

RAPORT DE EXPERTIZA TEHNICA

privind investitia:

“EXTINDERE SEDIU PRIMARIE, COMUNA ALBOTA, JUDEȚUL ARGEȘ”



Adresa obiectiv:

Sat Albota, Com. Albota, Jud. Arges, Nr. Cad. 13961-C1

Beneficiar:

U.A.T. Comuna Albota

Elaborator proiect:

Expert tehnic: Ing. Apostol Ioan Zefir

Data: Decembrie 2024



RAPORT DE EXPERTIZA TEHNICA:

Cuprins:

1. Obiectivul lucrarii
2. Documentar tehnic
3. Scurt istoric al lucrarii
4. Indici referitori la amplasament
5. Referinte tehnice
6. Vecinatati
7. Detalii despre lucrarile efectuate
8. Comportarea seismica
9. Evaluarea seismica
 - 9.1. Stabilirea indicatorului R1
 - 9.2. Stabilirea indicatorului R2
 - 9.3. Stabilirea indicatorului R3
10. Incadrarea constructiei in clasa de risc seismic
11. Masuri de remediere a lucrarilor executate
12. Concluzii si recomandari



1. Obiectivul lucrarii:

Lucrarea are ca obiectiv examinarea structurii de rezistenta a cladirii ce s-a realizat pe terenul din Sat Albota, Com. Albota, Jud. Arges, Nr. Cad. 13961-C1 si indicarea eventualelor masuri care trebuie luate in considerare datorate lucrarilor de extindere viitoare, fara ca acestea sa afecteze siguranta in exploatare a cladirlor si/sau a cladirilor vecine.

2. Documentar tehnic:

- Documentatie cadastrala;
- Inspectie tehnica la amplasament;
- Proiect Tehnic;
- Detalii tehnice primite de la beneficiarul lucrarii;

3. Scurt istoric al lucrarii:

Lucrarea realizata pe terenul din Sat Albota, Com. Albota, Jud. Arges, Nr. Cad. 13961-C1- Constructie Administrativa-Sediul Primariei, in regim de inaltime P+1, a fost edificata in anul 1997 pe o structura cu stalpi si cadre de beton armat cu zidarie din caramida BCA avand grosimea de 30 cm, in suprafata la sol de 174 m² (desfasurata 348 m²), urmand a fi extinsa in plan orizontal cu o cladire in regim de inaltime parter avand rost de dilatatie seismic de minim 5 cm intre acestea, rezultand o cladire tip P+1 in suprafata la sol de 306.5 m² (desfasurata 480.5 m²).

4. Indici referitori la amplasament:

Cladirea din Sat Albota, Com. Albota, Jud. Arges, Nr. Cad. 13961-C1 este amplasata pe un teren in suprafata de 8975 m² din masuratori (8975 m² din act), cu o forma dreptunghiulara in plan . Patru corpuri de cladire exista in prezent pe teren : C1 cu destinatia de Sediul Primariei P+1, C2 Anexa P, C3 Anexa P, respectiv C4 Anexa P .

5. Referinte tehnice:

In elaborarea prezentei expertize s-au avut in vedere urmatoarele normative:

I - Codul de proiectare seismică - Partea a III-a Prevederi pentru „Evaluarea seismică a clădirilor existente” - Indicativ P-100-3/2019, din 09.10.2019

II - Cod de proiectare CR 1-1-3-2012 – „Evaluarea acțiunii zăpezii asupra constructiilor”

III - Conform Cod de proiectare CR 1-1-4-2012 – „Evaluarea acțiunii vântului asupra constructiilor”



...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

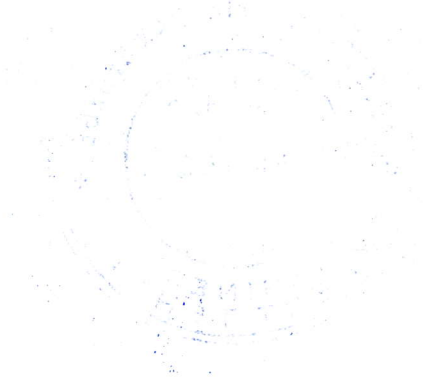
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...

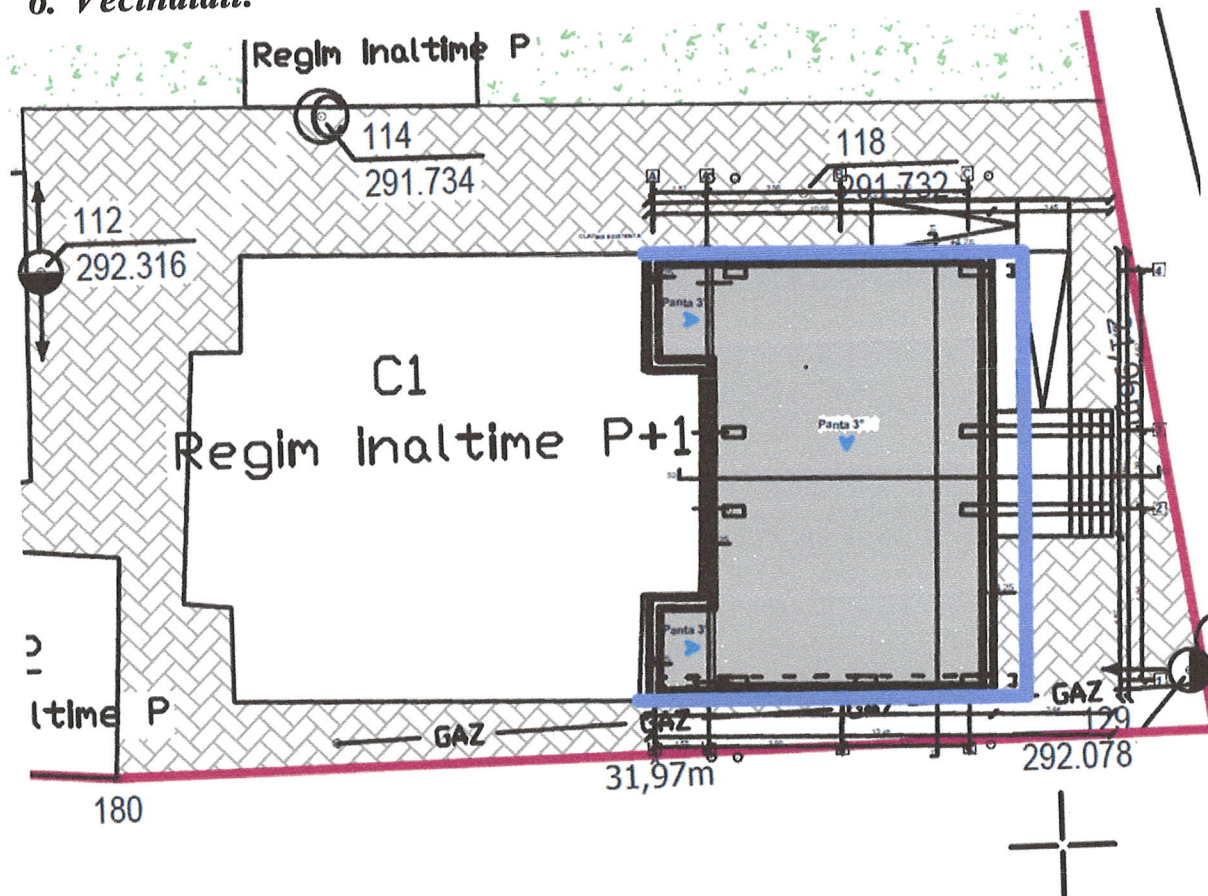
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...



IV - Conform Normativ de proiectare NP112-2014 - „Zonarea dupa adancimea minima de inghet”

6. Vecinatati:



7. Detalii despre lucrarile efectuate:

Cladirea, care are o forma regulata , este realizata integral dpdv structural, aceasta incluzand structura de rezistenta a acestora, sarpanta din lemn impreuna cu invelitoarea din tabla , tamplaria din PVC, finisajele interioare si exterioare.

Conform datelor furnizare de catre beneficiar, infrastructura este realizata din fundatii tip radieri sub peretii de caramida BCA , aceasta constand dintr-un radiator armata care are latimea talpii de 80 cm, dintre care aproximativ 146 cm fiind incastrati in sol, Soclu 68 cm .

Sarpantele au fost realizate din material lemnos, avand urmatoarea structura, de jos in sus: popi, pane, cosoroabe, capriori, pe care este montata astereala.



THE UNIVERSITY OF CHICAGO
DIVISION OF THE PHYSICAL SCIENCES
DEPARTMENT OF CHEMISTRY
530 SOUTH EAST ASIAN AVENUE
CHICAGO, ILLINOIS 60607
TEL: 773-936-5000
FAX: 773-936-5001
WWW.CHEM.UCHICAGO.EDU

RECEIVED
JAN 10 1997
DEPARTMENT OF CHEMISTRY
530 SOUTH EAST ASIAN AVENUE
CHICAGO, ILLINOIS 60607
TEL: 773-936-5000
FAX: 773-936-5001
WWW.CHEM.UCHICAGO.EDU

RECEIVED
JAN 10 1997
DEPARTMENT OF CHEMISTRY
530 SOUTH EAST ASIAN AVENUE
CHICAGO, ILLINOIS 60607
TEL: 773-936-5000
FAX: 773-936-5001
WWW.CHEM.UCHICAGO.EDU

Prin proiect se propune extinderea la parter a cladirii existente cu o suprafata de 132.5 mp. Fundatia constructiei se va realiza din beton armat. Suprastructura va fi realizata din lemn lamelar si inchidere perimetrala cu sticla, respectiv Stalpi si cadre de beton armat pentru peretele adiacent cladirii existente, prastrand rost de dilatare seismica intre acestea, si invelitoare din tigla metalica.

DETALII DE EXECUTIE :

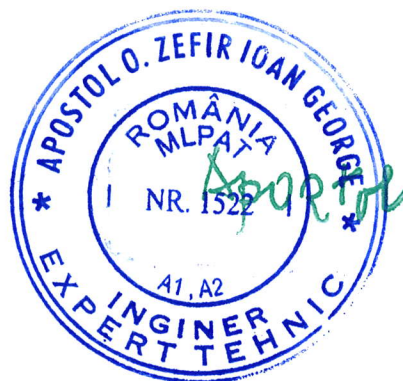
In urma examinarii vizuale, nu au fost observate degradari vizibile ale elementelor structurale existente (fisuri in elementele sudate , etc.) si nici nu au fost constatate tasari diferite ale cladirilor, astfel incat expertul concluzioneaza ca starea tehnica (fizica) a cladirilor este satisfacatoare, sub cerintele din normativelor in vigoare.

8. Comportarea seismica:

Incarcarea seismica orizontala a cladirii existente se determina conform normativului pentru evaluarea seismica a cladirilor existente P100-3, in conformitate cu codul de proiectare seismica P100-1.

Conform codului de proiectare seismica P100-1/2013, acceleratia orizontala a terenului este $a_g=0.25$ g, perioada de colt a amplasamentului $T_c=1.0$ sec, clasa de importanta a constructiei existente este III.

Conform codului de proiectare CR1-1-3-2012 pentru evaluarea actiunii zapezii, incarcarea din zapada pe sol $S_k=2$ kN/m², coeficientul de expunere $C_e=1.0$ (expunere normala). Conform codului de proiectare CR1-1-4-2012 valoarea de referinta a presiunii dinamice a vantului in amplasament este $q_b=0.4$ kPa, categoria terenului este III



Handwritten text in the first paragraph, mostly illegible due to fading.

Handwritten text in the second paragraph, mostly illegible due to fading.

Handwritten text in the third paragraph, mostly illegible due to fading.

Handwritten text in the fourth paragraph, mostly illegible due to fading.

Handwritten text in the fifth paragraph, mostly illegible due to fading.



9. Evaluarea seismică detaliată utilizând metodologia de nivel 2:

9.1 Stabilirea indicatorului R1

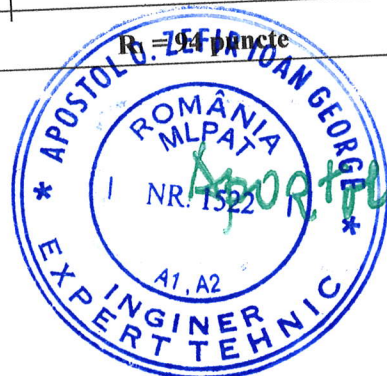
Criteriu	Criteriul este indeplinit	Criteriul nu este indeplinit	
		Neindeplinire moderata	Neindeplinire majora
1. Conditii privind configuratia structurii	Punctaj maxim:		50 puncte
<ul style="list-style-type: none"> • Traseul încărcărilor este continuu • Sistemul este redundant (sistemul are suficiente legături pentru a avea stabilitate laterală și suficiente zone plastice potențiale) • Nu există niveluri slabe din punct de vedere al rezistenței • Nu există niveluri flexibile • Nu există modificări importante ale dimensiunilor în plan ale sistemului structural de la nivel la nivel • Nu există discontinuități pe verticală (toate elementele verticale sunt continue până la fundație) • Nu există diferențe între masele de nivel mai mari de 30% • Efectele de torsiune de ansamblu sunt moderate • Infrastructura (fundațiile) este în măsură să transmită la teren forțele verticale și orizontale 	50	30-49	0-29
Punctaj acordat	48		
2. Conditii privind interactiunile structurii	Punctaj maxim: 10 puncte		
<ul style="list-style-type: none"> • Distanțele până la clădirile vecine depășesc dimensiunea minimă de rost, conform P 100-1/2006 • Planșeele intermediare (supanetele) au o structură laterală proprie sau sunt ancorate adecvat de structura principală • Pereții nestructurali sunt izolați sau (legați flexibil) de structură • Nu există stâlpi captivi scurți 	10	5-9	0-4
Punctaj acordat	10		
3. Conditii privind alcatuirea elementelor structurale.	Punctaj maxim: 30 puncte		
<p>(a) Structuri tip cadru beton armat</p> <ul style="list-style-type: none"> • Ierarhizarea rezistențelor elementelor structurale asigură dezvoltarea unui mecanism favorabil de disipare a energiei seismice: la fiecare nod suma momentelor capabile ale stâlpilor este mai mare decât suma momentelor capabile ale grinzilor • Efortul axial mediu normalizat în fiecare stâlp respectă condiția: $v_d \leq 0,30$ • În structură nu există stâlpi scurți: raportul între înălțimea secțiunii și înălțimea liberă a stâlpului este $< 0,33$ • Rezistența la forța tăietoare a nodului este suficientă pentru a se putea mobiliza rezistența la încovoiere la extremitățile grinzilor și stâlpilor • Înnădirile armăturilor în stâlpi respectă condițiile din P100-1 	30	20-29	0-19



[Faint, illegible text covering the majority of the page, likely bleed-through from the reverse side.]



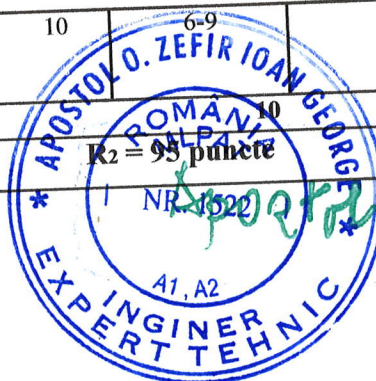
<ul style="list-style-type: none"> • Înădăritile armăturilor din grinzii se realizează în afara zonelor critice • Etrierii în stâlpi sunt dispuși astfel încât fiecare bară verticală se află în colțul unui etrier (agrafe) • Distanțele între etrieri în zonele critice ale stâlpilor nu depășesc 10 diametre, iar în restul stâlpului $\frac{1}{4}$ din latură • Distanțele între etrieri în zonele plastice ale grinzilor nu depășesc 12 diametre și $\frac{1}{2}$ din lățimea grinzii • Armarea transversală a nodurilor este cel puțin cea necesară în zonele critice ale stâlpilor • Rezistența grinzilor la momente pozitive pe reazeme este cel puțin 30% din rezistența la momente negative în aceeași secțiune • La partea superioară a grinzilor sunt prevăzute cel puțin 2 bare continue (neîntrerupte în deschidere) <p>(b) Structuri cu pereți de beton armat</p> <ul style="list-style-type: none"> • Distribuția momentelor capabile pe înălțimea pereților respectă variația cerută de CR 2-1-1.1 și asigură dezvoltarea unui mecanism favorabil de disipare a energiei seismice • Secțiunile pereților au la capete bulbi sau tălpi de dimensiuni limitate. Prin intersecția pereților nu se formează profile complicate cu tălpi excesive în raport cu dimensiunile inimii • Efortul axial mediu normalizat în fiecare perete respectă condiția $vd \leq 0,15$ (calculat utilizând rezistența la compresiune a betonului stabilită conform 6.1, 11) • Rezistența la forță tăietoare a grinzilor de cuplare este suficientă pentru a se putea mobiliza rezistența la încovoiere la extremitățile lor • Rezistența la forță tăietoare a pereților structurali este mai mare decât valoarea asociată plastificării peretelui din încovoiere, deasupra cotei teoretice de încastrare • Înădăirea armăturilor verticale respectă condițiile din P100-1. • Grosimea pereților este ≥ 150 mm • Procentul de armare orizontală a pereților este mai mare decât 0.2% • Procentul de armare verticală a inimii pereților este mai mare decât 0,15% și armătura este adecvat ancorată • Etrierii grinzilor de cuplare sunt distanțați la cel mult 150 mm 			
Punctaj acordat		28	
4. Conditii referitoare la planseu		Punctaj maxim: 10 puncte	
<ul style="list-style-type: none"> • Placa planșeelor cu o grosime ≥ 100 mm este realizată din beton armat monolit sau din predale prefabricate cu o suprabetonare adecvată • Armăturile centurilor și armăturile distribuite în placă asigură rezistența necesară la încovoiere și forța tăietoare pentru forțele seismice aplicate în planul planșeului • Forțele seismice din planul planșeului pot fi transmise la elementele structurii verticale (pereți, cadre) prin eforturi de lunecare și compresiune în beton, și/sau prin conectori și colectori din armături cu secțiune suficientă • Golurile în planșeu sunt bordate cu armături suficiente, ancorate adecvat 	10	6-9	0-5
Punctaj acordat		10	
Punctaj total pentru ansamblul conditiilor		10 puncte	





9.2 Stabilirea indicatorului R2:

Criteriu	Criteriul este indeplinit	Criteriul nu este indeplinit	
		Neindeplinire moderata	Neindeplinire majora
1. Degradari produse de actiunea cutremurului	Punctaj maxim: 50 puncte		
<ul style="list-style-type: none"> • Fisuri și deformații remanente în zonele critice (zonele plastice) ale stâlpilor, pereților și grinzilor • Fracturi și fisuri remanente înclinate produse de forța tăietoare în grinzi • Fracturi și fisuri longitudinale deschise în stâlpi și/sau pereți produse de eforturi de compresiune. • Fracturi sau fisuri înclinate produse de forța tăietoare în stâlpi și/sau pereți • Fisuri de forfecare produse de lunecarea armăturilor în noduri • Cedarea ancorajelor și înădririlor barelor de armătură • Fisurarea pronunțată a planșelor • Degradări ale fundațiilor sau terenului de fundare 	50	26-49	0-25
Punctaj acordat	48		
2. Degradari produse de incarcările verticale	Punctaj maxim: 20 puncte		
<ul style="list-style-type: none"> • Fisuri și degradări în grinzi și plăcile planșelor • Fisuri și degradări în stâlpi și pereți 	20	11-19	0-10
Punctaj acordat	19		
3. Degradari produse de incarcarea cu deformatii (tasarea reazemelor, contractii, actiunea temperaturii, curgerea lenta a betonului)	Punctaj maxim: 10 puncte		
- Nu sunt prezente degradari cauzate de astfel de actiuni	10	6-9	1-5
Punctaj acordat	10		
4. Degradari produse de o executie defectuoasa (beton segregat, rosturi de lucru incorecte etc.)	Punctaj maxim: 10 puncte		
- Nu sunt prezente degradari majore cauzate de executie	10	6-9	1-5
Punctaj acordat	8		
5. Degradari produse de factori de mediu: îngheț-dezgheț, agenti corozivi, chimici sau biologici etc., asupra	Punctaj maxim: 10 puncte		
<ul style="list-style-type: none"> - betonului - armaturii de oțel (coroziune, exfolieri) 	10	6-9	1-5
- Nu sunt prezente degradari cauzate de mediu la cladirile A si B; La cladirea C acoperirile cu beton sunt expulzate la anumite elemente structural si armaturile prezinta coroziune	10	6-9	1-5
Punctaj acordat	10		
Punctaj total pentru ansamblul conditiilor	R₂ = 95 puncte		





9.3 Stabilirea indicatorului R3:

a. Determinarea fortei taietoare de baza pentru ansamblul cladirii

Forta taietoare de baza este data de relatia

$$FTB = \gamma_1 \cdot s_d(T_1) \cdot \eta \cdot m \cdot \lambda$$

- $\gamma_1 = 1.0$ coeficient care tine cont de clasa de importanta a structurii

(Clasa III)

- $s_d(T_1) = a_g \beta(T_1)/q$ – ordonata spectrului de raspuns de proiectare corespunzatoare perioadei fundamentale T_1 .
- $q = 2.0$ – factor de comportare
- $a_g = 0.25g$ – acceleratiei terenului
- $T_c = 1.0$ s – perioada de colt (caracteristica) a terenului
- $\beta(T_1) = 2.5$ – coeficient de amplificare dinamica corespunzator modului 1 de vibratie
 - o $\beta(T_1) = \beta_0 = 2.50$ pentru $T_1 \leq T_c$
 - o $\beta(T_1) = \beta_0 \cdot T_c / T$ pentru $T_c \leq T_1 \leq T_D$
 - o $\beta(T_1) = \beta_0 \cdot T_c \cdot T_D / T^2$ pentru $T_1 \geq T_D$
- m – masa structurii
- λ – factor de corectie = 1.0
- η – factor de corectie ce tine cont de amortizarea critica = 1.00

$$FTB = C_B \cdot G, (G = g \cdot m) \rightarrow C_B = \gamma_1 s_d(T) \lambda \eta = 1.00 \cdot (0.25g \cdot 2.50 / 2.0) \cdot 1.00 \cdot 1.0 = 0.3125$$

10. Incadrarea constructiei in clasa de risc seismic – la data expertizarii:

Evaluarea sigurantei seismice si incadrarea in clase de risc seismic se face pe baza celor trei indicatori „R” ce definesc trei categorii de conditii care fac obiectul investigatiilor si analizelor efectuate in cadrul evaluarii, si care reprezinta:

- gradul de indeplinire a conditiilor de alcatuire seismica (R1);
- gradul de afectare structurala (R2);
- gradul de asigurarea structurala seismica (R3)

Valorile celor trei indicatori se asociaza cu o anumita clasa de risc seismic si orienteaza expertul tehnic in stabilirea concluziei finale privind raspunsul seismic asteptat si incadrarea intr-o anumita clasa de risc seismic, precum si in stabilirea deciziei de interventie. Asocierea se face conform STAS 100-3/2019, pe baza tabelelor de mai jos:



Evaluarea incarcrilor:

INCARCARI EXISTENTE LA NIVELUL SARPANTEI

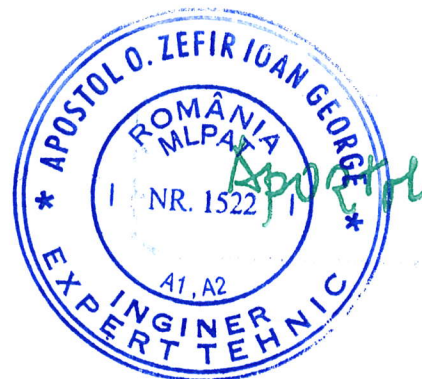
Element	Incarcari normate (kg/m ²)	n	Incarcari calcul (kg/m ²)
Invelitoare tabla	10	1.35	13.5
Sarpanta lemn si grinzi etaj	300	1.35	405
Total permanenta G_{k1}	310	1.35	418.5
Zapada pe acoperis Q_{k,z}	200·0.8 = 160	1.5	240
Total incarcare sarpanta	470	-	658.5

INCARCARI EXISTENTE LA NIVELUL PLANSEULUI DE PESTE PARTER

Element	Incarcari normate (kg/m ²)	n	Incarcari calcul (kg/m ²)
Planseu b.a.	400	1.35	540
Finisaje si compartimentari	100	1.35	135
Total permanenta G_{k2}	500	1.35	675
Utila la nivelul planseului Q_{k,p}	150	1.5	225
Total incarcare planseu pod	650	-	1000

GREUTATE PROPRIE PERETI DIN ZIDARIE

Element	Incarcari normate (kg/m ²)	n	Incarcari calcul (kg/m ²)
Pereti din caramida BCA25 cm	300	1.35	405
Tencuiala 5cm	50	1.35	67.5
Total pereti 30 cm	350	1.35	472.5
Incarcare per ml la 2.5m inaltime	875	1.35	2363
Total greutate ziduri 30 cm (~200 ml de pereti)	875 · 0.8 · 200 = 140000 kg	1.35	189000 kg



Greutatea totala G_{tot} in gruparea seismica a fost calculata astfel:

$$G_{tot} = G_{k1} \cdot A_{invelitoare} + G_{k2} \cdot A_{cladire} + G_{k3} + 0.3 \cdot Q_{k,P} \cdot A_{cladire} + 0.4 \cdot Q_{k,Z} \cdot A_{invelitoare}$$

$$= 310 \text{ kg/m}^2 \cdot 200 \text{ m}^2 + 650 \text{ kg/m}^2 \cdot 348 \text{ m}^2 + 189000 + 0.3 \cdot 150 \text{ kg/m}^2 \cdot 348 \text{ m}^2 + 0.3 \cdot 26 \text{ kg/m}^2 \cdot 348 \text{ m}^2 + 0.4 \cdot 160 \text{ kg/m}^2 \cdot 200 \text{ m}^2 \sim 261 \text{ t}$$

Fora taietoare de baza are valoarea:

$$FTB = 0.3125 \cdot 261 \text{ t} = 81.56 \sim 82 \text{ tone}$$

Gruparea incarcarilor s-a realizat conform CR 0-2005

- gruparea fundamentala:

$$1.35 \sum_{j=1}^n G_{k,j} + 1.5 Q_{k,l} + \sum_{i=2}^m 1.5 \psi_{0,i} \cdot Q_{k,i}$$

unde:

$G_{k,i}$ - greutati permanente;

$Q_{k,i}$ - actiuni variabile;

$Q_{k,l}$ - actiuni variabile predominante (zapada);

$\psi_{0,i}$ - coeficient de simultaneitate = 0.7.

- gruparea speciala:

$$\sum_{j=1}^n G_{k,j} + \gamma_1 \cdot A_{Ek} + \sum_{i=1}^m \psi_{2,i} \cdot Q_{k,i}$$

unde:

$\gamma_1 = 1.0$ coeficient care tine cont de clasa de importanta a structurii (Clasa III)

A_{Ek} - valoarea caracteristica a actiunii seismice ce corespunde intervalului mediu de recurenta IMR=100 ani.

$\psi_{2,1}$ - coeficient pentru determinarea valorii cvasipermanente a actiunii variabile = 0.4 ;





b. Verificarea preliminară a capacității de rezistență cu metodologia de nivel 1

Capacitatea de rezistență se calculează în secțiunea de la baza stălpilor.

Calculul capacității la forța tăietoare a stălpilor se determină cu relația (metodologia de nivel 1):

$$F_{b, cap} = nst \cdot Ash \cdot f_{yd} \div CF$$

Unde:

Ash – aria armaturilor orizontale (etrieri) luată în considerare la preluarea forței tăietoare;

f_{yd} – valoarea de calcul a rezistenței armaturilor orizontale (etrieri);

nst – numărul de stâlpi

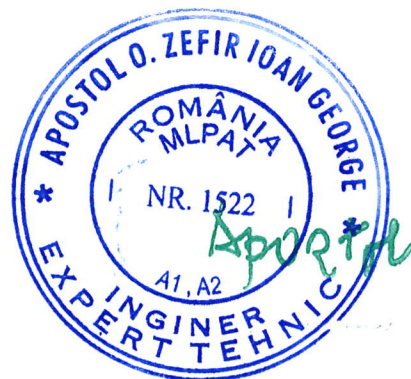
$$Ash = 30 \text{ cm} / 30 \text{ cm} \cdot 0.5 \text{ cm}^2 \cdot 2 = 4.5 \text{ cm}^2$$

$$f_{yd} = 3 \text{ t} / \text{cm}^2$$

$$nst = 16 \text{ buc}$$

$$F_{b, cap} = 16 \cdot 4.5 \cdot 3 \div 1.35 = 160 \text{ t} = 160 \text{ tone}$$

$$R_3 = (F_{b, cap}) / F_b = 160 / 82 \text{ t} = 1.95 > 1 - \text{condiția de siguranță este satisfăcută.}$$





Valori ale indicatorului R1 asociate clase de risc seismic

Clasa de risc seismic			
I	II	III	IV
R₁=94			
<30	30-59	60-89	90-100

Valori ale indicatorului R2 asociate clase de risc seismic

Clasa de risc seismic			
I	II	III	IV
R₂=95			
<50	50-69	70-89	90-100

Valori ale indicatorului R3 asociate clase de risc seismic

Clasa de risc seismic			
I	II	III	IV
R₃ (%) = 195			
<35	35-64	65-89	90-100

R₁ = 94 > incadrare clasa de risc seismic Rs IV;
 R₂ = 95 > incadrare clasa de risc seismic Rs IV;
 R₃ = 195% incadreaza clasa de risc seismic Rs IV ;

Avand in vedere valorile indicatorilor „R”, ca masura a performantei seismice asteptate, in urma unei analize complexe a ansamblului conditiilor de diferite naturi, se apreciaza ca aceasta constructie se incadreaza in **CLASA DE RISC SEISMIC Rs IV**, corespunzătoare construcțiilor la care răspunsul seismic așteptat este similar celui obținut la construcțiile proiectate pe baza prescripțiilor în vigoare.

11. Masuri de interventie propuse datorate viitoarelor incarcari suplimentare asupra imobilului datorate extinderii .

Pentru stabilirea categoriei lucrarilor de interventie, nivelurile de vulnerabilitate seismica ale constructiilor se clasifica functie de indicatorii R3 sau **Rconv** conform Codul P100-3/2019:



Handwritten text, likely a letter or document, starting with a date and address.

Handwritten text, continuing the letter or document.

Handwritten text, continuing the letter or document.

Handwritten text, continuing the letter or document.

Handwritten text, continuing the letter or document.

Handwritten text, continuing the letter or document.

- Intre constructia existenta C1 si corpul nou propus se va lasa un rost seismic de tasare seismic de minim 5cm pe latura respectiva pentru o comportare independenta ;
- Se folosesc fundatii izolate ce au in componenta blocuri de fundare si cuzineti
- Se realizeaza golul pentru zona de acces in extindere ce nu necesita masuri structurale .



1. The first part of the report is a general introduction to the subject of the study. It discusses the importance of the study and the objectives of the research.

2. The second part of the report is a detailed description of the methodology used in the study. It includes information about the sample, the data collection methods, and the statistical analysis.

3. The third part of the report is a discussion of the results of the study. It presents the findings of the research and discusses their implications for the field of study.

4. The fourth part of the report is a conclusion and a list of references. The conclusion summarizes the main findings of the study, and the references list the sources of information used in the research.

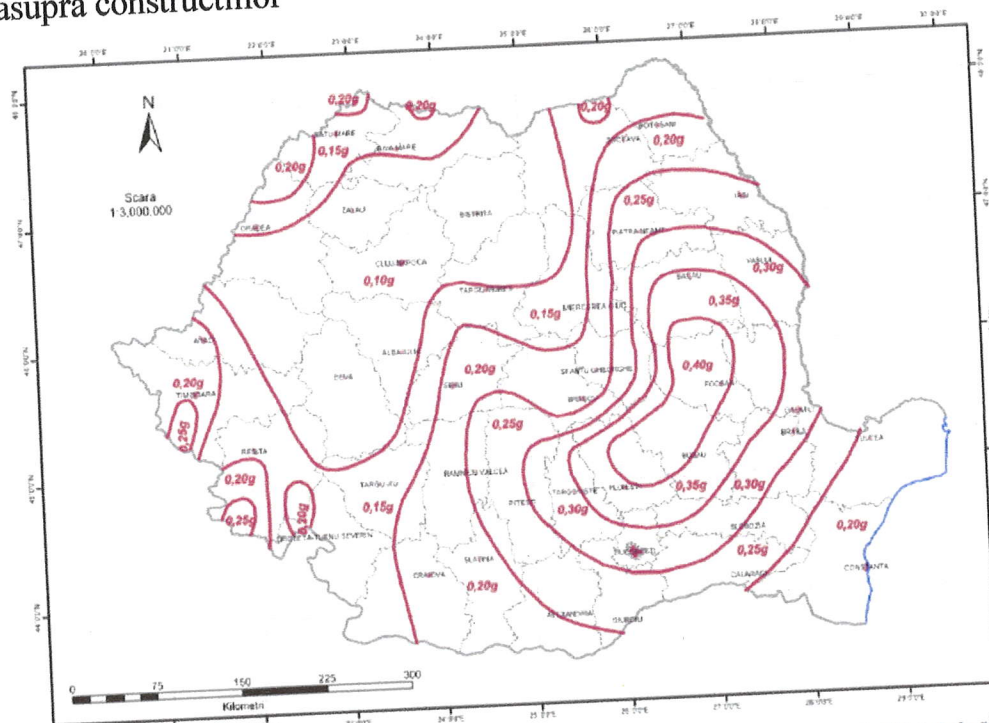
5. The fifth part of the report is an appendix containing additional information related to the study, such as raw data, detailed calculations, and supplementary figures.

6. The sixth part of the report is a bibliography listing the sources of information used in the research.



Documentar referinte:

I - Codul de proiectare seismica P100/1-2013 - „Evaluarea actiunii seismului asupra constructiilor”



România - Zonarea valorilor de vârf ale accelerației terenului pentru proiectare a_g cu IMR = 225 ani și 20% probabilitate de depășire i

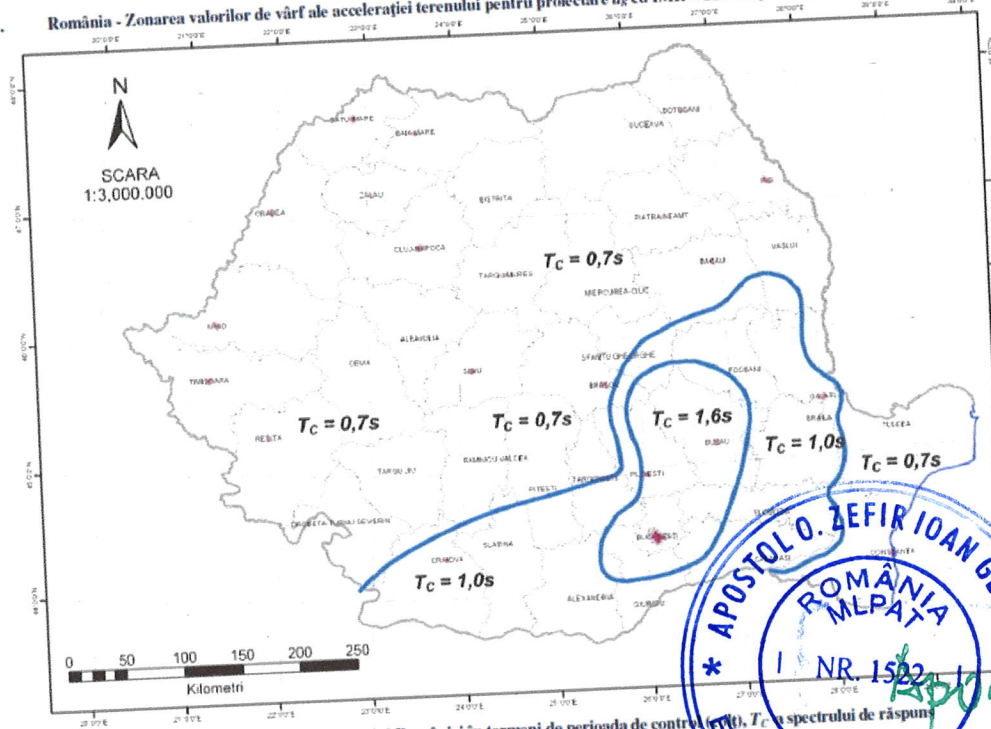
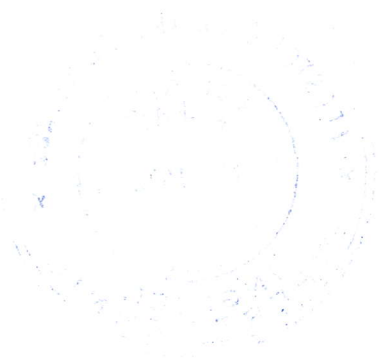


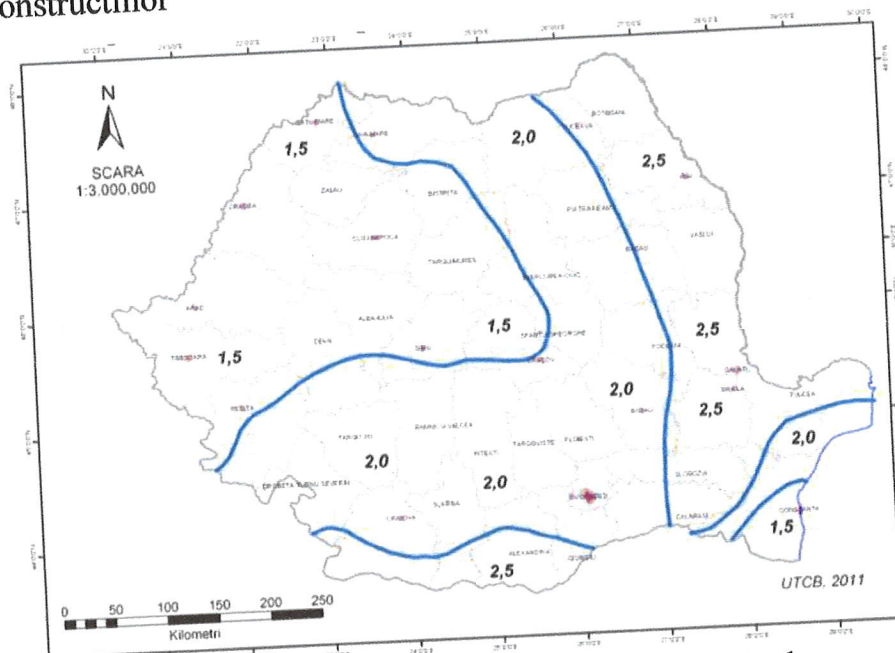
Figura 3.2

Zonarea teritoriului României în termeni de perioada de control T_c a spectrului de răspuns

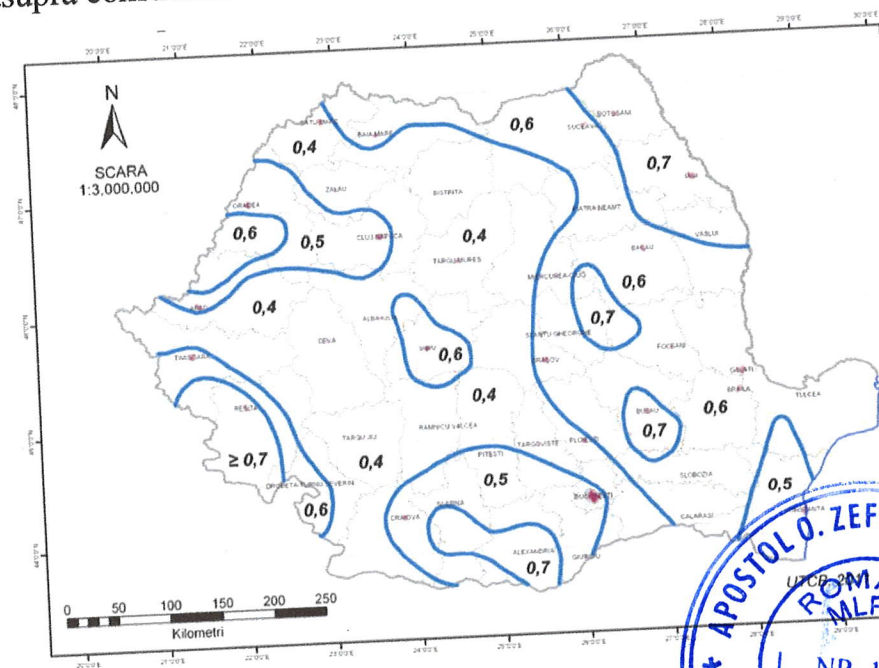




II - Cod de proiectare CR 1-1-3-2012 – „Evaluarea actiunii zapezii asupra constructiilor”



III - Conform Cod de proiectare CR 1-1-4-2012 - „Evaluarea actiunii vantului asupra constructiilor”





12. Concluzii si recomandari:

Lucrarea realizata pe terenul din Sat Albota, Com. Albota, Jud. Arges, Nr. Cad. 13961-C1- Constructie Administrativa-Sediu Primarie, in regim de inaltime P+1, a fost edificata in anul 1997 pe o structura cu stalpi si cadre de beton armat cu zidarie din caramida BCA avand grosimea de 30 cm, in suprafata la sol de 174 m² (desfasurata 348 m²), urmand a fi extinsa in plan orizontal cu o cladire in regim de inaltime parter avand rost de dilatare seismic de minim 5 cm intre acestea, rezultand o cladire tip P+1 in suprafata la sol de 306.5 m² (desfasurata 480.5 m²).

Luand in considerare valorile celor trei indicatori R1, R2 si R3, se apreciaza pe baza codului P100-3/2019, pentru corpul de cladire C1 avand destinatia curenta de Constructie Administrativa-Sediu Primarie P+1, clasa de risc seismic Rs IV corespunzătoare construcțiilor la care răspunsul seismic așteptat este similar celui obținut la construcțiile proiectate pe baza prescripțiilor în vigoare.

Lucrarile de extindere si realizare gol acces nestructurala ce urmeaza a fi executate nu afecteaza integritatea elementelor structurale ale cladirilor in cauza si nici a cladirilor vecine.

Ca urmare, conform cu prevederile de la 3.3.(2) respectiv 3.3.(5) din P100-3/2019 NU sunt necesare lucrări de consolidare pentru constructia Existenta C1 .

Lucrarile de extindere ce urmeaza a fi executate nu afecteaza integritatea elementelor structurale a cladirii in sine si nici a celor vecine daca sunt luate in considerare masurile de la punctul 11 .

Pe baza constatarilor si concluziilor obtinute prin expertizarea lucrarilor se poate trece la obtinerea autorizatiei de construire.

Decembrie 2024

Expert tehnic atestat MLPAT

Ing. Apostol Ioan Zefir



...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

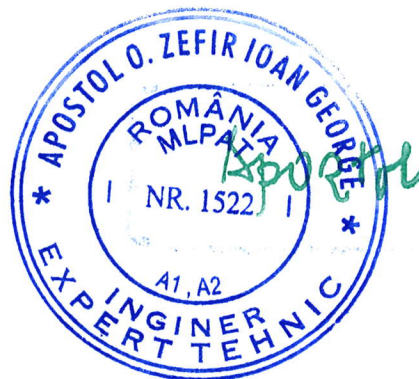
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...

...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...
...the ... of ...



Tel : 0724025081
Plan Extindere Parter Propus .






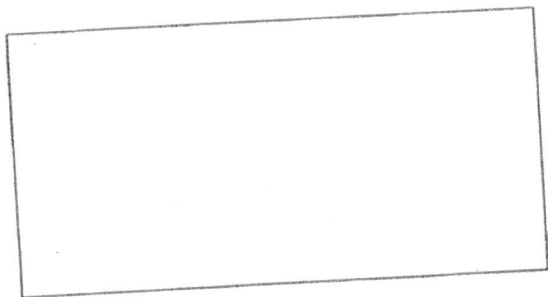
Page 2 of 2
Date: 10/10/2010
Time: 10:10:10
User: admin



S.C. DUM ENERGO CERTPROJECT S.R.L.
Str. Calea Bucuresti, Nr. 23A, Targoviste, Dambovita
CUI 46110770
Tel : 0724025081

Anexa 2. Atestat Expert

		
CERTIFICAT DE ATESTARE TEHNICO-PROFESIONALĂ		NR. 1522 DIN 06.12.1996
MINISTERUL LUCRĂRIILOR PUBLICE ȘI AMENAJĂRII TERITORIULUI		SE ATISTĂ IL. APOSTOL O. ZEFIR IOAN GEORGE
In baza legii nr.10/1995 privind calitatea în construcții, în urma cercetii nr. și a verificării efectuate de comisia de atestare nr. din se eliberează prezentul certificat		NĂSCUT(A) IN ANUL 1955 LUNA IULIE ZIUA 28 IN LOCALITATEA CLUJ DE PROFESIE ING. CONSTRUCTOR CU DOMICILIUL IN LOCALITATEA BUCUREȘTI STRADA ALEXANDRINA NR. 271 ET. 5 AP. 7 JUDEȚUL SECTOUL 4 PENTRU CALITATEA DE EXPERT TEHNIC
Semnătura titularului		IN DOMENIILE CONSTRUCȚIILOR CIVILE, INDUSTRIALE, AGRICOLE ȘI STRUCTURILOR DIN BETON, BETON ARMAT, ZIDĂRIE METAL ȘI LEMN (A1, A2)
SERIA C NR. 1522		PENTRU ÎNĂMÎNAREA CĂRTEI : RESISTENȚĂ ȘI STABILITATE (A1, A2, A3)
		MINISTRU Comisia nr. 49



MINISTERUL DEZVOLTĂRII, LUCRĂRIILOR PUBLICE ȘI ADMINISTRAȚIEI

LEGITIMAȚIE

Seria CA_E Nr. C1522/06.12.1996

MINISTERUL DEZVOLTĂRII, LUCRĂRIILOR PUBLICE ȘI ADMINISTRAȚIEI	
DL. APOSTOL O. ZEFIR-IOAN-GEORGE Cod numeric personal: 1350729400011 Profesia: ING. CONSTRUCTOR	Valabilă de la: 2021/09/17 Până la: 2026/09/17 Semnătura titularului <i>[Signature]</i>
 ATESTAT EXPERT TEHNIC In domeniile: Construcții civile, industriale, agrozoce, cu structura din beton, beton armat, zidărie, metal și lemn (A1, A2). Pentru următoarele cerințe: Rezistență și stabilitate (A1, A2). Data emiterii: 06.12.1996	Director Anca GINAYAR Șef birou Andreea UNCOR Prezența legitimației este valabilă însoțită de certificatul de atestare expert tehnic/verificator de proiecte Seria CA _E Nr. C1522/06.12.1996

Ing. APOSTOL ZEFIR
Director companie
Inginer proiectant structuri
Expert tehnic si verificator atestat MLPAT
Fost profesor asociat al Facultatii de Arhitectura "Ion Mincu"
Membru al Asociatiei Inginerilor Constructori Proiectanti de Structuri
Fost profesor asociat al Universitatii Tehnice de Construcții, Bucuresti

Handwritten text at the top right of the page, possibly a date or reference number.

