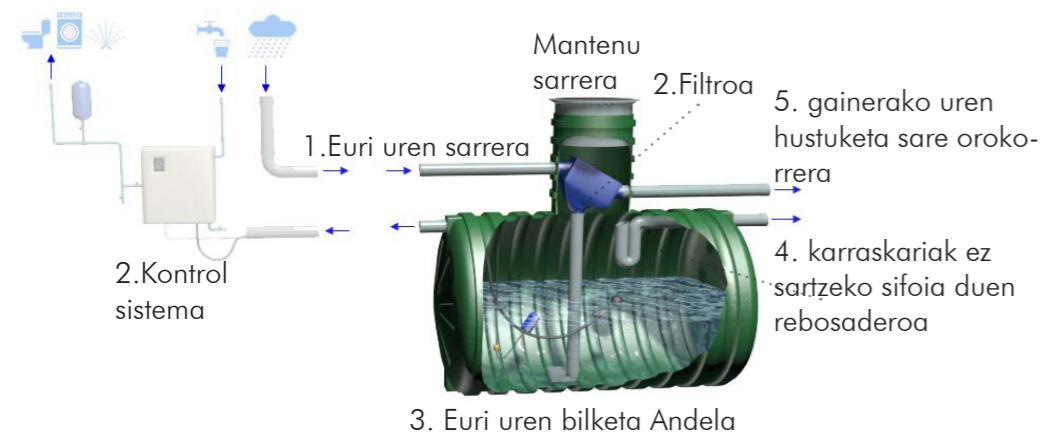
CTE-DB-HE-4. Ahorro de energía. Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria.

UNE-EN 12056-1:2001. Sistemas de desagüe por gravedad en el interior de edificios.



Polietylenuzko euri uren bilketarako
andela filtroarekin. SIMOP etxea.

Euri uren bilketa eta aprobetxamenduaren zirkuituaren funtzionamendua:



1.7. Kalefakzio instalazioak.

Eraikinaren kalefakzio instalazioen egokitasuna ziurtatzeko "CTE-DB-HE. Ahorro de energía" eta "RITE. Reglamento de Instalaciones Térmicas de los Edificios." dokumentuen justifikazioa egin da.

Kalefakzio instalazioa **zoru radiantearen** bidez egingo da behe solairuko lokalean eta **radiadore konbentzional** bidez gainerako guneetan; logeletan, egoitza espazio partekatuetan eta garbigelan. Ur bero sanitarioa bezala, kalefakzio instalazioko ura **geotermia** eta **eguzki energia termikoko** instalazioen konbinazioaren bidez ekoitziko da. Instalazio lagungarri bezala, **PELLET** galda izanik.

Kalefakzio instalazioko elementuak.



Zoru radiantearen kolektorea.



Zoru radiantearen erregulazio sistema.



Zoru radiantearen gresezko akaberarekin.



Vista 3D 2 ②



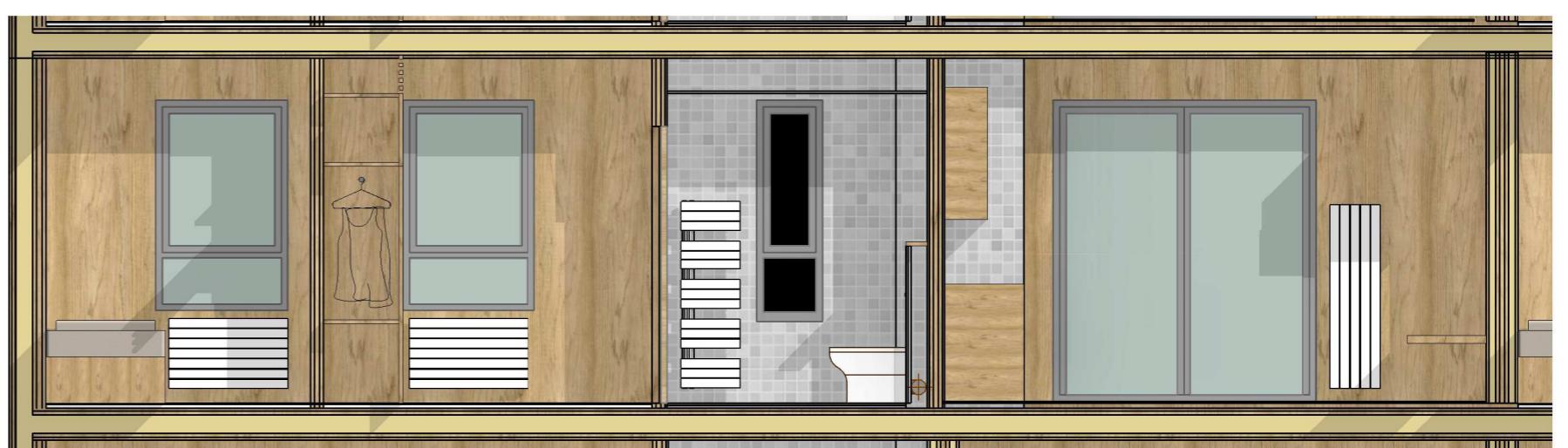
Finimetal Chorus berogailu horizontala.



Finimetal Arborescence komuneko berogailua.



Finimetal Chorus berogailu bertikala



Berogailuen kokapena 1 : 50 ①

1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.

Egoitzako iluminazioa diseinatzerakoan, erabiltzaileen erosotasuna lortzea eta inguru atseginak lortzeaz aparte, emergentzia argiak diseinuan integratzea lortu nahi izan da.

Araudiaren arabea, pasabideetan korrontea joaten denerako argiztapen minimo bat bermatu behar da. Hautatutako luminariek, korrontarekin edo barik funtzionatzen dute. Beraz, egunero koan erabiliko diren luminariak, emergentzia kasuetan funtzionatuko dute ere. Gainera, luminaria hauek funtzionatzeko, gaueko mugimendu-sensoreak instalatu dira. Iza ere, pasabideetatik hainbat geletako sarrerak daude eta zaila litzateke ate guztietatik distantzia eroso batera interruptoreak jartzea.

Logeletako argiztapena, sabaian aplikatuta doan luminarien bidez lortu da. Mahai ingurua, armairu azpiko luminaria bidez argiztatuko da argi ez-zuzena lortuz.

Bai logeletan nola pasabideetan 3000K-ko tenperaturako luminariak jarri dira argi epela lortze aldera. Sukaldeetan, aldiz, 4000K-ko tenperaturako argi zuriagoak.

Daisalux Izar P30 luminariak.
Korrontarekin edo barik
funtzionatzen duten emergentzia
argiak

8 m diametrona iristen den
mugimendu-sensorea pasabideko
argia pizteko



Pasabidetako iluminazioa mugimendu-sensoreen bidez ①



Sabaiko mugimendu-senso-
rea. 8 m-ko diametroa.



Sabaiko luminariak pa-
sabideetan. Argi epela.
3000K. Korrontarekin eta
autonomoak emergentziatan
pizteko.



Mahai luminaria ez-zuzena. 3000 K



Logeletako luminaria. Argi epela.
3000K.



Simon interruptoreak.



Logeletako iluminazioa ②

04. Instalazio eta atondurak.

00.

01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.

01.

- 1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.
- 1.2. Itxituren estudio termikoa.
- 1.3. Aireztapen sistemak.
- 1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.
- 1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.
- 1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.
- 1.7. Kalefakzio instalazioa.
- 1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.
- 1.9. Akustika.

07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

52.-55.

08. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.

56.-57.

09. Ur-hustuketa eta saneamendua.

58.-61.

10. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.

62.-63.

05. Ingurumenaren eta energia-eraginkortasunaren diseinurako irizpideak.

64.-65.

02. Suteetatik babesteko segurtasuna.

02. - 18

- 2.1. Planok.
- 2.2. Araudiaren justifikazioa.

03. Itxituren estudio termikoa.

19-36..

- 3.1. Planok.
- 3.2. Araudiaren justifikazioa.
- 3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.

04. Aireztapen sistema.

37. - 39.

- 4.1. Planok.

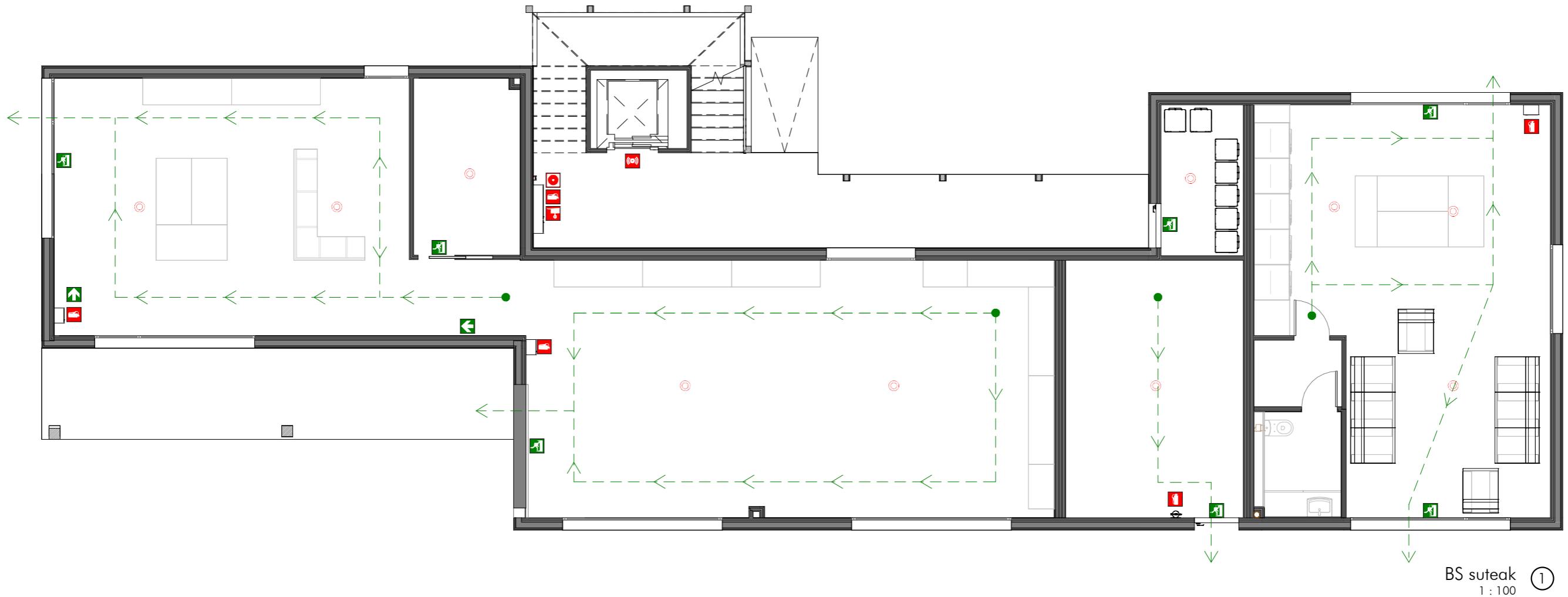
05. Kalefakzio instalazioa.

40.-42.

- 5.1. Planok.

06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.

43.-51.



Suaren aurkako erresistentziak.

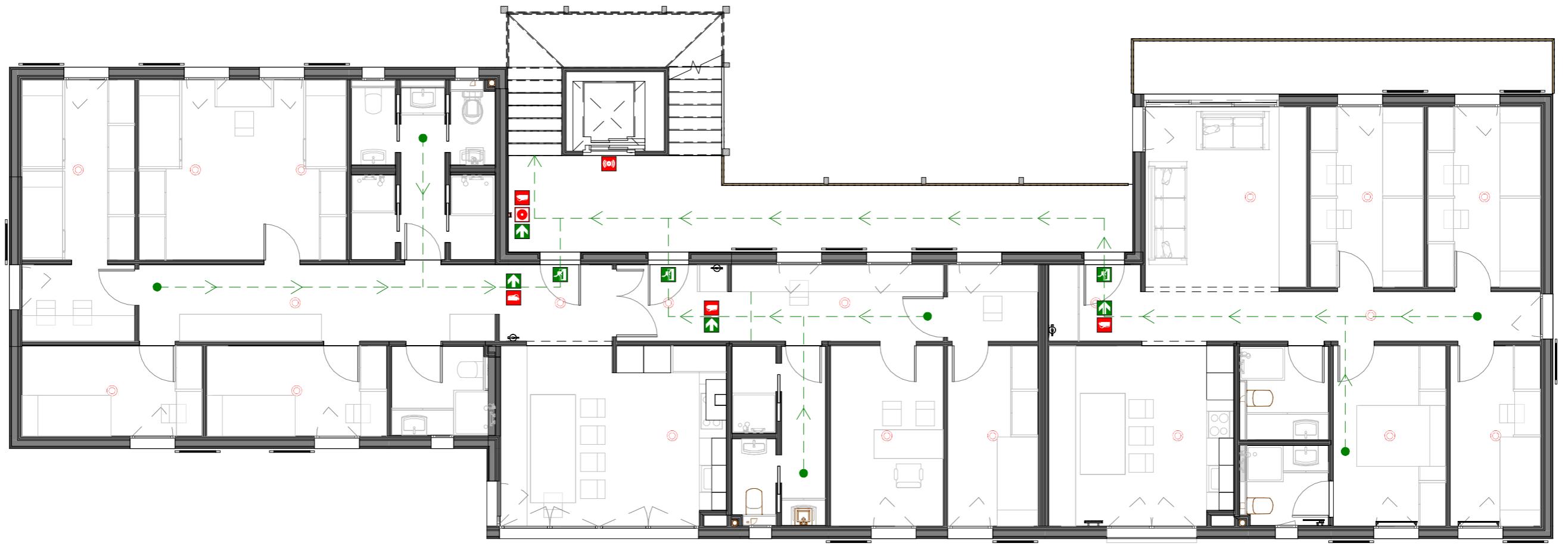
Araudiari jarraiki, erresidentzial publikoa izateagatik, egoitzako logeletako itxiturak sutearen aurreko erresistentzia bermatzeko diseinatu dira, hormak EI 60-ko eta ateak EI2-T-C5-ko erresistentzia izanik. Gela teknikoaren eta garbigelaren kasuan, arrisku berezi baxuko guneak izateagatik, egiturak R90, hormek EI90 eta ateek EI2-45-C5 erresistentzia dute.

Ebakuazio bideak.

Erabiltzaileen ebakuazioa, zuzena da behe solairuan, espazioek kontaktu zuzena baitute kanpo espacio seguruarekin.

Lehenengo eta bigarren solairuek, egoitza erabileraoak, kanpo eskailera irekien bidezko ebakuazioa dute, logeletatik egoitza espacio partekatura ebakuatzzen da, bertatik kanpo galeria irekira eta azkenik eskailera irekien bidez behe solairuko espacio ireki segura.

Araudiaren arabera, erresidentzial publikoan ebakuazio altuera $h < 28$ m denean, eskailerek babestuak izan behar dute. Horren ordez, detekzio-sistema eta sute-alarma instalatu daiteke egoitza-plaza kopurua < 20 denean. Kasu honetan, eskailerak irekiak izateagatik, bereziki babestuak konsideratzen dira, hala ere, 20 egoitza-plaza diseinatu badira ere etorkizunean alda daitekenez, eta segurtasunaren alde, detekzio-sistema eta sute-alarma instalatu da.



1S suteak ①
1 : 100

- Su-itzalgailuak + seinaleztapena
- ebakuazio bideak
- irteera seinaleztapena
- irteera ateak
- ke-detektagailuak
- Alarma-sirena
- Alarma pulsadorea

Araudiaren justifikazioa. CTE-DB-SI Dokumentua.

EXIGENCIA BÁSICA SI-1: PROPAGACIÓN INTERIOR.

1.- COMPARTIMENTACIÓN EN SECTORES DE INCENDIO

Las distintas zonas del edificio se agrupan en sectores de incendio, en las condiciones que se establecen en la tabla 1.1 (CTE DB SI 1 Propagación interior), que se compartimentan mediante elementos cuya resistencia al fuego satisface las condiciones establecidas en la tabla 1.2 (CTE DB SI 1 Propagación interior).

A efectos del cómputo de la superficie de un sector de incendio, se considera que los locales de riesgo especial, las escaleras y pasillos protegidos, los vestíbulos de independencia y las escaleras compartimentadas como sector de incendios, que estén contenidos en dicho sector no forman parte del mismo.

En sectores de uso 'Residencial Público', los elementos que separan habitaciones para alojamiento, así como oficios de planta no considerados locales de riesgo especial, poseen una resistencia al fuego mínima EI 60. Además, debido a la superficie construida del establecimiento (mayor que 500 m²), sus puertas de acceso poseen una resistencia al fuego mínima EI₂ 30-C5.

Las puertas de paso entre sectores de incendio cumplen una resistencia al fuego EI₂ t-C5, siendo ⁴⁾ la mitad del tiempo de resistencia al fuego requerido a la pared en la que se encuentre, o bien la cuarta parte cuando el paso se realiza a través de un vestíbulo de independencia y dos puertas.

El uso principal del edificio es Residencial Público y se desarrolla en un único sector.

Sectores de incendio							
Sector	Sup. construida (m ²)	Uso previsto ⁽¹⁾	Resistencia al fuego del elemento compartimentador ⁽²⁾				
			Paredes y techos ⁽³⁾		Puertas		
			Norma	Proyecto	Norma	Proyecto	
Sc_Residencial Público_1	2500	683.22	Residencial Público	EI 60	EI 60	EI ₂ 30-C5	EI ₂ 60-C5

Notas:

⁽¹⁾ Según se consideran en el Anejo A Terminología (CTE DB SI). Para los usos no contemplados en este Documento Básico, se procede por asimilación en función de la densidad de ocupación, movilidad de los usuarios, etc.

⁽²⁾ Los valores mínimos están establecidos en la tabla 1.2 (CTE DB SI 1 Propagación interior).

⁽³⁾ Los techos tienen una característica 'REL', al tratarse de elementos portantes y compartimentadores de incendio. El tiempo de resistencia al fuego no será menor que el establecido para la estructura portante del conjunto del edificio (CTE DB SI 6 Resistencia al fuego de la estructura), excepto cuando la zona se encuentre bajo una cubierta no prevista para evacuación y cuyo fallo no suponga riesgo para la estabilidad de otras plantas ni para la compartimentación contra incendios, en cuyo caso puede ser R 30.

⁽⁴⁾ Los valores mínimos de resistencia al fuego en locales de riesgo especial medio y alto son aplicables a las puertas de entrada y salida del vestíbulo de independencia necesario para su evacuación.

1.1.- Escaleras protegidas

Las escaleras protegidas y especialmente protegidas tienen un trazado continuo desde su inicio hasta su desembarco en la planta de salida del edificio.

De acuerdo a su definición en el Anejo A Terminología (CTE DB SI), las escaleras protegidas y especialmente protegidas disponen de un sistema de protección frente al humo, acorde a una de las opciones posibles de las recogidas en dicho Anejo.

Las tapas de registro de patinillos o de conductos de instalaciones, accesibles desde estos espacios, cumplen una protección contra el fuego EI 60.

Escaleras protegidas							
Escalera	Número de plantas	Tipo de protección	Vestíbulo de independencia ⁽¹⁾	Resistencia al fuego del elemento compartimentador ^{(2) (3)}			
				Paredes y techos		Puertas ⁽⁴⁾	
				Norma	Proyecto	Norma	Proyecto
Escalera_1	3 (Descendente)	Protegida	No	EI 120	EI 120	EI ₂ 60-C5	EI ₂ 60-C5

Notas:

⁽¹⁾ En escaleras especialmente protegidas, la existencia de vestíbulo de independencia no es necesaria si la escalera está abierta al exterior, ni en la planta de salida del edificio, cuando se trate de una escalera para evacuación ascendente, pudiendo en dicha planta carecer de compartimentación.

⁽²⁾ En la planta de salida del edificio, las escaleras protegidas o especialmente protegidas para evacuación ascendente pueden carecer de compartimentación. Las previstas para evacuación descendente pueden carecer de compartimentación cuando desembocuen en un sector de riesgo mínimo.

⁽³⁾ En escaleras con fachada exterior, se cumplen las condiciones establecidas en el artículo 1 (CTE DB SI 2 Propagación exterior) para limitar el riesgo de transmisión exterior del incendio desde otras zonas del edificio o desde otros edificios.

⁽⁴⁾ Los accesos por planta no serán más de dos, excluyendo las entradas a locales destinados a aseo, así como los accesos a ascensores, siempre que las puertas de estos últimos abran, en todas sus plantas, al recinto de la escalera protegida considerada o a un vestíbulo de independencia.

2.- LOCALES DE RIESGO ESPECIAL

Los locales y zonas de riesgo especial se clasifican conforme a tres grados de riesgo (alto, medio y bajo) según los criterios establecidos en la tabla 2.1 (CTE DB SI 1 Propagación interior), cumpliendo las condiciones que se determinan en la tabla 2.2 de la misma sección.

Local o zona	Superficie (m ²)	Nivel de riesgo ⁽¹⁾	Zonas de riesgo especial			
			Resistencia al fuego del elemento compartimentador ⁽²⁾⁽³⁾⁽⁴⁾		Paredes y techos	
			Norma	Proyecto	Norma	Proyecto
L2	68.83	Medio	EI 120	EI 120	2 x EI ₂ 30-C5	-
L3	21.89	Bajo	EI 90	EI 120	EI ₂ 45-C5	-
L10	7.84	Bajo	EI 90	EI 120	EI ₂ 45-C5	-

Notas:

⁽¹⁾ La necesidad de vestíbulo de independencia depende del nivel de riesgo del local o zona, conforme exige la tabla 2.2 (CTE DB SI 1 Propagación interior).

⁽²⁾ Los valores mínimos están establecidos en la tabla 2.2 (CTE DB SI 1 Propagación interior).

⁽³⁾ Los techos tienen una característica 'REL', al tratarse de elementos portantes y compartimentadores de incendio. El tiempo de resistencia al fuego no será menor que el establecido para la estructura portante del conjunto del edificio (CTE DB SI 6 Resistencia al fuego de la estructura), excepto cuando la zona se encuentre bajo una cubierta no prevista para evacuación y cuyo fallo no suponga riesgo para la estabilidad de otras plantas ni para la compartimentación contra incendios, en cuyo caso puede ser R 30.

⁽⁴⁾ Los valores mínimos de resistencia al fuego en locales de riesgo especial medio y alto son aplicables a las puertas de entrada y salida del vestíbulo de independencia necesario para su evacuación.

3.- ESPACIOS OCULTOS. PASO DE INSTALACIONES A TRAVÉS DE ELEMENTOS DE COMPARTIMENTACIÓN DE INCENDIOS

La compartimentación contra incendios de los espacios ocupables tiene continuidad en los espacios ocultos, tales como patinillos, cámaras, falsos techos, suelos elevados, etc., salvo cuando éstos se compartimentan respecto de los primeros al menos con la misma resistencia al fuego, pudiendo reducirse ésta a la mitad en los registros para mantenimiento.

Se limita a tres plantas y una altura de 10 m el desarrollo vertical de las cámaras no estancas en las que existan elementos cuya clase de reacción al fuego no sea B-s3-d2, B₁-s3-d2 o mejor.

La resistencia al fuego requerida en los elementos de compartimentación de incendio se mantiene en los puntos en los que dichos elementos son atravesados por elementos de las instalaciones, tales como cables, tuberías, conducciones, conductos de ventilación, etc., excluidas las penetraciones cuya sección de paso no excede de 50 cm².

Para ello, se optará por una de las siguientes alternativas:

- Mediante elementos que, en caso de incendio, obturen automáticamente la sección de paso y garanticen en dicho punto una resistencia al fuego al menos igual a la del elemento atravesado; por ejemplo, una compuerta cortafuegos automática EI t(«o) (^t es el tiempo de resistencia al fuego requerido al elemento de compartimentación atravesado), o un dispositivo intumesciente de obturación.
- Mediante elementos pasantes que aporten una resistencia al menos igual a la del elemento atravesado, por ejemplo, conductos de ventilación EI t(«o) (^t es el tiempo de resistencia al fuego requerido al elemento de compartimentación atravesado).

EXIGENCIA BÁSICA SI-2: PROPAGACIÓN EXTERIOR.

4.- REACCIÓN AL FUEGO DE ELEMENTOS CONSTRUCTIVOS, DECORATIVOS Y DE MOBILIARIO

Los elementos constructivos utilizados cumplen las condiciones de reacción al fuego que se establecen en la tabla 4.1 (CTE DB SI 1 Propagación interior).

Las condiciones de reacción al fuego de los componentes de las instalaciones eléctricas (cables, tubos, bandejas, regletas, armarios, etc.) se regulan en el Reglamento Electrotécnico de Baja Tensión (REBT-2002).

Reacción al fuego		
Situación del elemento	Revestimiento ⁽¹⁾	
	Techos y paredes ⁽²⁾⁽³⁾	Suelos ⁽²⁾
Escaleras y pasillos protegidos	B-s1, d0	C _{FL} -s1
Locales de riesgo especial	B-s1, d0	B _{FL} -s1
Espacios ocultos no estancos: patinillos, falsos techos ⁽⁴⁾ , suelos elevados, etc.	B-s3, d0	B _{FL} -s2 ⁽⁵⁾

Notas:

- ⁽¹⁾ Siempre que se supere el 5% de las superficies totales del conjunto de las paredes, del conjunto de los techos o del conjunto de los suelos del recinto considerado.
- ⁽²⁾ Incluye las tuberías y conductos que transcurran por las zonas que se indican sin recubrimiento resistente al fuego. Cuando se trate de tuberías con aislamiento térmico lineal, la clase de reacción al fuego será la que se indica, pero incorporando el subíndice 'L'.
- ⁽³⁾ Incluye a aquellos materiales que constituyan una capa, contenida en el interior del techo o pared, que no esté protegida por otra que sea EI 30 como mínimo.
- ⁽⁴⁾ Excepto en falsos techos existentes en el interior de las viviendas.
- ⁽⁵⁾ Se refiere a la parte inferior de la cavidad. Por ejemplo, en la cámara de los falsos techos se refiere al material situado en la cara superior de la membrana. En espacios con clara configuración vertical (por ejemplo, patinillos), así como cuando el falso techo esté constituido por una celosía, retícula o entramado abierto con una función acústica, decorativa, etc., esta condición no es aplicable.

1.- MEDIANERÍAS Y FACHADAS

En fachadas, se limita el riesgo de propagación exterior horizontal del incendio mediante el control de la separación mínima entre huecos de fachada pertenecientes a sectores de incendio distintos, entre zonas de riesgo especial alto y otras zonas, o hacia una escalera o pasillo protegido desde otras zonas, entendiendo que dichos huecos suponen áreas de fachada donde no se alcanza una resistencia al fuego mínima EI 60.

En la separación con otros edificios colindantes, los puntos de la fachada del edificio considerado con una resistencia al fuego menor que EI 60, cumplen el 50% de la distancia exigida entre zonas con resistencia menor que EI 60, hasta la bisectriz del ángulo formado por las fachadas del edificio objeto y el colindante.

Propagación horizontal					
Plantas	Fachada ⁽¹⁾	Separación ⁽²⁾	Separación horizontal mínima (m) ⁽³⁾		
			Ángulo ⁽⁴⁾	Norma	Proyecto
Behe oina	Ixitura	No		No procede	
Behe oina	Ixitura - Ixitura + alikatado	No		No procede	
Behe oina	Ixitura + alikatado - Ixitura galeriak	Sí		No procede ⁽⁵⁾	
Behe oina	Ixitura galeriak - Ixitura	Sí		No procede ⁽⁵⁾	
1. Solairua	Ixitura galeriak	Sí	90	³ 2.00	2.52
2. Solairua	Ixitura galeriak	Sí	90	³ 2.00	2.36

Notas:

- ⁽¹⁾ Se muestran las fachadas del edificio que incluyen huecos donde no se alcanza una resistencia al fuego EI 60.
- ⁽²⁾ Se consideran aquí las separaciones entre diferentes sectores de incendio, entre zonas de riesgo especial alto y otras zonas o hacia una escalera o pasillo protegido desde otras zonas, según el punto 1.2 (CTE DB SI 2).
- ⁽³⁾ Distancia mínima en proyección horizontal 'd' (m), tomando valores intermedios mediante interpolación lineal en la tabla del punto 1.2 (CTE DB SI 2).
- ⁽⁴⁾ Ángulo formado por los planos exteriores de las fachadas consideradas, con un redondeo de 5°. Para fachadas paralelas y enfrentadas, se obtiene un valor de 0°.
- ⁽⁵⁾ No existe riesgo de propagación exterior horizontal del incendio en las fachadas consideradas, ya que no existen puntos de resistencia al fuego menor que EI 60 dentro del rango de separaciones prescritas en el punto 1.2 (CTE DB SI 2); por lo tanto, en dichas fachadas no procede realizar la comprobación de separación horizontal mínima.

La limitación del riesgo de propagación vertical del incendio por la fachada se efectúa reservando una franja de un metro de altura, como mínimo, con una resistencia al fuego mínima EI 60, en las uniones verticales entre sectores de incendio distintos, entre zonas de riesgo especial alto y otras zonas más altas del edificio, o bien hacia una escalera protegida o hacia un pasillo protegido desde otras zonas.

En caso de existir elementos salientes aptos para impedir el paso de las llamas, la altura exigida a dicha franja puede reducirse en la dimensión del citado saliente.

EXIGENCIA BÁSICA SI-3: EVACUACIÓN DE OCUPANTES.

Propagación vertical				
Planta	Fachada ⁽¹⁾	Separación ⁽²⁾	Separación vertical mínima (m) ⁽³⁾	
			Norma	Proyecto
Behe oina - 1. Solairua	Ixitura	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
Behe oina - 1. Solairua	Ixitura + alikatado	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
Behe oina - 1. Solairua	Ixitura galeriak	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
Behe oina - 1. Solairua	Ixitura - Ixitura + alikatado	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
1. Solairua - 2. Solairua	Ixitura	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
1. Solairua - 2. Solairua	Ixitura + alikatado	Sí	No procede ⁽⁴⁾	
2. Solairua - Estalkipea	Ixitura	No	No procede	
2. Solairua - Estalkipea	Ixitura + alikatado	No	No procede	
2. Solairua - Estalkipea	Ixitura galeriak	No	No procede	

Notas:

- ⁽¹⁾ Se muestran las fachadas del edificio que incluyen huecos donde no se alcanza una resistencia al fuego EI 60.
- ⁽²⁾ Se consideran aquí las separaciones entre diferentes sectores de incendio, entre zonas de riesgo especial alto y otras zonas o hacia una escalera o pasillo protegido desde otras zonas, según el punto 1.3 (CTE DB SI 2).
- ⁽³⁾ Separación vertical mínima (d [m]) entre zonas de fachada con resistencia al fuego menor que EI 60, minorada con la dimensión de los elementos salientes aptos para impedir el paso de las llamas ('b') mediante la fórmula $d = 1 - b$ [m], según el punto 1.3 (CTE DB SI 2).
- ⁽⁴⁾ En las fachadas consideradas, aun a pesar de separar distintas zonas o sectores de incendio, no existen puntos de resistencia al fuego menor que EI 60 dentro del rango de separaciones prescritas en el punto 1.2 (CTE DB SI 2), por donde pueda propagarse verticalmente el incendio; por lo tanto, en dichas fachadas no procede realizar la comprobación de separación vertical mínima.

La clase de reacción al fuego de los materiales que ocupen más del 10% de la superficie del acabado exterior de las fachadas o de las superficies interiores de las cámaras ventiladas que dichas fachadas puedan tener, será B-s3 d2 o mejor hasta una altura de 3,5 m como mínimo, en aquellas fachadas cuyo arranque inferior sea accesible al público, desde la rasante exterior o desde una cubierta; y en toda la altura de la fachada cuando ésta tenga una altura superior a 18 m, con independencia de dónde se encuentre su arranque.

2.- CUBIERTAS

No existe en el edificio riesgo alguno de propagación del incendio entre zonas de cubierta con huecos y huecos dispuestos en fachadas superiores del edificio, pertenecientes a sectores de incendio o a edificios diferentes, de acuerdo al punto 2.2 de CTE DB SI 2.

1.- COMPATIBILIDAD DE LOS ELEMENTOS DE EVACUACIÓN

Los elementos de evacuación del edificio no deben cumplir ninguna condición especial de las definidas en el apartado 1 (DB SI 3), al no estar previsto en él ningún establecimiento de uso 'Comercial' o 'Pública Concurrencia', ni establecimientos de uso 'Docente', 'Hospitalario' o 'Administrativo', de superficie construida mayor de 1500 m².

2.- CÁLCULO DE OCUPACIÓN, SALIDAS Y RECORRIDOS DE EVACUACIÓN

El cálculo de la ocupación del edificio se ha resuelto mediante la aplicación de los valores de densidad de ocupación indicados en la tabla 2.1 (DB SI 3), en función del uso y superficie útil de cada zona de incendio del edificio.

En el recuento de las superficies útiles para la aplicación de las densidades de ocupación, se ha tenido en cuenta el carácter simultáneo o alternativo de las distintas zonas del edificio, según el régimen de actividad y uso previsto del mismo, de acuerdo al punto 2.2 (DB SI 3).

El número de salidas necesarias y la longitud máxima de los recorridos de evacuación asociados, se determinan según lo expuesto en la tabla 3.1 (DB SI 3), en función de la ocupación calculada. En los casos donde se necesite o proyecte más de una salida, se aplican las hipótesis de asignación de ocupantes del punto 4.1 (DB SI 3), tanto para la inutilización de salidas a efectos de cálculo de capacidad de las escaleras, como para la determinación del ancho necesario de las salidas, establecido conforme a lo indicado en la tabla 4.1 (DB SI 3).

En la planta de desembarco de las escaleras, se añade a los recorridos de evacuación el flujo de personas que proviene de las mismas, con un máximo de 160 A personas (siendo 'A' la anchura, en metros, del desembarco de la escalera), según el punto 4.1.3 (DB SI 3); y considerando el posible carácter alternativo de la ocupación que desalojan, si ésta proviene de zonas del edificio no ocupables simultáneamente, según el punto 2.2 (DB SI 3).

Planta	Ocupación, número de salidas y longitud de los recorridos de evacuación		$S_{\text{útil}}^{(1)}$ (m ²)	$r_{\text{ocuo}}^{(2)}$ (m ² /p)	$P_{\text{calc}}^{(3)}$	Número de salidas ⁽⁴⁾		Longitud del recorrido ⁽⁵⁾ (m)		Anchura de las salidas ⁽⁶⁾ (m)	
	Norma	Proyecto				Norma	Proyecto	Norma	Proyecto	Norma	Proyecto
Sc_Residencial Público_1 (Uso Residencial Público), ocupación: 203 personas											
2. Solairua	199	20	38	1	1	25	24.9	0.80	0.80		
1. Solairua	186	20	35	1	1	25	25.0	0.80	0.80		
Behe oina	129	1	120 (73)	2 1	2 1	25 + 25 25	8.5 + 1.5 0.8	0.80	0.80	3.00	

Notas:

⁽¹⁾ Superficie útil con ocupación no nula, $S_{\text{útil}}$ (m²). Se contabiliza por planta la superficie afectada por una densidad de ocupación no nula, considerando también el carácter simultáneo o alternativo de las distintas zonas del edificio, según el régimen de actividad y de uso previsto del edificio, de acuerdo al punto 2.2 (DB SI 3).

⁽²⁾ Densidad de ocupación, r_{ocuo} (m²/p); aplicada a los recintos con ocupación no nula del sector, en cada planta, según la tabla 2.1 (DB SI 3).

⁽³⁾ Ocupación de cálculo, P_{calc} , en número de personas. Se muestran entre paréntesis las ocupaciones totales de cálculo para los recorridos de evacuación considerados, resultados de la suma de ocupación en la planta considerada más aquella procedente de plantas sin origen de evacuación, o bien de la aportación de flujo de personas de escaleras, en la planta de salida del edificio, tomando los criterios de asignación del punto 4.1.3 (DB SI 3).

⁽⁴⁾ Número de salidas de planta exigidas y ejecutadas, según los criterios de ocupación y altura de evacuación establecidos en la tabla 3.1 (DB SI 3).

⁽⁵⁾ Longitud máxima admisible y máxima en proyecto para los recorridos de evacuación de cada planta y sector, en función del uso del mismo y del número de salidas de planta disponibles, según la tabla 3.1 (DB SI 3).

⁽⁶⁾ Anchura mínima exigida y anchura mínima dispuesta en proyecto, para las puertas de paso y para las salidas de planta del recorrido de evacuación, en función de los criterios de asignación y dimensionado de los elementos de evacuación (puntos 4.1 y 4.2 de DB SI 3). La anchura de toda hoja de puerta estará comprendida entre 0.60 y 1.23 m, según la tabla 4.1 (DB SI 3).

En las zonas de riesgo especial del edificio, clasificadas según la tabla 2.1 (DB SI 1), se considera que sus puntos ocupables son origen de evacuación, y se limita a 25 m la longitud máxima hasta la salida de cada zona.

Además, se respetan las distancias máximas de los recorridos fuera de las zonas de riesgo especial, hasta sus salidas de planta correspondientes, determinadas en función del uso, altura de evacuación y número de salidas necesarias y ejecutadas.

Longitud y número de salidas de los recorridos de evacuación para las zonas de riesgo especial								
Local o zona	Planta	Nivel de riesgo ⁽¹⁾	Número de salidas ⁽²⁾		Longitud del recorrido ⁽³⁾ (m)		Anchura de las salidas ⁽⁴⁾ (m)	
			Norma	Proyecto	Norma	Proyecto	Norma	Proyecto
L2	Behe oina	Medio	1	2	25	11.2	0.80	2.30
L3	Behe oina	Bajo	1	1	25	8.5	0.80	0.80
L10	Behe oina	Bajo	1	1	25	3.7	0.80	0.80

Notas:

⁽¹⁾ Nivel de riesgo (bajo, medio o alto) de la zona de riesgo especial, según la tabla 2.1 (DB SI 1).

⁽²⁾ Número de salidas de planta exigidas y ejecutadas en la planta a la que pertenece la zona de riesgo especial, según la tabla 3.1 (DB SI 3).

⁽³⁾ Longitud máxima permitida y máxima en proyecto para los recorridos de evacuación de cada zona de riesgo especial, hasta la salida de la zona (tabla 2.2, DB SI 1), y hasta su salida de planta correspondiente, una vez abandonada la zona de riesgo especial, según la tabla 3.1 (DB SI 3).

⁽⁴⁾ Anchura mínima exigida tanto para las puertas de paso y las salidas de planta del recorrido de evacuación, en función de los criterios de dimensionado de los elementos de evacuación (punto 4.2 (DB SI 3)), como para las puertas dispuestas en proyecto. La anchura de toda hoja de puerta estará contenida entre 0.60 y 1.23 m, según la tabla 4.1 (DB SI 3).

3.- DIMENSIONADO Y PROTECCIÓN DE ESCALERAS Y PASOS DE EVACUACIÓN

Las escaleras previstas para evacuación se proyectan con las condiciones de protección necesarias en función de su ocupación, altura de evacuación y uso de los sectores de incendio a los que dan servicio, en base a las condiciones establecidas en la tabla 5.1 (DB SI 3).

Su capacidad y ancho necesario se establece en función de lo indicado en las tablas 4.1 de DB SI 3 y 4.1 de DB SUA 1, sobre el dimensionado de los medios de evacuación del edificio.

Escaleras y pasillos de evacuación del edificio							
Escalera	Sentido de evacuación	Altura de evacuación (m) ⁽¹⁾	Protección ⁽²⁾⁽³⁾		Tipo de ventilación ⁽⁴⁾	Ancho y capacidad de la escalera ⁽⁵⁾	
			Norma	Proyecto			
Escalera_1	Descendente	6.30	P	P	Natural ($A = 19.4 \text{ m}^2$)	1.00	327

Notas:

⁽¹⁾ Altura de evacuación de la escalera, desde el origen de evacuación más alejado hasta la planta de salida del edificio, según el Anejo DB SI A Terminología.

⁽²⁾ La resistencia al fuego de paredes, puertas y techos de las escaleras protegidas, así como la necesidad de vestíbulo de independencia cuando son especialmente protegidas, se detalla en el apartado de compartimentación en sectores de incendio, correspondiente al cumplimiento de la exigencia básica SI 1 Propagación interior.

⁽³⁾ La protección exigida para las escaleras previstas para evacuación, en función de la altura de evacuación de la escalera y de las zonas comunicadas, según la tabla 5.1 (DB SI 3), es la siguiente:

- NP := Escalera no protegida,
- NP-C := Escalera no protegida pero sí compartimentada entre sectores de incendio comunicados,
- P := Escalera protegida,
- EP := Escalera especialmente protegida.

⁽⁴⁾ Para escaleras protegidas y especialmente protegidas, así como para pasillos protegidos, se dispondrá de protección frente al humo de acuerdo a alguna de las opciones recogidas en su definición en el Anejo DB SI A Terminología:

- Mediante ventilación natural; con ventanas practicables o huecos abiertos al exterior, con una superficie útil de al menos 1 m^2 por planta para escaleras o de $0.2 \cdot L \text{ m}^2$ para pasillos (siendo L la longitud del pasillo en metros).
- Mediante conductos independientes y exclusivos de entrada y salida de aire; cumpliendo tamaños, conexión y disposición requeridos en el Anejo DB SI A Terminología.
- Mediante sistema de presión diferencial conforme a UNE EN 12101-6:2006.

⁽⁵⁾ Ancho de la escalera en su desembarco y capacidad de evacuación de la escalera, calculada según criterios de asignación del punto 4.1 (DB SI 3), y de dimensionado según la tabla 4.1 (DB SI 3). La anchura útil mínima del tramo se establece en la tabla 4.1 de DB SUA 1, en función del uso del edificio y de cada zona de incendio.

4.- SEÑALIZACIÓN DE LOS MEDIOS DE EVACUACIÓN

Conforme a lo establecido en el apartado 7 (DB SI 3), se utilizarán señales de evacuación, definidas en la norma UNE 23034:1988, dispuestas conforme a los siguientes criterios:

- Las salidas de recinto, planta o edificio tendrán una señal con el rótulo "SALIDA", excepto en edificios de uso 'Residencial Vivienda' o, en otros usos, cuando se trate de salidas de recintos cuya superficie no exceda de 50 m^2 , sean fácilmente visibles desde todos los puntos de dichos recintos y los ocupantes estén familiarizados con el edificio.
- La señal con el rótulo "Salida de emergencia" se utilizará en toda salida prevista para uso exclusivo en caso de emergencia.
- Se dispondrán señales indicativas de dirección de los recorridos, visibles desde todo origen de evacuación desde el que no se perciban directamente las salidas o sus señales indicativas y, en particular, frente a toda salida de un recinto con ocupación mayor que 100 personas que acceda lateralmente a un pasillo.
- En los puntos de los recorridos de evacuación en los que existan alternativas que puedan inducir a error, también se dispondrán las señales antes citadas, de forma tal que quede claramente indicada la alternativa correcta. Tal es el caso de determinados cruces o bifurcaciones de pasillos, así como de aquellas escaleras que, en la planta de salida del edificio, continúen su trazado hacia plantas más bajas, etc.
- En dichos recorridos, junto a las puertas que no sean salida y que puedan inducir a error en la evacuación, debe disponerse la señal con el rótulo "Sin salida" en lugar fácilmente visible pero en ningún caso sobre las hojas de las puertas.
- Las señales se dispondrán de forma coherente con la asignación de ocupantes que se pretenda hacer a cada salida de planta, conforme a lo establecido en el apartado 4 (DB SI 3).
- Los itinerarios accesibles para personas con discapacidad (definidos en el Anejo A de CTE DB SUA) que conduzcan a una zona de refugio, a un sector de incendio alternativo previsto para la evacuación de personas con discapacidad, o a una salida del edificio accesible, se señalizarán mediante las señales establecidas en los párrafos anteriores a), b), c) y d) acompañadas del SIA (Símbolo Internacional de Accesibilidad para la movilidad). Cuando dichos itinerarios accesibles conduzcan a una zona de refugio o a un sector de incendio alternativo previsto para la evacuación de personas con discapacidad, irán además acompañadas del rótulo "ZONA DE REFUGIO".
- La superficie de las zonas de refugio se señalizará mediante diferente color en el pavimento y el rótulo "ZONA DE REFUGIO" acompañado del SIA colocado en una pared adyacente a la zona.

Las señales serán visibles incluso en caso de fallo en el suministro al alumbrado normal. Cuando sean fotoluminiscentes, sus características de emisión luminosa cumplirán lo establecido en las normas UNE 23035-1:2003, UNE 23035-2:2003 y UNE 23035-4:2003 y su mantenimiento se realizará conforme a lo establecido en la norma UNE 23035-3:2003.

5.- CONTROL DEL HUMO DE INCENDIO

No se ha previsto en el edificio ningún sistema de control del humo de incendio, por no existir en él ninguna zona correspondiente a los usos recogidos en el apartado 8 (DB SI 3):

- Zonas de uso Aparcamiento que no tengan la consideración de aparcamiento abierto;
- Establecimientos de uso Comercial o Pública Concurrencia cuya ocupación excede de 1000 personas;
- Atrios, cuando su ocupación, en el conjunto de las zonas y plantas que constituyan un mismo sector de incendio, excede de 500 personas, o bien cuando esté prevista su utilización para la evacuación de más de 500 personas.

EXIGENCIA BÁSICA SI-4: INSTALACIONES DE PROTECCIÓN CONTRA INCENDIOS.

1.- DOTACIÓN DE INSTALACIONES DE PROTECCIÓN CONTRA INCENDIOS

El edificio dispone de los equipos e instalaciones de protección contra incendios requeridos según la tabla 1.1 de DB SI 4 Instalaciones de protección contra incendios. El diseño, ejecución, puesta en funcionamiento y mantenimiento de dichas instalaciones, así como sus materiales, componentes y equipos, cumplirán lo establecido, tanto en el artículo 3.1 del CTE, como en el Reglamento de Instalaciones de Protección contra Incendios (RD. 513/2017, de 22 de mayo), en sus disposiciones complementarias y en cualquier otra reglamentación específica que les sea de aplicación.

En los locales y zonas de riesgo especial del edificio se dispone la correspondiente dotación de instalaciones indicada en la tabla 1.1 (DB SI 4), siendo ésta nunca inferior a la exigida con carácter general para el uso principal del edificio.

Dotación de instalaciones de protección contra incendios en los sectores de incendio					
Dotación	Extintores portátiles ⁽¹⁾	Bocas de incendio equipadas	Columna seca	Sistema de detección y alarma ⁽²⁾	Instalación automática de extinción
Sc_Residencial Público_1 (Uso 'Residencial Público')					
Norma	Sí	No	No	Sí	No
Proyecto	Sí (14)	No	No	Sí (54)	No

Notas:

⁽¹⁾ Se indica el número de extintores dispuestos en cada sector de incendio. Con dicha disposición, los recorridos de evacuación quedan cubiertos, cumpliendo la distancia máxima de 15 m desde todo origen de evacuación, de acuerdo a la tabla 1.1, DB SI 4.

⁽²⁾ Los sistemas de detección y alarma de incendio se distribuyen uniformemente en las zonas a cubrir, cumpliendo las disposiciones de la norma UNE 23007:96 que los regula.

Los extintores que se han dispuesto, cumplen la eficacia mínima exigida: de polvo químico ABC polivalente, de eficacia 21A-144B-C.

Dotación de instalaciones de protección contra incendios en las zonas de riesgo especial			
Referencia de la zona	Nivel de riesgo	Extintores portátiles ⁽¹⁾	Bocas de incendio equipadas
L2	Medio	Sí (1 dentro)	---
L3	Bajo	Sí (1 dentro)	---
L10	Bajo	Sí (1 dentro)	---

Notas:

⁽¹⁾ Se indica el número de extintores dispuestos dentro de cada zona de riesgo especial y en las cercanías de sus puertas de acceso. Con la disposición indicada, los recorridos de evacuación dentro de las zonas de riesgo especial quedan cubiertos, cumpliendo la distancia máxima de 15 m desde todo origen de evacuación para zonas de riesgo bajo o medio, y de 10 m para zonas de riesgo alta, en aplicación de la nota al pie 1 de la tabla 1.1, DB SI 4.

Los extintores que se han dispuesto, cumplen la eficacia mínima exigida: de polvo químico ABC polivalente, de eficacia 21A-144B-C.

2.- SEÑALIZACIÓN DE LAS INSTALACIONES MANUALES DE PROTECCIÓN CONTRA INCENDIOS

Los medios de protección contra incendios de utilización manual (extintores, bocas de incendio, hidrantes exteriores, pulsadores manuales de alarma y dispositivos de disparo de sistemas de extinción) están señalizados mediante las correspondientes señales definidas en la norma UNE 23033-1. Las dimensiones de dichas señales, dependiendo de la distancia de observación, son las siguientes:

- De 210 x 210 mm cuando la distancia de observación no es superior a 10 m.
- De 420 x 420 mm cuando la distancia de observación está comprendida entre 10 y 20 m.
- De 594 x 594 mm cuando la distancia de observación está comprendida entre 20 y 30 m.

Las señales serán visibles, incluso en caso de fallo en el suministro eléctrico del alumbrado normal, mediante el alumbrado de emergencia o por fotoluminiscencia. Para las señales fotoluminiscentes, sus características de emisión lumínosa cumplen lo establecido en las normas UNE 23035-1:2003, UNE 23035-2:2003 y UNE 23035-4:2003 y su mantenimiento se realizará conforme a lo establecido en la norma UNE 23035-3:2003.

EXIGENCIA BÁSICA SI-5: INTERVENCIÓN DE LOS BOMBEROS.

1.- CONDICIONES DE APROXIMACIÓN Y ENTORNO

Como la altura de evacuación del edificio (6.3 m) es inferior a 9 m, según el punto 1.2 (CTE DB SI 5) no es necesario justificar las condiciones del vial de aproximación, ni del espacio de maniobra para los bomberos, a disponer en las fachadas donde se sitúan los accesos al edificio.

2.- ACCESIBILIDAD POR FACHADA

Como la altura de evacuación del edificio (6.3 m) es inferior a 9 m, según el punto 1.2 (CTE DB SI 5) no es necesario justificar las condiciones de accesibilidad por fachada para el personal del servicio de extinción de incendio.

EXIGENCIA BÁSICA SI-6: RESISTENCIA AL FUEGO DE LA ESTRUCTURA.

ELEMENTOS ESTRUCTURALES PRINCIPALES

La resistencia al fuego de los elementos estructurales principales del edificio es suficiente si se cumple alguna de las siguientes condiciones:

- Alcanzan la clase indicada en las tablas 3.1 y 3.2 (CTE DB SI 6 Resistencia al fuego de la estructura), que representan el tiempo de resistencia en minutos ante la acción representada por la curva normalizada tiempo-temperatura en función del uso del sector de incendio o zona de riesgo especial, y de la altura de evacuación del edificio.
- Soportan dicha acción durante el tiempo equivalente de exposición al fuego indicado en el Anexo B (CTE DB SI Seguridad en caso de incendio).

Resistencia al fuego de la estructura						
Sector o local de riesgo especial ⁽¹⁾	Uso de la zona inferior al forjado considerado	Planta superior al forjado considerado	Material estructural considerado ⁽²⁾			Estabilidad al fuego mínima de los elementos estructurales ⁽³⁾
			Soportes	Vigas	Forjados	
L2	Local de riesgo especial medio	1. Solairua	estructura de madera	estructura de madera	estructura de madera	R 120
Sc_Residencial Público_1	Residencial Público	2. Solairua	estructura de madera	estructura de madera	estructura de madera	R 60
Sc_Residencial Público_1	Residencial Público	Estalkipea	estructura de madera	estructura de madera	estructura de madera	R 60

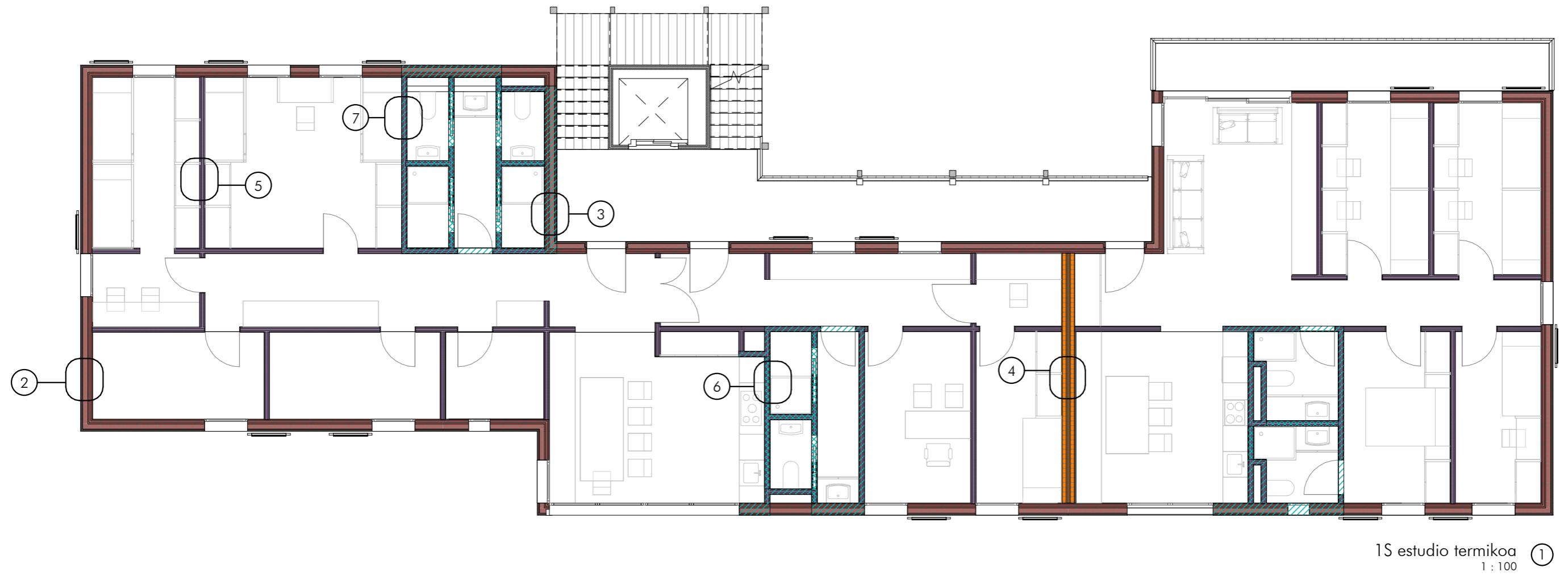
Notas:

⁽¹⁾ Sector de incendio, zona de riesgo especial o zona protegida de mayor limitación en cuanto al tiempo de resistencia al fuego requerido a sus elementos estructurales. Los elementos estructurales interiores de una escalera protegida o de un pasillo protegido serán como mínimo R 30. Cuando se trate de escaleras especialmente protegidas no es necesario comprobar la resistencia al fuego de los elementos estructurales.

⁽²⁾ Se define el material estructural empleado en cada uno de los elementos estructurales principales (soportes, vigas, forjados, losas, tirantes, etc.)

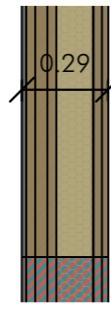
⁽³⁾ La resistencia al fuego de un elemento se establece comprobando las dimensiones de su sección transversal, obteniendo su resistencia por los métodos simplificados de cálculo dados en los Anexos B a F (CTE DB SI Seguridad en caso de incendio), aproximados para la mayoría de las situaciones habituales.

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	



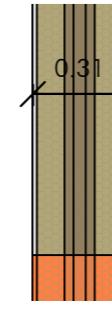
Fatxada
1 : 25

Alertzezko zur oholak
zurezko montanteak 28 x 38 mm
Lamina iragazgaitza
Zur zuntzezko isolatzalea 140 mm
EGO-CLT 100 zur kontralaminatzeko egitura
Igeltsu laminatzeko akabera



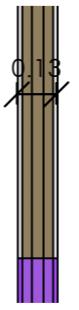
Fatxada - gune hezea
1 : 25

Alertzezko zur oholak
zurezko montanteak 28 x 38 mm
Lamina iragazgaitza
Zur zuntzezko isolatzalea 140 mm
EGO-CLT 100
Akabera zeramikoa



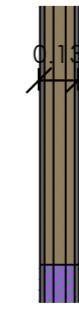
Medianera
1 : 25

Igeltsu geruza
Zur zuntzezko isolatzalea 10 mm
EGO-CLT 100
Zur zuntzezko isolatzalea 10 mm
Igeltsu geruza



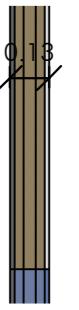
Tabikeria
1 : 25

Igeltsu geruza
EGO-CLT 100
Igeltsu geruza



Tabikeria - gune hezea
1 : 25

Igeltsu geruza
EGO-CLT 100
Akabera zeramikoa



Tabikeria gune hezea - gune hezea
1 : 25

Akabera zeramikoa
EGO-CLT 100
Akabera zeramikoa

Araudiaren justifikazioa. CTE DB-HE 1 Dokumentua.

1.- RESULTADOS DEL CÁLCULO DE DEMANDA ENERGÉTICA.

1.1.- Porcentaje de ahorro de la demanda energética respecto al edificio de referencia.

$$\%_{AD} = 100 \cdot (D_{G,ref} - D_{G,obj}) / D_{G,ref} = 100 \cdot (45.9 - 26.5) / 45.9 = 42.2 \% \text{ } ^3 \%_{AD,exigido} = 25.0 \%$$



donde:

$\%_{AD}$: Porcentaje de ahorro de la demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración respecto al edificio de referencia.

$\%_{AD,exigido}$: Porcentaje de ahorro mínimo de la demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración respecto al edificio de referencia para edificios de otros usos en zona climática de verano 1 y Media carga de las fuentes internas del edificio, (tabla 2.2, CTE DB HE 1), 25.0 %.

$D_{G,obj}$: Demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración del edificio objeto, calculada como suma ponderada de las demandas de calefacción y refrigeración, según $D_G = D_C + 0.7 \cdot D_{tr}$ en territorio peninsular, kWh/(m²·año).

$D_{G,ref}$: Demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración del edificio de referencia, calculada en las mismas condiciones de cálculo que el edificio objeto, obtenido conforme a las reglas establecidas en el Apéndice D de CTE DB HE 1 y el documento 'Condiciones de aceptación de programas alternativos a LIDER/CALENER'.

1.2.- Resumen del cálculo de la demanda energética.

La siguiente tabla es un resumen de los resultados obtenidos en el cálculo de la demanda energética de calefacción y refrigeración de cada zona habitable, junto a la demanda total del edificio.

Zonas habitables	S_u (m ²)	Horario de uso, Carga interna	C_{FI} (W/m ²)	$D_{G,obj}$ (kWh/ año)	$D_{G,ref}$ (kWh/ año)	$\%_{AD}$
Zona térmica residencial vivienda	457.54	12 h, Media	6.3	12130.3	26.5	20985.7
	457.54		6.3	12130.3	26.5	45.9
						42.2

donde:

S_u : Superficie útil de la zona habitable, m².

C_{FI} : Densidad de las fuentes internas. Supone el promedio horario de la carga térmica total debida a las fuentes internas, repercutida sobre la superficie útil, calculada a partir de las cargas nominales en cada hora para cada carga (carga sensible debida a la ocupación, carga debida a iluminación y carga debida a equipos) a lo largo de una semana tipo.

La densidad de las fuentes internas del edificio se obtiene promediando las densidades de cada una de las zonas ponderadas por la fracción de la superficie útil que representa cada espacio en relación a la superficie útil total del edificio. W/m².

$\%_{AD}$: Porcentaje de ahorro de la demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración respecto al edificio de referencia.

$D_{G,obj}$: Demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración del edificio objeto, calculada como suma ponderada de las demandas de calefacción y refrigeración, según $D_G = D_C + 0.7 \cdot D_{tr}$ en territorio peninsular, kWh/(m²·año).

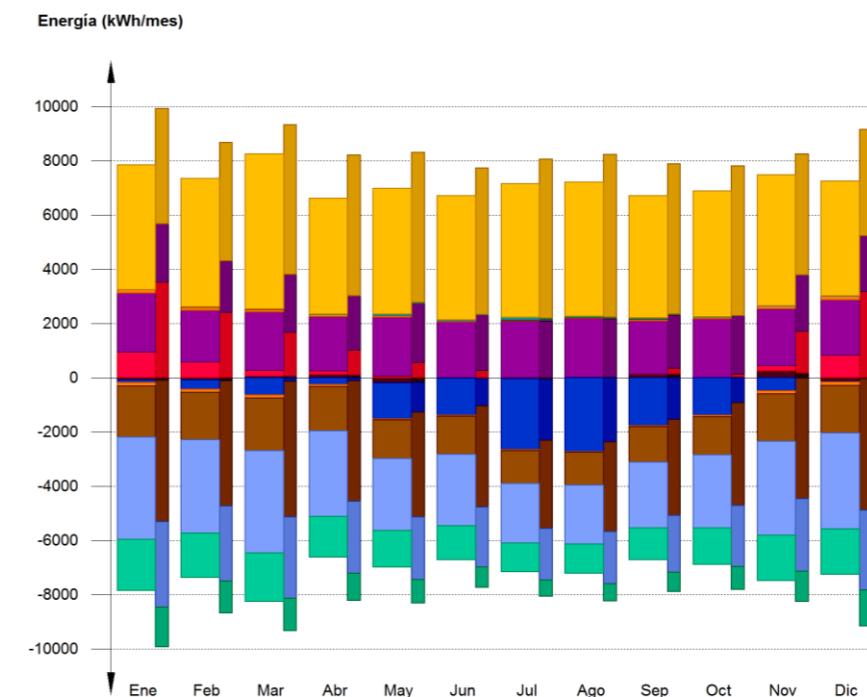
$D_{G,ref}$: Demanda energética conjunta de calefacción y refrigeración del edificio de referencia, calculada en las mismas condiciones de cálculo que el edificio objeto, obtenido conforme a las reglas establecidas en el Apéndice D de CTE DB HE 1 y el documento 'Condiciones de aceptación de programas alternativos a LIDER/CALENER'.

Conforme a la densidad obtenida de las fuentes internas del edificio ($C_{FI,edif} = 6.3 \text{ W/m}^2$), la carga de las fuentes internas del edificio se considera **Media**, por lo que el porcentaje de ahorro mínimo de la demanda energética conjunta respecto al edificio de referencia es **25.0%**, conforme a la tabla 2.2 de CTE DB HE 1.

1.3.- Resultados mensuales.

1.3.1.- Balance energético anual del edificio.

La siguiente gráfica de barras muestra el balance energético del edificio mes a mes, contabilizando la energía perdida o ganada por transmisión térmica al exterior a través de elementos pesados y ligeros ($Q_{tr,op}$ y $Q_{tr,w}$, respectivamente), la energía involucrada en el acoplamiento térmico entre zonas ($Q_{tr,ac}$), la energía intercambiada por ventilación (Q_{ve}), la ganancia interna sensible neta ($Q_{int,s}$), la ganancia solar neta (Q_{sol}), el calor cedido o almacenado en la masa térmica del edificio (Q_{edit}), y el aporte necesario de calefacción (Q_H) y refrigeración (Q_C). Han sido realizadas dos simulaciones de demanda energética, correspondientes al edificio objeto de proyecto y al edificio de referencia generado en base a éste, conforme a las reglas establecidas para la definición del edificio de referencia (Apéndice D de CTE DB HE 1 y documento 'Condiciones de aceptación de procedimientos alternativos a LIDER y CALENER'). Con objeto de comparar visualmente el comportamiento de ambas modelizaciones, la gráfica muestra también los resultados del edificio de referencia, mediante barras más estrechas y de color más oscuro, situadas a la derecha de los valores correspondientes al edificio objeto.



Q_H
Q_C
Q_{edif}
Q_{int,s}
Q_{sol}
Q_{tr,op}
Q_{tr,w}
Q_{tr,ac}
Q_{ve}

En la siguiente tabla se muestran los valores numéricos correspondientes a la gráfica anterior, del balance energético del edificio completo, como suma de las energías involucradas en el balance energético de cada una de las zonas térmicas que conforman el modelo de cálculo del edificio.

El criterio de signos adoptado consiste en emplear valores positivos para energías aportadas a la zona de cálculo, y negativos para la energía extraída.

	Ene (kWh)	Feb (kWh)	Mar (kWh)	Abr (kWh)	May (kWh)	Jun (kWh)	Jul (kWh)	Ago (kWh)	Sep (kWh)	Oct (kWh)	Nov (kWh)	Dic (kWh) (año)	Año (kWh/ m ² ·a)
Balance energético anual del edificio.													
$Q_{tr,op}$	5.0	10.3	7.1	5.8	14.3	6.3	22.6	10.5	15.6	6.9	6.2	10.6	-18550.5 -40.5
$-Q_{tr,op}$	-1882.6	-1741.0	-1930.0	-1636.0	-1411.8	-1410.4	-1219.7	-1202.6	-1303.9	-1414.7	-1759.3	-1759.6	
$Q_{tr,w}$	2.4	5.7	3.0	2.8	16.6	6.0	39.4	16.1	16.1	3.7	3.5	6.5	
$-Q_{tr,w}$	-3775.6	-3455.1	-3773.5	-3145.2	-2662.6	-2619.3	-2201.6	-2178.1	-2425.0	-2694.2	-3458.5	-3528.3	-35795.1 -78.2
$Q_{tr,ac}$	131.4	114.5	110.8	74.9	55.1	40.5	24.6	23.5	44.9	62.9	106.6	124.2	
$-Q_{tr,ac}$	-131.4	-114.5	-110.8	-74.9	-55.1	-40.5	-24.6	-23.5	-44.9	-62.9	-106.6	-124.2	
Q_{ve}	3.4	7.9	4.2	3.9	23.4	17.0	57.5	35.9	32.5	11.0	5.0	9.1	-17197.7 -37.6
$-Q_{ve}$	-1878.7	-1619.6	-1795.7	-1516.3	-1341.8	-1268.1	-1054.7	-1077.7	-1168.5	-1330.6	-1669.2	-1687.5	
$Q_{int,s}$	2184.3	1929.0	2155.9	2014.1	2184.3	2070.8	2099.2	2184.3	1985.7	2184.3	2099.2	2070.8	24944.6 54.5
$-Q_{int,s}$	-18.9	-16.7	-18.6	-17.4	-18.9	-17.9	-18.1	-18.9	-17.2	-18.9	-18.1	-17.9	
Q_{sol}	4668.9	4821.2	5816.0	4363.8	4727.0	4679.2	5024.7	5031.2	4574.7	4710.8	4911.7	4308.9	56623.4 123.8
$-Q_{sol}$	-81.8	-84.5	-102.1	-77.1	-83.6	-82.9	-88.9	-88.9	-80.7	-82.9	-86.0	-75.4	
Q_{edit}	-81.3	-75.6	48.8	116.4	-191.2	-22.6	-47.4	24.5	109.3	2.9	256.9	-140.7	
Q_H	951.4	573.1	229.2	140.0	64.5	5.0	--	--	28.6	--	192.9	823.1	3007.7 6.6
Q_C	-96.6	-354.8	-644.4	-254.7	-1320.2	-1363.1	-2612.9	-2736.4	-1767.2	-1378.4	-484.1	-19.6	-13032.3 -28.5
Q_{HC}	1048.0	927.8	873.6	394.7	1384.6	1368.1	2612.9	2736.4	1795.8	1378.4	677.0	842.7	16040.0 35.1

donde:

$Q_{tr,op}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica a través de elementos pesados en contacto con el exterior, kWh/(m²·año).

$Q_{tr,w}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica a través de elementos ligeros en contacto con el exterior, kWh/(m²·año).

$Q_{tr,ac}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica debida al acoplamiento térmico entre zonas, kWh/(m²·año).

Q_{ve} : Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica por ventilación, kWh/(m²·año).

$Q_{int,s}$: Transferencia de calor correspondiente a la ganancia de calor interna sensible, kWh/(m²·año).

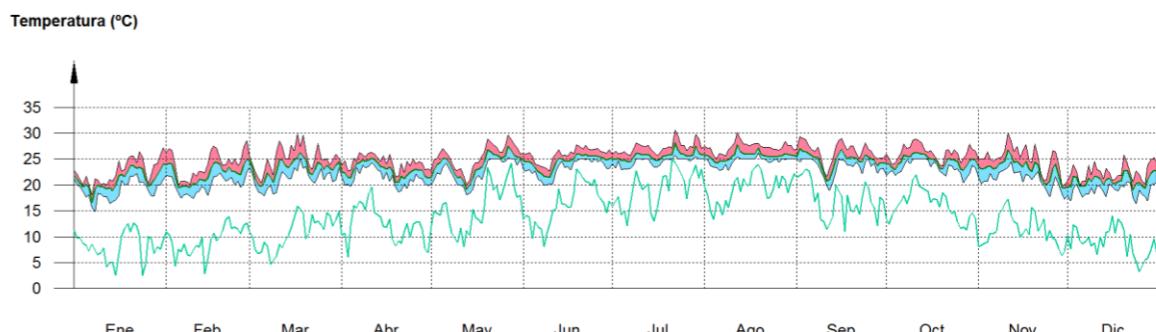
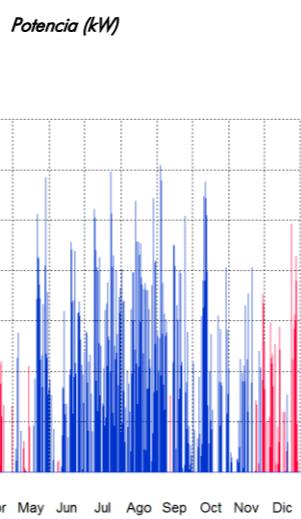
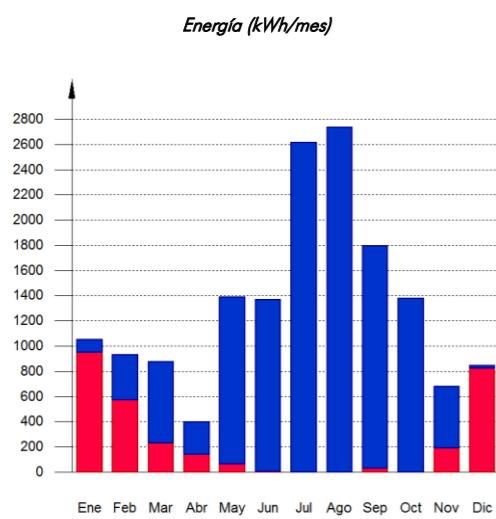
Q_{sol} : Transferencia de calor correspondiente a la ganancia de calor solar, kWh/(m²·año).

Q_{edit} : Transferencia de calor correspondiente al almacenamiento o cesión de calor por parte de la masa térmica del edificio, kWh/(m²·año).

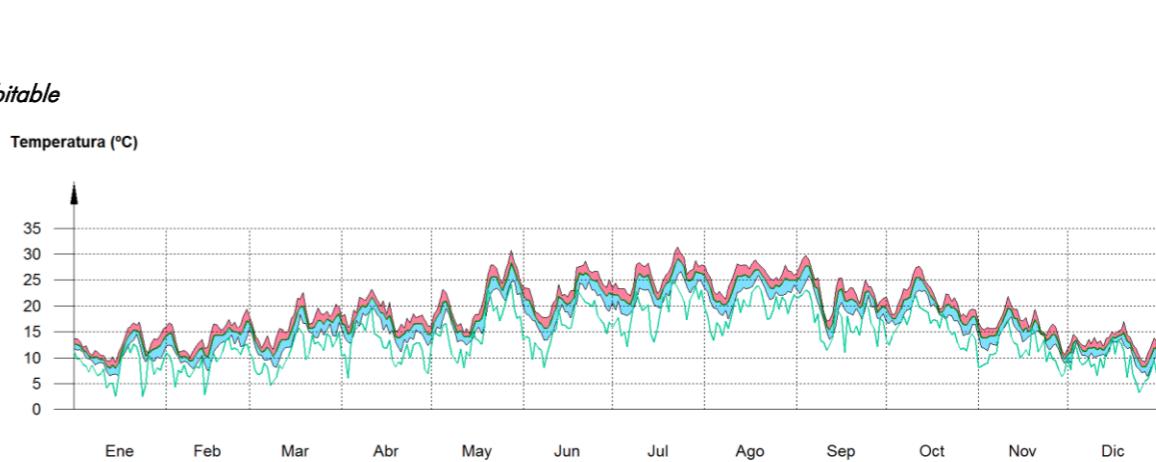
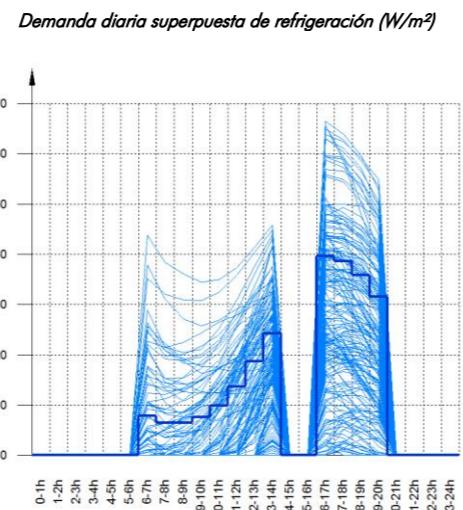
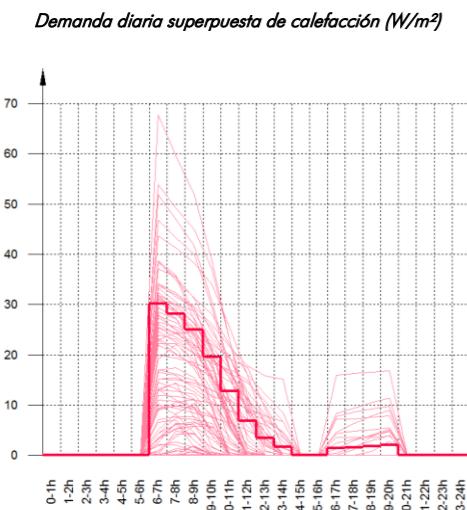
Q_H : Energía aportada de calefacción, kWh/(m²·año).

1.3.2.- Demanda energética mensual de calefacción y refrigeración.

Atendiendo únicamente a la demanda energética a cubrir por los sistemas de calefacción y refrigeración, las necesidades energéticas y de potencia útil instantánea a lo largo de la simulación anual se muestran en los siguientes gráficos:



A continuación, en los gráficos siguientes, se muestran las potencias útiles instantáneas por superficie acondicionada de aporte de calefacción y refrigeración para cada uno de los días de la simulación en los que se necesita aporte energético para mantener las condiciones interiores impuestas, mostrando cada uno de esos días de forma superpuesta en una gráfica diaria en horario legal, junto a una curva típica obtenida mediante la ponderación de la energía aportada por día activo, para cada día de cálculo:



La información gráfica anterior se resume en la siguiente tabla de resultados estadísticos del aporte energético de calefacción y refrigeración:

Nº activ.	Nº días activos (d)	Nº horas activas (h)	Nº horas por activ.	Potencia típica (W/m²)	Demanda típica por día activo (kWh/m²)
Calefacción	92	79	459	14.32	0.0832
Refrigeración	330	185	1363	20.90	0.1540

1.3.3.- Evolución de la temperatura.

La evolución de la temperatura interior en las zonas modelizadas del edificio objeto de proyecto se muestra en las siguientes gráficas, que muestran la evolución de las temperaturas mínimas, máximas y medias de cada día, junto a la temperatura exterior media diaria, en cada zona:

Zona térmica residencial vivienda

1.3.4.- Resultados numéricos del balance energético por zona y mes.

En la siguiente tabla se muestran los resultados de transferencia total de calor por transmisión y ventilación, calor interno total y ganancias solares, y energía necesaria para calefacción y refrigeración, de cada una de las zonas de cálculo del edificio.

El criterio de signos adoptado consiste en emplear valores positivos para energías aportadas a la zona de cálculo, y negativos para la energía extraída.

Las ganancias solares e internas muestran los valores de ganancia energética bruta mensual, junto a la pérdida directa debida al calor que escapa de la zona de cálculo a través de los elementos ligeros, conforme al método de cálculo utilizado.

Se muestra también el calor neto mensual almacenado o cedido por la masa térmica de cada zona de cálculo, de balance anual nulo.

	Ene (kWh)	Feb (kWh)	Mar (kWh)	Abr (kWh)	May (kWh)	Jun (kWh)	Jul (kWh)	Ago (kWh)	Sep (kWh)	Oct (kWh)	Nov (kWh)	Dic (kWh)	Año (kWh/ (m²-a))
Zona térmica residencial vivienda ($A_t = 457.54 \text{ m}^2; V = 1308.73 \text{ m}^3; A_{tot} = 2409.92 \text{ m}^2; C_m = 115067.100 \text{ kJ/K}; A_m = 2053.11 \text{ m}^2$)													
$Q_{tr,op}$	--	--	--	--	3.9	0.8	11.8	3.6	2.7	--	--	--	-15638.1 -34.2
$Q_{tr,w}$	-1689.1	-1539.3	-1667.0	-1362.9	-1142.5	-1108.1	-916.2	-914.9	-1036.0	-1172.2	-1534.5	-1578.0	
$Q_{ir,ac}$	--	--	--	--	10.9	3.4	33.1	12.8	8.5	--	--	--	-33044.9 -72.2
Q_{ve}	-3596.1	-3269.1	-3529.2	-2890.6	-2410.4	-2335.5	-1917.1	-1908.7	-2176.8	-2468.2	-3250.6	-3361.3	
$Q_{inf,s}$	--	--	--	--	1.1	0.5	3.0	0.5	1.1	--	--	--	-901.5 -2.0
Q_{sol}	-131.4	-114.5	-110.8	-74.9	-54.0	-39.9	-21.6	-23.0	-43.8	-62.9	-106.6	-124.2	
Q_{edif}	-1627.6	-1359.4	-1454.0	-1160.0	-989.1	-871.1	-656.7	-700.8	-821.2	-1014.3	-1378.4	-1453.8	-13350.0 -29.2
Q_H	2184.3	1929.0	2155.9	2014.1	2184.3	2070.8	2099.2	2184.3	1985.7	2184.3	2099.2	2070.8	24944.6 54.5
Q_C	-18.9	-16.7	-18.6	-17.4	-18.9	-17.9	-18.1	-18.9	-17.2	-18.9	-18.1	-17.9	
Q_{HC}	4158.6	4266.1	5071.8	3586.8	3833.7	3728.0	4037.4	4131.0	3814.4	4011.1	4372.8	3847.1	48014.6 104.9
Q_{edif}	-71.9	-73.7	-87.6	-62.0	-66.2	-64.4	-69.8	-71.4	-65.9	-69.3	-75.6	-66.5	
Q_H	-62.7	-40.7	54.8	81.6	-112.3	-21.7	-20.8	10.5	65.2	-17.0	183.0	-119.9	
Q_C	951.4	573.1	229.2	140.0	64.5	5.0	--	--	28.6	--	192.9	823.1	3007.7 6.6
Q_{HC}	-96.6	-354.8	-644.4	-254.7	-1320.2	-1363.1	-2612.9	-2736.4	-1767.2	-1378.4	-484.1	-19.6	-13032.3 -28.5
Q_{edif}	1048.0	927.8	873.6	394.7	1384.6	1368.1	2612.9	2736.4	1795.8	1378.4	677.0	842.7	16040.0 35.1

Ene (kWh)	Feb (kWh)	Mar (kWh)	Abr (kWh)	May (kWh)	Jun (kWh)	Jul (kWh)	Ago (kWh)	Sep (kWh)	Oct (kWh)	Nov (kWh)	Dic (kWh)	Año (kWh/ año)	(kWh/ (m ² ·año))
Zona no habitable ($A_t = 90.46 \text{ m}^2$; $V = 285.87 \text{ m}^3$; $A_{\text{tot}} = 387.26 \text{ m}^2$; $C_m = 32514.639 \text{ kJ/K}$; $A_m = 191.66 \text{ m}^2$)													
$Q_{tr,op}$	5.0 -193.6	10.3 -201.7	7.1 -263.0	5.8 -273.1	10.4 -269.3	5.6 -302.3	10.8 -303.5	7.0 -287.8	12.9 -267.9	6.9 -242.5	6.2 -224.8	10.6 -181.6	-2912.3 -32.2
$Q_{tr,w}$	2.4 -179.5	5.7 -186.0	3.0 -244.3	2.8 -254.7	5.7 -252.1	2.6 -283.8	6.3 -284.5	3.3 -269.4	7.6 -248.2	3.7 -226.0	3.5 -207.9	6.5 -167.0	-2750.2 -30.4
$Q_{tr,ac}$	131.4 --	114.5 --	110.8 --	74.9 --	54.0 --	39.9 --	21.6 --	23.0 --	43.8 --	62.9 --	106.6 --	124.2 --	901.5 --
Q_{ve}	3.4 -251.1	7.9 -260.2	4.2 -341.7	3.9 -356.3	8.0 -352.7	3.7 -397.1	8.8 -398.1	4.6 -376.9	10.6 -347.3	5.2 -316.3	5.0 -290.9	9.1 -233.7	-3847.7 -42.5
Q_{sol}	510.3 -9.9	555.2 -10.8	744.3 -14.5	777.0 -15.1	893.3 -17.4	951.1 -18.5	987.4 -19.2	900.1 -17.5	760.3 -14.8	699.6 -13.6	538.9 -10.5	461.8 -9.0	8608.8 85.2
Q_{edif}	-18.5	-34.9	-6.0	34.8	-79.0	-0.8	-26.6	14.0	44.1	20.0	73.8	-20.8	

donde:

A_t : Superficie útil de la zona térmica, m^2 .

V : Volumen interior neto de la zona térmica, m^3 .

A_{tot} : Área de todas las superficies que revisten la zona térmica, m^2 .

C_m : Capacidad calorífica interna de la zona térmica calculada conforme a la Norma ISO 13786:2007 (método detallado), kJ/K .

A_m : Superficie efectiva de masa de la zona térmica, conforme a la Norma ISO 13790:2011, m^2 .

$Q_{tr,op}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica a través de elementos pesados en contacto con el exterior, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

$Q_{tr,w}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica a través de elementos ligeros en contacto con el exterior, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

$Q_{tr,ac}$: Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica debida al acoplamiento térmico entre zonas, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{ve} : Transferencia de calor correspondiente a la transmisión térmica por ventilación, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

$Q_{int,s}$: Transferencia de calor correspondiente a la ganancia de calor interna sensible, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{sol} : Transferencia de calor correspondiente a la ganancia de calor solar, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{edif} : Transferencia de calor correspondiente al almacenamiento o cesión de calor por parte de la masa térmica de la zona, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{p} : Energía aportada de calefacción, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{c} : Energía aportada de refrigeración, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

Q_{HC} : Energía aportada de calefacción y refrigeración, $\text{kWh}/(\text{m}^2\cdot\text{año})$.

2.- MODELO DE CÁLCULO DEL EDIFICIO.

2.1.- Zonificación climática

El edificio objeto del proyecto se sitúa en el municipio de Bilbao (provincia de Vizcaya), con una altura sobre el nivel del mar de 19 m. Le corresponde, conforme al Apéndice B de CTE DB HE 1, la zona climática C1. La pertenencia a dicha zona climática define las **solicitudes exteriores** para el cálculo de demanda energética, mediante la determinación del clima de referencia asociado, publicado en formato informático (fichero MET) por la Dirección General de Arquitectura, Vivienda y Suelo, del Ministerio de Fomento.

2.2.- Zonificación del edificio, perfil de uso y nivel de acondicionamiento.

2.2.1.- Agrupaciones de recintos.

Se muestra a continuación la caracterización de los espacios que componen cada una de las zonas de cálculo del edificio. Para cada espacio, se muestran su superficie y volumen, junto a sus **condiciones operacionales** conforme a los perfiles de uso del Apéndice C de CTE DB HE 1, su **acondicionamiento térmico**, y sus **solicitudes interiores** debidas a aportes de energía de ocupantes, equipos e iluminación.

S (m ²)	V (m ³)	b _w	ren _h (1/h)	ΣQ _{ocup,s} (kWh/ año)	ΣQ _{equip} (kWh/ año)	ΣQ _{lum} (kWh/ año)	T° calef. media (°C)	T° refrig. media (°C)	
Zona térmica residencial vivienda (Zona habitable, Perfil: Media, 12 h)									
L11	18.14	48.25	1.00	0.80	386.2	289.6	321.8	20.0	25.0
L12	9.86	26.22	1.00	0.80	209.9	157.4	174.9	20.0	25.0
L122	4.22	11.23	1.00	0.80	89.8	67.4	74.9	20.0	25.0
L13	8.03	21.36	1.00	0.80	170.9	128.2	142.5	20.0	25.0
L14	8.00	21.29	1.00	0.80	170.3	127.7	141.9	20.0	25.0
L15	9.84	26.18	1.00	0.80	209.5	157.1	174.6	20.0	25.0
L16	8.07	21.46	1.00	0.80	171.8	128.8	143.2	20.0	25.0

	S (m ²)	V (m ³)	b _w	ren _h (1/h)	ΣQ _{ocup,s} (kWh/ año)	ΣQ _{equip} (kWh/ año)	ΣQ _{lum} (kWh/ año)	T° calef. media (°C)	T° refrig. media (°C)
L162	3.41	9.07	1.00	0.80	72.6	54.4	60.5	20.0	25.0
L17	9.84	26.18	1.00	0.80	209.5	157.1	174.6	20.0	25.0
L18	7.90	21.03	1.00	0.80	168.2	126.1	140.1	20.0	25.0
L19	9.90	26.32	1.00	0.80	210.8	158.1	175.6	20.0	25.0
L20	9.84	26.18	1.00	0.80	209.5	157.1	174.6	20.0	25.0
K1	3.53	9.14	1.00	0.80	75.1	56.4	62.6	20.0	25.0
K11	1.56	4.03	1.00	0.80	33.2	24.9	27.7	20.0	25.0
K12	1.60	4.15	1.00	0.80	34.1	25.5	28.4	20.0	25.0
K13	1.85	4.79	1.00	0.80	39.4	29.5	32.8	20.0	25.0
K14	1.90	4.93	1.00	0.80	40.4	30.3	33.7	20.0	25.0
K2	4.61	11.93	1.00	0.80	98.1	73.6	81.8	20.0	25.0
K3	3.86	10.01	1.00	0.80	82.2	61.6	68.5	20.0	25.0
K31	1.86	4.82	1.00	0.80	39.6	29.7	33.0	20.0	25.0
K32	1.56	4.03	1.00	0.80	33.2	24.9	27.7	20.0	25.0
K4	3.21	8.32	1.00	0.80	68.3	51.3	56.9	20.0	25.0
K5	3.66	9.48	1.00	0.80	77.9	58.4	64.9	20.0	25.0
S11	19.46	50.41	1.00	0.80	414.3	310.7	345.2	20.0	25.0
S12	16.22	42.01	1.00	0.80	345.3	259.0	287.7	20.0	25.0
E1	14.17	37.70	1.00	0.80	301.7	226.2	251.4	20.0	25.0
P1	17.72	47.13	1.00	0.80	377.2	282.9	314.4	20.0	25.0
P2	12.09	32.17	1.00	0.80	257.4	193.0	214.5	20.0	25.0
P3	12.86	34.21	1.00	0.80	27				

	S (m ²)	V (m ³)	b _{ve}	ren _h (1/h)	ΣQ _{equip.s} (kWh/año)	ΣQ _{equip} (kWh/año)	ΣQ _{dum} (kWh/año)	T° calef. media (°C)	T° refrig. media (°C)
P5	12.86	39.87	1.00	0.80	273.8	205.3	228.1	20.0	25.0
	457.54	1308.73	1.00	0.80/0.374*	9740.1	7305.1	8116.8	20.0	25.0

Zona no habitable (Zona no habitable)

L2	64.07	202.46	1.00	0.50	--	--	--	Oscilación libre
L3	19.76	62.46	1.00	3.00	--	--	--	
L10	6.63	20.95	1.00	1.00	--	--	--	
	90.46	285.87	1.00	1.08	0.0	0.0	0.0	

donde:

S: Superficie útil interior del recinto, m².

V: Volumen interior neto del recinto, m³.

b_{ve}: Factor de ajuste de la temperatura de suministro de ventilación. En caso de disponer de una unidad de recuperación de calor, el factor de ajuste de la temperatura de suministro de ventilación para el caudal de aire procedente de la unidad de recuperación es igual a b_{ve} = (1 - f_{ve,fac} · h_{hrv}), donde h_{hrv} es el rendimiento de la unidad de recuperación y f_{ve,fac} es la fracción del caudal de aire total que circula a través del recuperador.

ren_h: Número de renovaciones por hora del aire del recinto.

*: Valor medio del número de renovaciones hora del aire de la zona habitable, incluyendo las infiltraciones calculadas.

Q_{ocup,s}: Sumatorio de la carga interna sensible debida a la ocupación del recinto a lo largo del año, conforme al perfil anual asignado y a su superficie, kWh/año.

Q_{equip}: Sumatorio de la carga interna debida a los equipos presentes en el recinto a lo largo del año, conforme al perfil anual asignado y a su superficie, kWh/año.

Q_{dum}: Sumatorio de la carga interna debida a la iluminación del recinto a lo largo del año, conforme al perfil anual asignado y a su superficie, kWh/año.

T° calef.: Valor medio en los intervalos de operación de la temperatura de consigna de calefacción, °C.

media:

T° refrig.: Valor medio en los intervalos de operación de la temperatura de consigna de refrigeración, °C.

media:

2.2.2.- Perfiles de uso utilizados.

Los perfiles de uso utilizados en el cálculo del edificio, obtenidos del Apéndice C de CTE DB HE 1, son los siguientes:

		Distribución horaria																									
		1h	2h	3h	4h	5h	6h	7h	8h	9h	10h	11h	12h	13h	14h	15h	16h	17h	18h	19h	20h	21h	22h	23h	24h		
Perfil: Media, 12 h (uso no residencial)																											
Temp. Consigna Alta (°C)																											
Laboral		--	--	--	--	--	--	25	25	25	25	25	25	25	25	25	--	--	25	25	25	--	--	--	--	--	
Sábado		--	--	--	--	--	--	25	25	25	25	25	25	25	25	--	--	25	25	25	--	--	--	--	--	--	
Festivo		--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
Temp. Consigna Baja (°C)																											
Laboral		--	--	--	--	--	--	20	20	20	20	20	20	20	20	--	--	20	20	20	20	--	--	--	--	--	
Sábado		--	--	--	--	--	--	20	20	20	20	20	20	20	20	--	--	20	20	20	20	--	--	--	--	--	
Festivo		--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	
Ocupación sensible (W/m²)																											
Laboral		0	0	0	0	0	0	6	6	6	6	6	6	6	6	0	0	6	6	6	0	0	0	0	0	0	0
Sábado		0	0	0	0	0	0	6	6	6	6	6	6	6	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Festivo		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Iluminación (%)																											
Laboral		0	0	0	0	0	0	100	100	100	100	100	100	100	100	0	0	100	100	100	0	0	0	0	0	0	
Sábado		0	0	0	0	0	0	100	100	100	100	100	100	100	100	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Festivo		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Equipos (W/m²)																											
Laboral		0	0	0	0	0	0	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	0	0	4.5	4.5	4.5	4.5	0	0	0	0	0	
Sábado		0	0	0	0	0	0	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	4.5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Festivo		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Ventilación (%)																											
Laboral		0	0	0	0	0	0	100	100	100																	

	Tipo	S (m ²)	c (kJ/ (m ² ·K))	U (W/ (m ² ·K))	ΔQ _r (kWh/ año)	a	I. (°)	O. (°)	F _{sh,o}	ΔQ _{sol} (kWh/ año)
Ixitura		10.71	46.83	0.24	-231.1	0.4	V	S(180)	0.99	33.1
Ixitura		6.28	46.83	0.24	-135.6	0.4	V	N(0)	0.90	2.4
EGO-CLT MIX 240		64.88	108.37							
Ixitura + alikatado		4.87	65.39	0.24	-105.0	0.4	V	E(90)	0.84	8.3
Ixitura + alikatado		5.77	65.39	0.24	-124.6	0.4	V	E(90)	0.64	7.4
Ixitura + alikatado		6.09	65.39	0.24	-131.4	0.4	V	S(180)	0.84	15.8
Ixitura		3.32	46.83	0.24	-71.7	0.4	V	O(-90)	0.97	6.7
Ixitura		6.29	46.83	0.24	-135.9	0.4	V	N(0)	0.88	2.4
Ixitura		5.83	46.83	0.24	-125.8	0.4	V	N(0)	0.89	2.2
Ixitura		11.28	46.83	0.24	-243.4	0.4	V	N(0)	0.90	4.3
Ixitura		4.98	46.83	0.24	-107.5	0.4	V	O(-90)	0.64	6.6
Ixitura		3.38	46.83	0.24	-73.0	0.4	V	O(-90)	0.85	6.0
Ixitura		4.47	46.83	0.24	-96.6	0.4	V	N(0)	0.90	1.7
-16150.7 -901.5*										
678.5										
<hr/>										
Zona no habitable										
Ixitura		23.78	46.83	0.24	-246.4	0.4	V	E(90)	1.00	48.2
Ixitura		22.20	46.83	0.24	-230.0	0.4	V	N(0)	0.90	8.5
Ixitura		6.92	46.83	0.24	-71.8	0.4	V	O(-90)	0.39	5.6
Ixitura		20.15	46.83	0.24	-208.8	0.4	V	S(180)	1.00	62.7
Eskailerak sute EI 120		33.34	22.19							
Eskailerak sute EI 120		9.85	22.19	0.41	-176.5					
Solera		90.46	236.01	0.36	-1406.2					
EGO-CLT MIX 240		64.09	39.11	0.22	671.4	Desde 'Zona térmica residencial vivienda'				
Ixitura		5.75	46.83	0.24	-59.6	0.4	V	N(0)	0.83	2.0
Eskailerak sute EI 120		33.34	46.98							
Eskailerak sute EI 120		17.95	46.98	0.37	-283.0					
EGO-CLT MIX 240		22.48	38.40	0.22	230.1	Desde 'Zona térmica residencial vivienda'				
Ixitura + alikatado		3.52	65.39	0.24	-36.5	0.4	V	S(180)	1.00	11.0
Eskailerak sute EI 120		10.80	46.98	0.41	-193.5					
-2912.3 +901.5*										
138.0										

donde:

S: Superficie del elemento.

c: Capacidad calorífica por superficie del elemento.

U: Transmitancia térmica del elemento.

Q_r: Calor intercambiado con el ambiente exterior, a través del elemento, a lo largo del año.

*: Calor intercambiado con otras zonas del modelo térmico, a través del elemento, a lo largo del año.

a: Coeficiente de absorción solar (absortividad) de la superficie opaca.

I.: Inclinación de la superficie (elevación).

O.: Orientación de la superficie (azimut respecto al norte).

F_{sh,o}: Valor medio anual del factor de corrección de sombra por obstáculos exteriores.

Q_{sol}: Ganancia solar acumulada a lo largo del año.

2.3.2.- Composición constructiva. Elementos constructivos ligeros.

La transmisión de calor al exterior a través de los elementos constructivos ligeros que forman la envolvente térmica de las zonas habitables del edificio (-72.2 kWh/(m²·año)) supone el **67.9%** de la transmisión térmica total a través de dicha envolvente (-106.4 kWh/(m²·año))).

	Tipo	S (m ²)	U _g (W/ (m ² ·K))	F _F (%)	U _f (W/ (m ² ·K))	ΔQ _r (kWh/ año)	g _{gl}	a	I. (°)	O. (°)	F _{sh,gl}	F _{sh,o}	ΔQ _{sol} (kWh/ año)
<hr/> Zona térmica residencial vivienda													

	Tipo	S (m ²)	U _g (W/ (m ² ·K))	F _F (%)	U _f (W/ (m ² ·K))	ΔQ _r (kWh/ año)	g _{gl}	a	I. (°)	O. (°)	F _{sh,gl}	F _{sh,o}	ΔQ _{sol} (kWh/ año)
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		21.04	3.30			-6053.8	0.62	0.6	V	N(0)	1.00	1.00	5036.9
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		3.01	3.30			-866.3	0.62	0.6	V	O(-90)	0.87	1.00	1306.1
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		1.60	3.30			-460.5	0.62	0.6	V	S(180)	0.74	1.00	826.1
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		1.60	3.30			-460.5	0.62	0.6	V	S(180)	0.74	0.97	803.2
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		12.75	3.30			-3669.4	0.62	0.6	V	S(180)	0.74	1.00	6607.2
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		1.23	3.30			-352.5	0.62	0.6	V	N(0)	1.00	0.96	280.4
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		2.30	3.30			-661.9	0.62	0.6	V	N(0)	1.00	0.98	539.9
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		0.84	3.30			-241.7	0.62	0.6	V	S(180)	0.62	0.85	310.6
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		1.68	3.30			-483.5	0.62	0.6	V	S(180)	0.62	1.00	729.4
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		22.98	3.30			-6613.5	0.62	0.6	V	S(180)	1.00	1.00	16092.5
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		2.60	3.30			-746.8	0.62	0.6	V	O(-90)	0.87	0.96	1082.4
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		9.20	3.30			-2647.7	0.62	0.6	V	S(180)	0.82	1.00	5282.9
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		6.84	3.30			-1967.1	0.62	0.6	V	N(0)	1.00	0.98	1609.5
Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4		1.60	3.30			-460.5	0.62	0.6	V	O(-90)	0.87	0.74	515.2
Puerta de entrada a la vivienda, de madera		1.68	1.00	1.78		-260.7		0.6	V	N(0)	0.00	0.92	1

O.: Orientación de la superficie (azimut respecto al norte).

$F_{sh,ai}$: Valor medio anual del factor reductor de sombreado para dispositivos de sombra móviles.

$F_{sh,o}$: Valor medio anual del factor de corrección de sombra por obstáculos exteriores.

Q_{sol} : Ganancia solar acumulada a lo largo del año.

2.3.3.- Composición constructiva. Puentes térmicos.

La transmisión de calor a través de los puentes térmicos incluidos en la envolvente térmica de las zonas habitables del edificio (1.1 kWh/(m²·año)) supone el **-1.1%** de la transmisión térmica total a través de dicha envolvente (-106.4 kWh/(m²·año)).

Tomando como referencia únicamente la transmisión térmica a través de los elementos pesados y puentes térmicos de la envolvente habitable del edificio (-34.2 kWh/(m²·año)), el porcentaje debido a los puentes térmicos es el **-3.3%**.

Zona térmica residencial vivienda	Tipo	L (m)	y (W/(m·K))	δQ_p (kWh/ año)
Esquina entrante		112.68	-0.191	1936.0
Esquina saliente		20.03	0.500	-901.0
Frente de forjado		89.22	0.038	-306.4
Frente de forjado		56.94	0.039	-200.3
Esquina saliente		34.42	0.050	-153.7
Forjado inferior en contacto con el aire exterior		9.83	0.054	-47.8
Frente de forjado		11.33	0.037	-37.9
Frente de forjado		17.03	0.035	-53.4
Frente de forjado		8.51	0.036	-27.5
Frente de forjado		2.01	0.046	-8.4
Frente de forjado		11.25	0.047	-47.5
Frente de forjado		11.61	0.036	-38.1
Esquina entrante		22.62	-0.087	176.4
Forjado inferior en contacto con el aire exterior		2.13	0.060	-11.4
Frente de forjado		0.97	0.044	-3.9
Esquina entrante		17.00	-0.184	282.0
Frente de forjado		6.67	0.051	-30.7
Frente de forjado		10.74	0.040	-38.7
Frente de forjado		14.79	0.051	-67.7
Esquina entrante		11.52	-0.089	91.8
				511.9

donde:

L: Longitud del puente térmico lineal.

y: Transmittancia térmica lineal del puente térmico.

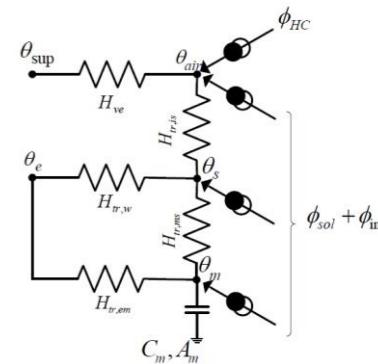
n: Número de puentes térmicos puntuales.

X: Transmittancia térmica puntual del puente térmico.

Q_p : Calor intercambiado en el puente térmico a lo largo del año.

2.4.- Procedimiento de cálculo de la demanda energética.

El procedimiento de cálculo empleado consiste en la simulación anual de un modelo zonal del edificio con acoplamiento térmico entre zonas, mediante el método completo simplificado en base horaria de tipo dinámico descrito en UNE-EN ISO 13790:2011, cuya implementación ha sido validada mediante los tests descritos en la Norma EN 15265:2007 (Energy performance of buildings - Calculation of energy needs for space heating and cooling using dynamic methods - General criteria and validation procedures). Este procedimiento de cálculo utiliza un modelo equivalente de resistencia-capacitancia (R-C) de tres nodos en base horaria. Este modelo hace una distinción entre la temperatura del aire interior y la temperatura media radiante de las superficies interiores (revestimiento de la zona del edificio), permitiendo su uso en comprobaciones de confort térmico, y aumentando la exactitud de la consideración de las partes radiantes y convectivas de las ganancias solares, luminosas e internas.



La metodología cumple con los requisitos impuestos en el capítulo 5 de CTE DB HE 1, al considerar los siguientes aspectos:

- el diseño, emplazamiento y orientación del edificio;
- la evolución hora a hora en régimen transitorio de los procesos térmicos;
- el acoplamiento térmico entre zonas adyacentes del edificio a distintas temperaturas;
- las solicitudes interiores, solicitudes exteriores y condiciones operacionales especificadas en los apartados 4.1 y 4.2 de CTE DB HE 1, teniendo en cuenta la posibilidad de que los espacios se comporten en oscilación libre;
- las ganancias y pérdidas de energía por conducción a través de la envolvente térmica del edificio, compuesta por los cerramientos opacos, los huecos y los puentes térmicos, con consideración de la inercia térmica de los materiales;
- las ganancias y pérdidas producidas por la radiación solar al atravesar los elementos transparentes o semitransparentes y las relacionadas con el calentamiento de elementos opacos de la envolvente térmica, considerando las propiedades de los elementos, su orientación e inclinación y las sombras propias del edificio u otros obstáculos que puedan bloquear dicha radiación;
- las ganancias y pérdidas de energía producidas por el intercambio de aire con el exterior debido a ventilación e infiltraciones teniendo en cuenta las exigencias de calidad del aire de los distintos espacios y las estrategias de control empleadas.

Permitiendo, además, la obtención separada de la demanda energética de calefacción y de refrigeración del edificio.

Fichas justificativas de la opción simplificada.

Ficha 1: Cálculo de los parámetros característicos medios

ZONA CLIMÁTICA C1 Zona de baja carga interna Zona de alta carga interna

Muros (U_{Mm}) y (U_{Tm})

Tipos		A (m ²)	U (W/m ² K)	A · U (W/K)	Resultados
N	Itxitura + alikatado	3.92	0.24	0.93	$\Delta A = 198.13 \text{ m}^2$ $\Delta A \cdot U = 63.80 \text{ W/K}$ $U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.32 \text{ W/m}^2\text{K}$
	EGO-CLT 100	17.76	0.87	15.48	
	Itxitura	169.51	0.24	41.08	
	EGO-CLT 100 + alikatado	6.94	0.91	6.31	
E	Itxitura + alikatado	30.28	0.24	7.20	$\Delta A = 117.73 \text{ m}^2$ $\Delta A \cdot U = 44.36 \text{ W/K}$ $U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.38 \text{ W/m}^2\text{K}$
	EGO-CLT 100	5.24	0.87	4.57	
	Eskailerak sute EI 120 ($b = 0.88$)	17.58	0.36	6.41	
	EGO-CLT 100 + alikatado	15.77	0.91	14.34	
	Itxitura	48.86	0.24	11.84	
O	Itxitura	77.84	0.24	18.86	$\Delta A = 96.67 \text{ m}^2$ $\Delta A \cdot U = 35.96 \text{ W/K}$ $U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.37 \text{ W/m}^2\text{K}$
	EGO-CLT 100	0.95	0.87	0.83	
	EGO-CLT 100 + alikatado	17.88	0.91	16.26	
S	Itxitura	141.71	0.24	34.34	$\Delta A = 182.04 \text{ m}^2$ $\Delta A \cdot U = 54.41 \text{ W/K}$ $U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.30 \text{ W/m}^2\text{K}$
	EGO-CLT 100	7.19	0.87	6.26	
	Itxitura + alikatado	24.32	0.24	5.78	
	EGO-CLT 100 + alikatado	8.82	0.91	8.03	
SE					$\Delta A = \boxed{\dots}$
					$\Delta A \cdot U = \boxed{\dots}$
					$U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = \boxed{\dots}$
SO					$\Delta A = \boxed{\dots}$
					$\Delta A \cdot U = \boxed{\dots}$
					$U_{Mm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = \boxed{\dots}$
C-TER					$\Delta A = \boxed{\dots}$
					$\Delta A \cdot U = \boxed{\dots}$
					$U_{Tm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = \boxed{\dots}$

Suelos ($U_{\text{e-}}$)

Tipos	A (m ²)	U (W/m ² K)	A · U (W/K)	Resultados
Solera - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina ($B' = 4.0 \text{ m}$)	9.15	0.37	3.43	
Solera - Base de hormigón ligero. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina ($B' = 4.0 \text{ m}$)	119.72	0.25	30.42	
EGO-CLT MIX 240 (Voladizo)	14.91	0.22	3.35	
EGO-CLT MIX 240 ($b = 0.92$)	60.79	0.20	12.40	$\Delta A = 234.35 \text{ m}^2$
EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina (Voladizo)	3.99	0.22	0.87	$\Delta A \cdot U = 55.43 \text{ W/K}$
EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina ($b = 0.91$)	6.42	0.20	1.26	$U_{Sm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.24 \text{ W/m}^2\text{K}$
EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina ($b = 0.88$)	16.07	0.19	3.05	
EGO-CLT MIX 240 ($b = 0.88$)	3.30	0.20	0.64	

Cubiertas y lucernarios (U_{Cm} , F_{Im})

Tipos	A (m ²)	U (W/m ² K)	A · U (W/K)	Resultados
EGO-CLT MIX 240	0.19	0.22	0.04	$\Delta A = 0.54 \text{ m}^2$
Guarnecido de yeso a buena vista - EGO-CLT MIX 240	0.35	0.22	0.08	$\Delta A \cdot U = 0.12 \text{ W/K}$
				$U_{Cm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 0.22 \text{ W/m}^2\text{K}$

Huecos (U_{Hm} , F_{Hm})

Tipos	A (m ²)	U (W/m ² K)	A · U (W/K)	Resultados
N	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	47.95	3.30	158.24
				$\Delta A = 47.95 \text{ m}^2$
				$\Delta A \cdot U = 158.24 \text{ W/K}$
				$U_{Hm} = \Delta A \cdot U / \Delta A = 3.30 \text{ W/m}^2\text{K}$

1

Lípos		A (m ²)	U	F	A · U	(m ²)	Resultados
E	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	3.20	3.30	0.67	10.56	2.14	$\dot{A} = 3.20 \text{ m}^2$ $\dot{A} \cdot U = 10.56 \text{ W/K}$ $\dot{A} \cdot F = 2.14 \text{ m}^2$ $U_{Hm} = \dot{A} \cdot U / \dot{A} = 3.30 = \text{W/m}^2\text{K}$ $F_{Hm} = \dot{A} \cdot F / \dot{A} = 0.67$
O	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	5.52	3.04	0.54	16.78	2.98	$\dot{A} = 16.92 \text{ m}^2$ $\dot{A} \cdot U = 54.41 \text{ W/K}$ $\dot{A} \cdot F = 10.62 \text{ m}^2$ $U_{Hm} = \dot{A} \cdot U / \dot{A} = 3.22 = \text{W/m}^2\text{K}$ $F_{Hm} = \dot{A} \cdot F / \dot{A} = 0.63$
	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	11.40	3.30	0.67	37.63	7.64	
S	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	43.14	3.30	0.77	142.35	33.22	$\dot{A} = 74.85 \text{ m}^2$ $\dot{A} \cdot U = 247.01 \text{ W/K}$ $\dot{A} \cdot F = 51.54 \text{ m}^2$ $U_{Hm} = \dot{A} \cdot U / \dot{A} = 3.30 = \text{W/m}^2\text{K}$ $F_{Hm} = \dot{A} \cdot F / \dot{A} = 0.69$
	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	19.15	3.30	0.57	63.20	10.92	
	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	3.36	3.30	0.48	11.10	1.61	
	Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4	9.20	3.30	0.63	30.36	5.80	
SE							$\dot{A} = \boxed{}$ $\dot{A} \cdot U = \boxed{}$ $\dot{A} \cdot F = \boxed{}$ $U_{Hm} = \dot{A} \cdot U / \dot{A} = \boxed{}$ $F_{Hm} = \dot{A} \cdot F / \dot{A} = \boxed{}$
SO							$\dot{A} = \boxed{}$ $\dot{A} \cdot U = \boxed{}$ $\dot{A} \cdot F = \boxed{}$ $U_{Hm} = \dot{A} \cdot U / \dot{A} = \boxed{}$ $F_{Hm} = \dot{A} \cdot F / \dot{A} = \boxed{}$



Ficha 2: Conformidad. Demanda energética

ZONA CLIMÁTICA	C1	Zona de baja carga interna	<input type="checkbox"/>	Zona de alta carga interna	<input checked="" type="checkbox"/>
Cerramientos y particiones interiores de la envolvente térmica					
Muros de fachada					$U_{máx(proyecto)}^{(1)}$ $U_{máx}^{(2)}$
Primer metro del perímetro de suelos apoyados y muros en contacto con el terreno					0.24 W/m²K £ 0.95 W/m²K
Particiones interiores en contacto con espacios no habitables					0.60 W/m²K £ 0.95 W/m²K
Suelos					0.91 W/m²K £ 0.95 W/m²K
Cubiertas					0.37 W/m²K £ 0.65 W/m²K
Vidrios y marcos de huecos y lucernarios					£ 0.53 W/m²K
Medianerías					3.30 W/m²K £ 4.40 W/m²K
Particiones interiores (edificios de viviendas) ⁽³⁾					£ 1.00 W/m²K
Muros de fachada					
Huecos					
$U_{Mm}^{(4)}$		$U_{Mlim}^{(5)}$	$U_{Hm}^{(4)}$	$U_{Hlim}^{(5)}$	$F_{Hm}^{(4)}$ $F_{Hlim}^{(5)}$
N	0.32 W/m²K	£ 0.73 W/m²K	3.30 W/m²K	£ 4.20 W/m²K	
E	0.38 W/m²K	£ 0.73 W/m²K	3.30 W/m²K	£ 4.40 W/m²K	
O	0.37 W/m²K	£ 0.73 W/m²K	3.22 W/m²K	£ 4.40 W/m²K	
S	0.30 W/m²K	£ 0.73 W/m²K	3.30 W/m²K	£ 4.40 W/m²K	
SE	£	£ 0.73 W/m²K	£	£ 4.40 W/m²K	
SO	£	£ 0.73 W/m²K	£	£ 4.40 W/m²K	

Cerr. contacto terreno	Suelos	Cubiertas y lucernarios	Lucernarios
$U_{Tm}^{(4)}$	$U_{Mlim}^{(5)}$	$U_{Sm}^{(4)}$ $U_{Slim}^{(5)}$	$U_{Cm}^{(4)}$ $U_{Clim}^{(5)}$

(1) $U_{máx(proyecto)}$ corresponde al mayor valor de la transmitancia de los cerramientos o particiones interiores indicados en el proyecto.

(2) $U_{máx}$ corresponde a la transmitancia térmica máxima definida en la tabla 2.1 para cada tipo de cerramiento o partición interior.

(3) En edificios de viviendas, $U_{máx(proyecto)}$ de particiones interiores que limiten unidades de uso con un sistema de calefacción previsto desde proyecto con las zonas comunes no calefactadas.

(4) Parámetros característicos medios obtenidos en la ficha 1.

(5) Valores límite de los parámetros característicos medios definidos en la tabla 2.2.

Tipos	C. superficiales		C. intersticiales									
	$f_{Rsi}^{(3)}$	$f_{Rsmín}$	P_n £ $P_{sat,n}$	Capa 1	Capa 2	Capa 3	Capa 4	Capa 5	Capa 6			
Ixitura	f_{Rsi}	0.94	P_n	Elemento exento de comprobación (punto 4, apartado 3.2.3.2, CTE DB HE 1)								
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$									
Eskailerak sute El 120	f_{Rsi}	0.90	P_n	837.26	1275.68	1280.06	1285.32					
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1208.87	1527.29	2213.43	2251.81					
Guarnecido de yeso a buena vista - EGO-CLT MIX 240 (Superior)	f_{Rsi}	0.94	P_n	1048.69	1060.83	1277.52	1285.32					
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1234.27	2162.29	2292.60	2301.78					
EGO-CLT 100 + alikatado	f_{Rsi}	0.77	P_n	832.00	832.15	1285.32						
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1296.27	2138.03	2153.67						
EGO-CLT MIX 240 (Voladizo)	f_{Rsi}	0.94	P_n	1052.49	1064.84	1285.32						
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1222.49	2147.22	2277.22						
EGO-CLT MIX 240 (Inferior)	f_{Rsi}	0.95	P_n	1052.49	1064.84	1285.32						
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1245.74	2152.34	2278.87						
EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina (Voladizo)	f_{Rsi}	0.95	P_n	1007.03	1016.83	1191.86	1194.31	1264.32	1285.32			
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1220.09	2110.59	2234.95	2258.30	2277.41	2278.88			
EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina (Inferior)	f_{Rsi}	0.95	P_n	1007.03	1016.83	1191.86	1194.31	1264.32	1285.32			
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1242.72	2116.48	2237.67	2260.41	2279.02	2280.45			

Ficha 3: Conformidad. Condensaciones

Cerramientos, particiones interiores, puentes térmicos												
Tipos	C. superficiales		C. intersticiales									
	$f_{Rsi}^{(3)}$	$f_{Rsmín}$	P_n £ $P_{sat,n}$	Capa 1	Capa 2	Capa 3	Capa 4	Capa 5	Capa 6			
Ixitura + alikatado	f_{Rsi}	0.94	P_n	Elemento exento de comprobación (punto 4, apartado 3.2.3.2, CTE DB HE 1)								
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$									
EGO-CLT 100	f_{Rsi}	0.78	P_n	837.31	1280.01	1285.32						
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1289.30	2083.99	2161.15						
EGO-CLT MIX 240 (Superior)	f_{Rsi}	0.94	P_n	1052.49	1064.84	1285.32						
	$f_{Rsmín}$	0.47	$P_{sat,n}$	1234.84	2170.07	2301.57						

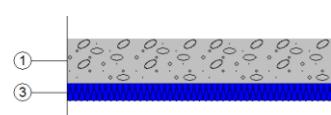
1.- SISTEMA ENVOLVENTE

1.1.- Suelos en contacto con el terreno

1.1.1.- Soleras

Solera

Solera de hormigón en masa de 10 cm de espesor, realizada con hormigón HM-15/B/20/I, extendido y vibrado manual mediante regla vibrante, sin tratamiento de su superficie con juntas de retracción de 5 mm de espesor, mediante corte con disco de diamante. Incluso panel de poliestireno expandido de 3 cm de espesor, para la ejecución de juntas de dilatación, con: AISLAMIENTO HORIZONTAL: aislamiento térmico horizontal, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en la base de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas; AISLAMIENTO PERIMETRAL: aislamiento térmico vertical, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en el perímetro de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas.



Listado de capas:

1 - Solera de hormigón en masa	10 cm
2 - Film de polietileno	0.02 cm
3 - Poliestireno extruido	4 cm
Espesor total:	14.02 cm

Limitación de demanda energética U_s: 0.31 kcal/(h·m²·C)

(Para una solera con longitud característica B' = 4.7 m)

Solera con banda de aislamiento perimetral (ancho 1.2 m y resistencia térmica: 1.37 m²·h·°C/kcal)

Superficie del forjado, A: 94.60 m²

Perímetro del forjado, P: 40.54 m

Resistencia térmica del forjado, R_f: 1.42 m²·h·°C/kcal

Resistencia térmica del aislamiento perimetral, R_f: 1.37 m²·h·°C/kcal

Espesor del aislamiento perimetral, dn: 4.00 cm

Tipo de terreno: Arena semidensa

Masa superficial: 251.70 kg/m²

Masa superficial del elemento base: 250.18 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 50.0(-1; -6) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 80.1 dB

Protección frente al ruido

Masa superficial: 349.20 kg/m²

Masa superficial del elemento base: 347.68 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 55.3(-1; -7) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 75.1 dB

Superficie total 90.46 m²

Solera - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina Superficie total 9.15 m²

REVESTIMIENTO DEL SUELO

PAVIMENTO: Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado, de 25x25 cm, capacidad de absorción de agua E<3%, grupo Blb, resistencia al deslizamiento Rd<=15, clase 0, recibidas con adhesivo cementoso de uso exclusivo para interiores, Ci, color gris y rejuntadas con mortero de juntas cementoso tipo L, color blanco; BASE DE PAVIMENTACIÓN: Suelo técnico continuo de placas de yeso laminado reforzadas con fibras, de 25 mm de espesor, apoyadas sobre pies regulables, para alturas entre 30 y 40 mm.

ELEMENTO ESTRUCTURAL

Solera de hormigón en masa de 10 cm de espesor, realizada con hormigón HM-15/B/20/I, extendido y vibrado manual mediante regla vibrante, sin tratamiento de su superficie con juntas de retracción de 5 mm de espesor, mediante corte con disco de diamante. Incluso panel de poliestireno expandido de 3 cm de espesor, para la ejecución de juntas de dilatación, con: AISLAMIENTO HORIZONTAL: aislamiento térmico horizontal, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en la base de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas; AISLAMIENTO PERIMETRAL: aislamiento térmico vertical, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en el perímetro de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas.

Listado de capas:

1 - Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado	1 cm
2 - Suelo técnico continuo de placa de yeso laminado reforzada con fibras	2.5 cm
3 - Cámara de aire	3.5 cm
4 - Solera de hormigón en masa	10 cm
5 - Film de polietileno	0.02 cm
6 - Poliestireno extruido	4 cm

Espesor total:

21.02 cm

Limitación de demanda energética U_s: 0.32 kcal/(h·m²·C)

(Para una solera con longitud característica B' = 4 m)

Solera con banda de aislamiento perimetral (ancho 1.2 m y resistencia térmica: 1.37 m²·h·°C/kcal)

Superficie del forjado, A: 131.80 m²

Perímetro del forjado, P: 65.25 m

Resistencia térmica del forjado, R_f: 1.57 m²·h·°C/kcal

Resistencia térmica del aislamiento perimetral, R_f: 1.37 m²·h·°C/kcal

Espesor del aislamiento perimetral, dn: 4.00 cm

Tipo de terreno: Arena semidensa

Masa superficial: 349.20 kg/m²

Masa superficial del elemento base: 347.68 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 55.3(-1; -7) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 75.1 dB

Solera - Base de hormigón ligero. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina

Superficie total 119.72 m²

REVESTIMIENTO DEL SUELO

PAVIMENTO: Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado, de 25x25 cm, capacidad de absorción de agua E<3%, grupo Blb, resistencia al deslizamiento Rd<=15, clase 0, recibidas con adhesivo cementoso de uso exclusivo para interiores, Ci, color gris y rejuntadas con mortero de juntas cementoso tipo L, color blanco; SUELO RADIANTE: Sistema de calefacción por suelo radiante panel "UPONOR IBERIA", compuesto por panel de tetones de poliestireno expandido (EPS) y recubrimiento termoconformado de polietileno (PE), aislante a ruido de impacto, de 43 mm de espesor, modelo Nubos IB 150, banda de espuma de polietileno (PE), de 200x10 mm, modelo Magna, tubo de polietileno reticulado (PE-Xa), de 5 capas según el método UAX, con barrera de oxígeno (EVOH) y capa de protección de polietileno (PE) modificado, de 20 mm de diámetro exterior y 2 mm de espesor, modelo Comfort Pipe PLUS y mortero autonivelante, de 40 mm de espesor; BASE DE PAVIMENTACIÓN: Base para pavimento, de 6 cm de espesor, de hormigón ligero, de resistencia a compresión 2,0 MPa y 690 kg/m³ de densidad, confeccionado en obra con arcilla expandida y cemento gris, acabado con capa de regularización de mortero de cemento, industrial, M-5 de 2 cm de espesor, fratasada y limpia. Incluso banda de panel rígido de poliestireno expandido para la preparación de las juntas perimetrales de dilatación.

ELEMENTO ESTRUCTURAL

Solera de hormigón en masa de 10 cm de espesor, realizada con hormigón HM-15/B/20/I, extendido y vibrado manual mediante regla vibrante, sin tratamiento de su superficie con juntas de retracción de 5 mm de espesor, mediante corte con disco de diamante. Incluso panel de poliestireno expandido de 3 cm de espesor, para la ejecución de juntas de dilatación, con: AISLAMIENTO HORIZONTAL: aislamiento térmico horizontal, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en la base de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas; AISLAMIENTO PERIMETRAL: aislamiento térmico vertical, formado por panel rígido de poliestireno extruido, de 40 mm de espesor, resistencia térmica 1,2 m²K/W, conductividad térmica 0,034 W/(mK), colocado a tope en el perímetro de la solera, simplemente apoyado, cubierto con film de polietileno de 0,2 mm de espesor. Incluso cinta autoadhesiva para sellado de juntas.

Listado de capas:	
1 - Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado	1 cm
2 - Mortero autonivelante, CA - C20 - F4 según UNE-EN 13813	4 cm
3 - Panel de tetones de poliestireno expandido (EPS) y recubrimiento termoconformado de polietileno (PE), aislante a ruido de impacto, modelo Nubos IB 150 "UPONOR IBERIA"	4.3 cm
4 - Capa de regularización de mortero de cemento	2 cm
5 - Solera de hormigón en masa	10 cm
6 - Film de polietileno	0.02 cm
7 - Poliestireno extruido	4 cm
Espesor total:	25.32 cm

Limitación de demanda energética U_s: 0.22 kcal/(h·m²·C)
(Para una solera con longitud característica B' = 4 m)

Solera con banda de aislamiento perimetral (ancho 1.2 m y resistencia térmica: 1.37 m²·h·°C/kcal)

Superficie del forjado, A: 131.80 m²

Perímetro del forjado, P: 65.25 m

Resistencia térmica del forjado, R_f: 2.90 m²·h·°C/kcal

Resistencia térmica del aislamiento perimetral, R_f: 1.37 m²·h·°C/kcal

Espesor del aislamiento perimetral, dn: 4.00 cm

Tipo de terreno: Arena semidensa

Masa superficial: 399.99 kg/m²

Masa superficial del elemento base: 288.18 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_r): 52.3(-1; -6) dB

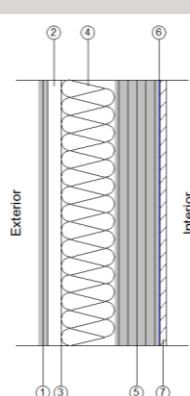
Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 77.9 dB

Protección frente al ruido

1.2.- Fachadas

1.2.1.- Parte ciega de las fachadas

Ixitura



Listado de capas:

- 1 - Alertza
- 2 - Cámara de aire muy ventilada
- 3 - Polietileno alta densidad [HDPE]
- 4 - Zur Zuntza
- 5 - EGO-CLT 100
- 6 - Polietileno alta densidad [HDPE]
- 7 - Igeltsu plaka

Espesor total:

2 cm
3 cm
0.1 cm
12 cm
10 cm
0.1 cm
1.5 cm
28.7 cm

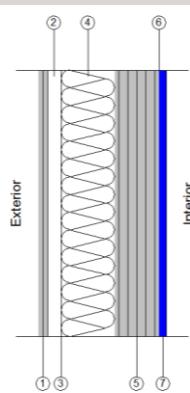
Limitación de demanda energética U_m: 0.21 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido

Masa superficial: 96.36 kg/m²

Superficie total 544.52 m²

Ixitura + alikatado



Listado de capas:

- 1 - Alertza
- 2 - Cámara de aire ligeramente ventilada
- 3 - Polietileno alta densidad [HDPE]
- 4 - Zur Zuntza
- 5 - EGO-CLT 100
- 6 - Polietileno alta densidad [HDPE]
- 7 - Azulejo cerámico

Espesor total:

2 cm
3 cm
0.1 cm
12 cm
10 cm
0.1 cm
1.5 cm
28.7 cm

Limitación de demanda energética U_m: 0.20 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido

Masa superficial: 118.86 kg/m²

Superficie total 65.10 m²

1.2.2.- Huecos en fachada

Puerta cortafuegos, de acero galvanizado

Puerta cortafuegos de acero galvanizado homologada, EI2 60-C5, de una hoja, 800x2000 mm de luz y altura de paso, acabado lacado.

Dimensiones Ancho x Alto: 80 x 200 cm n° uds: 2

Caracterización térmica Transmitancia térmica, U: 1.94 kcal/(h·m²·C)

Absortividad, α_s: 0.6 (color intermedio)

Caracterización acústica Absorción, α_{500Hz} = 0.06; α_{1000Hz} = 0.08; α_{2000Hz} = 0.10

Resistencia al fuego EI2 60

Puerta garaje

Dimensiones Ancho x Alto: 299.9 x 300 cm n° uds: 1

Caracterización térmica Transmitancia térmica, U: 1.72 kcal/(h·m²·C)

Absortividad, α_s: 0.6 (color intermedio)

Puerta de entrada a la vivienda, de madera

Puerta interior de entrada de 203x82,5x4,5 cm, hoja tipo castellana, con cuarterones, con tablero de madera maciza de pino melis.	nº uds: 6
Dimensiones	
Ancho x Alto: 82.5 x 203 cm	
Caracterización térmica	
Transmitancia térmica, U: 1.54 kcal/(h·m ² °C)	
Absortividad, a_s : 0.6 (color intermedio)	
Caracterización acústica	
Absorción, a_{500Hz} = 0.06; a_{1000Hz} = 0.08; a_{2000Hz} = 0.10	
Resistencia al fuego	
EI2 60	

Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4

VIDRIO:

Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4, conjunto formado por vidrio exterior Float incoloro de 4 mm, cámara de aire deshidratada con perfil separador de aluminio y doble sellado perimetral, de 6 mm, y vidrio interior Float incoloro de 4 mm de espesor; 14 mm de espesor total.

Características del vidrio

Transmitancia térmica, U _a : 2.84 kcal/(h·m ² °C)
Factor solar, g: 0.77
Aislamiento acústico, R _w (C;C _{tr}): 28 (-1;-3) dB

Dimensiones: 200 x 280 cm (ancho x alto)

nº uds: 1

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.77	

Dimensiones: 99.9 x 280 cm (ancho x alto)

nº uds: 1

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.57	

Dimensiones: 360 x 280 cm (ancho x alto)

nº uds: 2

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.77	

Dimensiones: 100 x 280 cm (ancho x alto)

nº uds: 1

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.67	

Dimensiones: 200 x 253 cm (ancho x alto)

nº uds: 1

Dimensiones: 200 x 253 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.70	

Dimensiones: 100 x 160 cm (ancho x alto)

nº uds: 20

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.67	

Dimensiones: 100 x 160 cm (ancho x alto)

nº uds: 3

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.57	

Dimensiones: 98.5 x 160 cm (ancho x alto)

nº uds: 2

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.67	

Dimensiones: 76.4 x 160 cm (ancho x alto)

nº uds: 1

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.67	

Dimensiones: 100 x 230 cm (ancho x alto)

nº uds: 4

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.67	

Dimensiones: 50 x 168.2 cm (ancho x alto)

nº uds: 4

Transmisión térmica	U _w	2.84	kcal/(h·m ² °C)
Soleamiento	F	0.77	
	F _H	0.62	

Dimensiones: 441.9 x 260 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.77		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 25 (-1;-3) dB

Dimensiones: 99.9 x 260 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.57		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 28 (-1;-3) dB

Dimensiones: 200 x 230 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.70		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 26 (-1;-3) dB

Dimensiones: 297.1 x 230 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.77		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 25 (-1;-3) dB

Dimensiones: 100 x 160 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.77		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 28 (-1;-3) dB

Dimensiones: 88.2 x 160 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.84	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 1
Soleamiento	F	0.77		
	F_H	0.57		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 28 (-1;-3) dB

Notas:

U_w : Coeficiente de transmitancia térmica del hueco (kcal/(h·m²°C))

F: Factor solar del hueco

F_H : Factor solar modificado

R_w (C;C_{tr}): Valores de aislamiento acústico (dB)

Puerta con fijo lateral practicable, de 1100x2400 mm - Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4

CARPINTERÍA:

Puerta de PVC, una hoja practicable con apertura hacia el exterior y fijo lateral, dimensiones 2300x2400 mm, anchura del fijo 1200 mm, compuesta de marco, hoja y junquillos, acabado estándar en las dos caras, color blanco, perfiles de 70 mm de anchura, soldados a inglete, que incorporan cinco cámaras interiores, tanto en la sección de la hoja como en la del marco, para mejora del aislamiento térmico; galce con pendiente del 5% para facilitar el desagüe; con refuerzos interiores, juntas de estanqueidad de EPDM manilla y herrajes; transmitancia térmica del marco: Uh,m = 1,3 W/(m²K); espesor máximo del acristalamiento: 40 mm; compuesta por marco, hojas, herrajes de colgar y apertura, elementos de estanqueidad y accesorios homologados, con clasificación a la permeabilidad al aire clase 4, según UNE-EN 12207, clasificación a la estanqueidad al agua clase 9A, según UNE-EN 12208, y clasificación a la resistencia a la carga del viento clase C2, según UNE-EN 12210. Incluso patillas de anclaje para la fijación de la carpintería, silicona para sellado perimetral de las juntas exterior e interior, entre la carpintería y la obra.

VIDRIO:

Doble acristalamiento Aislglas "CONTROL GLASS ACÚSTICO Y SOLAR", 4/6/4, conjunto formado por vidrio exterior Float incoloro de 4 mm, cámara de aire deshidratada con perfil separador de aluminio y doble sellado perimetral, de 6 mm, y vidrio interior Float incoloro de 4 mm de espesor; 14 mm de espesor total.

Características del vidrio

Transmitancia térmica, U_g : 2.84 kcal/(h·m²°C)

Factor solar, g: 0.77

Aislamiento acústico, R_w (C;C_{tr}): 28 (-1;-3) dB

Transmitancia térmica, U_f : 1.89 kcal/(h·m²°C)

Tipo de apertura: Practicable

Permeabilidad al aire de la carpintería (EN 12207): Clase 4

Absortividad, a_s : 0.4 (color claro)

Dimensiones: 230 x 240 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.61	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 2
Soleamiento	F	0.59		
	F_H	0.54		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 29 (-1;-4) dB

Dimensiones: 230 x 240 cm (ancho x alto)

Transmisión térmica	U_w	2.61	kcal/(h·m ² °C)	nº uds: 1
Soleamiento	F	0.59		
	F_H	0.49		

Caracterización acústica

R_w (C;C_{tr}) 29 (-1;-4) dB

Notas:

U_w : Coeficiente de transmitancia térmica del hueco (kcal/(h·m²°C))

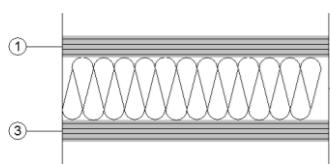
F: Factor solar del hueco

F_H : Factor solar modificado

R_w (C;C_{tr}): Valores de aislamiento acústico (dB)

1.3.- Suelos en contacto con el exterior

EGO-CLT MIX 240



Listado de capas:

- 1 - EGO-CLT
- 2 - Zur zuntza
- 3 - EGO-CLT

Espesor total:

Superficie total 16.04 m²

5 cm
14 cm
5 cm
24 cm

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.19 kcal/(h·m²·C)

U_c calefacción: 0.19 kcal/(h·m²·C)

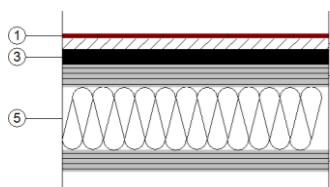
Protección frente al ruido Masa superficial: 73.80 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 37.0(-1; -1) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 98.6 dB

EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina

Superficie total 4.61 m²



Listado de capas:

- 1 - Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado
- 2 - Suelo técnico continuo de placa de yeso laminado reforzada con fibras
- 3 - Cámara de aire
- 4 - EGO-CLT
- 5 - Zur zuntza
- 6 - EGO-CLT

Espesor total:

1 cm
2.5 cm
3.5 cm
5 cm
14 cm
5 cm
31 cm

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.19 kcal/(h·m²·C)
U_c calefacción: 0.18 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 171.30 kg/m²

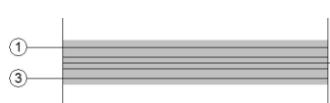
Masa superficial del elemento base: 97.50 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 39.0(-1; -2) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 94.4 dB

EGO-CLT 100

Superficie total 23.80 m²



Listado de capas:

- 1 - EGO-CLT
- 2 - EGO-CLT
- 3 - EGO-CLT

Espesor total:

3 cm
4 cm
3 cm
10 cm

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.95 kcal/(h·m²·C)
U_c calefacción: 0.88 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 50.00 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 34.2(-1; -1) dB

Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 104.5 dB

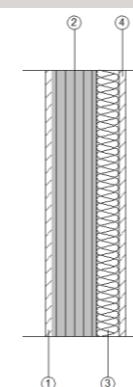
2.- SISTEMA DE COMPARTIMENTACIÓN

2.1.- Compartimentación interior vertical

2.1.1.- Parte ciega de la compartimentación interior vertical

Eskailerak sute El 120

Superficie total 72.33 m²



Listado de capas:

- 1 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900
- 2 - EGO-CLT 100
- 3 - Zur zuntza
- 4 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900

Espesor total:

1.5 cm
10 cm
5 cm
1.5 cm
18 cm

Limitación de demanda energética U_m: 0.36 kcal/(h·m²·C)

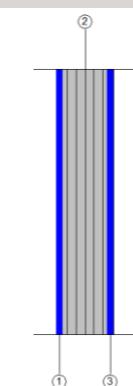
Protección frente al ruido Masa superficial: 83.25 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 37.9(-1; -1) dB

Seguridad en caso de incendio Resistencia al fuego: EI 120

EGO-CLT 100 + alikatado 2

Superficie total 108.44 m²



Listado de capas:

- 1 - Azulejo cerámico
- 2 - EGO-CLT 100
- 3 - Azulejo cerámico

Espesor total:

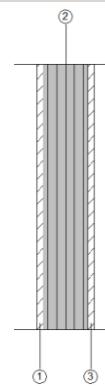
1.5 cm
10 cm
1.5 cm
13 cm

Limitación de demanda energética U_m: 0.82 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 119.00 kg/m²

Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 40.5(-1; -3) dB

Seguridad en caso de incendio Resistencia al fuego: EI 60

EGO-CLT 100Superficie total 375.86 m²

Listado de capas:

- 1 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900
- 2 - EGO-CLT 100
- 3 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900

Espesor total:

1.5 cm
10 cm
1.5 cm
13 cm

Limitación de demanda energética U_m : 0.75 kcal/(h·m²°C)Protección frente al ruido Masa superficial: 74.75 kg/m²Caracterización acústica, $R_w(C; C_{tr})$: 37.1(-1; -1) dB

Seguridad en caso de incendio Resistencia al fuego: EI 60

2.1.2.- Huecos verticales interiores**Puerta de paso interior, de madera**

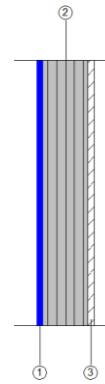
Puerta interior abatible, ciega, de una hoja de 203x82,5x3,5 cm, de tablero aglomerado, chapado con pino país, con plafones de forma recta; con herrajes de colgar y de cierre.

Dimensiones	Ancho x Alto: 82.5 x 203 cm	nº uds: 45
Caracterización térmica	Transmitancia térmica, U: 1.74 kcal/(h·m ² °C)	
Caracterización acústica	Absortividad, α_s : 0.6 (color intermedio)	
Resistencia al fuego	Absorción, α_{500Hz} = 0.06; α_{1000Hz} = 0.08; α_{2000Hz} = 0.10	
	EI2 30	

Puerta de entrada a la vivienda, de madera

Puerta interior de entrada de 203x82,5x4,5 cm, hoja tipo castellana, con cuarterones, con tablero de madera maciza de pino melis.

Dimensiones	Ancho x Alto: 82.5 x 203 cm	nº uds: 2
Caracterización térmica	Transmitancia térmica, U: 1.54 kcal/(h·m ² °C)	
Caracterización acústica	Absortividad, α_s : 0.6 (color intermedio)	
Resistencia al fuego	Absorción, α_{500Hz} = 0.06; α_{1000Hz} = 0.08; α_{2000Hz} = 0.10	
	EI2 60	

EGO-CLT 100 + alikatadoSuperficie total 181.35 m²

Listado de capas:

- 1 - Azulejo cerámico
- 2 - EGO-CLT 100
- 3 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900

Espesor total:

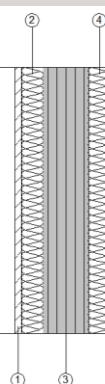
1.5 cm
10 cm
1.5 cm
13 cm

Limitación de demanda energética U_m : 0.78 kcal/(h·m²°C)Protección frente al ruido Masa superficial: 96.88 kg/m²Caracterización acústica, $R_w(C; C_{tr})$: 39.0(-1; -2) dB

Seguridad en caso de incendio Resistencia al fuego: EI 60

Puerta de paso interior, de madera doble

Dimensiones	Ancho x Alto: 160 x 203 cm	nº uds: 4
Caracterización térmica	Transmitancia térmica, U: 1.74 kcal/(h·m ² °C)	
Caracterización acústica	Absortividad, α_s : 0.6 (color intermedio)	
Resistencia al fuego	Absorción, α_{500Hz} = 0.06; α_{1000Hz} = 0.08; α_{2000Hz} = 0.10	
	EI2 30	

MEDIANERASuperficie total 32.65 m²

Listado de capas:

- 1 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900
- 2 - Zur zuntza
- 3 - EGO-CLT 100
- 4 - Zur zuntza
- 5 - Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900

Espesor total:

1.5 cm
5 cm
10 cm
5 cm
1.5 cm
23 cm

Limitación de demanda energética U_m : 0.23 kcal/(h·m²°C)Protección frente al ruido Masa superficial: 91.75 kg/m²Caracterización acústica, $R_w(C; C_{tr})$: 38.6(-1; -2) dB

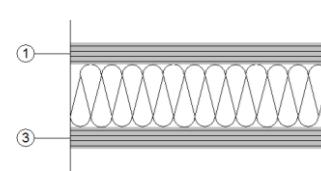
Seguridad en caso de incendio Resistencia al fuego: EI 60

Puerta de paso interior, de madera doble 180

Dimensiones	Ancho x Alto: 200 x 203 cm	nº uds: 2
Caracterización térmica	Transmitancia térmica, U: 1.74 kcal/(h·m ² °C)	
Caracterización acústica	Absortividad, α_s : 0.6 (color intermedio)	
Resistencia al fuego	Absorción, α_{500Hz} = 0.06; α_{1000Hz} = 0.08; α_{2000Hz} = 0.10	
	EI2 30	

2.2.- Compartimentación interior horizontal

EGO-CLT MIX 240

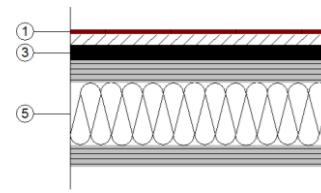


Listado de capas:
 1 - EGO-CLT
 2 - Zur zuntza
 3 - EGO-CLT
 Espesor total:

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.19 kcal/(h·m²·C)
 U_c calefacción: 0.18 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 73.80 kg/m²
 Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 37.0(-1; -1) dB
 Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 98.6 dB

EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina

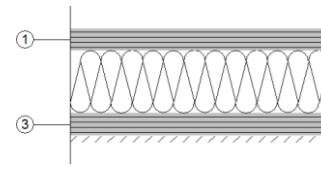


Listado de capas:
 1 - Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado
 2 - Suelo técnico continuo de placa de yeso laminado reforzada con fibras
 3 - Cámara de aire
 4 - EGO-CLT
 5 - Zur zuntza
 6 - EGO-CLT
 Espesor total:

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.19 kcal/(h·m²·C)
 U_c calefacción: 0.18 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 171.30 kg/m²
 Masa superficial del elemento base: 97.50 kg/m²
 Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 39.0(-1; -2) dB
 Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 94.4 dB

Guarnecido de yeso a buena vista - EGO-CLT MIX 240



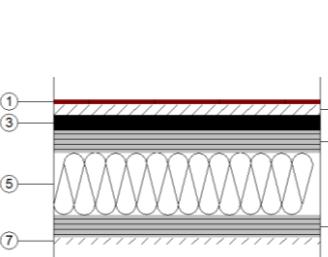
Listado de capas:
 1 - EGO-CLT
 2 - Zur zuntza
 3 - EGO-CLT
 4 - Guarnecido de yeso
 5 - pintura al temple sobre paramento interior de mortero de cemento
 Espesor total:

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.19 kcal/(h·m²·C)
 U_c calefacción: 0.18 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 91.05 kg/m²
 Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 40.1(-1; -2) dB
 Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 95.5 dB

Superficie total 233.99 m²

Guarnecido de yeso a buena vista - EGO-CLT MIX 240 - Suelo técnico continuo de placas de yeso con fibra. Solado de baldosas cerámicas colocadas en capa fina



Listado de capas:

1 - Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado
 2 - Suelo técnico continuo de placa de yeso laminado reforzada con fibras
 3 - Cámara de aire
 4 - EGO-CLT
 5 - Zur zuntza
 6 - EGO-CLT
 7 - Guarnecido de yeso
 8 - pintura al temple sobre paramento interior de mortero de cemento

Espesor total:

Limitación de demanda energética U_c refrigeración: 0.18 kcal/(h·m²·C)
 U_c calefacción: 0.18 kcal/(h·m²·C)

Protección frente al ruido Masa superficial: 188.55 kg/m²
 Masa superficial del elemento base: 97.50 kg/m²
 Caracterización acústica, R_w(C; C_{tr}): 41.4(-1; -3) dB
 Nivel global de presión de ruido de impactos normalizado, L_{n,w}: 92.0 dB

Superficie total 29.10 m²

3.- MATERIALES

Capas						
Material	e	r	l	RT	Cp	m
Alertzea	2	600	0.129	0.155	384	50
Azulejo cerámico	1.5	2300	1.118	0.0134	200.631	1000000
Cámara de aire	3.5	1000	0.43	0.0814	238.846	1
Capa de regularización de mortero de cemento	2	1900	1.118	0.0179	238.846	10
EGO-CLT	3	500	0.112	0.2678	384	50
EGO-CLT	4	500	0.112	0.3571	384	50
EGO-CLT	5	500	0.112	0.4463	384	50
EGO-CLT 100	10	500	0.112	0.8927	384	50
Film de polietileno	0.02	920	0.284	0.0007	525.461	100000
Guarnecido de yeso	1.5	1150	0.49	0.0306	238.846	6
Igeltsu plaka	1.5	800	0.215	0.0698	252	10
Mortero autonivelante, CA - C20 - F4 según UNE-EN 13813	4	2100	1.376	0.0291	238.846	10
Panel de tetones de poliestireno expandido (EPS) y recubrimiento termoconformado de polietileno (PE), aislante a ruido de impacto, modelo Nubos IB 150 "UPONOR IBERIA"	4.3	30	0.03	1.4286	238.846	20
Placa de yeso laminado [PYL] 750 < d < 900	1.5	825	0.215	0.0698	238.846	4
Poliestireno extruido	4	38	0.029	1.368	238.846	100
Polietileno alta densidad [HDPE]	0.1	980	0.43	0.0023	429.923	100000
Solado de baldosas cerámicas de gres esmaltado	1	2500	1.978	0.0051	238.846	30
Solera de hormigón en masa	10	2500	1.978	0.0506	238.846	80
Suelo técnico continuo de placa de yeso laminado reforzada con fibras	2.5	1500	0.378	0.0661	238.846	40
Zur zuntza	5	170	0.034	1.4703	247.2	1
Zur zuntza	14	170	0.034	4.1169	247.2	1
Zur Zuntza	12	170	0.034	3.5288	247.2	1
Abreviaturas utilizadas						
e	Espesor (cm)	RT	Resistencia térmica (m ² ·h·°C/kcal)			
r	Densidad (kg/m ³)	Cp	Calor específico (cal/kg·°C)			
l	Conductividad térmica (kcal/(h m °C))	m	Factor de resistencia a la difusión del vapor de agua (j)			

Calificación energética del edificio

Zona climática	C1	Uso	Otros usos
----------------	----	-----	------------

1. CALIFICACIÓN ENERGÉTICA DEL EDIFICIO EN EMISIONES

INDICADOR GLOBAL	INDICADORES PARCIALES	
	CALEFACCIÓN	ACS
	Emisiones calefacción [kgCO ₂ /m ² ·año]	A
18.49 C	0.08	0.16
REFRIGERACIÓN	ILUMINACIÓN	
Emisiones globales[kgCO ₂ /m ² ·año] ¹	Emisiones refrigeración [kgCO ₂ /m ² ·año]	E
6.04	12.16	C

La calificación global del edificio se expresa en términos de dióxido de carbono liberado a la atmósfera como consecuencia del consumo energético del mismo.

	kgCO ₂ /m ² ·año	kgCO ₂ ·año
Emisiones CO ₂ por consumo eléctrico	18.21	11574.37
Emisiones CO ₂ por otros combustibles	0.25	156.28

2. CALIFICACIÓN ENERGÉTICA DEL EDIFICIO EN CONSUMO DE ENERGÍA PRIMARIA NO RENOVABLE

Por energía primaria no renovable se entiende la energía consumida por el edificio procedente de fuentes no renovables que no ha sufrido ningún proceso de conversión o transformación.

INDICADOR GLOBAL	INDICADORES PARCIALES	
	CALEFACCIÓN	ACS
	Energía primaria calefacción [kWh/m ² ·año]	A
108.87 C	0.39	0.77
REFRIGERACIÓN	ILUMINACIÓN	
Consumo global de energía primaria no renovable[kWh/m ² ·año] ¹	Energía primaria refrigeración [kWh/m ² ·año]	E
35.68	71.81	D

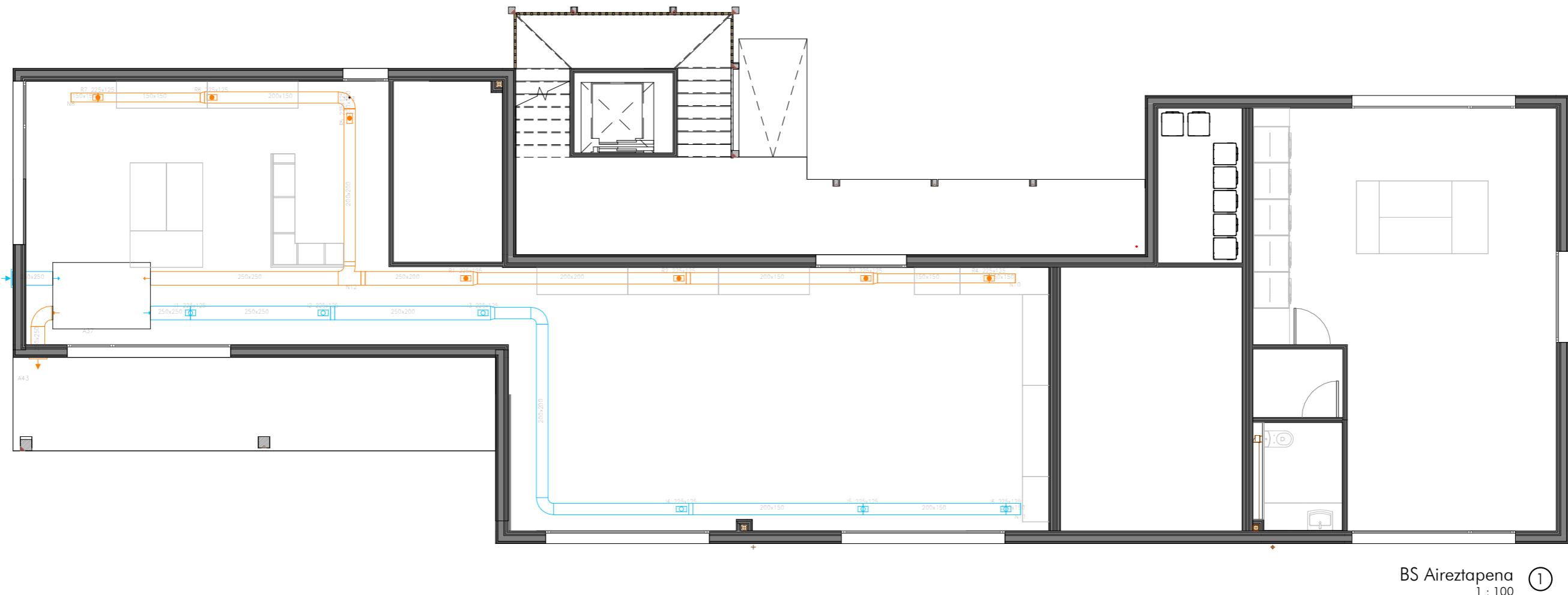
3. CALIFICACIÓN PARCIAL DE LA DEMANDA ENERGÉTICA DE CALEFACCIÓN Y REFRIGERACIÓN

La demanda energética de calefacción y refrigeración es la energía necesaria para mantener las condiciones internas de confort del edificio.

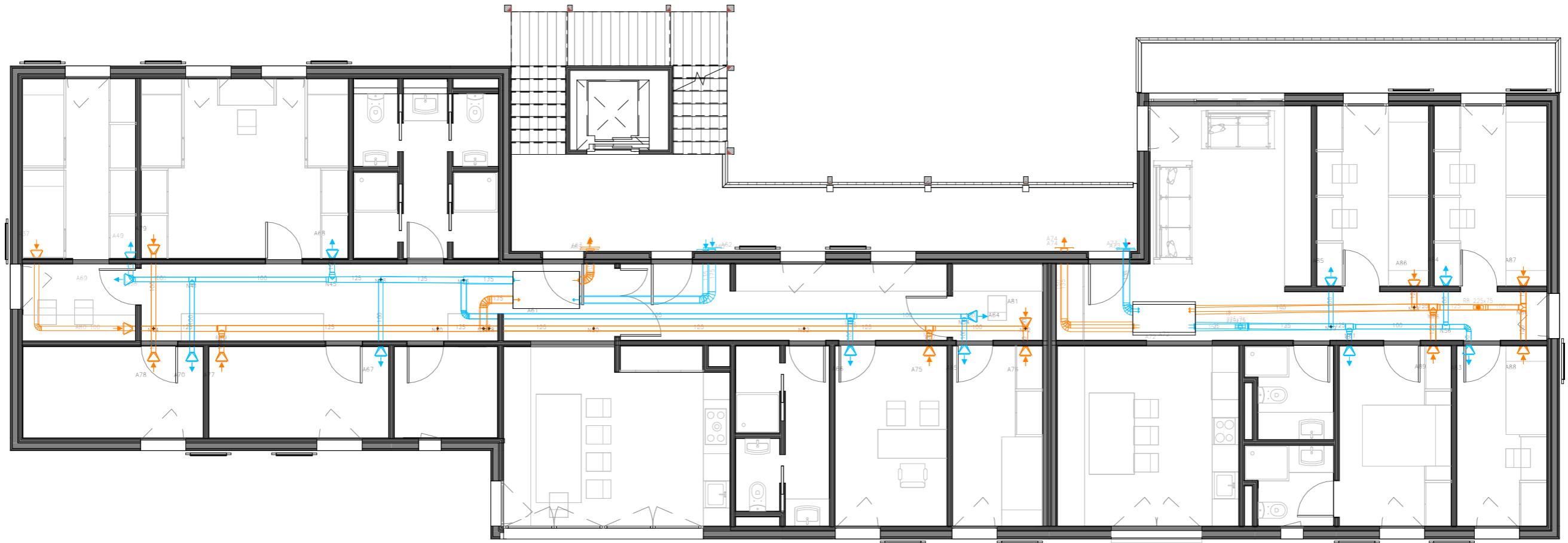
DEMANDA DE CALEFACCIÓN	DEMANDA DE REFRIGERACIÓN

1 El indicador global es resultado de la suma de los indicadores parciales más el valor del indicador para consumos auxiliares, si los hubiera (sólo edificios terciarios, ventilación, bombeo, etc...). La energía eléctrica autoconsumida se descuenta únicamente del indicador global, no así de los valores parciales.

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	



- Redabakelkuperatzailea
- Izpultsioaintzako edo bidaria
- Izuhedatiria konduktoka
- Konduktore-hargunea
- Temperaturaren regulatzailea
- Ippaltsioorejaka galdera
- Izudedelejilla



Radiadorea

Zoru radiantearen hoditeria

ur-hoditeria

Kolektadorea

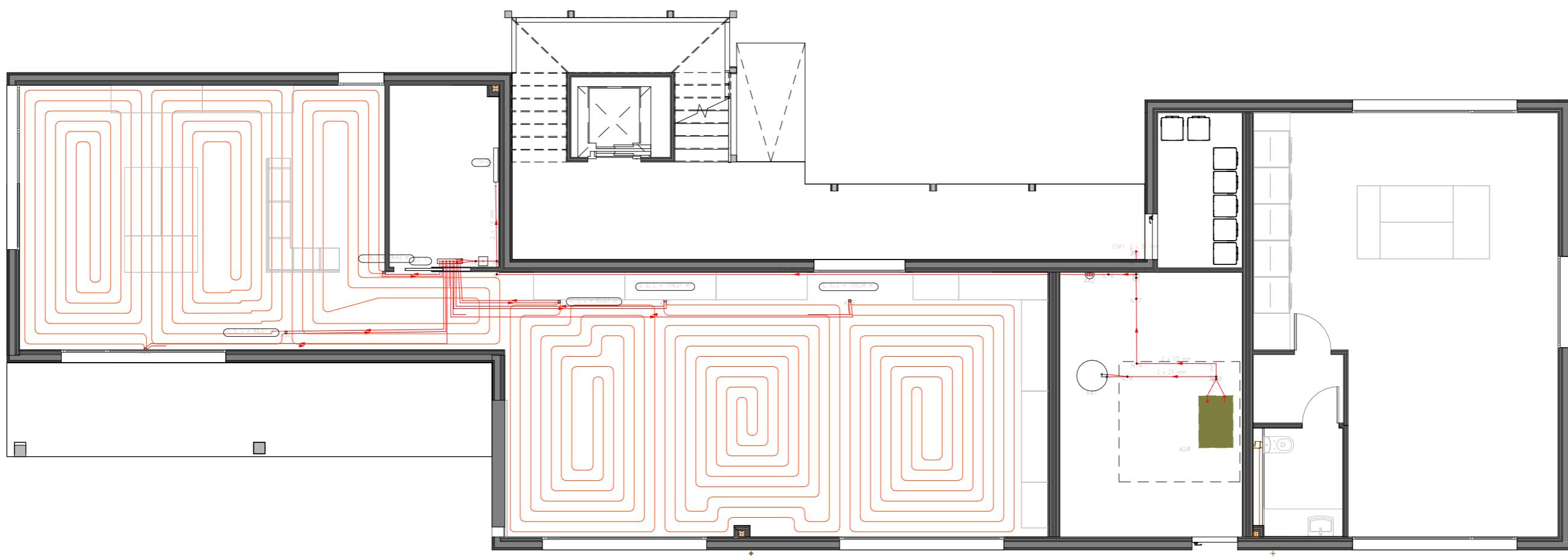
Kolektatza erregulatzailea

Terrenuanas regulatzailea

pelletdormasa galda

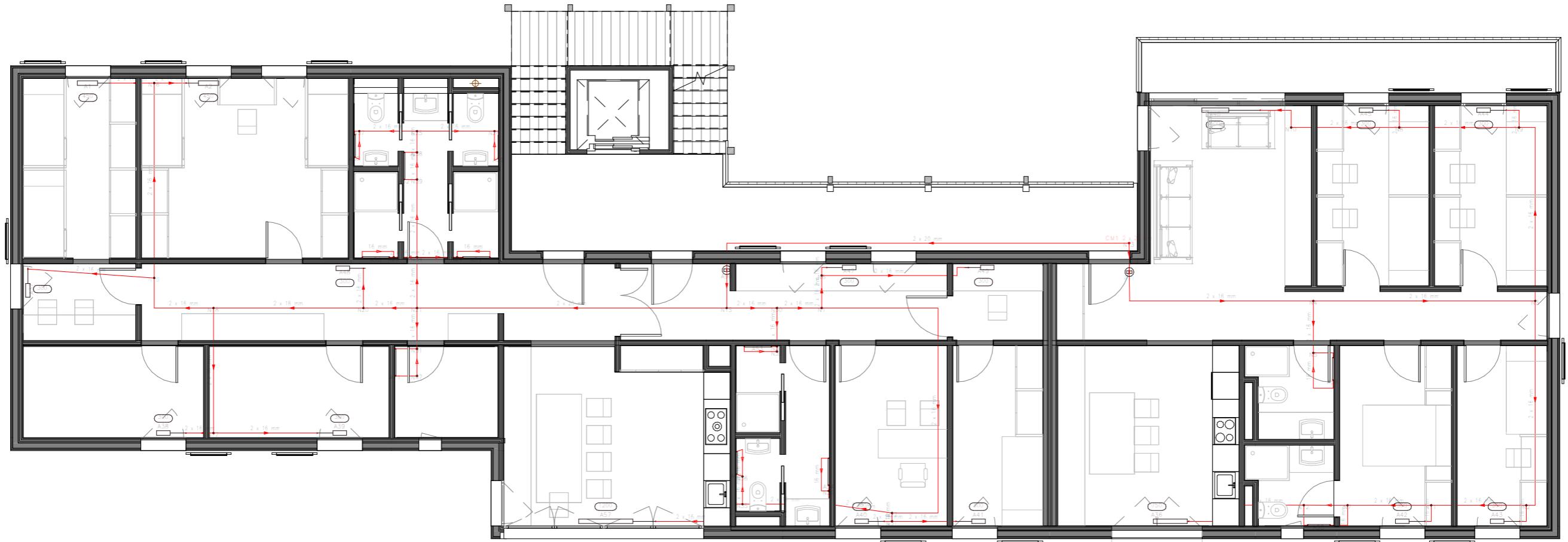
ur andela

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	



BS Kalefakzioa ①
1 : 100

- Radiatorkaperatzalea
- Izplutsadiantekoak blidaria
- Izuherditerie konduktoak
- Kondaire-hargunea
- Temperatura keregulatzalea
- pelletsoorejala galda



- Radiadorea
- Zoru radiantearen hoditeria
- ur-hoditeria
- Kolektorea
- temperatura erregulatzailea
- pellet biomasa galda
- ur andela

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	

Araudiaren justifikazioa.

Justificación del cumplimiento del rendimiento de las instalaciones térmicas.

1.- EXIGENCIAS TÉCNICAS

Las instalaciones térmicas del edificio objeto del presente proyecto han sido diseñadas y calculadas de forma que:

- Se obtiene una calidad térmica del ambiente, una calidad del aire interior y una calidad de la dotación de agua caliente sanitaria que son aceptables para los usuarios de la vivienda sin que se produzca menoscabo de la calidad acústica del ambiente, cumpliendo la exigencia de bienestar e higiene.
- Se reduce el consumo de energía convencional de las instalaciones térmicas y, como consecuencia, las emisiones de gases de efecto invernadero y otros contaminantes atmosféricos, cumpliendo la exigencia de eficiencia energética.
- Se previene y reduce a límites aceptables el riesgo de sufrir accidentes y siniestros capaces de producir daños o perjuicios a las personas, flora, fauna, bienes o al medio ambiente, así como de otros hechos susceptibles de producir en los usuarios molestias o enfermedades, cumpliendo la exigencia de seguridad.

1.1.- Exigencia de bienestar e higiene

1.1.1.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de calidad del ambiente del apartado 1.4.1

La exigencia de calidad térmica del ambiente se considera satisfecha en el diseño y dimensionamiento de la instalación térmica. Por tanto, todos los parámetros que definen el bienestar térmico se mantienen dentro de los valores establecidos.

En la siguiente tabla aparecen los límites que cumplen en la zona ocupada.

Parámetros	Límite
Temperatura operativa en verano (°C)	23 £ T £ 25
Humedad relativa en verano (%)	45 £ HR £ 60
Temperatura operativa en invierno (°C)	21 £ T £ 23
Humedad relativa en invierno (%)	40 £ HR £ 50
Velocidad media admisible con difusión por mezcla (m/s)	V £ 0.14

A continuación se muestran los valores de condiciones interiores de diseño utilizadas en el proyecto:

Referencia	Condiciones interiores de diseño		
	Temperatura de verano	Temperatura de invierno	Humedad relativa interior
Baño	24	21	50
Baño calefactado	24	21	50
Cocina	24	21	50
Distribuidor	24	21	50
Dormitorio	24	21	50
Dormitorios	24	21	50
Pasillo / Distribuidor	24	21	50
Salón / Comedor	24	21	50
Supermercados	24	21	50

1.1.2.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de calidad del aire interior del apartado 1.4.2

1.1.2.1.- Categorías de calidad del aire interior

En función del edificio o local, la categoría de calidad de aire interior (IDA) que se deberá alcanzar será como mínimo la siguiente:

IDA 1 (aire de óptima calidad): hospitales, clínicas, laboratorios y guarderías.

IDA 2 (aire de buena calidad): oficinas, residencias (locales comunes de hoteles y similares, residencias de ancianos y estudiantes), salas de lectura, museos, salas de tribunales, aulas de enseñanza y asimilables y piscinas.

IDA 3 (aire de calidad media): edificios comerciales, cines, teatros, salones de actos, habitaciones de hoteles y similares, restaurantes, cafeterías, bares, salas de fiestas, gimnasios, locales para el deporte (salvo piscinas) y salas de ordenadores.

IDA 4 (aire de calidad baja)

1.1.2.2.- Caudal mínimo de aire exterior

El caudal mínimo de aire exterior de ventilación necesario se calcula según el método indirecto de caudal de aire exterior por persona y el método de caudal de aire por unidad de superficie, especificados en la instrucción técnica I.T.1.1.4.2.3.

Se describe a continuación la ventilación diseñada para los recintos utilizados en el proyecto.

Referencia	Caudales de ventilación			Calidad del aire interior
	Por persona (m³/h)	Por unidad de superficie (m³/(h·m²))	Por recinto (m³/h)	IDA / IDA min. Fumador (m³/h) (m³/(h·m²))
				Almacén de contenedores
Baño		2.7	54.0	Baño
Baño calefactado		2.7	54.0	Baño calefactado
Cocina		7.2		Cocina
				Cuarto de limpieza
Distribuidor		2.7		Distribuidor
Dormitorio				IDA 3 NO FUMADOR No
Dormitorios	18.0	2.7		Dormitorios
				Escaleras
Pasillo / Distribuidor	28.8	10.8		Pasillo / Distribuidor
				Sala de máquinas
Salón / Comedor	10.8	2.7		Salón / Comedor
Supermercados				IDA 3 NO FUMADOR No

1.1.2.3.- Filtración de aire exterior

El aire exterior de ventilación se introduce al edificio debidamente filtrado según el apartado I.T.1.1.4.2.4. Se ha considerado un nivel de calidad de aire exterior para toda la instalación ODA 2, aire con concentraciones altas de partículas y/o de gases contaminantes.

Las clases de filtración empleadas en la instalación cumplen con lo establecido en la tabla 1.4.2.5 para filtros previos y finales.

Clases de filtración:

Calidad del aire exterior	Calidad del aire interior			
	IDA 1	IDA 2	IDA 3	IDA 4
ODA 1	F9	F8	F7	F5
ODA 2	F7 + F9	F6 + F8	F5 + F7	F5 + F6
ODA 3	F7+GF+F9	F7+GF+F9	F5 + F7	F5 + F6

1.1.2.4.- Aire de extracción

En función del uso del edificio o local, el aire de extracción se clasifica en una de las siguientes categorías:

AE 1 (bajo nivel de contaminación): aire que procede de los locales en los que las emisiones más importantes de contaminantes proceden de los materiales de construcción y decoración, además de las personas. Está excluido el aire que procede de locales donde se permite fumar.

AE 2 (moderado nivel de contaminación): aire de locales ocupados con más contaminantes que la categoría anterior, en los que, además, no está prohibido fumar.

AE 3 (alto nivel de contaminación): aire que procede de locales con producción de productos químicos, humedad, etc.

AE 4 (muy alto nivel de contaminación): aire que contiene sustancias olorosas y contaminantes perjudiciales para la salud en concentraciones mayores que las permitidas en el aire interior de la zona ocupada.

Se describe a continuación la categoría de aire de extracción que se ha considerado para cada uno de los recintos de la instalación:

Referencia	Categoría
Dormitorio	AE 1
Supermercados	AE 1

1.1.3.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de higiene del apartado 1.4.3

La preparación de agua caliente sanitaria se ha realizado cumpliendo con la legislación vigente higiénico-sanitaria para la prevención y control de la legionelosis.

La instalación interior de ACS se ha dimensionado según las especificaciones establecidas en el Documento Básico HS-4 del Código Técnico de la Edificación.

El sistema de acumulación de agua caliente sanitaria utilizado en la instalación está compuesto por los siguientes elementos de acumulación e intercambio de calor:

Interacumulador de intercambio simple, para producción de ACS

Equipos	Volumen de acumulación (l)
Tipo 1	300.00

Equipos	Referencia
Tipo 1	Interacumulador de acero vitrificado, con intercambiador de un serpentín, de suelo, 300 l, altura 1640 mm, diámetro 680 mm, aislamiento de 50 mm de espesor con poliuretano de alta densidad, libre de CFC, protección contra corrosión mediante ánodo de magnesio

1.1.4.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de calidad acústica del apartado 1.4.4

La instalación térmica cumple con la exigencia básica HR Protección frente al ruido del CTE conforme a su documento básico.

1.2.- Exigencia de eficiencia energética

1.2.1.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de eficiencia energética en la generación de calor y frío del apartado 1.2.4.1

1.2.1.1.- Generalidades

Las unidades de producción del proyecto utilizan energías convencionales ajustándose a la carga máxima simultánea de las instalaciones servidas considerando las ganancias o pérdidas de calor a través de las redes de tuberías de los fluidos portadores, así como el equivalente térmico de la potencia absorbida por los equipos de transporte de fluidos.

1.2.1.2.- Cargas térmicas

1.2.1.2.1.- Cargas máximas simultáneas

A continuación se muestra el resumen de la carga máxima simultánea para cada uno de los conjuntos de recintos:

Calefacción

Conjunto: 2							
Recinto	Planta	Carga interna sensible (kcal/h)	Ventilación		Potencia		
			Caudal (m³/h)	Carga total (kcal/h)	Por superficie (kcal/(h·m²))	Máxima simultánea (kcal/h)	Máxima (kcal/h)
Lokal	Behe oina	3869.43	1150.25	6425.46	85.92	10294.89	10294.89
Total			1150.2	Carga total simultánea	10294.9		

Conjunto: Kalefakzioa							
Recinto	Planta	Carga interna sensible (kcal/h)	Ventilación		Potencia		
			Caudal (m³/h)	Carga total (kcal/h)	Por superficie (kcal/(h·m²))	Máxima simultánea (kcal/h)	Máxima (kcal/h)
L8	Behe oina	310.32	88.49	494.31	87.29	804.63	804.63
L11	1. Solairua	314.88	48.97	273.57	32.44	588.46	588.46
L12	1. Solairua	208.46	36.00	201.10	41.54	409.56	409.56
L122	1. Solairua	125.77	36.00	201.10	77.41	326.87	326.87
L13	1. Solairua	188.47	57.60	321.76	63.53	510.24	510.24
L14	1. Solairua	162.65	36.00	201.10	45.45	363.76	363.76
L15	1. Solairua	134.72	36.00	201.10	34.13	335.82	335.82
L162	1. Solairua	6.52	36.00	201.10	60.22	207.62	207.62
K1	1. Solairua	20.09	54.00	150.83	48.41	170.92	170.92
K2	1. Solairua	87.20	54.00	150.83	51.67	238.03	238.03
S11	1. Solairua	931.53	140.14	391.42	67.97	1322.95	1322.95
P1	1. Solairua	33.73	47.97	267.95	16.98	301.68	301.68
P2	1. Solairua	35.65	33.01	184.39	18.00	220.04	220.04
kanpo	1. Solairua	1205.73	251.25	1403.52	112.16	2609.25	2609.25
kanpo	2. Solairua	1224.14	251.25	1403.52	112.95	2627.67	2627.67
Total			1206.7	Carga total simultánea	11037.5		

Conjunto: Klimatizazioa						
Recinto	Planta	Carga interna sensible (kcal/h)	Ventilación	Potencia		
			Caudal (m³/h)	Carga total (kcal/h)	Por superficie (kcal/(h·m²))	Máxima simultánea (kcal/h)
P5	2. Solairua	561.33	57.60	321.76	68.47	883.10
Total			57.6	Carga total simultánea	883.1	

En el anexo aparece el cálculo de la carga térmica para cada uno de los recintos de la instalación.

1.2.1.2.2.- Cargas parciales y mínimas

Se muestran a continuación las demandas parciales por meses para cada uno de los conjuntos de recintos.

Calefacción:

Conjunto de recintos	Carga máxima simultánea por mes (kW)		
	Diciembre	Enero	Febrero
Kalefakzioa	27.63	27.63	27.63
2	11.97	11.97	11.97
Klimatizazioa	2.55	2.55	2.55

1.2.1.3.- Potencia térmica instalada

En la siguiente tabla se resume el cálculo de la carga máxima simultánea, la pérdida de calor en las tuberías y el equivalente térmico de la potencia absorbida por los equipos de transporte de fluidos con la potencia instalada para cada conjunto de recintos.

Conjunto de recintos	P _{instalada} (kW)	%q _{tub}	%q _{equipos}	Q _{cal} (kW)	Total (kW)
Kalefakzioa	54.74	6.60	2.00	27.63	32.34
Klimatizazioa	5.26	6.60	2.00	2.55	3.00
Abreviaturas utilizadas					
P _{instalada}	Potencia instalada (kW)	%q _{equipos}	Porcentaje del equivalente térmico de la potencia absorbida por los equipos de transporte de fluidos respecto a la potencia instalada (%)	Q _{cal}	Carga máxima simultánea de calefacción (kW)
%q _{tub}	Porcentaje de pérdida de calor en tuberías para calefacción respecto a la potencia instalada (%)				

La potencia instalada de los equipos es la siguiente:

Equipos	Potencia instalada de calefacción (kW)	Potencia de calefacción (kW)
Tipo 1	60.00	42.15
Total	60.0	42.1

Equipos	Referencia
Tipo 1	Caldera para la combustión de pellets, con cuerpo de acero soldado y ensayado a presión, de 1480x750x1140 mm, aislamiento interior, cámara de combustión con sistema automático de limpieza del quemador mediante parrilla basculante, intercambiador de calor de tubos verticales con mecanismo de limpieza automática, sistema de extracción de humos con regulación de velocidad, cajón para recogida de cenizas del módulo de combustión, aprovechamiento del calor residual, equipo de limpieza, control de la combustión mediante sonda integrada, sistema de mando integrado con pantalla táctil, para el control de la combustión y del acumulador de A.C.S.

1.2.2.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de eficiencia energética en las redes de tuberías y conductos de calor y frío del apartado 1.2.4.2

1.2.2.1.- Aislamiento térmico en redes de tuberías

1.2.2.1.1.- Introducción

El aislamiento de las tuberías se ha realizado según la I.T.1.2.4.2.1.1 'Procedimiento simplificado'. Este método define los espesores de aislamiento según la temperatura del fluido y el diámetro exterior de la tubería sin aislar. Las tablas 1.2.4.2.1 y 1.2.4.2.2 muestran el aislamiento mínimo para un material con conductividad de referencia a 10 °C de 0.040 W/(m·K).

El cálculo de la transmisión de calor en las tuberías se ha realizado según la norma UNE-EN ISO 12241.

1.2.2.1.2.- Tuberías en contacto con el ambiente exterior

Se han considerado las siguientes condiciones exteriores para el cálculo de la pérdida de calor:

Temperatura seca exterior de invierno: 1.2 °C

Velocidad del viento: 5.7 m/s

A continuación se describen las tuberías en el ambiente exterior y los aislamientos empleados, además de las pérdidas por metro lineal y las pérdidas totales de calor.

Tubería	Ø	I _{aisl.} (W/(m·K))	e _{aisl.} (mm)	L _{imp.} (m)	L _{ret.} (m)	F _{m.cal.} (kcal/(h·m))	q _{cal.} (kcal/h)
Tipo 2	32 mm	0.034	50	3.14	3.14	9.40	59.0
Abreviaturas utilizadas							
Ø	Diámetro nominal	L _{ret.}	Longitud de retorno				
I _{aisl.}	Conductividad del aislamiento	F _{m.cal.}	Valor medio de las pérdidas de calor para calefacción por unidad de longitud				
e _{aisl.}	Espesor del aislamiento	q _{cal.}	Pérdidas de calor para calefacción				
L _{imp.}	Longitud de impulsión						

Tubería	Referencia
Tipo 2	Tubería de distribución de agua fría y caliente de climatización formada por tubo de polietileno reticulado (PE-Xa), con barrera de oxígeno (EVOH), de 16 mm de diámetro exterior y 2 mm de espesor, PN=6 atm, colocado superficialmente en el exterior del edificio, con aislamiento mediante coquilla de lana de vidrio protegida con emulsión asfáltica recubierta con pintura protectora para aislamiento de color blanco.

Para tener en cuenta la presencia de válvulas en el sistema de tuberías se ha añadido un 25 % al cálculo de la pérdida de calor.

1.2.2.1.3.- Tuberías en contacto con el ambiente interior

Se han considerado las condiciones interiores de diseño en los recintos para el cálculo de las pérdidas en las tuberías especificados en la justificación del cumplimiento de la exigencia de calidad del ambiente del apartado 1.4.1.

A continuación se describen las tuberías en el ambiente interior y los aislamientos empleados, además de las pérdidas por metro lineal y las pérdidas totales de calor.

Tubería	\emptyset	$l_{aisl.}$ (W/(m·K))	$e_{aisl.}$ (mm)	$L_{imp.}$ (m)	$L_{ret.}$ (m)	$F_{m.cal.}$ (kcal/(h·m))	$q_{cal.}$ (kcal/h)
Tipo 1	50 mm	0.037	29	1.66	5.46	12.10	86.2
Tipo 1	40 mm	0.037	27	19.68	15.70	10.53	372.7
Tipo 1	16 mm	0.037	25	259.41	253.44	5.81	2980.4
Tipo 1	32 mm	0.037	27	0.76	0.76	12.81	19.5
Tipo 1	20 mm	0.037	25	34.38	34.38	6.69	460.0
Tipo 3	25 mm	0.034	50	2.90	2.90	4.90	28.4
Tipo 1	25 mm	0.037	25	2.38	2.38	9.63	45.8
					Total		3993

Abreviaturas utilizadas

\emptyset	Diámetro nominal
$l_{aisl.}$	Conductividad del aislamiento
$e_{aisl.}$	Espesor del aislamiento
$L_{imp.}$	Longitud de impulsión
$l_{ret.}$	Longitud de retorno
$F_{m.cal.}$	Valor medio de las pérdidas de calor para calefacción por unidad de longitud
$q_{cal.}$	Pérdidas de calor para calefacción

Tubería	Referencia
Tipo 1	Tubería general de distribución de agua fría y caliente de climatización formada por tubo de polietileno reticulado (PE-Xa), con barrera de oxígeno (EVOH), de 16 mm de diámetro exterior y 2 mm de espesor, PN=6 atm, empotrado en la pared, con aislamiento mediante coquilla flexible de espuma elastomérica.
Tipo 3	Tubería de distribución de agua fría y caliente de climatización formada por tubo de polietileno reticulado (PE-Xa), con barrera de oxígeno (EVOH), de 16 mm de diámetro exterior y 2 mm de espesor, PN=6 atm, colocado superficialmente en el exterior del edificio, con aislamiento mediante coquilla de lana de vidrio protegida con emulsión asfáltica recubierta con pintura protectora para aislamiento de color blanco.

Para tener en cuenta la presencia de válvulas en el sistema de tuberías se ha añadido un 15 % al cálculo de la pérdida de calor.

1.2.2.1.4.- Pérdida de calor en tuberías

La potencia instalada de los equipos es la siguiente:

Equipos	Potencia de calefacción (kW)
Tipo 1	60.00
Total	60.00

Equipos	Referencia
Tipo 1	Caldera para la combustión de pellets, con cuerpo de acero soldado y ensayado a presión, de 1480x750x1140 mm, aislamiento interior, cámara de combustión con sistema automático de limpieza del quemador mediante parrilla basculante, intercambiador de calor de tubos verticales con mecanismo de limpieza automática, sistema de extracción de humos con regulación de velocidad, cajón para recogida de cenizas del módulo de combustión, aprovechamiento del calor residual, equipo de limpieza, control de la combustión mediante sonda integrada, sistema de mando integrado con pantalla táctil, para el control de la combustión y del acumulador de A.C.S.

El porcentaje de pérdidas de calor en las tuberías de la instalación es el siguiente:

Calefacción

Potencia de los equipos (kW)	$q_{cal.}$ (kcal/h)	Pérdida de calor (%)
60.00	3961.0	6.6

1.2.2.2.- Eficiencia energética de los equipos para el transporte de fluidos

Se describe a continuación la potencia específica de los equipos de propulsión de fluidos y sus valores límite según la instrucción técnica I.T. 1.2.4.2.5.

Equipos	Sistema	Categoría	Categoría límite
Tipo 1 (P1 - Planta 1)	Ventilación y extracción	SFP5	SFP2
Tipo 2 (P3 - Planta 1)	Ventilación y extracción	SFP5	SFP2
Tipo 1 (P3 - Planta 2)	Ventilación y extracción	SFP5	SFP2
Tipo 2 (P5 - Planta 2)	Ventilación y extracción	SFP5	SFP2
Tipo 3 (Lokal - Planta 0)	Ventilación y extracción	SFP5	SFP2

Equipos	Referencia
Tipo 1	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 10 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 720 m ³ /h, dimensiones 370x1470x820 mm, peso 106 kg, presión estática de aire nominal 205 Pa, presión sonora a 1 m 53 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 91,7%, potencia calorífica recuperada 6,57 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 82,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM
Tipo 2	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 05 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 380 m ³ /h, dimensiones 330x1385x680 mm, peso 86 kg, presión estática de aire nominal 300 Pa, presión sonora a 1 m 54 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 92,1%, potencia calorífica recuperada 3,49 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 83,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM

Equipos	Referencia
Tipo 3	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 30 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 2460 m ³ /h, dimensiones 590x2150x1460 mm, peso 297 kg, presión estática de aire nominal 220 Pa, presión sonora a 1 m 59 dBA, potencia eléctrica nominal 1650 W, alimentación trifásica a 400 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 90,7%, potencia calorífica recuperada 22,28 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 81,4% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM

1.2.2.3.- Eficiencia energética de los motores eléctricos

Los motores eléctricos utilizados en la instalación quedan excluidos de la exigencia de rendimiento mínimo, según el punto 3 de la instrucción técnica I.T. 1.2.4.2.6.

1.2.2.4.- Redes de tuberías

El trazado de las tuberías se ha diseñado teniendo en cuenta el horario de funcionamiento de cada subsistema, la longitud hidráulica del circuito y el tipo de unidades terminales servidas.

1.2.3.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de eficiencia energética en el control de instalaciones térmicas del apartado 1.2.4.3

1.2.3.1.- Generalidades

La instalación térmica proyectada está dotada de los sistemas de control automático necesarios para que se puedan mantener en los recintos las condiciones de diseño previstas.

1.2.3.2.- Control de las condiciones termohigrométricas

El equipamiento mínimo de aparatos de control de las condiciones de temperatura y humedad relativa de los recintos, según las categorías descritas en la tabla 2.4.2.1, es el siguiente:

THM-C1:

Variación de la temperatura del fluido portador (agua-aire) en función de la temperatura exterior y/o control de la temperatura del ambiente por zona térmica.

THM-C2:

Como THM-C1, más el control de la humedad relativa media o la del local más representativo.

THM-C3:

Como THM-C1, más variación de la temperatura del fluido portador frío en función de la temperatura exterior y/o control de la temperatura del ambiente por zona térmica.

THM-C4:

Como THM-C3, más control de la humedad relativa media o la del recinto más representativo.

THM-C5:

Como THM-C3, más control de la humedad relativa en locales.

A continuación se describe el sistema de control empleado para cada conjunto de recintos:

Conjunto de recintos	Sistema de control
Kalefakzioa	THM-C1
2	THM-C1
Klimatizazioa	THM-C1

1.2.3.3.- Control de la calidad del aire interior en las instalaciones de climatización

El control de la calidad de aire interior puede realizarse por uno de los métodos descritos en la tabla 2.4.3.2.

Categoría	Tipo	Descripción
IDA-C1		El sistema funciona continuamente
IDA-C2	Control manual	El sistema funciona manualmente, controlado por un interruptor
IDA-C3	Control por tiempo	El sistema funciona de acuerdo a un determinado horario
IDA-C4	Control por presencia	El sistema funciona por una señal de presencia
IDA-C5	Control por ocupación	El sistema funciona dependiendo del número de personas presentes
IDA-C6	Control directo	El sistema está controlado por sensores que miden parámetros de calidad del aire interior

Se ha empleado en el proyecto el método IDA-C1.

1.2.4.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de contabilización de consumos del apartado 1.2.4.4

La instalación térmica dispone de un dispositivo que permite efectuar la medición y registrar el consumo de combustible y energía eléctrica de forma separada del consumo a otros usos del edificio, además de un dispositivo que registra el número de horas de funcionamiento del generador.

1.2.5.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de recuperación de energía del apartado 1.2.4.5

1.2.5.1.- Recuperación del aire exterior

Se muestra a continuación la relación de recuperadores empleados en la instalación.

Tipo	N	Caudal (m ³ /h)	DP (mm.c.a.)	E (%)
Tipo 1	3000	380.0	20.4	91.7
Tipo 2	3000	380.0	6.1	92.1
Tipo 1	3000	380.0	20.4	91.7
Tipo 2	3000	380.0	6.1	92.1
Tipo 3	3000	2000.0	10.2	90.7

Abreviaturas utilizadas

Tipo	Tipo de recuperador	DP	Presión disponible en el recuperador (mm.c.a.)
N	Número de horas de funcionamiento de la instalación	E	Eficacia en calor sensible (%)
Caudal	Caudal de aire exterior (m ³ /h)		

Recuperador	Referencia
Tipo 1	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 10 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 720 m ³ /h, dimensiones 370x1470x820 mm, peso 106 kg, presión estática de aire nominal 205 Pa, presión sonora a 1 m 53 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 91,7%, potencia calorífica recuperada 6,57 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 82,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM
Tipo 2	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 05 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 380 m ³ /h, dimensiones 330x1385x680 mm, peso 86 kg, presión estática de aire nominal 300 Pa, presión sonora a 1 m 54 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 92,1%, potencia calorífica recuperada 3,49 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 83,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM
Tipo 3	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 30 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 2460 m ³ /h, dimensiones 590x2150x1460 mm, peso 297 kg, presión estática de aire nominal 220 Pa, presión sonora a 1 m 59 dBA, potencia eléctrica nominal 1650 W, alimentación trifásica a 400 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 90,7%, potencia calorífica recuperada 22,28 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 81,4% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM

Los recuperadores seleccionados para la instalación cumplen con las exigencias descritas en la tabla 2.4.5.1.

1.2.5.2.- Zonificación

El diseño de la instalación ha sido realizado teniendo en cuenta la zonificación, para obtener un elevado bienestar y ahorro de energía. Los sistemas se han dividido en subsistemas, considerando los espacios interiores y su orientación, así como su uso, ocupación y horario de funcionamiento.

1.2.6.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de aprovechamiento de energías renovables del apartado 1.2.4.6

La instalación térmica destinada a la producción de agua caliente sanitaria cumple con la exigencia básica CTE HE 4 'Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria' mediante la justificación de su documento básico.

1.2.7.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de limitación de la utilización de energía convencional del apartado 1.2.4.7

Se enumeran los puntos para justificar el cumplimiento de esta exigencia:

- El sistema de calefacción empleado no es un sistema centralizado que utilice la energía eléctrica por "efecto Joule".
- No se ha climatizado ninguno de los recintos no habitables incluidos en el proyecto.
- No se realizan procesos sucesivos de enfriamiento y calentamiento, ni se produce la interacción de dos fluidos con temperatura de efectos opuestos.
- No se contempla en el proyecto el empleo de ningún combustible sólido de origen fósil en las instalaciones térmicas.

1.2.8.- Lista de los equipos consumidores de energía

Se incluye a continuación un resumen de todos los equipos proyectados, con su consumo de energía.

Calderas y grupos térmicos

Equipos	Referencia
Tipo 1	Caldera para la combustión de pellets, con cuerpo de acero soldado y ensayado a presión, de 1480x750x1140 mm, aislamiento interior, cámara de combustión con sistema automático de limpieza del quemador mediante parrilla basculante, intercambiador de calor de tubos verticales con mecanismo de limpieza automática, sistema de extracción de humos con regulación de velocidad, cajón para recogida de cenizas del módulo de combustión, aprovechamiento del calor residual, equipo de limpieza, control de la combustión mediante sonda integrada, sistema de mando integrado con pantalla táctil, para el control de la combustión y del acumulador de A.C.S.

Equipos de transporte de fluidos

Equipos	Referencia
Tipo 1	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 10 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 720 m ³ /h, dimensiones 370x1470x820 mm, peso 106 kg, presión estática de aire nominal 205 Pa, presión sonora a 1 m 53 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 91,7%, potencia calorífica recuperada 6,57 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 82,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM
Tipo 2	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 05 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 380 m ³ /h, dimensiones 330x1385x680 mm, peso 86 kg, presión estática de aire nominal 300 Pa, presión sonora a 1 m 54 dBA, potencia eléctrica nominal 340 W, alimentación monofásica a 230 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 92,1%, potencia calorífica recuperada 3,49 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 83,8% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM

Equipos	Referencia
Tipo 3	Recuperador de calor aire-aire, modelo HRS 30 "LMF CLIMA", caudal de aire nominal 2460 m ³ /h, dimensiones 590x2150x1460 mm, peso 297 kg, presión estática de aire nominal 220 Pa, presión sonora a 1 m 59 dBA, potencia eléctrica nominal 1650 W, alimentación trifásica a 400 V, eficiencia de recuperación calorífica en condiciones húmedas 90,7%, potencia calorífica recuperada 22,28 kW (temperatura del aire exterior -7°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 20°C con humedad relativa del 55%), eficiencia de recuperación calorífica en condiciones secas 81,4% (temperatura del aire exterior 5°C con humedad relativa del 80% y temperatura ambiente 25°C), con intercambiador de placas de aluminio de flujo cruzado, ventiladores con motor de tipo EC de alta eficiencia, bypass con servomotor para cambio de modo de operación de recuperación a free-cooling, estructura desmontable de doble panel con aislamiento de lana mineral de 25 mm de espesor, paneles exteriores de acero prepintado y paneles interiores de acero galvanizado, filtros de aire clase F7+F8 en la entrada de aire exterior, filtro de aire clase M5 en el retorno de aire del interior, presostatos diferenciales para los filtros, acceso a los ventiladores y a los filtros de aire a través de los paneles de inspección, posibilidad de acceso lateral a los filtros, control electrónico para la regulación de la ventilación y de la temperatura, para la supervisión del estado de los filtros de aire, programación semanal, gestión de las funciones de desescarche y antihielo para la sección opcional con batería de agua e integración con BMS mediante protocolo de comunicación Modbus y bus de comunicación RS-485, con plenum para descarga mediante embocaduras tubulares, modelo PLM

1.3.- Exigencia de seguridad

1.3.1.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de seguridad en generación de calor y frío del apartado 3.4.1.

1.3.1.1.- Condiciones generales

Los generadores de calor y frío utilizados en la instalación cumplen con lo establecido en la instrucción técnica 1.3.4.1.1 Condiciones generales del RITE.

1.3.1.2.- Salas de máquinas

El ámbito de aplicación de las salas de máquinas, así como las características comunes de los locales destinados a las mismas, incluyendo sus dimensiones y ventilación, se ha dispuesto según la instrucción técnica 1.3.4.1.2 Salas de máquinas del RITE.

1.3.1.3.- Chimeneas

La evacuación de los productos de la combustión de las instalaciones térmicas del edificio se realiza de acuerdo a la instrucción técnica 1.3.4.1.3 Chimeneas, así como su diseño y dimensionamiento y la posible evacuación por conducto con salida directa al exterior o al patio de ventilación.

1.3.1.4.- Almacenamiento de biocombustibles sólidos

Las características de los lugares para almacenamiento de biocombustibles sólidos y sus sistemas de llenado, así como las de los sistemas de transporte de la biomasa, cumplen lo dispuesto en la instrucción técnica 1.3.4.1.4 Almacenamiento de biocombustibles sólidos, del RITE.

1.3.2.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de seguridad en las redes de tuberías y conductos de calor y frío del apartado 3.4.2.

1.3.2.1.- Alimentación

La alimentación de los circuitos cerrados de la instalación térmica se realiza mediante un dispositivo que sirve para reponer las pérdidas de agua.

El diámetro de la conexión de alimentación se ha dimensionado según la siguiente tabla:

Potencia térmica nominal (kW)	Calor	Frio
	DN (mm)	DN (mm)
P £ 70	15	20
70 < P £ 150	20	25
150 < P £ 400	25	32
400 < P	32	40

1.3.2.2.- Vaciado y purga

Las redes de tuberías han sido diseñadas de tal manera que pueden vaciarse de forma parcial y total. El vaciado total se hace por el punto accesible más bajo de la instalación con un diámetro mínimo según la siguiente tabla:

Potencia térmica nominal (kW)	Calor	Frio
	DN (mm)	DN (mm)
P £ 70	20	25
70 < P £ 150	25	32
150 < P £ 400	32	40
400 < P	40	50

Los puntos altos de los circuitos están provistos de un dispositivo de purga de aire.

1.3.2.3.- Expansión y circuito cerrado

Los circuitos cerrados de agua de la instalación están equipados con un dispositivo de expansión de tipo cerrado, que permite absorber, sin dar lugar a esfuerzos mecánicos, el volumen de dilatación del fluido.

El diseño y el dimensionamiento de los sistemas de expansión y las válvulas de seguridad incluidos en la obra se han realizado según la norma UNE 100155.

1.3.2.4.- Dilatación, golpe de ariete, filtración

Las variaciones de longitud a las que están sometidas las tuberías debido a la variación de la temperatura han sido compensadas según el procedimiento establecido en la instrucción técnica 1.3.4.2.6 Dilatación del RITE.

La prevención de los efectos de los cambios de presión provocados por maniobras bruscas de algunos elementos del circuito se realiza conforme a la instrucción técnica 1.3.4.2.7 Golpe de ariete del RITE.

Cada circuito se protege mediante un filtro con las propiedades impuestas en la instrucción técnica 1.3.4.2.8 Filtración del RITE.

1.3.2.5.- Conductos de aire

El cálculo y el dimensionamiento de la red de conductos de la instalación, así como elementos complementarios (plenums, conexión de unidades terminales, pasillos, tratamiento de agua, unidades terminales) se ha realizado conforme a la instrucción técnica 1.3.4.2.10 Conductos de aire del RITE.

1.3.3.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de protección contra incendios del apartado 3.4.3.

Se cumple la reglamentación vigente sobre condiciones de protección contra incendios que es de aplicación a la instalación térmica.

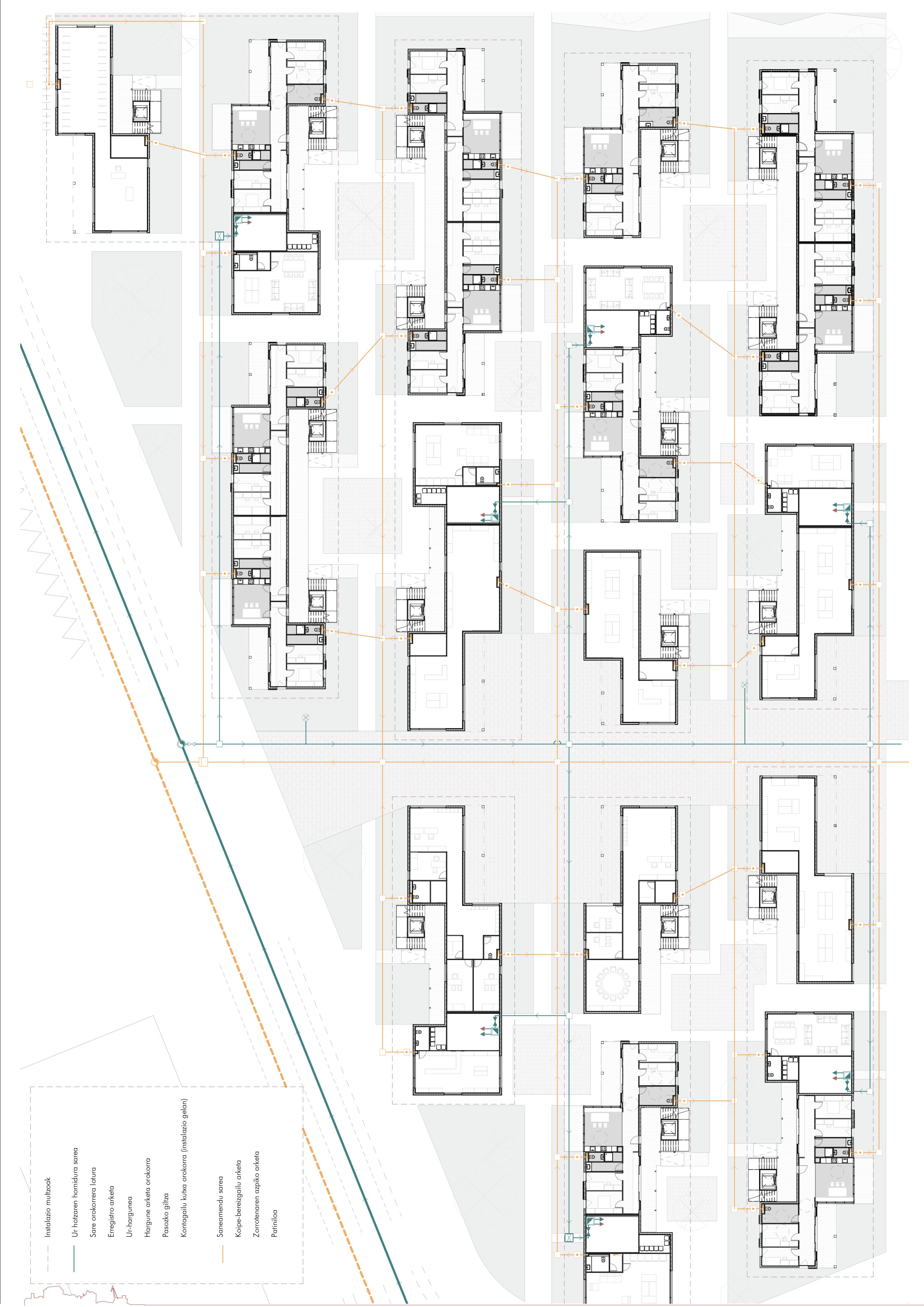
1.3.4.- Justificación del cumplimiento de la exigencia de seguridad y utilización del apartado 3.4.4.

Ninguna superficie con la que existe posibilidad de contacto accidental, salvo las superficies de los emisores de calor, tiene una temperatura mayor que 60 °C.

Las superficies calientes de las unidades terminales que son accesibles al usuario tienen una temperatura menor de 80 °C.

La accesibilidad a la instalación, la señalización y la medición de la misma se ha diseñado conforme a la instrucción técnica 1.3.4.4 Seguridad de utilización del RITE.

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		52.-55.
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		58.-61.
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		62.-63.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	
07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		
08. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
09. Ur-hustuketa eta saneamendua.		
10. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
05. Ingurumenaren eta energia-eraginkortasunaren diseinurako irizpideak.		



07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.

Ur hotzaren hornidura bi bidekoia izango da, alde batetik sare orokorretik hartutako ur hotz edangarria, eta bestetik, euri uren aprobetxutik lortutako urak. Hauek, komunetan eta garbigelako arropa garbigailuetan aprobetxatuko dira, baita kanpo espazioetako ureztapenean ere.

Ur hotzaren banaketarako komuneko elementuak:



Roca- Dama Senso komuna



Roca Basic Tank Compact zisterna enpotratua



Roca- Duplo zisterna pultsadorea.



Enzimera gaineko konketa porzelanikoa. Roca Khroma.



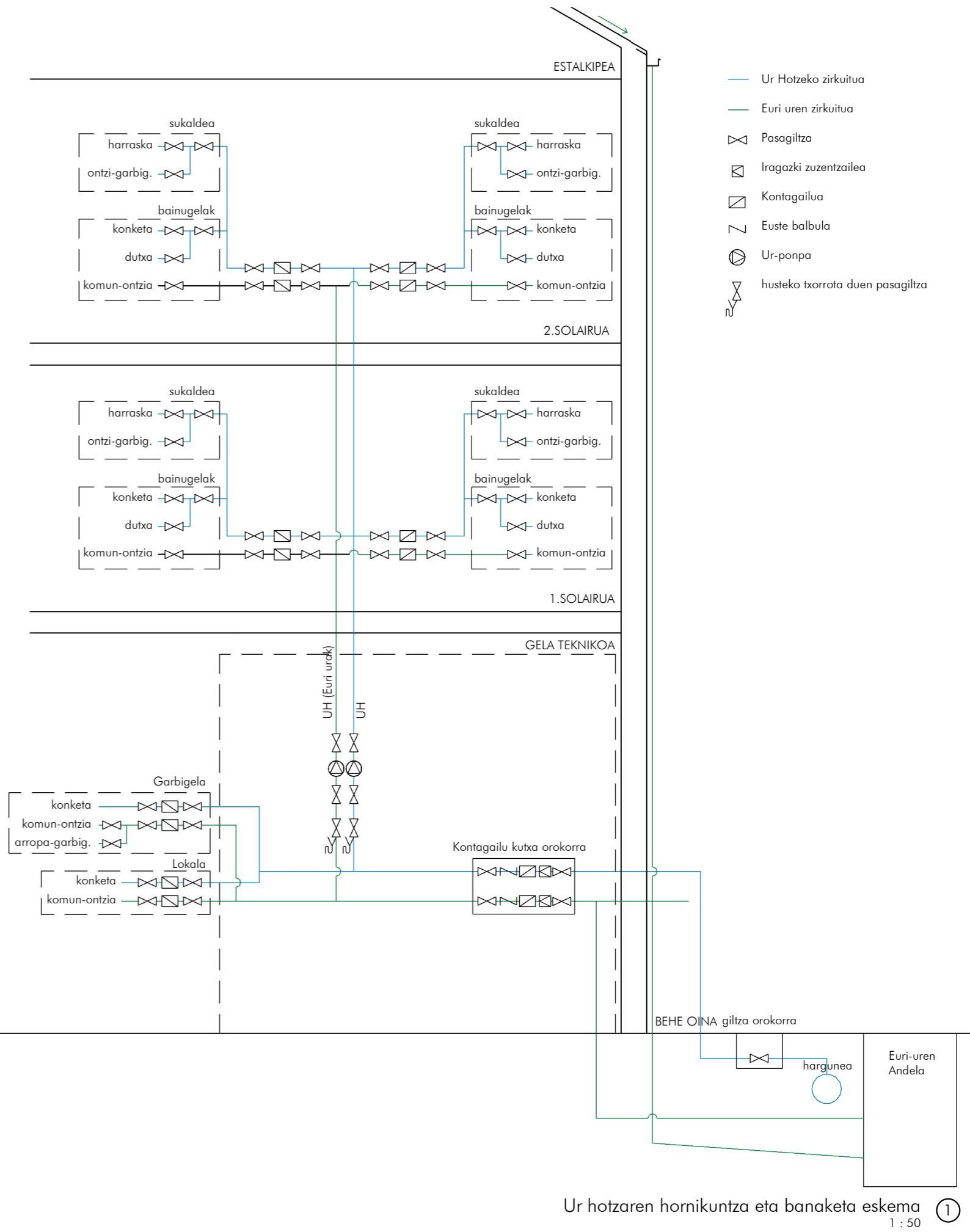
Roca Sensus dutxa.

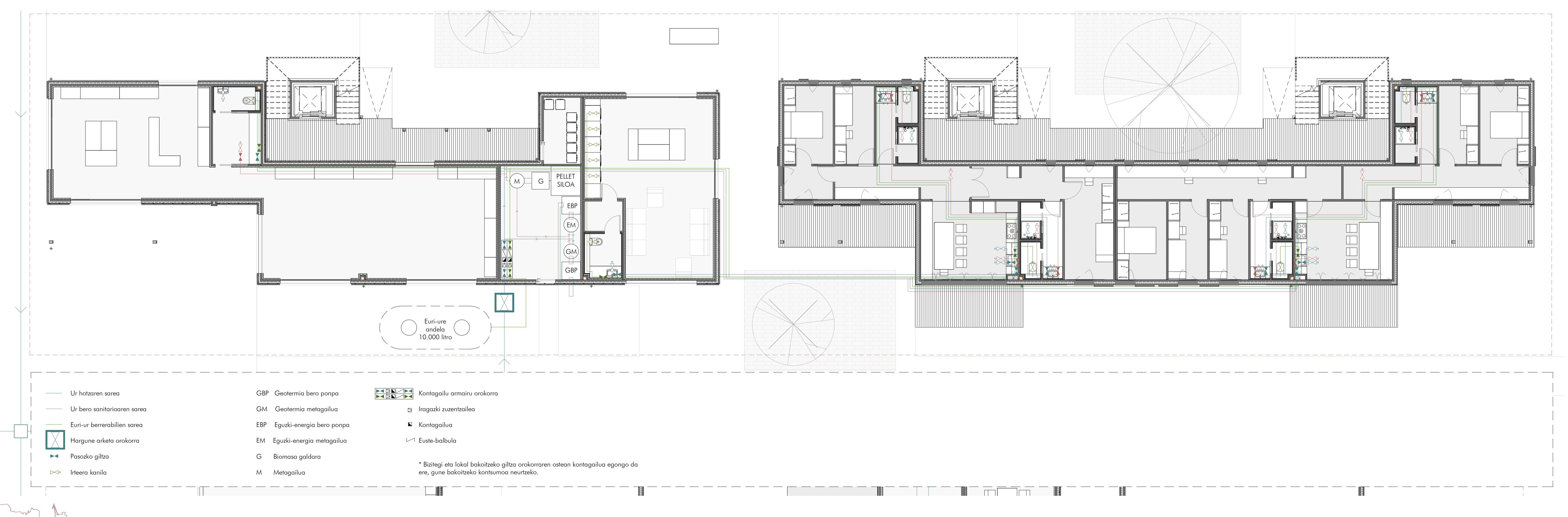


S6
1 : 50
③



S5
1 : 50
②





04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	07. Ur hotzaren hornidura eta banaketa. 52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna. 1.2. Itxituren estudio termikoa. 1.3. Aireztapen sistemak. 1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa. 1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa. 1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua. 1.7. Kalefakzio instalazioa. 1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea. 1.9. Akustika.		56.-57.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	58.-61.
2.1. Planok. 2.2. Araudiaren justifikazioa.		62.-63.
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	64.-65.
3.1. Planok. 3.2. Araudiaren justifikazioa. 3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	

08. Ur beroaren ekoiztea eta banaketa.

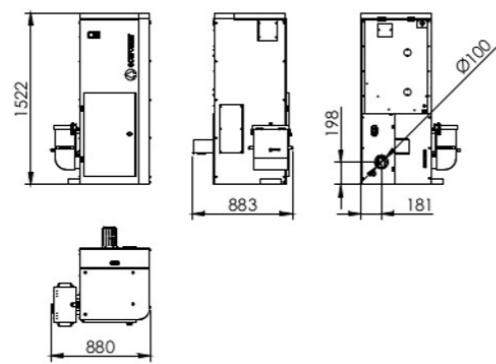


Ur bero sanitarioaren eta kalefakziorako uraren sorrerarako energia iturri ezberdinak konbinatu dira, eguzki energia termikoa, geotermia eta pellet galdera.

Gune klimatikoa oso beroa ez izanda, eguzki energia termikoaren bidez ezingo litzateke urte osorako energia sortu, horregatik, geotermiarekin konbinatu da. Hala ere, ur beroaren ekoizpena urre osoan zehar zirutatzeko, sistema lagungarri bezala pellet erregabidezko galdera instalatu da.

Eskeman adierazten den bezala eguzki energia termikoa sortzeko elementu nagusiak eguzki panelak, ponpaka sistema eta inertzia metagailuak dira. Geotermia, lurreko energia kaptadoreak (sondak), bero ponpa eta metagailua komposatzen dute eta azkenik, pellet bidezko galdarak, galdaraz aparte, pelletak gordetzeko siloa behar du. Zirkuitu guztiek expansio ontzia dute fluidoen volumen barazioak xurgatzeko.

Junkers Inertzia metagailua.



Ecoforest Vap 24 galdera.



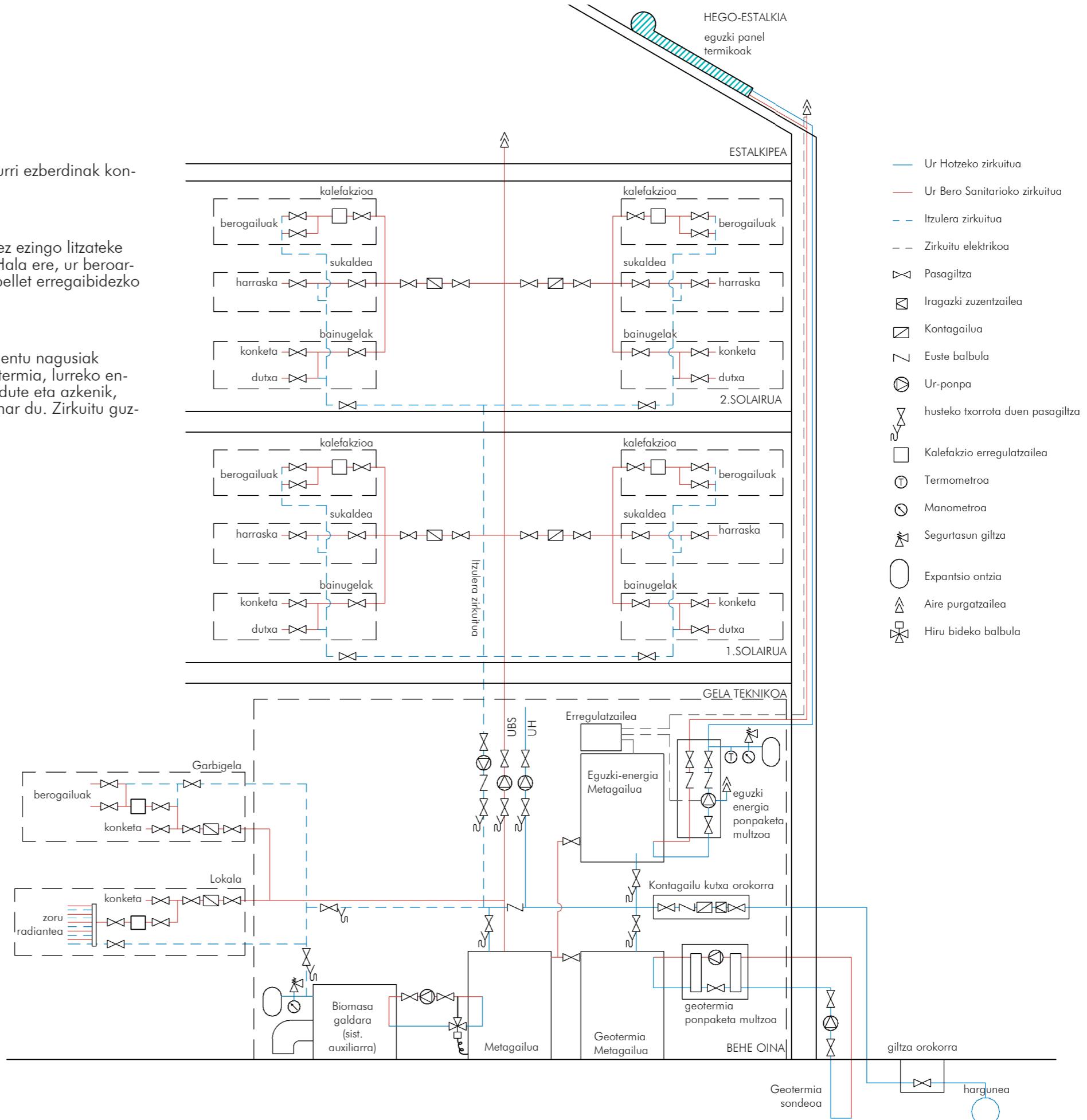
Ecoforest pellet siloa
(1500 x 1500 mm).



Ecoforest bero ponpa geotermikoa.
(1000 x 950 x 900)



Junkers eguzki panel termikoak FKC-1S (1145 x 2070 x 90 mm).



04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	

09. Ur-hustuketa eta saneamendua.

Ur-hustuketa burutzeko, **sistema banatzalea** erabili da, hau da, ur-beltzen instalazioa eta euri-uren instalazioa sistema independenteak dira. Arrazoia, euri-uren berrerabilpena da. Ur hau, gizakien ekoizpenerako ez den ur puntueta erabiliko da, esaterako, garbigelan, eta komunetan.

Hurrengo araudien arabera diseinatu dira saneamenduko instalazioak:

CTE-DB-HS-5. Salubridad. Evaluación de aguas.

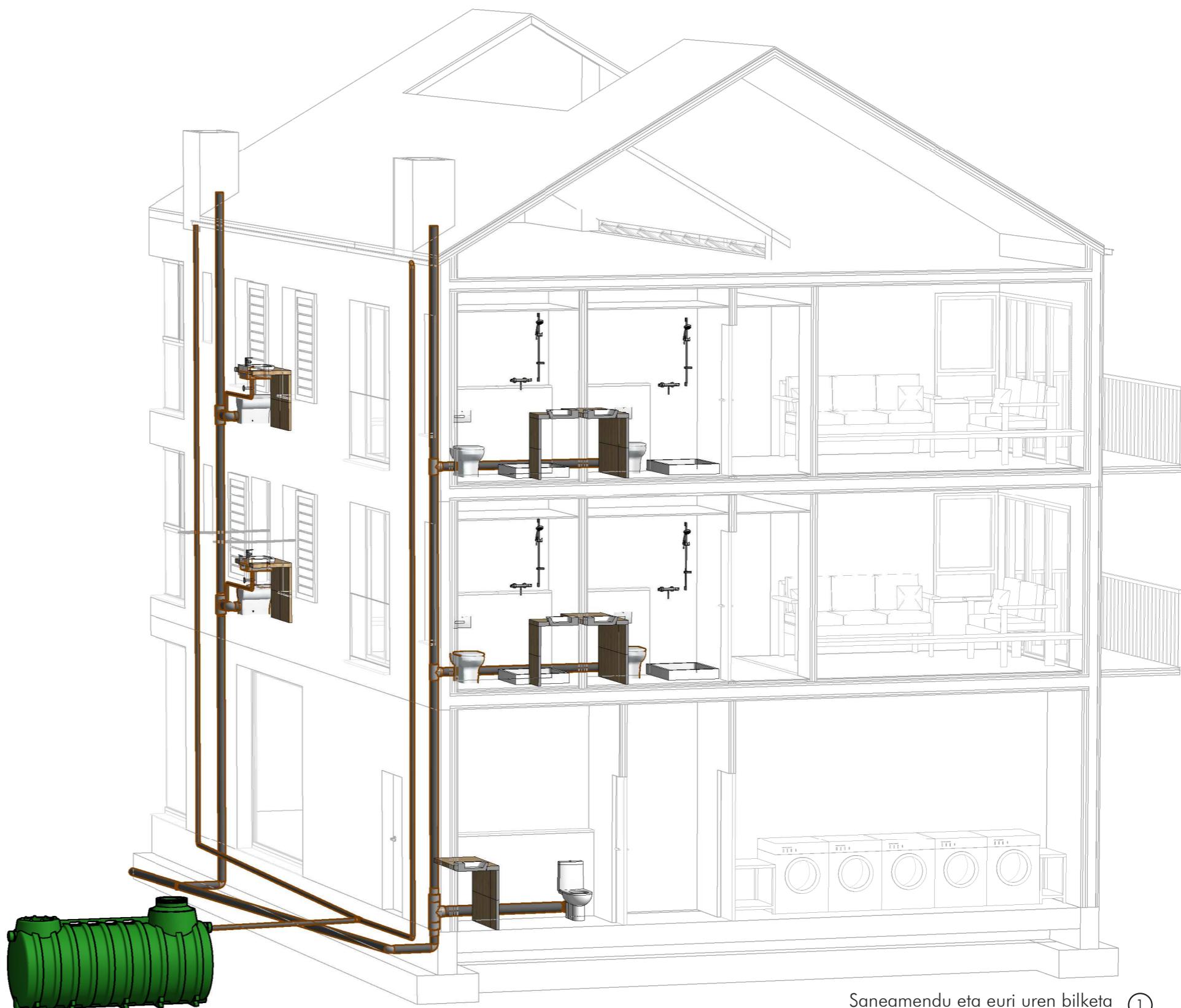
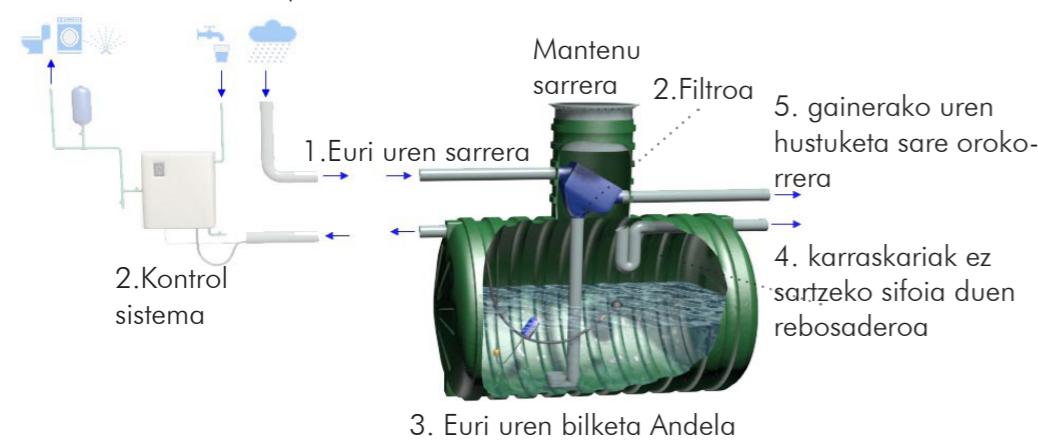
CTE-DB-HE-4. Ahorro de energía. Contribución solar mínima de agua caliente sanitaria.

UNE-EN 12056-1:2001. Sistemas de desagüe por gravedad en el interior de edificios.



Polietylenuzko euri uren bilketarako
andela filtroarekin. SIMOP etxea.

Euri uren bilketa eta aprobetxamenduaren zirkuituaren funtzionamendua:

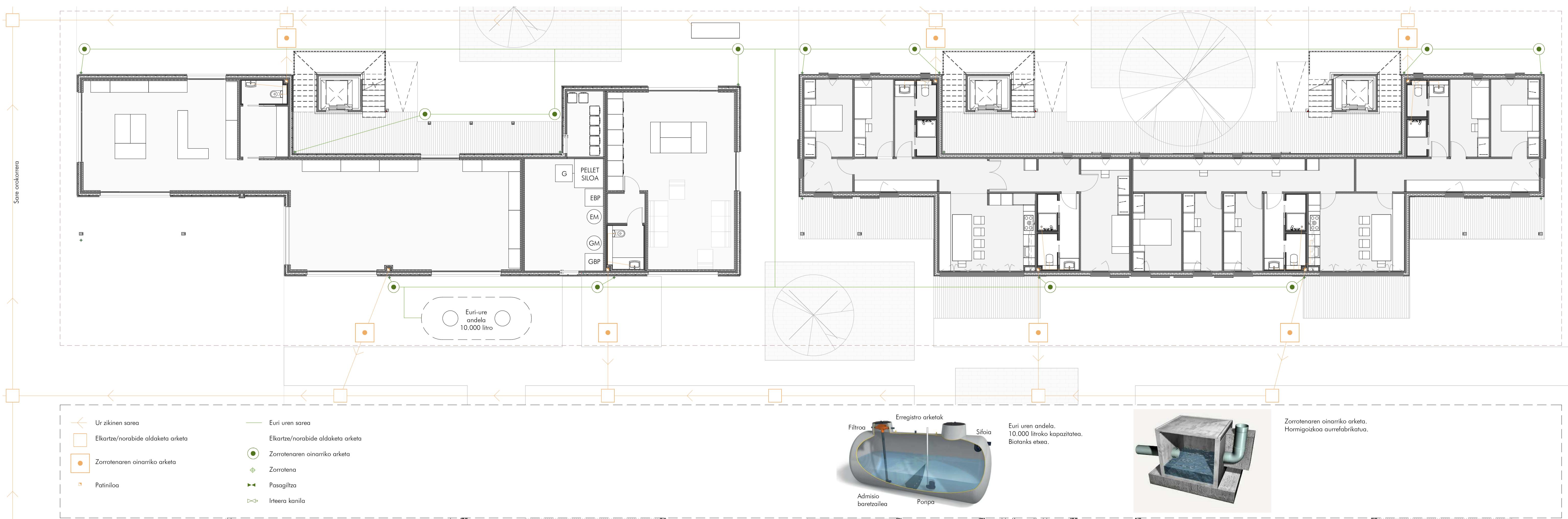




BILBO ATERPE-HIRIA
Errefluxuzentzako egoitza_Zorrotzko Puntala

Instalazio eta atondurak
Tut. Ezekiel Collantes_EHU_MAL_2018-19_Uxue Otegi Cortina

I.61

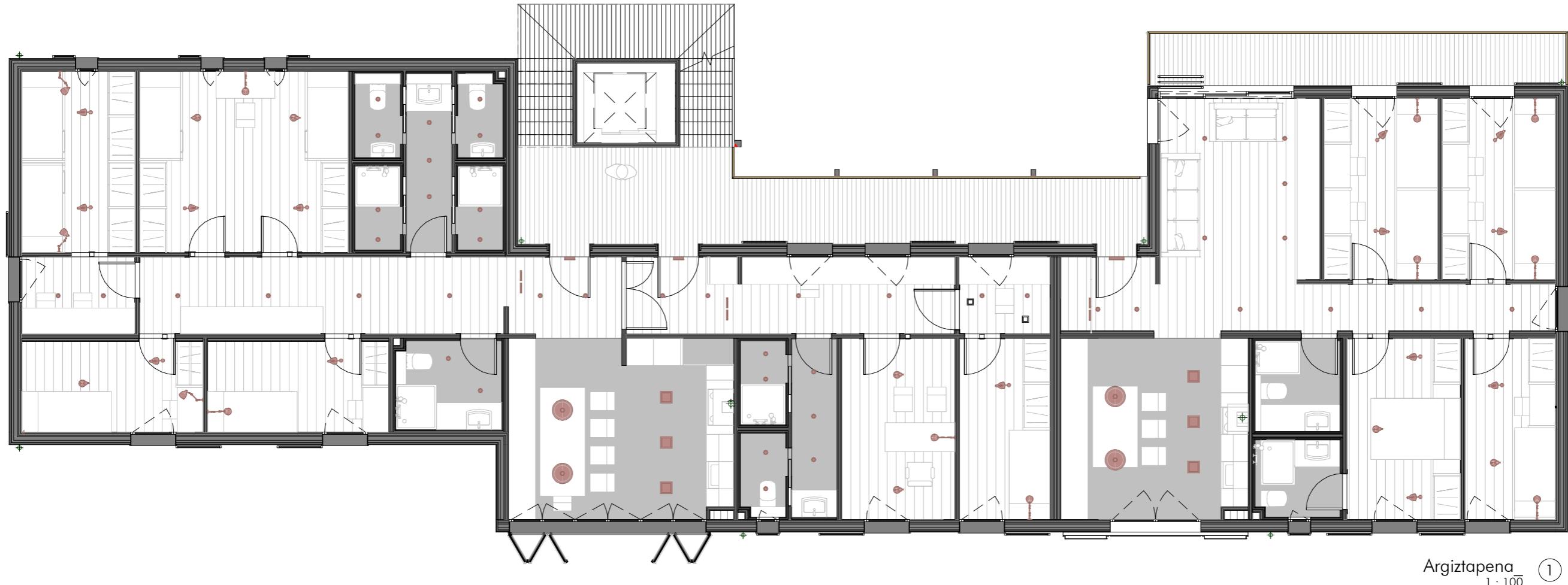


BILBO ATERPE-HIRIA
Errefluxuzentzako egoitza_Zorrotzko Puntala

Instalazio eta atondurak
Tut. Ezekiel Collantes_EHU_MAL_2018-19_Uxue Otegi Cortina

I.61

04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	



GUNE KONPARTITUAK

ARGIZTAPENA. Pasabideetan, argiztapena mugimendu sentsorearen bidezkoa izango da, 3000K kolorekoak eta foko enpotratu bidez. Hontaz aparte, sarrera gunean, suteen aurreko babeserako seinaleztapen luminariak kokatu dira irteera eta extintoreen kokapena adierazteko. Sukaldean, sukaldeko gunean downlight foko laukizuzenak jarri dira 4000 K kolorekoak, argi zuria, argiztapen egokia egoteko. Mahai gunean luminaria eskegiak 3000K kolorearekin giro epelagoa sortzeko.

ZERBITZU GUNEAK

ARGIZTAPENA. Komunetan argiztapena foko enpotratuen bidez izango da ere. Izen ere, pasabidea, sukaldea eta komunak sabai faltsua duten guneak dira eta hori aprobetxatuz eta altuera gehiago ez jaisteko, fokoak bertan joango dira.

GELAK

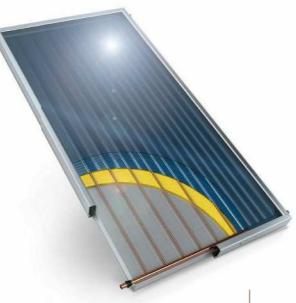
ARGIZTAPENA. Distribuzio eta antolamendu malgutasunari jarraituz, geletan argiztapena erabiltzailearen erabira utzi da ere. Flexo erako luminariak proposatzen dira, horman, zein sabaian joan daitzkeenak. Bi sistema bereiztuko dira, hormakoek interruptore independienteak izango dituzte eta sabaikoek interruptode konmutatua. Baina, luminaria guztien kokapena erabiltzailearen erabakia izango da. Kablea bistan doanez, kokapena aldatu ahalko da. Elektrizitatea ezkutuan igarotzeko, altzariak eta ateen markoen zehar igaroko dira.



04. Instalazio eta atondurak.	00.	
01. Instalazio eta atondura sistemak eta araudiak.	01.	52.-55.
1.1. Suteetatik babesteko segurtasuna.		
1.2. Itxituren estudio termikoa.		56.-57.
1.3. Aireztapen sistemak.		
1.4. Ur hotzaren hornidura eta banaketa.		58.-61.
1.5. Ur bero sanitarioaren ekoizpena eta banaketa.		
1.6. Ur-hustuketa eta saneamendua.		62.-63.
1.7. Kalefakzio instalazioa.		
1.8. Iluminazio artifiziala eta elektrizitatea.		
1.9. Akustika.		64.-65.
02. Suteetatik babesteko segurtasuna.	02. - 18	
2.1. Planok.		
2.2. Araudiaren justifikazioa.		
03. Itxituren estudio termikoa.	19-36..	
3.1. Planok.		
3.2. Araudiaren justifikazioa.		
3.3. Efizientzia energetikoaren ziurtagiria.		
04. Aireztapen sistema.	37. - 39.	
4.1. Planok.		
05. Kalefakzio instalazioa.	40.-42.	
5.1. Planok.		
06. Klimatizazioaren araudiaren justifikazioa.	43.-51.	

ENERGIA BERRISTAGARRIA: EGUZKI PANEL TERMIKOAK

Estalkiko eguzki panel termikoen bidez, eguzki irradiaziok aprobetxatuko dira ura berotzeko.



ISOLAMENDU EGOKIA:

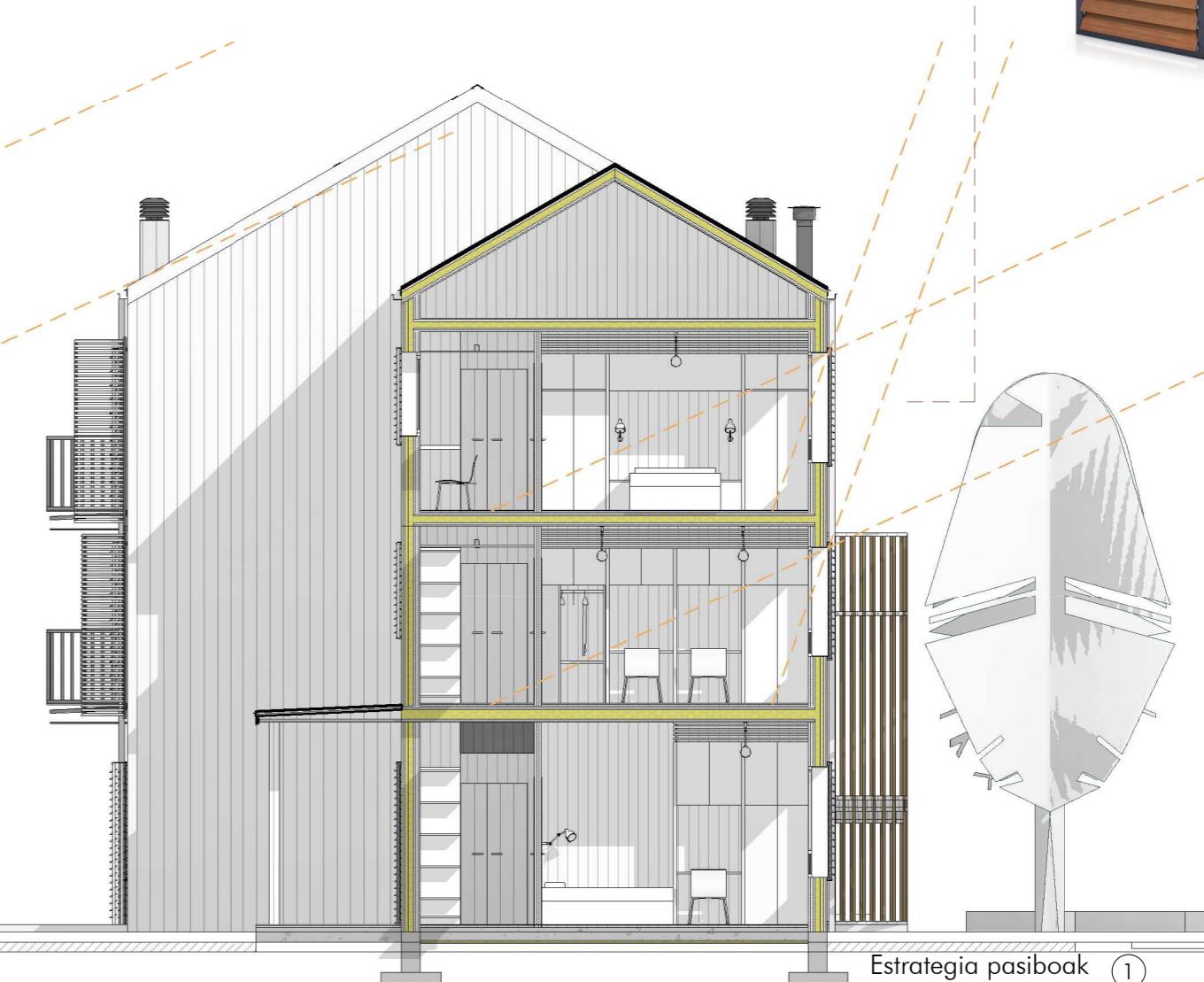
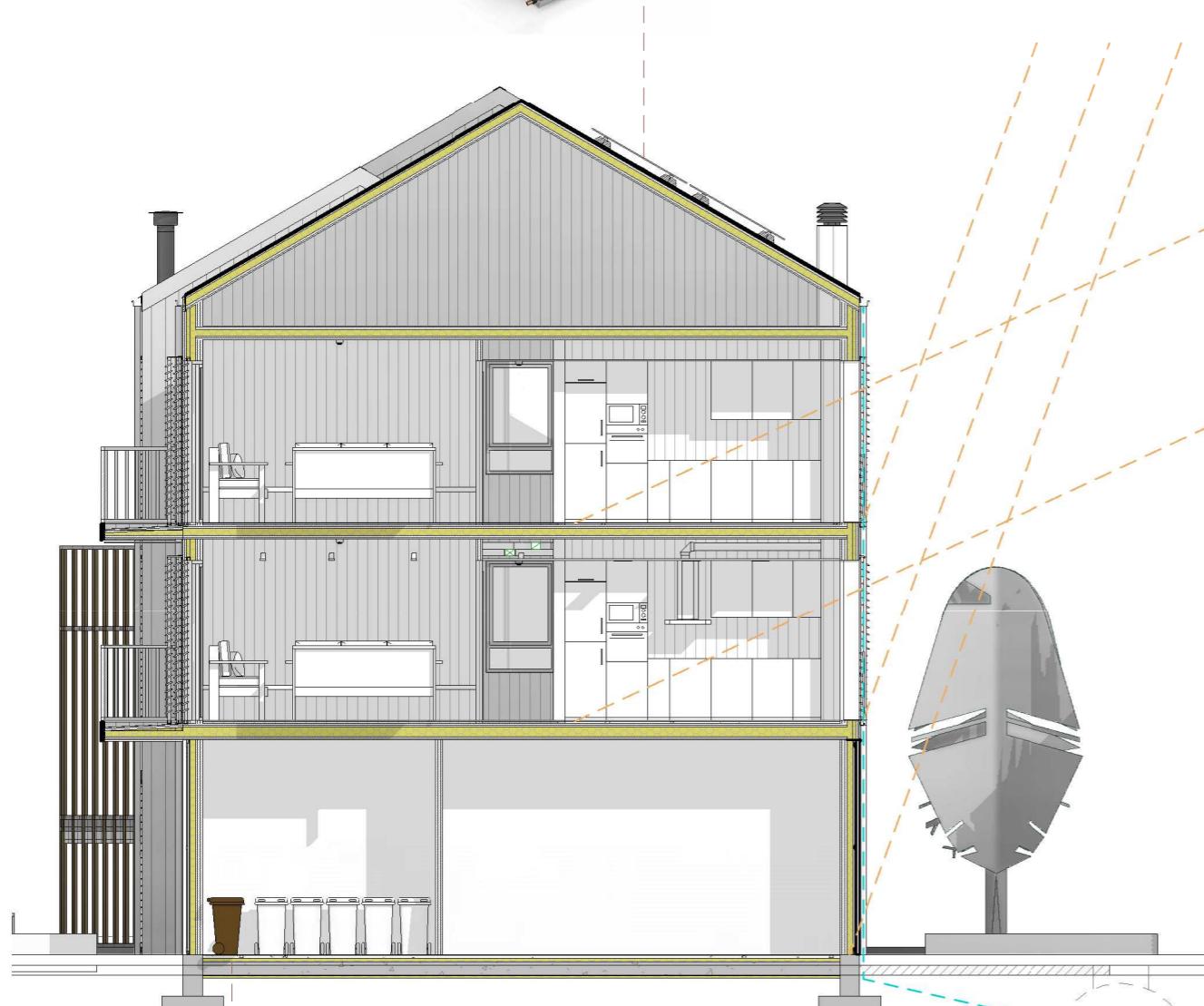
Isolatzailearen jarraitasuna bermatzeko, eta horrela, zubi termikoak ekiditeko, isolatzailea itxituraren kanpo geruzan jarri da.

AIREZTAPEN GURUTZATUA:

Espazioen aireztapen gurutzatua bermatzeko, bi aldeetako fatxadetan leihoa irekigarriak aireztapen zirrikitudekin jarri dira eta tarte hormetan aireztapen zirrikitudun atea.

EGUZKI-IZPIEN AURREKO BABESA: LAMA ORIENTAGARRIAK eta BEGETAZIOA

Eguzki irradiaziotik babesteko, leihok lama orientagarriko kanpo-pertsianak dituzte, hauek, argia barnealdera sartzea edo ez sartzea erabiltzailearen esku egotea ahalbidetzen dute. Horrez gain, kanpoaldean, hosto galkorreko zuhaitzek, neguan argia pasatzen utziko dute eta udan itzala sortuko dute.



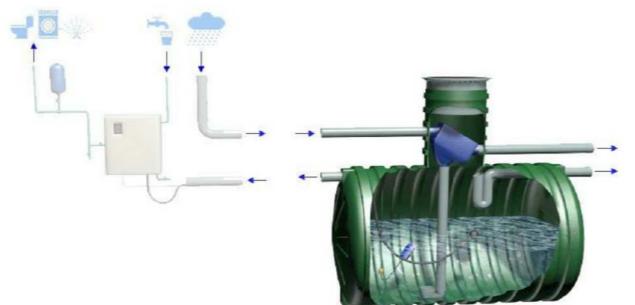
JAKI ORGANIKOAK KONPOSTATZEA:

Zabor bilketa gunetan ontzi marroia kokatu da soberakin organikoekin konposta egiteko. Gainera, Konpostatze prozesua, ekintza komunitario bezala proposatzen da, horretarako, baratz gunean, konpost-ontzi komunitarioak kokatu dira. Gero, konposta, baratzen ongarri bezala erabiliko da.



URA AURREZTEA: EURI-UREN BERRERABILERA

Euri-urak, auzoko berdeguneak eta baratzak ureztatzeko eta komun-ontzietan eta arropa-garbigailuetan berrerabiliko dira.



ENERGIA BERRITAGARRIA: BIOMASA GALDARA

Ura berozko sistema laguntzaile bezala, pellet bidezko biomasa galda instalatu da. Hau da, eguzki irradiazioren bidez edota geotermiaren bidez energia nahikoa lortzen ez denean, galda piztuko da.



ENERGIA BERRITAGARRIA: GEOTERMIA

Ura berotzeko sistema gehigarri bezala.

